

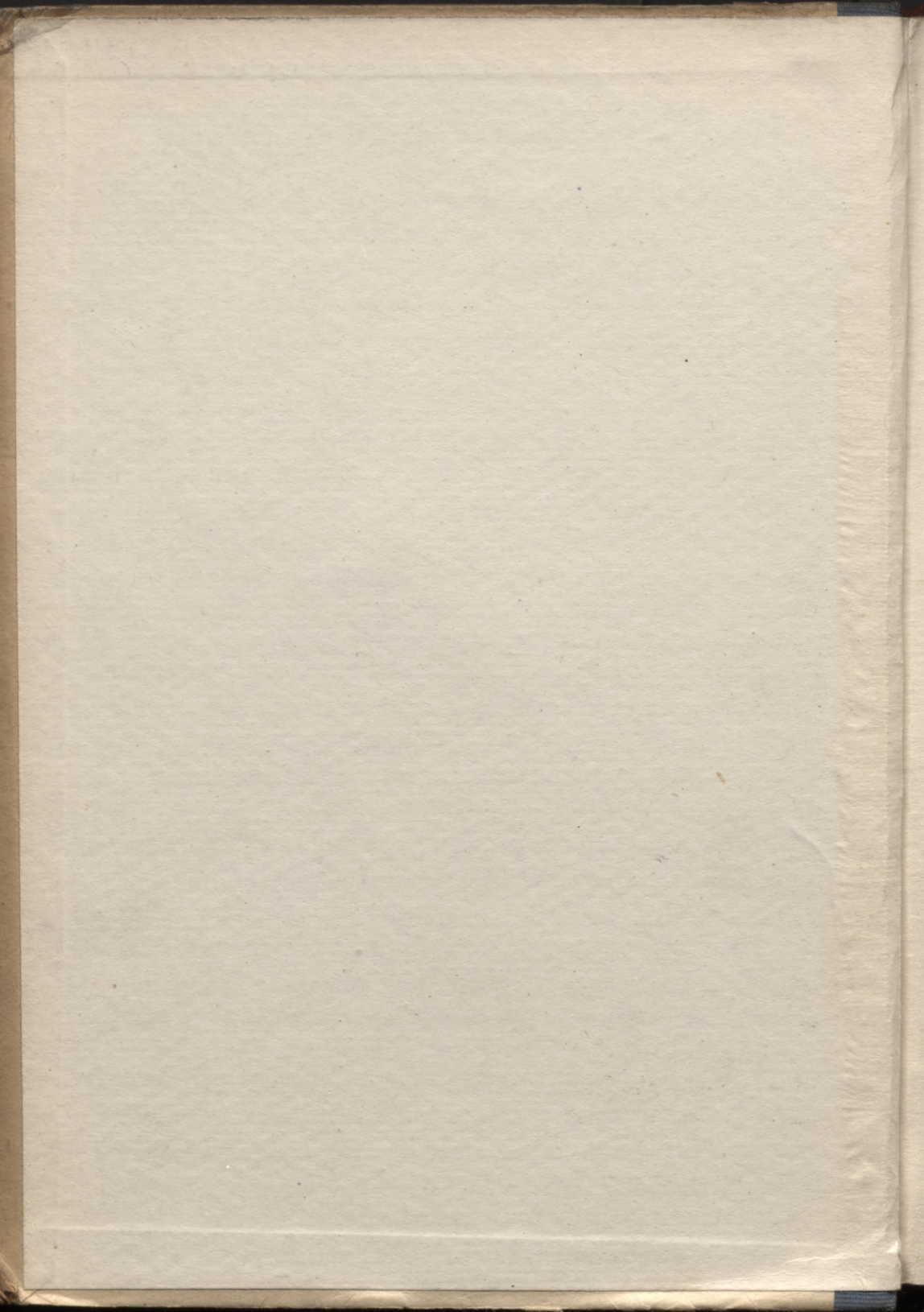
53
187

K. A. PUTILOVS

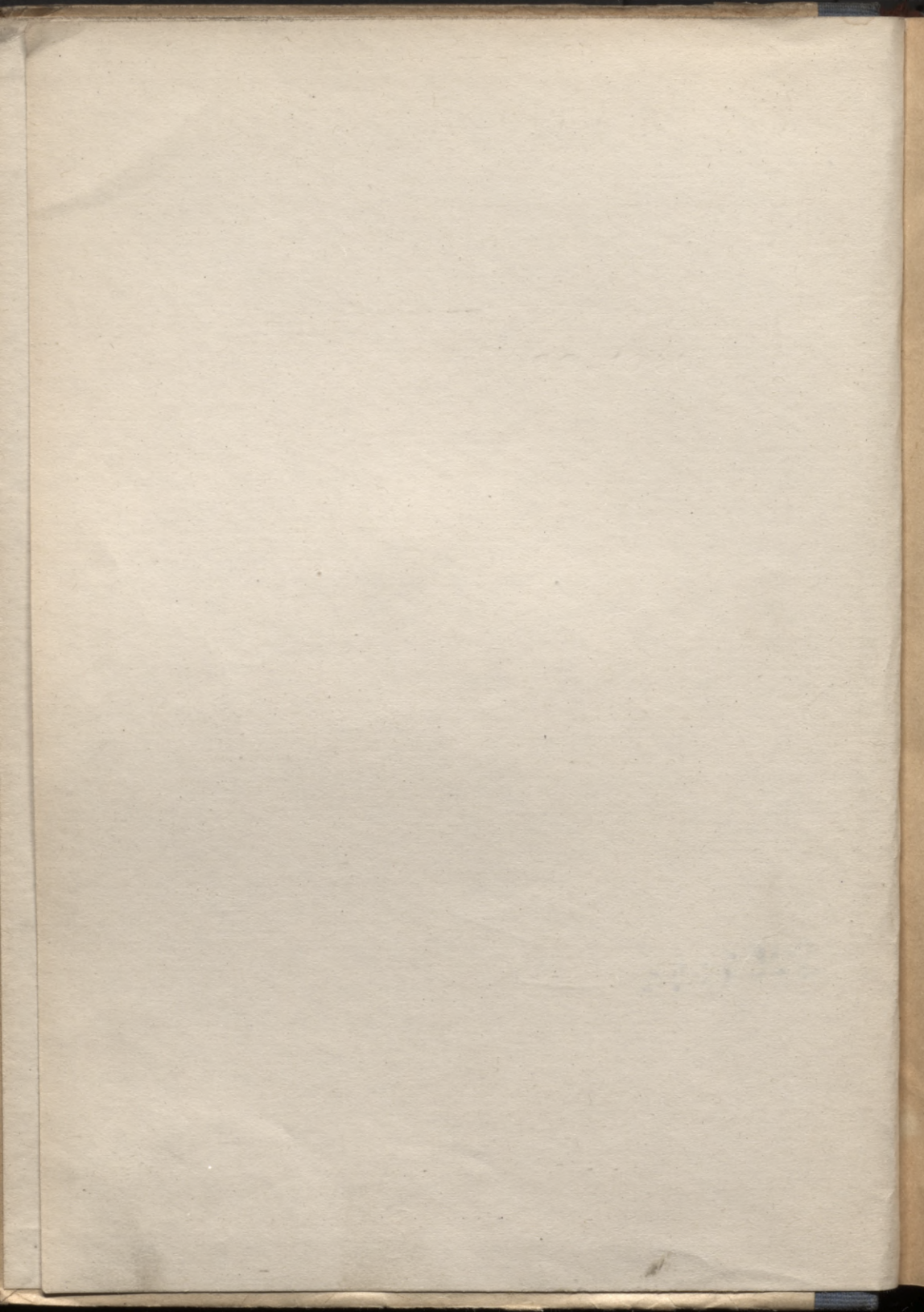
FIZIKAS KURSS

I
SĒJUMS

LATVIJAS VALSTS IZDEVNIECĪBA
RĪGĀ 1948



2000



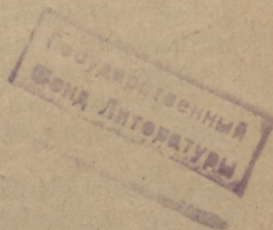
53
187

K. A. PUTILOVS

4

FIZIKAS KURSS

I SĒJUMS



LATVIJAS VALSTS IZDEVNIECĪBA
RĪGĀ 1948

5-P

VI

1953

К. А. Путилов
КУРС ФИЗИКИ
ТОМ I

На латышском языке

Latv. PSU Valsts bibliotēka
Inv. ~~57-25-342~~

0309061066



PRIEKŠVārds

Šis fizikas kursa ceturtais izdevums stipri atšķiras no iepriekšējiem izdevumiem: kurss ir radikāli pārstrādāts saskaņā ar jaunāko programmu prasībām. Grāmata sarakstīta pēc pedagoģisko institutu fizikas un matematisks fakultatu vispārīgā fizikas kursa programmas; tai pašā laikā ievērotas arī universitātes programmas prasības.

Diemžēl abas minētās programmas ne visai skaidri nosaka obligāto zināšanu apjomu. Tas stipri apgrūtināja grāmatas pārstrādāšanu, un, tā kā bija nolūks, lai grāmata apmierinātu maksimālās prasības, tad iespējams, ka grāmata dažās nodaļās ir iznākusi pārslogota.

Petitā iespiesto tekstu var izlaist, pirmoreiz lasot grāmatu vai gatavojoties vispārīgā fizikas kursa eksamenam. Petits domāts lasītājiem (viņu skaits, kā to rādījuši iepriekšējie izdevumi, ir liels), kas lieto šo grāmatu vispārīgā fizikas kursa atkārtotāšanai pirms specialo disciplīnu studēšanas vai pirms valsts eksamenu kārtotāšanas.

Grāmatas iepriekšējie izdevumi bija kolektīvs darbs, proti (pirmā sējuma apjomā): cietu ķermeņu mehaniku uzrakstīja *P. V. Matorins*, aerodinamiku un elastības teoriju — *S. M. Iļjašenko*, mācību par svārstībām un viļņiem — *V. V. Furdujevs* un daļu no molekularās fizikas — *A. Bačinskis*. Puse no grāmatas ir manis sarakstīta.

Kritiķi atzīmēja zināmu nevienveidību iepriekšējo izdevumu vielas iztīrījumā. Lai iztīrījums būtu viengabalains, tad šai izdevumā vielu, kas piederēja mani līdzautori, ar viņu piekrišanu pamatīgi pārstrādāju un pa daļai atvietoju ar jaunu.

Visus aizrādījumus, kas veicinātu grāmatas uzlabošanu, autors pieņem ar dziļu pateicību¹.

1939. g. 21. maijā.

K. Putilovs

¹ Lūgums aizrādījumus sūtīt pēc adreses: Москва, 2, Трубниковский п. 12, кв. 1, К. А. Путилову.

MEMORANDUM

TO : [Illegible]

FROM : [Illegible]

SUBJECT : [Illegible]

[Illegible text block]

[Illegible text block]

[Illegible text block]

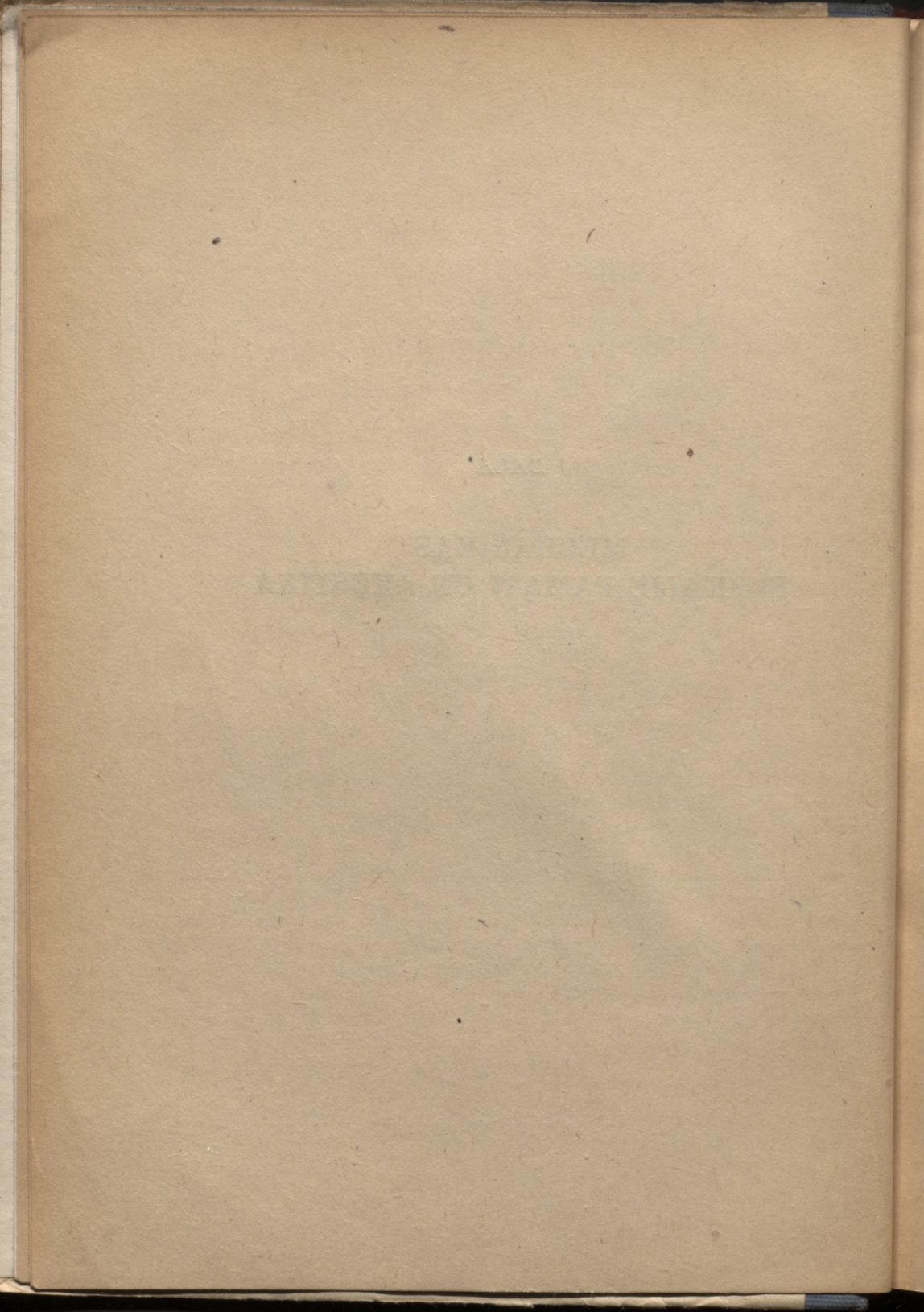
[Illegible text block]

[Illegible text block]

[Illegible text block]

I DAĻA

**MECHANIKAS
FIZIKALIE PAMATI UN AKUSTIKA**



I N O D A Ļ A

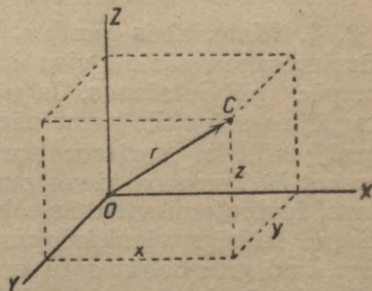
Mechaniskā kustība

1. §. Orientēšanās sistema mechaniskās kustības aprakstā.

Ar mechanisku kustību saprot ķermeņa vai daļiņu pārvietošanos ar zināmu ātrumu telpā. Lai varētu spriest par kāda ķermeņa pārvietošanos, mūsu rīcībā jābūt *orientēšanās sistēmai* jeb *koordinātu sistēmai* vai, kā citādi vēl saka, «atskaitīšanas sistēmai», t. i., zināmam nekustīgam ķermenim, attiecībā pret kuru vēlamies aplūkot kustīgā ķermeņa pārvietošanos. Trīs savstarpēji perpendikularas taisnes, kas nekustīgi saistītas ar ķermeni, pēc kura orientējas, sauc par *Dekarta koordinātu asīm*; kustīgā ķermeņa kāda punkta *C* acumirkliġo stāvokli raksturo uz šīm asīm konstruēta taisnstūra paralelepīpeda šķautņu garumi; mūs interesējošais punkts *C* atrodas dotajā momentā paralelepīpeda virsotnē. Dekarta koordinātu asis parasti apzīmē ar simboliem *OX*, *OY*, *OZ*, kur *O* ir koordinātu sākuma punkts, bet minētā paralelepīpeda šķautņu garumus vai, kā saīsināti saka, punkta *C* koordinātas apzīmē ar *x*, *y*, *z*

(1. zīm.). Katra koordināta ir punkta *C* atstatums līdz vienai no trim koordinātu plaknēm, piemēram, *x* ir punkta *C* atstatums līdz plaknei *YOZ*.

Aplūkojamā punkta *C* stāvokli var arī noteikt, parādot no koordinātu sākuma punkta līdz punktam *C* novilkta taisnes nogriežņa garumu un virzienu; tas ir tā sauktais *radiuss-vektors* *r*, ko 1. zīmējumā attēlo taisnstūra paralelepīpeda diagonāle; paralelepīpeda šķautņu garumi ir *x*, *y* un *z*, tādēļ



1. zīm. Dekarta koordinātu sistema.

$$r = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}. \quad (1)$$

Ar vārdu *vektors* vispār apzīmē lielumus, kurus raksturo ne tikai noteikta skaitliska vērtība, bet arī virziens, atšķirībā no *skalariem* lielumiem (tādi, piemēram, ir blīvums, temperatūra utt.), kurus raksturo vienīgi skaitliskā vērtība. Vektorus attēlo ar bultām, kuru garums, ņemts noteiktā mērogā, norāda vektora lieluma skaitlisko vērtību, bet virziens norāda vektora virzienu. Šai grāmatā vektori, atšķirībā no skalariem lielumiem, iespiesti trekniem burtiem, vektoru skaitliskās vērtības (jeb *moduļi*) iespiestas parastiem burtiem; tā r nozīmē radiusu-vektoru, bet r šā vektora moduli (t. i., skaitlisko vērtību, šai gadījumā — garumu).

Viegli saprast, ka Dekarta koordinātas x , y , z ir radiusa-vektora r projekcijas uz koordinātu asīm; parasti vektora projekcijas uz vienu vai otru asi apzīmē ar to pašu burtu, ar kuru apzīmē vektora skaitlisko vērtību, pievienojot indeksu (labajā pusē apakšā), kas norāda asi, uz kuru vektoru projecē; sakarā ar teikto,

$$\left. \begin{aligned} r_x &= r \cdot \cos(COX) = x, \\ r_y &= r \cdot \cos(COY) = y, \\ r_z &= r \cdot \cos(COZ) = z. \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

Radiusu-vektoru tāpat kā jebkuru vektoru var uzlūkot par triju lielumu — vektora *komponentu* (vektora projekcijas uz koordinātu asīm) — kopojumu. Ja ir zināmas radiusa-vektora komponentes, tad ar formulu (1) var viegli aprēķināt vektora garumu un pēc tam ar formulu (2) — to leņķu kosinusus, kuri nosaka radiusa-vektora virzienu.

2. §. Materialais punkts. Lai noteikti aprakstītu ķermeņa pārvietošanos, jāzina visu ķermeņa daļiņu koordinātas pirms un pēc pārvietošanas. Ja pārvietojoties ķermeņa daļiņu savstarpējais stāvoklis nemainās un daļiņas kustas paraleli viena otrai, tad, lai spriestu par ķermeņa pārvietošanos, pietiek izsekot šā ķermeņa viena punkta koordinātu maiņai. Tas, protams, ievērojami vienkāršo ķermeņa kustības aprakstu un pētīšanu. Līdzīgs vienkāršojums ir iespējams visos tais gadījumos, kad grib dabūt aptuvenu ainu par ķermeņa kustību visumā (t. i., pārvietošanos telpā, bet ne griešanos ap kaut kādu asi, kas iet caur ķermeni); kas attiecas uz ķermeņa daļiņu savstarpējām kustībām, tad var izrādīties, ka tās mūs vispār neinteresē vai ir ērti (un pēc uzdevuma rakstura pieļaujams) tās aplūkot atsevišķi. Tāda pieeja kustības pētīšanai noder sevišķi tad, kad ķermeņa izmēri ir ļoti mazi, salīdzinot ar mūs interesējošiem ķermeņa pārvietojumiem.

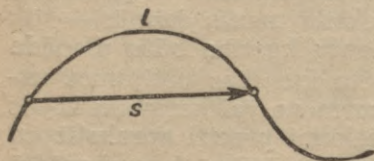
Minētā nozīmē un minētos gadījumos var novērsties no ķermeņa formas un no tā daļiņu vai daļu savstarpējās kustības un uzlūkot ķermeni par kādu *materialu punktu*. No teiktā ir skaidrs, ka dažos gadījumos materialais punkts var būt elementāri maza vielas daļiņa, citos gadījumos — liels, pat kosmisks ķermenis. Spēļu vilciņa kustības galvenās īpatnības nevarētu noskaidrot, ja vilciņa kustību iedomātos uzlūkot par materialā punkta kustību; no otras puses, dažos debesu mehanikas uzdevumos pilnīgi pieļaujams Zemes un citu planētu kustību ap Sauli traktēt kā materialu punktu kustību.

Ja ķermeņa kustības tuvināta aina visumā mūs neapmierina, varam domās ķermeni sadalīt pietiekami mazās daļiņās — tik mazās, lai katras daļiņas visu elementu kustība būtu vienāda un katru tādu ķermeņa daļiņu varētu kustības pētījumos uzlūkot par materialu punktu. Tātad ķermeņa vai ķermeņu kopas kustību daudzos gadījumos var pietiekami precīzi aprakstīt un izpētīt kā *materialo punktu sistēmas* kustību («mechaniskā sistēma»).

Nereti, analizējot kāda mehānisma kustību, atkarībā no locekļu vai citu lielāku vai mazāku mehānisma daļu skaita izdodas mehānisma pamatkustību iedomāties kā dažu (nedaudzu) materialu punktu kustību. Bet, ja gribam tā paša mehānisma kustību izpētīt pamatīgāk, aptverot visas blakuskustības, kas pavada galveno kustību, piemēram, mehānisma daļu vibrāciju, zobratu dīlšanu utt., tad to pašu mehānismu vajadzēs uzlūkot par saliktu sistēmu, kurā ir milzīgi daudz materialo punktu. Šai gadījumā saskaņā ar paša uzdevuma raksturu var pieņemt, ka blakusdaļiņu kustība vielas sīkdaļās ir vienāda tikai ļoti mazām vielas daļiņām, no kurām veidoti mehānisma locekļi; katra tāda vielas daļiņa ir jāuzlūko par materialu punktu. Bet arī šī mehānisma iedomātā aizstāšana ar komplicētu un no ļoti daudziem materiāliem punktiem sastāvošu sistēmu izrādīsies pavisam nederīga, ja turpināsim iedziļināties procesu fizikalā būtībā un vēlēsimies izpētīt, kāpēc pie berzes un mehānisma daļu triecienos rodas sasilšana, skaņa un novērojama elektrizācija (piemēram, sausus virves un siksnas pārvados). Lai labāk izprastu parādības, kurās mehāniskā kustība pārveidojas molekularā siltumkustībā un citās kustības formās, ar materiāliem punktiem jāsaprot molekulas, atomi un daļiņas, no kurām veidoti visi atomi: atomu kodoli un elektroni. Šai gadījumā priekšstats par ķermeni kā materialo punktu sistēmu tuvojas ķermeņa uzbūves patiesai aintai (ķermeni veido vielas elementārās daļiņas), bet tieši šeit arī izbeidzas parasto mehāniskās kustības

likumu pielietošanas iespēja un sāk parādīties citu komplikētāku kustības formu īpatnības.

3. §. Materialā punkta kustība. Pētījot mehānisku kustību, sevišķi svarīgi ir noskaidrot cēloņus, kas izsauc kustību un nosaka vienu vai otru kustības veidu. Tas ir mehānikas galvenais uzdevums; mehānikas nodaļu, kas veltīta šā pamatzdevuma atrisināšanai, sauc par *dinamiku*. Zinot kustības cēloņus, var paredzēt, kādos apstākļos pētījamie ķermeņi būs miera stāvoklī. Tādēļ mehānikas daļa, kas pēti ķermeņa līdzsvara noteikumus — *statika* — loģiski seko dinamikai un, kā redzēsim, visus



2. zīm. Likumainas kustības pārvietojuma vektors kādā laika intervalā; ceļa garumu l mēri pa trajektoriju.

statikas likumus var patiešām iegūt no dinamikas likumiem. Ciktāl ķermeņa līdzsvara pētīšana ir vienkāršāka par kustības pētīšanu, nav brīnums, ka, vēsturiski ņemot, daudzus statikas jautājumus atrisināja agrāk, nekā izveidojās dinamika.

Sākot ar pagājušā gadsimta otro pusi, nodibinājās tradīcija pirms dinamikas iztīrāšanas

aplūkot mācību par kustību neatkarīgi no cēloņiem, kas šo kustību izsauc; šo mehānikas formālo daļu sauc par *kinematiku*.

No šā formālā viedokļa materialā punkta kustība ir raksturojama ar trim vektoriem (pārvietojuma vektoru, ātruma vektoru un paātrinājuma vektoru), trajektorijas formu un ceļa garumu.

Trajektorija ir līnija, kuru veido materialais punkts savā kustībā. *Ceļa garumu* mēri pa trajektoriju. Ceļa garumu mēs apzīmēsim ar l .

Pārvietojuma vektors ir taisnes nogrieznis, kas vilkts no pārvietojamā punkta sākuma stāvokļa līdz gala stāvoklim. Materialā punkta taisnvirziena kustībā pārvietojuma vektors ir trajektorijas nogrieznis; likumainā kustībā tas savieno aplūkojamās trajektorijas gala punktus (2. zīm.). Saprotams, ka dažādos laika intervalos pārvietojuma vektoriem vispārējā gadījumā ir dažādi lielumi un dažādi virzieni. Bezgalīgi mazā laika intervalā likumainās kustības pārvietojuma vektora virziens robežgadījumā sakrīt ar kustības trajektorijas pieskares virzienu (protams, šeit domāta pieskare tai vietā, kur dotajā momentā atrodas kustīgais materialais punkts).

Punkta acumirkliģo stāvokli nosaka tā koordinātas x, y, z ;

punkta pārvietošanās nozīmē tā koordinātu maiņu; tātad visu kustības ainu var precīzi noteikt, ja mums ir vienādojumi, kas atļauj jebkuram laika momentam t aprēķināt punkta koordinātas:

$$x = f_1(t), \quad y = f_2(t) \quad \text{un} \quad z = f_3(t). \quad (3)$$

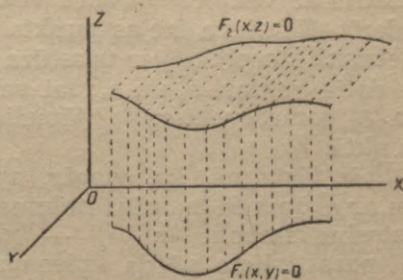
Tādus vienādojumus sauc par *kustības kinematiskiem vienādojumiem*.

Materialam punktam jebkurā momentā (dotajā kustībā) ir pilnīgi noteikts stāvoklis telpā, kas ar laiku nepārtraukti mainās. Tādēļ materialā punkta jebkuras kustības kinematiskiem vienādojumiem vienvērtīgi jānosaka punkta koordinātas, veidojot t. s. *nepārtrauktās funkcijas*. Šis apgalvojums, kurš klasiskā mehanikā ir pieņemts kā pats par sevi saprotams, dažreiz tiek saukts par *precizās lokalizācijas principu* (citiem vārdiem — «mehanikas vienādojumu pilnīgas determinācijas princips»).

Funkciju f_1 , f_2 un f_3 veids atkarīgs no trajektorijas veida un ātruma, ar kādu materialais punkts noiet dažādus trajektorijas posmus. Ja kustības ārējā forma pilnīgi noskaidrota un tātad funkciju f_1 , f_2 , f_3 veids noteikts, tad, izslēdzot laiku t no trim vienādojumiem (3), kas šai nolūkā grupējami pa pāriem, dabūsim divus vienādojumus (kuros nav laika):

$$\begin{aligned} F_1(x, y) &= 0; \\ F_2(x, z) &= 0. \end{aligned}$$

Pirmais vienādojums nosaka kustības trajektorijas projekciju uz plakni XOY , otrais — trajektorijas projekciju uz plakni XOZ . Citiem vārdiem — katrs no šiem vienādojumiem nosaka virsmu, ko dabū, pārvietojot taisni, kas perpendikulara pret doto koordinātu plakni un vienmēr krusto trajektoriju; abi vienādojumi kopā nosaka trajektorijas — kā minēto virsmu krustošanās līnijas — formu un stāvokli (3. zīm.).

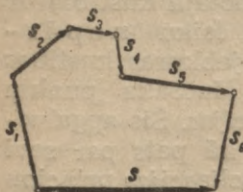


3. zīm. Trajektorijas projekcijas uz koordinātu plaknēm.

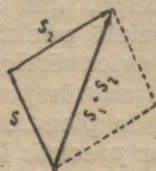
4. §. Pārvietojuma un citu vektoru ģeometriskā saskaitīšana. Visus vektorus var saskaitīt pēc tā paša likuma, pēc kura saskaita pamatvektorus (pārvietojuma vektorus). Ja materialais punkts pārvietojas par gabalu s , un pēc tam no sava jaunā

sākuma stāvokļa par s_2 , pēc tam par gabalu s_3 utt. (4. zīm.), tad sumarais (rezultējošais) pārvietojums s ir taisnes nogrieznis, kas noslēdz daudzstūri, ko konstruē no saskaitāmiem pārvietojumiem kā malām; rezultējošā pārvietojuma vektors ir vērsts no punkta izejas stāvokļa uz gala stāvokli.

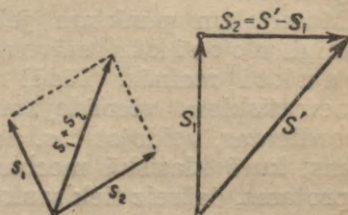
Šo saskaitīšanas paņēmieni sauc par *ģeometrisko saskaitīšanu* vai *daudzstūra likumu*.



4. zīm. Ģeometriskā saskaitīšana.



5. zīm. Paralelograma likums.



6. zīm. Ģeometriskā atņemšana.

Jāieņem, ka, saskaitot divus vektorus, rezultējošais vektors ir tāda paralelograma diagonāle, kura malas ir saskaitāmie vektori (5. zīm.).

Atņemšana ir saskaitīšanai pretēja darbība. Pieņemsim, ka ir doti divi vektori s_1 un s' un jānosaka to ģeometriskā starpība. Citiem vārdiem — jānosaka tāds vektors $s_2 = s' - s_1$, kas, saskaitīts ar vektoru s_1 , dotu vektoru s' . 6. zīmējums rāda, kā to izdarīt. No viena izejas punkta zīmē abus dotos vektorus; ģeometriskā starpība s_2 ir trīsstūra trešā mala, pārējās divas malas ir dotie vektori s' un s_1 ; lai vektors s' būtu tiešām vektoru s un s_2 summa, vektors s_2 jāpieliek atskaitāmā vektora s_1 gala punktā.

Šeit jāatzīmē, ka, vispār, apzīmējot ar s mainīgu lielumu un ar s' un s šā mainīgā lieluma divas vērtības, s' un s starpībai lietojam simbolu Δs (Δ — grieķu burts «delta»). Simbolu Δ parasti lieto vārda «pieaugums» saīsinātam apzīmējumam; Δ var apzīmēt lielu vai mazu pieaugumu.

«Pavisam mazu» (bezgala mazu) pieaugumu gadījumā lieto simbolu d , pie kam lielums ds , ko sauc par s diferencialu, praktiski pilnīgi precīzi izteic lieluma s «pavisam mazu» pieaugumu.

5. §. Elementarais pārvietojums. Viegli saprast, ka pārvietojuma vektors s ir radiusa-vektora r ģeometriskais pieaugums. Aplūkosim 7. zīmējumu; šeit divos laika momentos t un t'

materialā punkta stāvokli uz trajektorijas apzīmēti ar C un C' , bet radiusi-vektori šais momentos — ar \mathbf{r} un \mathbf{r}' ; ģeometriski saskaitot radiusu-vektoru \mathbf{r} laika sākuma momentā t ar pārvietojuma vektoru \mathbf{s} laika sprīdī ($t' - t$), dabū radiusu-vektoru \mathbf{r}' laika beigū momentā t' . Tātad

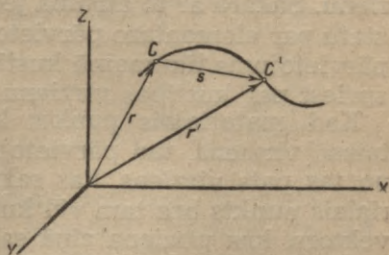
$$\mathbf{s} = \mathbf{r}' - \mathbf{r}.$$

Elementaro pārvietojumu, t. i., pārvietojumu bezgalīgi mazā laika sprīdī dt , apzīmē ar ds . Elementarā pārvietojuma skaitliskais lielums ir vienlīdzīgs ar bezgalīgi mazu ceļa gabalu: $ds = dl$; tad

$$ds = dr. \quad (4)$$

Kad punkts savā kustībā pārvietojas par gabalu ds , tad koordinātas, kas nosaka punkta stāvokli, mainīsies par lielumiem, kurus apzīmēsim ar dx , dy , dz .

Ja laika sākuma momentā punkts ieņēma stāvokli, kuru noteica koordinātas x , y , z , tad laika sprīža dt beigās punkts ieņems stāvokli, kuru nosaka koordinātas $x + dx$, $y + dy$, $z + dz$. Starp pārvietojumu un koordinātu pieaugumu ir sakarība, ko var viegli noteikt ar Pitagora teoremu. Šādā nolūkā no jauna aplūkosim 7. zīmējumu un iedomāsimies, ka caur punktu C novilkta taisnes paraleli koordinātu asīm;



7. zīm. Pārvietojuma vektors kā radiusa-vektora ģeometriskais pieaugums.

atliksim no punkta C nogriežņus, kas vienlīdzīgi ar koordinātu pieaugumiem, kad punkts nonāk stāvoklī C' ; ja tagad uz šiem nogriežņiem kā šķautnēm konstruēsim taisnstūra paralelepipedu, tad viegli var saprast, ka pārvietojums s ir šā paralelepipeda diagonāle. Acīm redzot tas pats būs arī bezgalīgi maza pārvietojuma ds gadījumā; šai gadījumā bezgalīgi mazā paralelepipeda šķautņu garumi ir dx , dy un dz un diagonāle ir ds . Tātad

$$dl = ds = \sqrt{dx^2 + dy^2 + dz^2}. \quad (5)$$

Šis vienādojums nosaka ceļa garuma elementu dl jeb elementarā pārvietojuma skaitlisko vērtību. Kas attiecas uz elementarā pārvietojuma virzienu, tad robežgadījumā (kad dt tiecas uz nulli) tas sakrīt, kā jau minēts 3. §, ar punktā C trajektorijai viltās pieskares virzienu; ds virzienu raksturo

leņķi, kuru kosinusi ir vienlīdzīgi ar minētā bezgalīgi mazā paralelepīda šķautņu attiecībām pret tā diagonāli:

$$\cos(ds, x) = \frac{dx}{ds}, \quad \cos(ds, y) = \frac{dy}{ds}, \quad \cos(ds, z) = \frac{dz}{ds}. \quad (6)$$

6. §. Kustības ātrums. Ja vienādos laika sprīžos materialais punkts noiet vienādus ceļa gabalus, lai arī kāda būtu kustības trajektorija (taisnvirziena vai likumaina), tad šo kustību sauc par *vienmērīgu*. Pretējā gadījumā (t. i., kad ceļa gabali, kas noiet vienlīdzīgos laika sprīžos, nav vienādi) kustību sauc par *nevienmērīgu*.

Ikdienīšķā dzīvē ar ātrumu visbiežāk saprot lielumu, kas raksturo kustības «straujumu», bet nevis tās virzienu. Mechanikā ātrumu izteic kā *v e k t o r u*, kas rāda kustības ātrumu un virzienu. Sakarā ar to ātruma jēdziens mehanikā saistīts ar priekšstatu par elementaro pārvietojumu, jo galīgs (ne bezgalīgi mazs) pārvietojums likumainā kustībā, kā iepriekš noskaidrots, neļauj spriest par kustības virzienu.

Kad materialais punkts kustas no sava sākuma stāvokļa taisnā virzienā, tad pārvietojuma vektoram visu laiku ir viens un tas pats virziens, kas sakrīt ar kustības virzienu. Ja materialais punkts bez tam vēl kustas vienmērīgi, tad tā *ātrums v* ir vektors, kas virziena ziņā sakrīt ar pārvietojuma vektoru, bet skaitliskā lieluma ziņā (pēc tā nogriežņa garuma, kas attēlo vektoru *v*) vienlīdzīgs ar materialā punkta pārvietojuma garumu vienā sekundē. Tātad šai gadījumā (un tikai šai gadījumā) ātrums ne ar ko neatšķiras no ķermeņa vienas sekundes pārvietojuma vektora.

Uzskatāmu pārskatu par dažādu kustību ātrumu attiecībām dod šāda tabula.

Vienmērīgas kustības piemēri	Ātrums $\frac{m}{sec}$
Kājnieks normalā gaitā	1,5
„ ātrā gaitā	2,2
„ skrējienā	līdz 7
Rītenbraucējs normalā braucienā	3—5
„ sacīkšu „	līdz 17
Slidskrējējs	līdz 11
Zirgs smagā aizjūgā	1,2
„ rīkšos	2,3
„ ar jātnieku auļos	5—8
„ auļotājs	līdz 25

Vienmērīgas kustības piemēri	Ātrums $\frac{m}{sec}$
Preču vilciens	5—10
Pasažieru vilciens	22
Ātrvilciens	30—40
Automobilis	10—50
Lidmašīna	50—170
Burenieks	līdz 9
Tvaikonis	līdz 12
Lauku lielgabala šāviņš	400—500
Jūras " "	500—1000
Tālsāvēja " "	1700
Šautenes lode	800
Mērens vējš (4 balles)	10
Vētra (9 balles)	25
Viesulvētra	40
Skaņa (gaisā)	332
Mēness kustība ap Zemi	1000
Zemes kustība ap Sauli	29600
Saules kustība zvaigžņu sistēmā	20000

Nevienmērīgas taisnvirziena kustības gadījumā (8. zīm.) ar ātrumu saprot vektoru, kas vērsts kustības virzienā un kā skaitliskā vērtība vienlīdzīga bezgalīgi mazā laika sprīdī dt noietā ceļa garuma elementa dl attiecībai pret šo laika sprīdi dt :

$$v = \frac{dl}{dt}$$

Vēlreiz atzīmēsim, ka apzīmējumos dl , dt u. tml. burts d nenozīmē kaut kādu lielumu, bet apzīmē pavisam mazu tā lieluma vērtību, kura apzīmējums seko burtam d . (Tas, ko šeit saprotam ar jēdzienu «pavisam mazs» lielums, analizē atbilst diferenciala jēdzienam; vārdu «pavisam mazs» vietā dažreiz lietojam vārdus «elementari mazs» vai «diferenciāls».) Ja l apzīmē ceļa garumu, tad dl ir ceļa garuma diferenciāls vai arī elementari maza pārvietojuma skaitliskā vērtība; t apzīmē laiku, bet dt — elementari mazu laika sprīdi.

Ar elementari mazu laika sprīdi dt var saprast $\frac{1}{n}$ no sekundes,

kur n — «pavisam liels» (bezglā liels) skaitlis; pareiznot ar šo skaitli augšminētās formulas skaitītāju un saucēju (no kā, protams, attiecība nemainās), saucējā dabūsim 1 sek, bet skaitītājā pārvietojumu ds , reizinātu ar n , t. i., tā ceļa garumu, ko ķerme-

nis noietu 1 sekundē, ja, sākot ar mūs interesējošo laika momentu, tas kustētos vienmērīgi.

Kustībā pa likumainu trajektoriju ātruma vektors vispār nesakrīt ar rezultējošā pārvietojuma vektora virzienu, bet pēc definīcijas arvien sakrīt ar elementārā pārvietojuma vektora virzienu. Aplūkosim 9. zīmējumu. Tur s apzīmē pārvietojuma vektoru, ko materialais punkts veicis laikā t (rezultējošais pārvietojums). Elementari mazā laikā sprīdī dt materialais punkts pārvietojas par ds , kas veido ar vektoru s zināmu leņķi. Materialā punkta ātruma vektora virziens sakrīt ar kustības virzienu, t. i., tam ir tāds pat virziens kā vektoram ds :

$$\mathbf{v} = \frac{d\mathbf{s}}{dt} \quad (7)$$

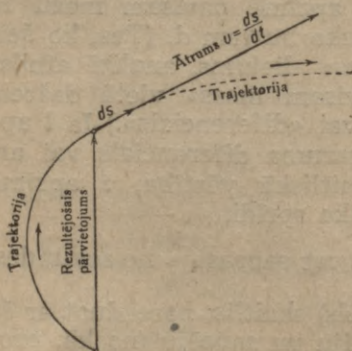
Šis vienādojums norāda, ka ātruma vektors \mathbf{v} , kuram ir vektora $d\mathbf{s}$ virziens, skaitliski (garuma ziņā) pārsniedz to tik reizes, cik reizes dt ir mazāks par 1 sekundi (pieņemsim, ka dt ir $\frac{1}{n}$ sec, kur n ir «sevišķi liels» skaitlis, tad lieluma ds dalījums ar dt ir tas pats, kas lieluma ds reizinājums ar n). Piezīmēsim, ka vektora reizinājums ar skalaru lielumu (šai gadījumā vektoru $d\mathbf{s}$ reizinot ar skalaru lielumu $\frac{1}{dt} = n$) jāsaprot kā vektora garuma maiņa, nemainoties vektora virzienam.

Ātruma vektora skaitliskā vērtība arī šai vispārīgajā gadījumā ir vienlīdzīga ceļa garuma elementa dl ($=ds$) attiecībai pret laika elementu dt :

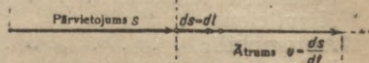
$$v = \frac{dl}{dt}$$

Par ātruma vienību pieņem $1 \frac{\text{cm}}{\text{sec}}$ vai $1 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$, vai arī $1 \frac{\text{km}}{\text{sec}}$.

Apzīmēsim ātruma vektora komponentes, t. i., tā projekcijas uz koordinātu asīm, ar v_x , v_y un v_z . Acīm redzot ātruma vektora skaitlisko vērtību, tāpat kā jebkurai vektoram, var izteikt ar tā komponentēm formulā, kas analoga formulai (1):



9. zīm. Ātruma vektors likumainā kustībā.



8. zīm. Ātruma vektors taisnvirziena kustībā.

$$v = \sqrt{v_x^2 + v_y^2 + v_z^2}. \quad (8)$$

Tā kā $v_x = v \cos(v, x)$, tad, zinot ātruma un tā komponentu skaitliskās vērtības, var aprēķināt leņķus, kas nosaka ātruma vektora virzienu, pēc formulām:

$$\cos(v, x) = \frac{v_x}{v}, \quad \cos(v, y) = \frac{v_y}{v}, \quad \cos(v, z) = \frac{v_z}{v} \quad (9)$$

(tiem pašiem leņķiem dotās formulas (6) pārvēršas formulās (9), ja formulu (6) labajās pusēs skaitītāju un saucēju dala ar dt).

Ja punkts veic elementaru pārvietojumu ds , tad punkta koordinātas mainās par dx, dy, dz ; šie lielumi ir elementārā pārvietojuma ds projekcijas uz koordinātu asīm; acīm redzams, ka attiecība $\frac{dx}{dt}$ ir pārvietojuma ātrums OX ass virzienā. Reizināsim vektoru vienādojuma (7) abas puses ar tā leņķa kosinusu, ko pieskare veido ar OX asi, t. i., ar $\cos(v, x)$ vai arī ar $\cos(ds, x)$; kreisajā pusē dabūsim v_x , labajā — saskaņā ar 6. formulu, $\frac{dx}{dt}$. Redzam, ka ātruma projekcija uz izvēlētajā ass (ātruma komponente) ir pārvietojuma ātrums dotās ass virzienā.

Tātad

$$v_x = \frac{dx}{dt}, \quad v_y = \frac{dy}{dt}, \quad v_z = \frac{dz}{dt}. \quad (10)$$

Tāda veida lielumus analizē sauc par pirmās kārtas atvasinātām (funkcijām); tās apzīmē tā: ja $x = f(t)$, tad $\frac{dx}{dt} = f'(t)$, kur svītrīņa simbolizē atvasināto.

Tātad ātruma komponentes ir koordinātu pirmās kārtas atvasinātās pēc laika. Zinot kustības kinematiskos vienādojumus (3):

$$x = f_1(t), \quad y = f_2(t), \quad z = f_3(t),$$

kustības ātruma komponentes var noteikt pēc formulas (10), lietojot atvasināto aprēķināšanas noteikumus (šos noteikumus nosaka diferencialrēķinuursos):

$$v_x = f_1'(t), \quad v_y = f_2'(t), \quad v_z = f_3'(t).$$

Saskaņā ar augšminēto ātruma vektora skaitliskā vērtība vienlīdzīga ar ceļa pirmās kārtas atvasināto pēc laika. Ja ir zināms ceļa garums kā laika funkcija

$$l = f(t), \quad \text{tad } v = f'(t).$$

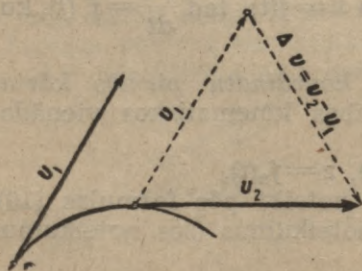
7. §. Kustības paātrinājums. Ja taisnvirziena kustības ātrums pieaug vienmērīgi, tad par paātrinājumu j sauc vektoru, kas

šai gadījumā vērsts kustības virzienā un kā skaitliskā vērtība ir vienlīdzīga ātruma pieaugumam vienā sekundē. *Vienmērīgi paātrinātas kustības* piemērs (t. i., tādās kustības piemērs, kur paātrinājums lieluma un virziena ziņā nemainās) ir ķermeņa brīva krišana tukšumā smaguma spēka ietekmē. Ja ātrums vienmērīgi samazinās, tad paātrinājumu j , kas skaitliski vienlīdzīgs ātruma samazinājumam 1 sek, uzskata par negatīvu lielumu ($j < 0$), jo šai gadījumā paātrinājuma vektors vērsts pret kustības virzienu. Šāda *vienmērīgi palēnināta kustība* ir, piemēram, akmenim, kas sviests vertikāli uz augšu.

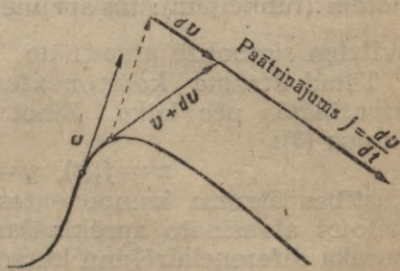
Vispārējā gadījumā ar paātrinājumu j saprot vektoru, kam ir ātruma bezgalīgi maza *ģeometriskā* pieauguma dv virziens un kas vienlīdzīgs šā ātruma pieauguma dv attiecībai pret bezgalīgi mazu laika sprīdi dt , kurā ātrums iegūst minēto pieaugumu:

$$j = \frac{dv}{dt} \quad (11)$$

Pieņemsim, ka materialā punkta ātrums kādā laika momentā ir v_1 , bet pēc 1 sek tas, mainot kā lielumu, tā arī virzienu, ir v_2 . Tad ģeometriskā starpība $\Delta v = v_2 - v_1$ ir ātruma pieaugums 1 sek (10. zīm.). Ja v_3 ir materialā punkta ātrums pēc ļoti maza laika sprīža dt (un nevis vienu veselu sekundi pēc tā momenta, kad punkta ātrums bija v_1), tad attiecīgais ātruma ģeometriskais pieaugums dv arī ir tas lielums, kas atrodas paātrinājuma vektora formulas (11) skaitītājā.



10. zīm. Mainīgā vektora v (ātruma vektora) ģeometriskais pieaugums Δv .



11. zīm. Vienmērīgā kustībā paātrinājuma vektors likumainos posmos ir jo lielāks, jo lielāks ir liekums.

Ja ķermenis vienmērīgi kustas pa likumainu ceļu, tad tā ātruma skaitliskā vērtība nemainās, bet mainās ātruma vektora virziens; maiņa ir jo straujāka, jo lielāks ir liekums. Vienmērīgā kustībā paātrinājums ir nulle tikai taisnos ceļa posmos,

likumainos posmos tas nav nulle un pie liela liekuma var būt pat ļoti liels. Aplūkojot 11. zīmējumu, redzam, ka vienmērīgā kustībā pa loku paātrinājuma vektors j vērsts uz trajektorijas ieliekuma pusi; viegli saprast, ka, kustībai pa likni notiekot ar skaitliski pieaugošu ātrumu (bulta, kas attēlo vektoru $v + dv$, ir garāka par vektora v bultu), paātrinājuma vektors j būtu virzīts zem šaura leņķa pret kustības virzienu; viegli arī saprast, ka, kustībai palēninoties (bulta $v + dv$ īsāka par bultu v), paātrinājuma vektors j nosvēršies pretēji kustības virzienam (12. zīm.).

Atkarībā no pieņemtās garuma vienības paātrinājuma vienība ir

$$1 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2} \text{ vai } 1 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}, \text{ vai arī } 1 \frac{\text{km}}{\text{sec}^2}.$$

Paātrinājuma vektora j lielumu un virzienu var noteikt, zinot tā komponentes j_x, j_y, j_z . Analogiski pēc formulām (1), (5) un (8) paātrinājuma skaitliskā vērtība ir:

$$j = \sqrt{j_x^2 + j_y^2 + j_z^2}. \quad (12)$$

Lai aprēķinātu leņķus, kurus paātrinājuma vektors veido ar koordinātu asīm, noder formulas, kas analogiskas formulām (2), (6) un (9), proti:

$$\cos(j, x) = \frac{j_x}{j}, \quad \cos(j, y) = \frac{j_y}{j}, \quad \cos(j, z) = \frac{j_z}{j}. \quad (13)$$

Paātrinājuma projekcija uz izvēlētas ass ir tas pats, kas paātrinājums dotās ass virzienā.

Tātad

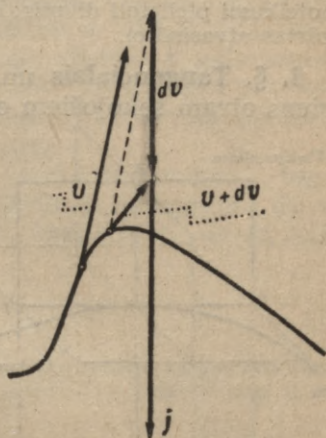
$$j_x = \frac{dv_x}{dt}, \quad j_y = \frac{dv_y}{dt}, \quad j_z = \frac{dv_z}{dt}. \quad (14)$$

Ņemot vērā formulu (10):

$$j_x = \frac{d}{dt} \left(\frac{dx}{dt} \right), \quad j_y = \frac{d}{dt} \left(\frac{dy}{dt} \right), \quad j_z = \frac{d}{dt} \left(\frac{dz}{dt} \right).$$

Šādus lielumus analizē sauc par otrās kārtas atvasinātām. Lai nebūtu skaitītājā un saucējā jāraksta divas reizes diferencāla zīmes d , tad otrās kārtas atvasinātās īsāk apzīmē tā:

$$j_x = \frac{d^2x}{dt^2}, \quad j_y = \frac{d^2y}{dt^2}, \quad j_z = \frac{d^2z}{dt^2}. \quad (15)$$



12. zīm. Paātrinājuma vektors palēninātā kustībā uz tās pašas 11. zīmējuma trajektorijas.

Tātad paātrinājuma komponentes ir koordinātu otrās kārtas atvasinātas pēc laika. Pēc kustības kinematiskā vienādojuma (3)

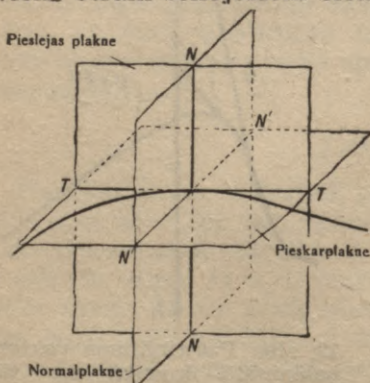
$$x = f_1(t), \quad y = f_2(t), \quad z = f_3(t)$$

paātrinājuma komponentes var noteikt, lietojot atvasināto aprēķināšanas noteikumus; saskaņā ar analizē pieņemtiem apzīmējumiem formulu (15) var pārrakstīt tā:

$$j_x = f_1''(t), \quad j_y = f_2''(t), \quad j_z = f_3''(t)$$

(divas svītriņas pie funkcijas zīmes norāda, ka atvasināto aprēķināšanas noteikumi pielietoti divreiz; citiem vārdiem, divas svītriņas apzīmē otrās kārtas atvasināto).

8. §. Tangencialais un centripetlais paātrinājums. Diviem viens otram sekojošiem elementariem pārvietojumiem $(ds)_1$ un



13. zīm. TT — pieskare; NN — galvenā normale; $N'N'$ — binormale.

$(ds)_2$ ir kopējs punkts, kas ir pirmā pārvietojuma gala punkts, bet otrā pārvietojuma sākuma punkts. Iedomāsimies, ka caur šo kopējo punktu un vektora $(ds)_1$ sākuma un vektora $(ds)_2$ gala punktu novilkta plakne. Tādu plakni sauc par *pieslejšplakni*. Šo plakni var definēt arī kā tādu plakni, kas iet caur divām trajektorijas bezgalīgi tuvos punktos novilkām pieskarēm. Tā kā ātruma vektoram arvien ir trajektorijas pieskares virziens, tad abi ātruma vektori v un v' laika momentos t un $t + dt$ atrodas vienā plaknē, kas ir minētā pieslejšplakne; tātad arī ātruma ģeomet-

riskais pieaugums dv , kas nosaka paātrinājuma vektora j virzienu, ir tāi pašā plaknē.

Plakni, kas novilkta perpendikulāri pieskarei un iet caur pieskaršanās punktu, sauc par *normalplakni*.

No bezgalīgi daudzām normalēm, t. i., taisnēm, kas perpendikulas pieskarei pieskaršanās punktā (tās visas gul normalplaknē), izvēlēsimies divas: vienu, kas atrodas pieslejšplaknē un ko sauc par *galveno normali*, otru — tai perpendikulāru, ko sauc par *binormali* (13. zīm.). Tā kā paātrinājuma vektors atrodas pieslejšplaknē, bet binormale krusto šo plakni zem taisna leņķa, tad ir skaidrs, ka paātrinājuma vektora projekcija uz binormali vienmēr ir nulle. Tādēļ paātrinājuma vektora sumu: paātrinājuma pieskares virzienā un paātrinājuma galvenās normas virzienā.

Pieņemsim, ka M un M' (14. zīm.) ir materialā punkta stāvokļi, bet v un v' — punkta ātrumi divos viens otram bezgalīgi tuvos laika momentos. Noteiksim ātruma maiņu šajā bezgalīgi mazā laika sprīdī dt . Pārvietosim vektoru v' paralelā stāvoklī līdz punktam M (attēlā nogrieznis MA) un savienosim vektoru v un v' gala punktus. Vektors dv tad arī būs ātruma ģeometriskais pieaugums laikā dt .

Sadalīsim vektoru dv divās komponentēs, atliekot no punkta M virzienā v nogriezni MB , kas vienlīdzīgs ar MA ($=v'$), savienojot punktus A un B un novelkot no vektora v gala punkta nogriezni, kas paralels un vienlīdzīgs BA . Tā iegūsim paralelogramu, kura diagonāle ir ātruma pieaugums dv ; šā paralelograma malas apzīmēsim ar $(dv)_\tau$ un $(dv)_r$.

Vektors $(dv)_\tau$ raksturo ātruma lieluma maiņu; tas ir skaitliski vienlīdzīgs ar skaitliskās vērtības pieaugumu dv un vērsts trajektorijas pieskares virzienā. Dalot $(dv)_\tau$ ar dt , dabū tangencialo paātrinājumu j_τ :

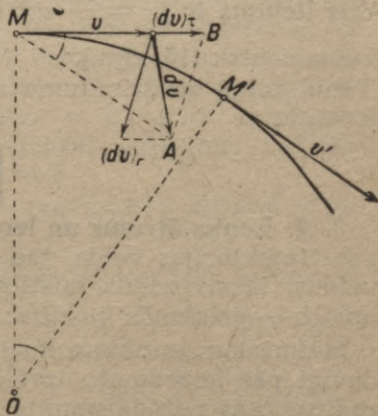
$$j_\tau = \frac{dv}{dt} \quad (16)$$

Tā kā ātruma skaitliskā vērtība ir ceļa garuma l pirmās kārtas atvasinātā pēc laika, tad no formulas (16) izriet, ka *tangencialais paātrinājums ir ceļa garuma otrās kārtas atvasinātā pēc laika*:

$$j_\tau = \frac{d^2l}{dt^2} \quad (17)$$

Aplūkosim vektoru $(dv)_r$ (t. i., vektoru, ko attēlo nogrieznis BA). Tas raksturo ātruma virziena maiņu.

Novilksim caur punktiem M un M' (14. zīm.) stateņus pret ātrumu v un v' virzieniem. Stateņi krustojas punktā O . Līknes MM' bezgalīgi mazu daļu var uzlūkot par riņķa loku, kura radiuss $OM = r$. Riņķi, kura loks sakrīt ar līknes elementu dotā punktā (riņķi, kas novilkts caur trim bezgalīgi tuviem līknes punktiem) sauc par *liekuma riņķi*; riņķa radiusu sauc par *liekuma radiusu*, bet riņķa centru — par *liekuma centru*. Divu dažādu līknes posmu liekuma radiusi vispār nav vienādi. (Iegaumēsim, ka taisnes liekuma radiuss ir bezgalīgi liels un riņķa



14. zīm.

līnijas liekuma radiuss vienlīdzīgs riņķa radiusam; kā taisnei, tā arī riņķa līnijai liekums visās vietās ir viens un tas pats.)

Salīdzināsim trīsstūrus MOM' un AMB . Tie ir līdzīgi, jo abi ir vienādsānu trīsstūri un tiem ir vienlīdzīgi leņķi pie virsotnēm.

Tāpēc

$$\frac{AB}{MM'} = \frac{MA}{OM} \text{ jeb } \left| \frac{(d\mathbf{v})_r}{v dt} \right| = \frac{v'}{r}; \left| \frac{(d\mathbf{v})_r}{dt} \right| = \frac{v'v}{r}.$$

Robežgadījumā $v' = v$, tāpēc

$$j_r = \frac{v^2}{r}, \quad (18)$$

kur j_r ir $\frac{(d\mathbf{v})_r}{dt}$ robežlielums, t. i., paātrinājums, ko nosaka tikai ātruma virziena maiņa. Noskaidrosim lieluma BA , tātad arī paātrinājuma j_r , robežvirzienu. Trīsstūrī AMB leņķis pie virsotnes M tiecas uz nulli, un tātad virziens BA robežgadījumā ir perpendikulārs pret v , t. i., sakrītīs ar liekuma radiusa virzienu. Tātad paātrinājuma komponente vērsta pa galveno normali uz liekuma centru; šo paātrinājuma komponenti sauc par *centripetalo paātrinājumu*.

Materialam punktam pārvietojoties pa līkumainu trajektoriju, paātrinājuma vektoru dabūsim, ģeometriski sumējot *tangencialo paātrinājumu*, kura skaitliskais lielums ir $j_t = \frac{dv}{dt}$ un kurš iet *tangentes virzienā*, ar *centripetalo paātrinājumu*, kura skaitliskais lielums ir $j_r = \frac{v^2}{r}$ un kurš iet pa galveno normali uz liekuma centru (15. zīm.).

Tātad pilnā paātrinājuma skaitlisko lielumu var izteikt ar formulu:

$$j = \sqrt{\left(\frac{dv}{dt}\right)^2 + \left(\frac{v^2}{r}\right)^2}. \quad (19)$$

9. §. Leņķa ātrums un leņķa paātrinājums. Ja kustības iedala pēc trajektorijas veida, tad izšķir šādus vienkāršākos kustības veidus: taisnvirziena kustību un materialā punkta kustību pa aploci — *griešanās kustību*.

Materialam punktam kustoties pa aploci (riņķa līniju), ir izdevīgi par koordinātu izvēlēties leņķi φ , par kādu pagriežas radiuss, kas norāda punkta acumirkliġo stāvokli; *pagriezienu leņķi* φ sauc arī par *griešanās fazi* (16. zīm.). Kinematiskais

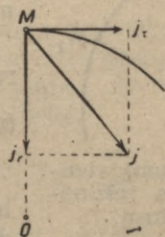
griešanās vienādojums izteic pagrieziena leņķi φ kā laika t funkciju:

$$\varphi = f(t).$$

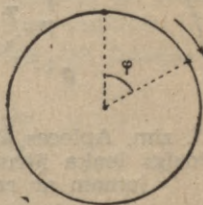
Kad pie griešanās pagrieziena leņķis mainās proporcionāli laikam (kas notiek, ja punkts kustas pa aploci ar nemainīga lieluma ātrumu), tad griešanos sauc par vienmērīgu. Šai gadījumā pagrieziena leņķa un laika attiecību vai, citiem vārdiem, pagrieziena leņķi 1 sekundē sauc par *leņķa ātrumu*; parasti leņķa ātrumu apzīmē ar grieķu burtu ω (omega):

$$\omega = \frac{\varphi}{t}.$$

Ja griešanās ir nevienmērīga, tad ar leņķa ātrumu saprot bezgalīgi maza pagrieziena leņķa $d\varphi$ attiecību pret to bezgalīgi mazo laika sprīdi dt , kurā punkts pagriežas uz aploces par leņķi $d\varphi$:



15. zīm.



16. zīm. Pagrieziena leņķis jeb griešanās faze.

$$\omega = \frac{d\varphi}{dt}. \quad (20)$$

Leņķa ātruma mēra vienība ir tādas vienmērīgas griešanās ātrums, pie kuras ķermenis 1 sekundē pagriežas par 1 radiana¹

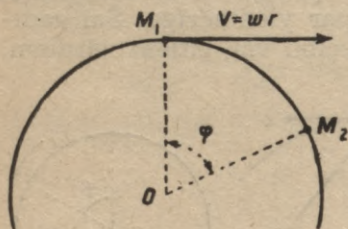
leņķi. Leņķa ātruma vienību apzīmē tā: $\frac{1}{\text{sec}} = \text{sec}^{-1}$.

Pilnīgai ķermeņa griešanās kustības raksturošanai jāuzrāda ne tikai leņķa ātruma skaitliskā vērtība, bet arī griešanās ass un griešanās virziens ap šo asi. Tādēļ leņķa ātrumu bieži attēlo kā vektoru, kas vērstas griešanās ass virzienā, t. i., perpendikulāri plaknei, kurā notiek griešanās; vektors ω ir vērstas uz to pusi, no kurienes lūkojoties, griešanās notiek pulksteņa rādītāja kustības virzienā.

Noteiksim attiecību starp lineāro («aploces») ātrumu v un ķermeņa leņķa ātrumu ω .

¹ Atgādināsim, ka radianos leņķi izteic kā aploces loka garuma un radiusa attiecību, proti: $\varphi = \frac{l}{r}$. Pieņemot, ka $l = r$, dabū: $\varphi = 1$, t. i., 1 radians ir leņķis, kura loka garums ir vienlīdzīgs ar radiusu. Pieņemot, ka $l = 2\pi r$ (aploces garums), dabū $\varphi = 2\pi$, t. i., viens apgrieziena ir 2π radianu liels. No otras puses, viens apgrieziena ir 360° , tātad 1 radians = $\frac{360^\circ}{2\pi} = 57^\circ 14' 47'' ,806$.

Pieņemsim, ka M_1 ir punkta stāvoklis sākuma momentā, bet M_2 — tā stāvoklis pēc t sec (17. zīm.). Apzīmējot loku M_1M_2 ar l , aploces radiusu ar r un pagrieziena leņķi M_1OM_2 ar φ , izmantojot sakarību starp radianos izteikto leņķi, radiusu un loka garumu, varam rakstīt:



17. zīm. Aploces ātrums vienlīdzīgs leņķa ātruma reizinājumam ar radiusu.

$$v = r \cdot \dot{\varphi}.$$

Dalot šā vienādojuma abas puses ar laiku t un zinot, ka $\frac{l}{t}$ ir ātrums v , bet $\frac{\varphi}{t}$ — leņķa ātrums ω (pie vienmērīgas griešanās), dabū:

$$v = r \cdot \omega. \quad (21)$$

Tātad aploces ātrums vienlīdzīgs leņķa ātruma reizinājumam ar radiusu.

Ja griešanās ir nevienmērīga, tad elementari mazam laika sprīdim dt var rakstīt:

$$dl = r \cdot d\varphi.$$

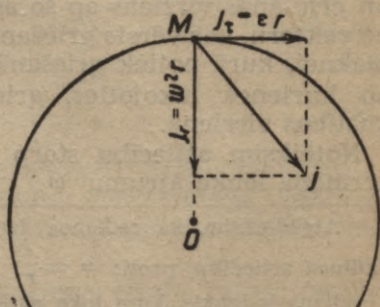
Dalot abas vienādojuma puses ar dt un zinot, ka $\frac{dl}{dt}$ ir ātrums v , bet $\frac{d\varphi}{dt}$ — leņķa ātrums ω , atkal iegūstam to pašu vienādojumu (21).

Ja griešanās notiek nevienmērīgi, tad leņķa ātrums mainās ar laiku un leņķa ātruma maiņas straujumu var raksturot ar īpašu lielumu, ko sauc par *leņķa paātrinājumu*. Ja bezgalīgi mazā laika sprīdī dt leņķa ātrums mainās par $d\omega$, tad leņķa paātrinājums ir attiecība:

$$\varepsilon = \frac{d\omega}{dt}. \quad (22)$$

Leņķa paātrinājuma mēra vienība ir $\frac{1}{\text{sec}^2} = \text{sec}^{-2}$, t. i., tāds paātrinājums, kur katrā sekundē leņķa ātrums pieaug par leņķa ātruma vienību.

Leņķa paātrinājumu var attēlot kā vektoru. Ja aploce, pa kuru notiek griešanās, ar laiku nemaina savu stāvokli un radiusu, tad leņķa paātrinājuma ε



18. zīm. Aploces paātrinājums vienlīdzīgs leņķa paātrinājuma reizinājumam ar radiusu.

vektors paātrinātas griešanās gadījumā ir vērsts pa griešanās asi uz to pašu pusi kā leņķa ātruma vektors, un uz pretējo pusi, kad griešanās ir palēnināta. Griešanās paātrinājumu, tāpat kā jebkuras likumainas kustības paātrinājumu, var sadalīt divās

komponentēs — tangencialā paātrinājumā $j_{\tau} = \frac{dv}{dt}$ un centri-

petalā paātrinājumā $j_r = \frac{v^2}{r}$ (18. zīm.).

Izteiksim šos divus paātrinājumus ar leņķa ātrumu un leņķa paātrinājumu. Tā kā $v = \omega \cdot r$ un r ir nemainīgs lielums, tad bezgalīgi mazā aploces ātruma maiņa dv rodas no bezgalīgi mazas leņķa ātruma maiņas $d\omega$. Tādēļ

$$dv = r \cdot d\omega \text{ un } j_{\tau} = \frac{dv}{dt} = r \frac{d\omega}{dt},$$

jeb, tā kā $\frac{d\omega}{dt}$ ir leņķa paātrinājums ϵ , tad

$$j_{\tau} = \epsilon \cdot r. \quad (23)$$

Ievietojot centripetalā paātrinājuma $\frac{v^2}{r}$ izteiksmē v vietā reizinājumu $\omega \cdot r$ un saīsinot ar r , dabū

$$j_r = \omega^2 \cdot r. \quad (24)$$

10. §. Absolutā, pārnese un relativā kustība. Atkarībā no aplūkošanas veida viena un tā pati kustība var izlikties dažāda. Kad dzelzceļa stacijā viens no diviem blakus stāvošiem vilcieniem sāk kustēties, tad otra, mierā stāvošā vilciena pasažieriem liekas, ka viņu vilciens sācis kustēties. Protams, pietiek tikai paskatīties uz stacijas peronu, lai šī iluzija pazustu. Stacijas ēkas šai gadījumā ir orientēšanās pamatsistema. Ja vilcienu gaita būtu pavisam mierīga un stacijas ēkas, piemēram, miglas dēļ nebūtu redzamas, tad, novērojot vilciena apgaismoto logu kustību, abu vilcienu pasažieri varētu gan spriest par vilcienu savstarpējo kustību, bet nevarētu izšķirt, kurš no vilcieniem kustas un kurš stāv.

Ja mēs iedomātos divus novērotājus, kuriem liekas, ka viņi attālinās viens no otra, atrazdamies kaut kur kosmiskā telpā, kur kaut kādu apstākļu dēļ nav saredzamas zvaigznes vai kādi priekšmeti, kas novērotājiem ļautu orientēties par viņu kustības raksturu, tad jautājums, kurš no novērotājiem ir miera stāvoklī un kurš kustas, viņiem būtu bez nozīmes. Katrs novērotājs varētu uzskatīt, ka viņš atrodas miera stāvoklī, bet otrs — kustībā.

57-25.343

Ir skaidrs, ka no kinematiskā viedokļa, t. i., ja neievēro cēloņus, kas rada kustību, jebkuru kustību var uzlūkot par relatīvu. No šā kinematiskā viedokļa visas orientēšanās sistēmas ir līdzvērtīgas; jebkuru no tām varam, pētījot mūs interesējošās kustības, *nosacīti uzskatīt par nekustīgu*; tādu nosacīti nekustīgu orientēšanās sistēmu sauc par *orientēšanās pamatsistēmu*. Kustību attiecībā pret orientēšanās pamatsistēmu sauc par *absolūtu kustību*.

Aplūkotā piemērā par diviem vilcieniem no kinematiskā viedokļa nav obligāti, lai stacijas ēkas katrā ziņā tiktu izraudzītas par pamatsistēmu. Ejoša vilciena pasažieris var izvēlēties sev orientēšanās sistēmu, kas saistīta ar vilcienu; uzlūkojot to par pamatsistēmu, viņš «šķietamo» stacijas ēku kustību nosauks par absolūtu kustību.

Jebkuru orientēšanās sistēmu, kas izdara kādu kustību attiecībā pret pamatsistēmu, sauksim par *kustīgo orientēšanās sistēmu*. Kustību attiecībā pret kustīgo orientēšanās sistēmu sauc par *relatīvu kustību*, bet pašas kustīgās orientēšanās sistēmas kustību par *pārneses kustību*. Tā, piemēram, ja minētā piemērā par diviem vilcieniem orientēšanās pamatsistēma ir stacijas ēkas, tad orientēšanās sistēma, kas saistīta ar ejošo vilcienu, ir kustīgā orientēšanās sistēma; vilciena un tanī sēdošo pasažieru kustība ir pārneses kustība; kāda pasažiera pastaiga vagona gaitenī, ko novēro citi pasažieri, kas sēž vagonā, ir relatīvā kustība, bet tā paša pasažiera pastaiga ejošā vilciena gaitenī, ko novēro no stacijas perona, ir absolūtā kustība.

Pieņemsim, ka materialais punkts pārvietojas kustīgā sistēmā. Apzīmēsim ar ds_{abs} šā materialā punkta elementāro pārvietojumu attiecībā pret orientēšanās pamatsistēmu; ar $ds_{pār}$ apzīmēsim to materialā punkta pārvietojumu pamatsistēmā, kas notiek kustīgās sistēmas pārvietošanās dēļ (t. i., kustīgās sistēmas tās vietas pārvietošanos, kurā dotā momentā atrodas materialais punkts); beidzot ar ds_{rel} apzīmēsim tā paša punkta elementāro pārvietojumu, kā tas izliekas kustīgās sistēmas novērotājam.

Ar *absolūto ātrumu* v , *pārneses ātrumu* u un *relatīvo ātrumu* w apzīmē vektorus:

$$\begin{aligned} v &= \frac{ds_{abs}}{dt}, \\ u &= \frac{ds_{pār}}{dt}, \\ w &= \frac{ds_{rel}}{dt}. \end{aligned} \tag{25}$$

Absolutā ātruma izteiksmē elementārā pārvietojuma vietā var ņemt radiusa-vektora bezgalīgi mazu ģeometrisku maiņu (4. formula); kā turpmāk redzēsīm, pārnese un relatīvam ātrumam tas ne vienmēr ir iespējams.

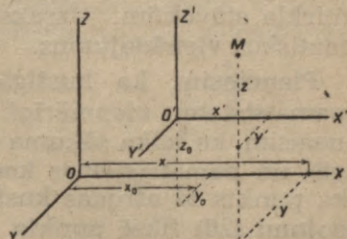
Analoģiski sacītam *absolutais paātrinājums* j_{abs} ir materiālā punkta paātrinājums attiecībā pret pamatsistemu; *pārnese paātrinājums* $j_{pār}$ ir kustīgās sistēmas tās vietas paātrinājums, kur dotā momentā atrodas materiālais punkts, un *relatīvais paātrinājums* j_{rel} ir paātrinājums, kas piemīt materiālam punktam attiecībā pret kustīgās sistēmas novērotāju. Absoluto paātrinājumu pilnīgi nosaka absolutā ātruma ģeometriskā pieauguma attiecība pret laika elementu; bet, kā turpmākos paraģrafos redzēsīm, pārnese un relatīvais paātrinājums ne vienmēr ir tik vienkārši saistīti ar pārnese un relatīvo ātrumu.

Aplūkosim jautājumu par koordinātu pārveidošanu, ātrumu saskaitīšanas likumu, paātrinājumu saskaitīšanas likumu un tai pašā reizē noskaidrosim visu, kas nepieciešams, lai konstatētu, kā paātrinājumi $j_{pār}$ un j_{rel} saistīti ar elementariem pārvietojumiem $ds_{pār}$ un ds_{rel} .

11. §. Galileja vienādojumi koordinātu pārveidošanai (Galileja transformācija). Apzīmēsīm ar x, y, z materiālā punkta koordinātas laika momentā t orientēšanas pamatsistēmā, x', y', z' — tā pašā materiālā punkta koordinātas tai pašā laika momentā $t' = t$ orientēšanas kustīgā sistēmā, kurā koordinātu asis iet p a r a l e l i pamatsistēmas koordinātu asīm, x_0, y_0, z_0 — kustīgās koordinātu sistēmas sākuma punkta koordinātas pamatsistēmā (tai pašā laika momentā). Viegli saprast, ka, ja abām sistēmām ir tās pašas laika un garuma mēru vienības, tad var rakstīt šādus vienādojumus (19. zīm.):

$$\left. \begin{aligned} x &= x_0 + x', \\ y &= y_0 + y', \\ z &= z_0 + z'. \end{aligned} \right\} \quad (26)$$

Sos trīs vienādojumus var apvienot vienā vektoru vienādojumā, kurš izteic, ka radius-vektors orientēšanas pamatsistēmā ir kustīgā sistēmā ņemtā radiusa-vektora un no pamatsistēmas



19. zīm. Koordinātu pārveidošana, pārejot no $O'X'Y'Z'$ sistēmas uz paralelo $OXYZ$ sistēmu.

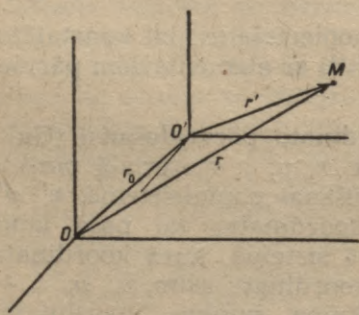
koordinātu sākuma līdz kustīgās sistēmas koordinātu sākumam novilkta radiusa-vektora ģeometriskā summa (20. zīm.):

$$\mathbf{r} = \mathbf{r}_0 + \mathbf{r}' \quad (26')$$

Šis vektoru vienādojums paliek spēkā neatkarīgi no tā, kā orientētas kustīgās sistēmas koordinātu asis attiecībā pret pamatsistēmas asīm; tāpēc šis vienādojums ir vispārīgāks par vienādojumu (26).

Vienādojumi (26) un (26') ir tīri ģeometriski, bet ne kinematiski, jo tie atbilst divu orientēšanas sistēmu kaut kādam acurīkla stāvoklim. Uzrakstīsim koordinātu pārveidošanas kinematiskos vienādojumus.

Pieņemsim, ka kustīgā sistēma pārvietojas attiecībā pret pamatsistēmu vienmērīgi un taisnā virzienā ar ātrumu u ; pieņemsim, ka laika sākuma momentā punkti O un O' (t. i., kustīgās un pamatsistēmas koordinātu sākumi) sakrīt; pieņemsim, ka punkts M atrodas kustīgā sistēmā un uzskatīsim, ka vienādojumi (26) fiksē punkta M koordinātas laika momentā t . Tad acīm redzot $x_0 = u_x \cdot t$; $y_0 = u_y \cdot t$; $z_0 = u_z \cdot t$, kur u_x , u_y , u_z ir pastāvīgā pārnešanas ātruma u komponentes. Tā dabūjam tā sauktos Galileja kinematiskos vienādojumus koordinātu pārveidošanai:



20. zīm. O — pamatsistēmas koordinātu sākums; O' — kustīgās sistēmas koordinātu sākums.

$$\left. \begin{aligned} x' &= x - u_x \cdot t; \\ y' &= y - u_y \cdot t; \\ z' &= z - u_z \cdot t; \\ t' &= t. \end{aligned} \right\} \quad (27)$$

Šie vienādojumi ir saprotami; tie izteic faktu, ka jebkuram punktam, kurš atrodas miera stāvoklī sistēmā, kas kustas vienmērīgi un taisnā virzienā, attiecībā uz pamatsistēmu ir koordinātas x , y , z ; tās ar laiku lineari pieaug, un tādēļ laikā nemainīgās koordinātas x' , y' , z' iegūst, no x , y , z atņemot kustīgās sistēmas pārvietojuma projekcijas. Vien-

nādojums $t' = t$ norāda, ka laiks ir absolūts, t. i., laiks rit vienādi kā kustīgam, tā arī nekustīgam novērotājam.

Ja kustīgajā orientēšanas sistēmā, kas pārvietojas taisnā virzienā un vienmērīgi, materiālā punkta M kustība pakļauta likumam:

$$f(x', y', z', t') = 0,$$

tad saskaņā ar Galileja koordinātu pārveidošanas likumu tā pati materialā punkta M kustība attiecībā uz orientēšanas pamatsistemu notiks pēc likuma:

$$f(x - u_x t, y - u_y t, z - u_z t, t) = 0.$$

12. §. Galileja ātrumu saskaitīšanas likums. Aplūkosim jau tājumu par pārnese un relativās kustības ātrumu saskaitīšanu vispārīgā gadījumā, neierobežojot šo kustību raksturu.

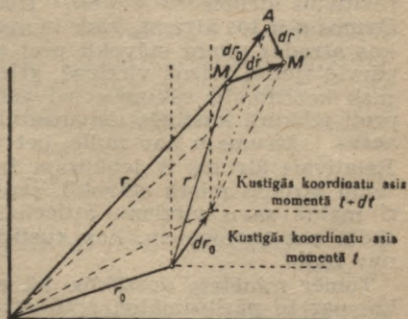
Pieņemsim, ka vienādojums (26')

$$\mathbf{r} = \mathbf{r}_0 + \mathbf{r}'$$

attiecas uz laika momentu t . Uzrakstīsim analogisku vienādojumu laika momentam $t + dt$ un atņemsim no otrā vienādojuma pirmo; dabūsim, ka

$$d\mathbf{r} = d\mathbf{r}_0 + d\mathbf{r}'.$$

21. zīmējums attēlo gadījumu, kad kustīgā sistema pārvietojas taisnā virzienā (negriežoties). Punkti M un M' attēlo kustīgā materialā punkta stāvokli laika momentos t un $t + dt$. Vektori \mathbf{r} , \mathbf{r}' un \mathbf{r}_0 momentā t attēloti nepārtrauktām līnijām, to pašu vektoru stāvokli momentā $t + dt$ parādīti ar raustītām līnijām. Pamatsistēmas novērotājs redz, ka materialais punkts pārvietojies vektora $d\mathbf{r}$ virzienā no M līdz M' . Kustīgās sistēmas novērotājam laika momentā $t + dt$ liekas, ka materialā punkta izejas stāvoklis ir punkts A (punkts M , pateicoties pārnesei kustībai,



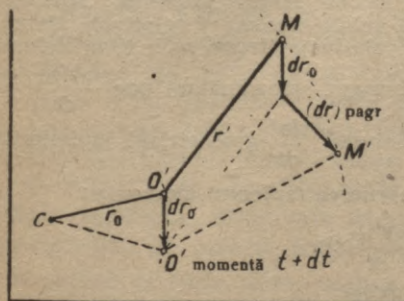
21. zīm. Ātrumu saskaitīšana, ja kustīgā sistema kustas taisnā virzienā.

ieņem stāvokli A), un viņam liekas, ka kustība notiek vektora $d\mathbf{r}'$ virzienā. Vektors $d\mathbf{r}_0$ norāda, kā, pateicoties taisnvirziena pārnesei kustībai, laikā dt pārvietojas kustīgās sistēmas koordinātu sākums un punkts M . 21. zīmējumā redzams, ka $d\mathbf{r}$ ir lielumu $d\mathbf{r}_0$ un $d\mathbf{r}'$ ģeometriskā sumā.

Vienādojuma

$$d\mathbf{r} = d\mathbf{r}_0 + d\mathbf{r}'$$

kreisajā pusē atrodas materialā punkta elementārais pārvieto-



22. zīm. Ātrumu saskaitīšana, ja kustīgā sistema griežas.

jums absolutā kustībā $dr = ds_{\text{abs}}$ (4. formula); labajā pusē — pārnese kustības elementarais pārvietojums (ja tas notiek bez kustīgās sistēmas griešanās) $dr_0 = ds_{\text{pār}}$ un relativās kustības elementarais pārvietojums $dr' = ds'_{\text{rel}}$; dalot visus trīs lielumus ar bezgalīgi mazu laika sprīdi dt , dabūjam vienādojuma kreisajā pusē absolūto ātrumu v , bet labajā pusē — pārnesanas ātruma u un relativā ātruma w ģeometrisko sumu:

$$v = u + w. \quad (28)$$

Ja pārnese kustība notiek, kustīgai sistēmai griežoties, tad lielums $\frac{dr_0}{dt}$ vairs nav pārnese ātrums ($dr_0 \neq ds_{\text{pār}}$); tāpat arī lielums $\frac{dr'}{dt}$ nav relatīvais ātrums ($dr' \neq ds_{\text{rel}}$). Tiešām, saskaņā ar definīciju pārnese ātrums u ir tas ātrums, kāds ir kustīgai sistēmai vai jebkuram ķermenim, kas atrodas miera stāvoklī pret to. Pieņemsim, ka kustīgā sistēma, nepārvietojoties taisnā virzienā, griežas ap asi, kas iet caur kustīgās sistēmas koordinātu sākumu; šai gadījumā acīm redzot dr_0 ir nulle, turpretī jebkurā kustīgās sistēmas vietā (izņemot koordinātu sākumu) pārnese ātrums u nav nulle, bet vienlīdzīgs griešanās aploce ātrumam. Relatīvais ātrums w jebkuram ķermenim, kas attiecībā uz kustīgo sistēmu atrodas miera stāvoklī, saprotams, ir nulle; pie griešanās vektors r' maina savu virzienu attiecībā pret orientēšanās pamatsistēmu, un tādēļ pat ķermeņiem, kas kustīgā sistēmā atrodas miera stāvoklī, dr' nav nulle.

Tomēr minētais apstāklis, kā redzēsīm, neietekmē vienādojumu (28). Lai par to pārliecinātos, aplūkosim 22. zīmējumu. Šeit, lai nepieblīvētu zīmējumu, parādīta nevis telpas, bet plaknes koordinātu sistēma. O' ir kustīgās sistēmas koordinātu sākuma punkts. Kustīgās sistēmas griešanās ass vērsta perpendikulāri zīmējuma plaknei; griešanās notiek ap punktu C kā centru. Ar nepārtrauktām līnijām attēloti vektori r_0 un r' laika sākuma momentā, ar treknām raustītām līnijām parādīti tie paši vektori pēc laika momenta dt ; tā kā kustīgā sistēma nepārvietojas taisnā virzienā, bet tikai griežas, tad leņķis starp vektoriem r_0 un r' paliek konstants. Ar tievām raustītām līnijām parādīti aploču loki, ko noiet punkti O' un M' un parādīts vektors r' , kas pārvietots sev paraleli uz kustīgās sistēmas koordinātu sākuma jauno stāvokli, lai noteiktu šā vektora ģeometrisko pieaugumu $(dr')_{gr}$, ko izsauc griešanās. Kustīgās sistēmas novērotājam šai pašā sistēmā guloša punkta M relatīvais ātrums liekas vienlīdzīgs nullei. Tas rāda, ka relatīvais ātrums w ir tikai lieluma $\frac{dr'}{dt}$ daļa, un, proti, vienlīdzīga šim lielumam, samazinātam par $\frac{(dr')_{gr}}{dt}$. No

otras puses, 22. zīmējums rāda, ka lielums $\frac{dr'}{dt}$ ģeometriski jāpieskaita

lielumam $\frac{dr_0}{dt}$, lai iegūtu punkta M pārnese (aploce) ātrumu u :

$$u = \frac{dr_0}{dt} + \frac{(dr')_{gr}}{dt};$$

$$w = \frac{dr'}{dt} - \frac{(dr')_{gr}}{dt}.$$

Redzam, ka arī tad, kad kustīgā sistēma griežas, vienādojums (28) paliek spēkā, jo viens un tas pats korekcijas loceklis iet u un w izteiksmēs ar pretējām zīmēm.

Tātad absolūtās kustības ātrums vienlīdzīgs pārneses un relativās kustības ātrumu ģeometriskai sumai. Šo apgalvojumu, ko savā laikā jau skaidri izteica Galilejs, sauc par Galileja ātrumu saskaitīšanas likumu.

Vienkāršākos gadījumos, it īpaši, kad visi trīs ātrumi iet vienas taisnes virzienā un laikā nemainās, Galileja ātrumu saskaitīšanas likums ir it kā pats par sevi saprotams un to apziņāti vai neapziņāti visi lieto, novērtējot kustības, kas sastopamas ikdienišķā dzīvē. Piemēram, katrs zina, ka, braucot pa upi laivā straumes virzienā, laivas ātrums ir lielāks nekā stāvošā ūdenī, un proti, par ūdens tecēšanas ātrumu.

13. §. Paātrinājumu saskaitīšanas likums. Uzrakstīsim vektoru vienādojumu (28), kas izteic Galileja ātrumu saskaitīšanas likumu, diviem bezgalīgi tuviem laika momentiem t un $t + dt$; ģeometriski atņemsim no otrā vienādojuma pirmo, tad dabūsim:

$$dv = du + dw. \quad (29)$$

Dalīsim katru vienādojuma locekli ar dt . Lielums $\frac{dv}{dt}$ ir absolūtās kustības paātrinājums j_{abs} . Lielums $\frac{dw}{dt}$ ne vienmēr

izteic relativās kustības paātrinājumu j_{rel} . Ja kustīgās sistēmas novērotājam liekas, ka relativās kustības ātrums w nemainās kā virziena, tā arī skaitliskās vērtības ziņā, tad skaidrs, ka relativās kustības paātrinājums ir nulle, turpretim lielums dw , ko nosaka pamatsistēmas novērotājs, var arī nelīdzināties nullei; tas būs tad, kad kustīgā orientēšanās sistēma griezīsies attiecībā pret pamatsistēmu. Ja relativā kustība ir vienmērīga taisnvirziena kustība, tad lielums dw izteic relativās kustības ģeometrisku maiņu, kas notiek, kustīgai sistēmai griežoties. Piemēram, kad cilvēks iet pa kuģa klāju taisnā virzienā no pakaļgala uz priekšgalu, bet tai pašā laikā kuģis griežas, tad novērotājam uz krasta gājēja kustība neizlikšies taisnvirziena kustība; ātruma vektors, palikdams nemainīgs attiecībā pret kuģi, pagriežas reizē ar kuģi; citiem vārdiem, relatīvais ātrums iegūst zināmu ģeometrisku pieaugumu, ko izsauc kuģa pagriešanās.

Relativā ātruma pilno maiņu uzlūkosim kā divu komponentu ģeometrisku sumu:

$$dw = (dw)_{rel} + (dw)_{pagr}. \quad (30)$$

Šeit pirmais vektors vienādojuma labajā pusē, dalot to ar dt , dod relatīvo paātrinājumu:

$$\mathbf{j}_{\text{rel}} = \frac{(d\mathbf{w})_{\text{rel}}}{dt};$$

otrā komponente $(d\mathbf{w})_{\text{pagr}}$ ir relatīvā ātruma maiņa, ko izsauc kustīgās sistēmas griešanās.

Lielums $\frac{d\mathbf{u}}{dt}$ ne vienmēr izteic pārnese kustības paātrinājumu. Protams, ka jebkuram punktam, kas kustīgā sistēmā atrodas miera stāvoklī, norādītais lielums ir pārnese kustības paātrinājums. Bet vienādojumu (29) mēs dabūjam, analizējot materiāla punkta pārvietojumu kustīgā sistēmā; ja kustīgā sistēma griežas attiecībā pret pamatsistēmu, tad pārnese ātrums kustīgās sistēmas dažādās vietās nav vienāds (piemēram, pārnese ātrums, ko izsauc griešanās, skaitliski ir jo lielāks, jo tālāk atrodas dotā vieta no griešanās ass). Iedomāsimies, ka esam kustīgā sistēmā materiālo punktu vienā mirklī pārvietojuši blakus stāvoklī pa relatīvās kustības trajektoriju; pārnese ātruma maiņa, ko izsauc pārnese kustības paātrinājums, vēl neparādīsies, bet lielums du nebūs nulle un rādīs, kā dotajā momentā pārnese kustības ātrumi blakus punktos uz relatīvās kustības trajektorijas ģeometriski atšķiras viens no otra.

Šo lieluma du komponenti, kas atkarīga no vietas maiņas kustīgā sistēmā, apzīmēsim ar $(du)_{\text{pagr}}$; tad lieluma du otra ģeometriskā daļa ir pārnese ātruma maiņa, ko izsauc pārnese kustības paātrinājums; šo daļu apzīmēsim ar $(du)_{\text{pārn}}$. Tātad:

$$du = (du)_{\text{pārn}} + (du)_{\text{pagr}} \quad (31)$$

un

$$\mathbf{j}_{\text{pārn}} = \frac{(d\mathbf{u})_{\text{pārn}}}{dt}.$$

No sacītā ir skaidrs, ka kustīgās sistēmas *taisnvirziena* kustības gadījumā, kad pārnese kustībā katra kustīgās sistēmas koordinātu ass pārvietojas sev paraleli (bez griešanās), $(d\mathbf{w})_{\text{pagr}} = 0$ un $(du)_{\text{pagr}} = 0$. Tātad, *kustīgai sistēmai pārvietojoties taisnā virzienā, absolūtās kustības paātrinājums ir vienlīdzīgs pārnese kustības un relatīvās kustības paātrinājumu ģeometriskai sumai:*

$$\mathbf{j}_{\text{abs}} = \mathbf{j}_{\text{pārn}} + \mathbf{j}_{\text{rel}}. \quad (32)$$

Vēl specialākā gadījumā, kad kustīgā sistēma pārvietojas taisnā virzienā ar pastāvīgu ātrumu (t. i., $\mathbf{j}_{\text{pārn}} = 0$), absolūtās

un relativās kustības paātrinājumi sakrīt pēc lieluma un virziena. Citiem vārdiem, *kustības paātrinājums ir vienāds novērotājiem, kuru relativā kustība ir taisnvirziena kustība ar pastāvīgu ātrumu*. Šai nozīmē saka, ka orientēšanas sistēmas, kuru relativā kustība ir taisnvirziena kustība ar pastāvīgu ātrumu, ir «līdzvērtīgas paātrinājuma ziņā».

Vispārīgā gadījumā, kad pārnese kustība ir saistīta ar kustīgās sistēmas griešanos attiecībā pret pamatsistēmu, absolūtās kustības paātrinājums ir vienlīdzīgs triju saskaitāmo — pārnese kustības paātrinājuma, relativās kustības paātrinājuma un tā saucamā pagrieziena paātrinājuma — ģeometriskai sumai:

$$j_{\text{abs}} = j_{\text{pār}} + j_{\text{rel}} + j_{\text{pagr}}. \quad (33)$$

Saskaņā ar augšminētiem apzīmējumiem:

$$j_{\text{pagr}} = \frac{(dw)_{\text{pagr}} + (du)_{\text{pagr}}}{dt}. \quad (34)$$

Zīmīgi, ka pagriezienā paātrinājuma abas daļas (daļa, kas atkarīga no griešanās ietekmes uz relativā ātruma virzienu, un daļa, kas atkarīga no pārnese ātrumu nevienlīdzības relativās kustības ceļā) vienmēr skaitliski vienlīdzīgas un vienādi vērstas:

$$\frac{(dw)_{\text{pagr}}}{dt} = \frac{(du)_{\text{pagr}}}{dt}.$$

Kā paskaidrots nākamā paragrafā, pagrieziena paātrinājums vienlīdzīgs relativā ātruma divkārtotam reizinājumam ar griešanās leņķa ātrumu un ar tā leņķa sinusu, ko griešanās ass veido ar relativās kustības virzienu:

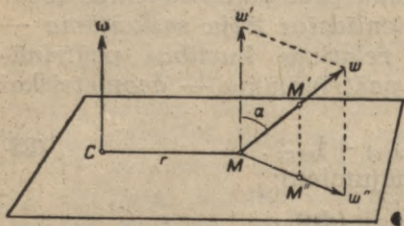
$$j_{\text{pagr}} = 2 w \omega \sin(\omega, w).$$

Pagrieziena paātrinājuma vektors atrodas plaknē, kas perpendikulāra griešanās asij; tas perpendikulārs relativam ātrumam un vērstas griešanās virzienā.

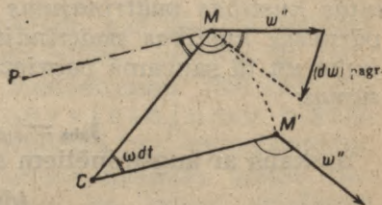
14. §. Pagrieziena (Koriolisa) paātrinājums. Aplūkosim sīkāk pagrieziena paātrinājuma rašanos. Šai nolūkā vispirms analizēsim lielumu $(dw)_{\text{pagr}}$, t. i., relativās kustības ātruma ģeometrisko maiņu, ko izsauc kustīgās sistēmas griešanās, kad kustīgās sistēmas novērotājam vektors w izliekas nemainīgs (relativā kustība ir taisnvirziena un vienmērīga).

Pieņemsim, ka kustīgās sistēmas griešanās leņķa ātrums attiecībā pret pamatsistēmu laika momentā t ir ω . Bezgalīgi mazā laika sprīdī dt materialais punkts M pagriežas ap griešanās asi par leņķi ωdt . Ja pastāvīgā relativā ātruma w

vektors būtu virzīts paraleli griešanās asij, tad kustīgās sistēmas pagrieziens nemainītu tā virzienu un lielums $(dw)_{\text{pagr}}$ būtu nulle. Sakarā ar to vispārīgā gadījumā, kad vektors w veido leņķi α ar griešanās asi, vektoru w varam sadalīt divās komponentēs, proti, projicējam to uz griešanās asi un uz plakni, kas perpendikulāra griešanās asij un iet caur punktu M (23. zīm.):



23. zīm. Relatīvā ātruma projekcija uz plakni, kurā notiek griešanās; $w'' = w \sin \alpha$.



24. zīm. Puse no pagriezienu paātrinājuma rodas, mainoties tā relatīvā ātruma w virzienam, ko izsauc kustīgās sistēmas griešanās.

$$w' = w \cos \alpha ;$$

$$w'' = w \sin \alpha .$$

Kad kustīgā sistēma, pateicoties rotācijai, pagriežas par leņķi ωdt , relatīvā ātruma pirmā komponente w' nemainās, un tādēļ visu relatīvā ātruma ģeometrisko maiņu, ko redz pamatsistēmas novērotājs, nosaka otrās komponentes w'' pagrieziens:

$$(dw)_{\text{pagr}} = (dw'')_{\text{pagr}}.$$

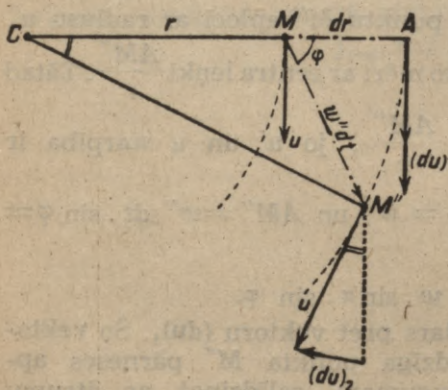
24. zīmējumā attēloti vektora w'' divi stāvokļi blakus momentos t un $t + dt$ (24. zīm. plakne ir tā pati, kas 23. zīm. parādīta perspektīvā; griešanās notiek ap punktu C). Lai dabūtu vektora w'' ģeometrisko maiņu, pārvietojam to no punkta M' paraleli sev līdz izejas punktam M . Radiuss CM' pēc paralelās pārvietošanas ieņem stāvokli PM . No 24. zīmējumā parādītās konstrukcijas ir skaidrs, ka leņķi, kas tur atzīmēti ar vienkāršu loku, ir vienlīdzīgi (pagriezienā leņķis starp vektoru w'' un radiusu-vektoru nemainās, jo aplūkojam gadījumu, kad kustīgās sistēmas novērotājam relatīvā ātruma vektors izliekas nemainīgs kā pēc lieluma, tā arī virziena). Tālāk no konstrukcijas redzams, ka leņķi pie virsotnes M , kas apzīmēti ar diviem lokiem, ir vienlīdzīgi. Taisne PM paralela taisnei CM' , tāpēc leņķis PMC vienlīdzīgs ar leņķi MCM' . Redzam, ka, ja ap

punktu M novelk aploci ar radiusu w'' , tad mūs interesējošais vektors $(dw)_{\text{pagr}}$ ir bezgalīgi maza loka chorda, ko mērī ar centra leņķi ωdt . Tā kā $w'' = w \sin \alpha$, tad

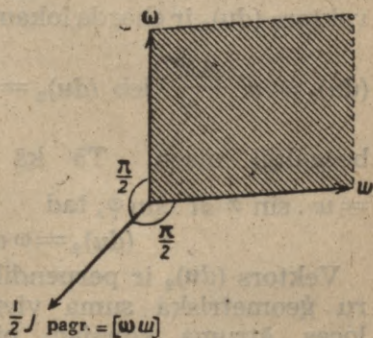
$$(dw)_{\text{pagr}} = \omega dt \cdot w \sin \alpha.$$

Vektors $(dw)_{\text{pagr}}$ atrodas plaknē, kas perpendikulāra griešanās asi, un virzīts perpendikulāri w , griešanās virzienā.

Aplūkosim tagad pagrieziena paātrinājuma otru daļu, kas rodas no pārneses ātrumu nevienlīdzības relatīvās kustības ceļā. Šai nolūkā aplūkosim 25. zīmējumu. Šā zīmējuma plakne, tāpat kā iepriekšējā zīmējuma plakne, ir perpendikulāra grie-



25. zīm. Otra puse no pagrieziena paātrinājuma rodas pateicoties tam, ka pārneses ātrumi relatīvās kustības ceļā nav vienādi.



26. zīm. Pagrieziena paātrinājums vienlīdzīgs divkārtotam leņķa ātruma un relatīvā ātruma vektorālam reizinājumam.

šanās asi; griešanās notiek ap punktu C . Materialais punkts laikā dt , pateicoties relatīvai kustībai, pārvietojas no stāvokļa M jaunā stāvoklī M' (23. zīm.), kura projekcija aplūkojamā plaknē 23. un 25. zīmējumā apzīmēta ar M'' . Acīm redzot punkts M'' atrodas no M' atstatumā $w'' dt = w \sin \alpha dt$. Nogriežņa MM'' virziens sakrīt ar vektora w'' virzienu. Apzīmēsim leņķi starp šo virzienu un radiusu-vektoru ar φ . Pārvietojums MM'' dabūjams, ģeometriski saskaitot pārvietojumu $MA = w'' dt \cdot \cos \varphi$, kas mērīts radiusa-vektora virzienā, ar pārvietojumu $AM'' = w'' dt \cdot \sin \varphi$, kas mērīts uz aploces. Punktā A pārneses kustības ātrums ir lielāks nekā punktā M par lielumu $(du)_1 = \omega(r + dr) - \omega r = \omega dr$, kur $dr = MA = w'' dt \cdot \cos \varphi$. Tātad

$$(du)_1 = \omega dt \cdot w \sin \alpha \cdot \cos \varphi.$$

Vektora $(du)_1$ virziens sakrīt ar u virzienu.

Punktā M'' pārnese kustības aploce ātruma skaitliskā vērtība ir tāda pati kā punktā A , bet ātruma virziens ir cits. Pārvietosim aploce ātruma vektoru paraleli sev no punkta A uz punktu M'' un aprēķināsim pārnese ātruma ģeometrisko pieaugumu $(du)_2$, kas virzīts radiusa-vektora virzienā, t. i., perpendikulāri u . Leņķi, kas 25. zīmējumā apzīmēti ar diviem lokiem, ir vienlīdzīgi kā leņķi ar perpendikulārām malām. Leņķis ACM'' , ko mēri ar loka garuma attiecību pret radiusu,

vienlīdzīgs $\frac{AM''}{r + dr}$ vai $\frac{AM''}{r}$, jo lielums dr ir bezgalīgi mazs, salīdzinot ar r . Novilksim ap punktu M'' apluci ar radiusu u' , vektors $(du)_2$ ir chorda lokam, ko mēri ar centra leņķi $\frac{AM''}{r}$. Tātad

$(du)_2 = u' \frac{AM''}{r}$ jeb $(du)_2 = u \frac{AM''}{r}$, jo u' un u starpība ir

bezgalīgi maza. Tā kā $\frac{u}{r} = \omega$ un $AM'' = w'' dt \cdot \sin \varphi = w \cdot \sin \alpha dt \cdot \sin \varphi$, tad

$$(du)_2 = \omega dt \cdot w \cdot \sin \alpha \cdot \sin \varphi.$$

Vektors $(du)_2$ ir perpendikulārs pret vektoru $(du)_1$. Šo vektoru ģeometriskā suma vienlīdzīga punkta M'' pārnese aploce ātruma kopējām pieaugumam, salīdzinot ar ātrumu punktā M :

$$(du)_{\text{pagr}} = (du)_1 + (du)_2.$$

Mūs interesējošā vektora $(du)_{\text{pagr}}$ garumu (uzskatot šo vektoru par hipotenuzu, bet tā komponentes par katetēm) iegūsim, ja pacelsim kvadratā augstāk atrastās $(du)_1$ un $(du)_2$ izteiksmes, saskaitīsim tās un no sumas vilksim kvadratsakni. Tā kā $\cos^2 \varphi + \sin^2 \varphi = 1$, tad

$$(du)_{\text{pagr}} = \omega dt \cdot w \sin \alpha.$$

Nav grūti saprast, ka vektora $(du)_{\text{pagr}}$ virziens ir tāds pats kā vektora $(dw)_{\text{pagr}}$ virziens.

Tātad redzam, ka pagrieziena paātrinājums saskaņā ar iepriekšējā paragrafa beigās sacīto tiešām ir divu vienlīdzīgu daļu suma, kur katra daļa vienlīdzīga leņķa ātruma reizinājumam ar relatīvo ātrumu un ar tā leņķa sinusu, ko veido vektori ω un w :

$$\frac{1}{2} j_{\text{pagr}} = \frac{(dw)_{\text{pagr}}}{dt} = \frac{(du)_{\text{pagr}}}{dt} = \omega w \sin(\omega, w). \quad (35)$$

Vektoru, kas skaitliski vienlīdzīgs divu vektoru **A** un **B** skaitlisko lielumu reizinājumam ar vektoru veidotā leņķa sinusu un kas virzīts perpendikulāri pret abiem vektoriem, sauc par *vektoriālo reizinājumu* un apzīmē ar **[AB]**. Tātad vektoriālais reizinājums skaitliski vienlīdzīgs ar paralelograma laukumu, kas konstruēts uz vektoriem-reizinātājiem kā tā malām. Par vektora **[AB]** pozitīvo virzienu uzskata to virzienu, no kurienes pagrieziena no **A** uz **B** redzams pulksteņa rādītāja kustības virzienā. Acīm redzot **[AB] = - [BA]**.

No teiktā var secināt, ka pagrieziena paātrinājums j_{pagr} vienlīdzīgs divkārsotam leņķa ātruma un relatīvā ātruma vektorālam reizinājumam (26. zīm.):

$$j_{\text{pagr}} = 2 [\omega w]. \quad (36)$$

II NODAĻA

Ņutona likumi, dinamikas un statikas elementi

15. §. **Masa un svars.** Ņutons izveidoja meĥaniku par matematiski pamatotu zinātni. Līdz Ņutonam visi darbi par meĥaniku — dažreiz pat ļoti plaši — saturēja tikai vairāk vai mazāk izdevīgus atsevišķu uzdevumu atrisināšanas paņēmienus, apskatot uzdevumus, kas bija saistīti galvenokārt ar meĥanismu aprēķiniem. Vienveidīgas un fizikāli pamatotas metodes meĥanikā nebija, tādēļ jaunu uzdevumu atrisināšana prasīja lielas spējas un attapību. Daudzus svarīgus uzdevumus nemaz nevarēja atrisināt. Meĥanikas darbos pirms Ņutona varēja gan sastapt sīkus tādu jautājumu iztirzājumus, kas ietilpst *statikā* — mācībā par ķermeņu līdzsvaru — un *kinematikā* — tīri ģeometriskā kustības mācībā bez cēloņu (spēku) analīzes, kuri kustību ierosina, bet visiem šiem darbiem nebija iekšējas vienības. *Dinamika* — mācība par ķermeņu kustību un to spēku analīzi, kuri iedarbojas uz ķermeņiem, atradās vēl veidošanās stadijā, lai gan pēc Galileja darbiem varēja paredzēt, ka dinamika kļūs par meĥanikas pamatu un pakļaus sev statiku.

Ņutons 1687. g. izdeva savu klasisko darbu «Philosophiae Naturalis Principia Mathematica» («Naturalās filozofijas matematiskie pamatlikumi», kas mūsdienu terminoloģijā nozīmē: fizikas matematiskie pamati). Šā darba visas trīs daļas ir veltītas Ņutona izveidotās dinamikas izklāstam.

Galveno Ņutona izstrādāto likumu būtība visumā ir jau zināma no elementārā fizikas kursa. Sīkāk šo likumu saturs paskaidrots turpmākajos paragrafos. Bet pirms šo likumu iztirzāšanas jānoskaidro tā nostādne, kas Ņutonam deva sekmes dinamikas izveidošanā.

Ņutons varēja dinamiku izveidot tādēļ, ka viņam bija pareiza «masas» jēdziena izpratne, jo viņš masu uzlūkoja par inerces mēru un reizē arī par gravitācijas objektu un avotu.

Līdz Ņutonam masas jēdzienu nelietoja, bet aplūkoja tikai ķermeņa s v a r u. Jēdziens par ķermeņu svaru ir katram cilvē-

kam labi saprotams no ikdienas pieredzes. Vēsturiski tieši šis jēdziens par svaru noderēja kā pamats, uz kura varēja izveidoties vispārējāks un svarīgāks jēdziens «masa».

Zināms, ka ir divi ķermeņu «svēršanas» paņēmieni: ar atsperu svāriem un sviru svāriem. Šiem paņēmieniem ir būtiska atšķirība. Ja lieto *atsperu* svarus un salīdzina rezultātus, ko iegūst, precīzi sverot vienu un to pašu ķermeni dažādos augstumos virs Zemes virsmas, tad var ievērot, ka katra ķermeņa svārs samazinās, ja ķermeni attālina no Zemes virsmas. Šī svāra samazināšanās nav liela, bet ievērojama ar to, ka tā visiem ķermeņiem ir vienāda, un, proti, paceļot par vienu kilometru, atsperes izstiepums kļūst mazāks par apm. 0,0003 daļu no sava lieluma; par tik pat, protams, samazinās arī ķermeņa svārs. Tālāk, lietojot atsperu svarus, var konstatēt, ka ķermeņa svārs mainās arī atkarībā no vietas ģeografiskā platuma: tuvojoties ekvatoram, ķermeņa svārs samazinās. Katrs ķermenis, ko no pola pārnes uz ekvatoru, zaudē aptuveni 0,005 daļu no sava svāra. Saprotams, ka, lietojot sviru svarus, nevar konstatēt minētās svāra pārmaiņas: kaut kādi divi ķermeņi, kuri nolikti uz sviru svaru kausiem un, precīzi¹ (kādā vietā) sverot, atrodas līdzsvārā — arvien līdzsvaros viens otru jebkurā citā vietā un jebkurā augstumā virs jūras līmeņa. Ķermeņu līdzsvārs nemainīsies tādēļ, ka šie divi ķermeņi, kuru svārs ir vienāds, vienmēr arī vienādi zaudē svārā, ja tos pārvieto citā vietā vai citā augstumā virs jūras līmeņa.

Tātad atsperu svāri ir ierīce, kas principā labāk noder ķermeņu istā svāra noteikšanai nekā sviru svāri. Bet galvenā nozīme fizikas vēsturē tomēr piederēja tieši sviru un ne atsperu svāriem. Sviru svaru izgudrošana un uzlabošana norādīja ceļu, pa kuru, sākot ar Ņūtonu, gāja teoretiskās mehanikas attīstība. Sviru svaru lietošana atklāja visu ķermeņu ievērojamāko un neatņemamo īpašību — *masu*.

Ar jēdzienu «masa» saista sevišķas šķiras lielumu, kas atšķiras no svāra; masu mēri ar sviru svāriem, līdzsvarojot salīdzināmo ķermeņu svarus. Ja ķermeņi viens otru līdzvaro uz sviru svāriem, tad saka, ka tiem ir vienāda masa. Jāievēro, ka ar masu šeit saprot lielumu, kas atšķirībā no svāra nemainās, ja ķermeni pārvieto citā vietā, kurai ir cits ģeografiskais platums vai cits augstums virs jūras līmeņa.

Svārs ir spēks, ar kuru ķermenis spiež uz atbalstu, pateicoties Zemes gravitācijai (pievilkšanai). Svāra atkarība no vietas ģeo-

¹ Lai izvairītos no vides (gaisa) ietekmes uz svēršanas rezultātiem, varam iedomāties, ka svāri atrodas stikla kastē, kurā nav gaisa.

grafiskā platuma pa daļai izskaidrojama ar Zemes saspiesto formu, bet galvenokārt ar Zemes diennakts griešanos. Ķermenis griežas reizē ar Zemi un izdara mazāku spiedienu uz atbalstu, nekā tas būtu, ja Zeme atrastos miera stāvoklī (68. §). Svara samazināšanās atkarībā no tā, cik augstu ķermenis atrodas virs Zemes virsmas, notiek saskaņā ar Ņutona atrasto *gravitācijas likumu*. Gravitācijas likums nosaka, ka katra ķermeņa daļiņa tiecas uz Zemes centru ar spēku, kas ir apgriezti proporcionāls šīs daļiņas attāluma kvadrātam no Zemes centra. Saskaitot visus šos spēkus, kas pielikti dažādām ķermeņa daļiņām, dabū rezultējošo spēku, kas nosaka ķermeņa svaru. Punktu, kurā šis spēks pielikts, sauc par *smaguma centru*. Tā kā Zemes rādiuss ir liels ($R = 6400$ km), tad ķermeņu svars, ja tos nedaudz pacel, mainās ļoti maz. Bet, ja mēs varētu kādu ķermeni attālināt no Zemes virsmas tik tālu, cik vēlamies, tad, bezgalīgi attālinoties no Zemes, ķermeņa svars pakāpeniski samazinātos un beidzot būtu nulle. Ķermeņa masa tomēr nemainītos.

Ja varētu kādu ķermeni no Zemes virsmas pārvietot uz Mēness virsmu, tad šā ķermeņa svars mainītos ne tikai kvantitatīvi, bet arī kvalitatīvi, proti: tagad ķermenis tiektos galvenokārt uz Mēness centru, tāpat kā tas agrāk tiecās uz Zemes centru. Iz-mantojot gravitācijas likumu, var aprēķināt, ka pieauguša cilvēka «svars» uz Mēness (Mēness centra pievilksanas spēks) būtu apmēram 12 kG. Masas daudzums tomēr pretstatā svara mainīgumam visās pasaules telpas vietās paliktu nemainīgs.

16. §. Ņutona mehanikas pirmais likums (inerces likums). Inerces likuma ideju izteica jau Galilejs XVII gadsimta sākumā. Viņš pirmais sāka lietot fizikā jēdzienu par «ideālo kustību», t. i., par kustību, kurai nav nekādu šķēršļu — ne berzes, ne gaisa pretestības. Galilejs pareizi secināja, ka ideālā gadījumā ķermenis, ja to atbrīvotu no smaguma ietekmes, kustētos *mūžīgi* ar nemainīgu ātrumu. Dekarts filozofiski attīstīja šo slēdzienu un norādīja, ka brīvs ķermenis cenšas turpināt savu kustību taisnā līnijas virzienā. Ņutons nosauca inerces likumu par pirmo mehanikas likumu un izteica to tā:

Katrs ķermenis turpina uzturēt vai nu miera, vai arī vienmērīgas taisnvirziena kustības stāvokli, kamēr pielikti spēki nepiespiež viņu mainīt šo stāvokli.

Pats par sevi saprotams, ka ķermenis, kas atrodas miera stāvoklī, paliks šai stāvoklī tik ilgi, kamēr kaut kādu spēku iedarbība to neizkustinās no šā stāvokļa. Tāpat arī saprotams,

ka ķermenis, kas kustas taisnā virzienā un uz kuru neiedarbojas nekādi spēki, turpinās šo kustību, un nav iemesla, kas liktu šim ķermenim mainīt taisnvirziena ceļu (te varētu pamatoties uz simetriju: ķermeņa novirzīšanās no taisnvirziena ceļa uz jebkuru pusi bez spēka pielikšanas ir ne vairāk iespējama kā tā kustības novirzīšanās pretējā virzienā; tādēļ nav pamata, lai novirzīšanās notiktu). Mazāk saprotams pirmajā brīdī ir no-teikums, ka ķermeņa kustības ātrums paliek nemainīgs, ja nekādi spēki neiedarbojas; ikdienišķā praksē novērojam pretējo. Katra ķermeņa kustība, ja to neatbalsta kāda spēka iedarbība, agrāk vai vēlāk izbeidzas; bet no otras puses ikdienišķie piedzi-vojumi rāda, ka kustība izbeidzas ātrāk, jo lielāka ir kustības pretestība. Mēs esam pareizi parāduši aplūkot pretestības spēkus par kustības palēnināšanas cēloni; tādēļ, ja iedomāsimies, ka ķermeņa kustība notiek pavisam bez pretestības, tad dabiski sagaidāms, ka šādos apstākļos ķermeņa ātrums paliek ne-mainīgs.

Ievērojot teikto, dažreiz inerces likumu uzlūko par *aprioru* patiesību (t. i., patiesību, ko iegūstam prātojot un kurai nav vajadzīgs pierādījums, kas pamatojas uz faktiem). Tas tomēr nav pareizi. Visi trīs Ņutona likumi mehanikā (inerces likums un divi citi likumi, kurus aplūkosim turpmākajos paragrafos), iz-teic patiesības, kas iegūtas mēģinājumos. Tā ir šo likumu vērtība. Ka inerces likums tiešām iegūts mēģinājumos, bet ne tīri spekulatīvi, par to viegli pārlicināties, ja vairāk iedziļinās inerces likuma jēgā un salīdzina to (par ko būs runa turpmāk) ar tiem priekšstatiem, kādi agrāk bija par elektrisko masu kustības likumiem.

Sekojojot Ņutonam, ar jēdzienu «inerce» nav jāsaprot tikai fakta konstatējums par miera vai vienmērīgas kustības stāvokli, ja spēki neiedarbojas, bet gan katrai masai piemītošā neatlaidīgā tieksme uzturēt miera stāvokli un tāda pati neatlaidīga tieksme uzturēt vienmērīgu taisnvirziena kustību. Kamēr ķermenis atstāts savā vaļā, kamēr uz to neiedarbojas kādi spēki, inerces neatlaidība, saprotams, nevar nekā citādāk izpausties kā tikai tā, ka ķermenis turpina palikt miera stāvoklī vai arī turpina kustēties vienmērīgi taisnā virzienā. Bet, ja ķermeni izkustinām no miera stāvokļa vai liekam tam kustēties ātrāk, vai bremsējam tā kustību vai arī novirzām to no taisnvirziena ceļa, tad inerces neatlaidība izpaužas pretes-tībā, kas vērsta pret ķermenim pieliktiem spēkiem.

Lai labāk izceltu domu, kuru attiecīgu vārdu trūkuma dēļ centāmies izteikt ar «inerces neatlaidīgumu», Ņutons saka, ka katram ķermenim proporcionāli tā masai piemīt «iedzimts pre-

testības spēks» jeb *inerces spēks*. Ņutons turpat vēl piemetina: «Šis ķermeņa inerces spēks izpaužas vienīgi tad, kad cits ķermenim pieliktais spēks izraisa ķermeņa kustības stāvokļa maiņu. Šā inerces spēka izpausmi var aplūkot divējādi: vai nu kā tiešu pretestību, vai arī kā spiedienu. Par tiešu pretestību to uzlūko, ja ķermenis pretojas spēkam, kas uz to iedarbojas, lai nezaudētu savu kustības stāvokli, un par spiedienu — ja ķermenis, ar grūtībām padodamies šķēršļa pretestības spēkam, cenšas izmainīt šā šķēršļa stāvokli.»

Ja ķermenis kādu iemeslu dēļ sāk ātrāk vai lēnāk kustēties, tad šis ķermenis attīsta (izraisa) inerces spēku, bet šis inerces spēks ir pielikts citiem ķermeņiem, proti, tiem, kas maina pirmā ķermeņa kustības stāvokli. Piemēram, ja mēs sviežam akmeni, tad inerces spēks, ko attīsta akmens, ir pielikts mūsu rokai: akmens spiež uz roku. Ja mēs stāvam uz lokana dēļa un palecamies, tad inerces spēks, ko mēs attīstām, saliec dēli. Ja velosipedists lielā ātrumā iedrāžas cilvēku pūlī, tad viņš, neizdarot spiedienu uz pedāļiem, turpina kādu laiku kustēties ar inerci un nogāž cilvēkus; bet inerces spēks, ko velosipedists attīsta, zaudējot ātrumu, saprotams, nav pielikts velosipedistam, bet gan tiem cilvēkiem, kurus viņš nogāž.

Vai varam teikt, ka šāds priekšstats par inerci, kas arī ir pirmā mehanikas likuma būtība, ir tīra prātojuma darbības rezultāts, bet ne novēroto faktu vispārinājums? Protams, ka ne! Mēs varētu iedomāties arī, ka ķermenim nav inerces, ka tikai pieliktais spēks izraisa un uztur tā kustību, bet, ja pieliktā spēka iedarbība izbeidzas, tad ķermenis acumirkli apstājas. Šādu uzskatu attiecībā pret elektriskiem lādiņiem izteica *Ampers* savos klasiskajos darbos par elektrodinamiku. *Ampers* uzskatīja, ka elektrībai nav inerces. Vēlāk noskaidrojās, ka šāds uzskats ir maldīgs. Elementariem elektriskiem lādiņiem — elektroniem — ir masa, un tāpat tiem ir arī inerce. Arī gaismai ir inerta masa. Fizika mūsdienu attīstības pakāpē nevar uzrādīt nevienas tādas materijas izpausmes, kurā nebūtu inerces.

17. §. «Miera stāvoklis» un «vienmērīgums» Ņutona definējumā. Pirmā mehanikas likumā ir runa par «miera stāvokli» un «vienmērīgu» kustību. Kāda jēga ir šiem vārdiem? Attiecībā pret ko šeit runā par mieru? Ne Zeme, ne Saule, ne arī tā saucamās «stāzvvaigznes» neatrodas miera stāvoklī; visi debesu ķermeņi kustas.

Vai ir kaut viens ķermenis, kas atrastos pilnīga (absoluta) miera stāvoklī? Tāda ķermeņa mēs nezinām. Pieņemsim, ka tomēr kāds apgalvotu par kādu ķermeni, ka tas atrodas absolutā mierā. Kā noskaidrot šāda apgalvojuma pareizību vai nepareizību? Piemēram, ja kāds cilvēks apgalvotu, ka kāda zvaigzne atrodas absolutā mierā, bet visas pārējās zvaigznes kustas, bet otrs savukārt apgalvotu, ka miera stāvoklī atrodas kāda

cita zvaigzne, bet pirmā kustas. Kā noteikt, kuram no abiem novērotājiem taisnība?

Lai varētu spriest, vai ķermenis kustas vienmērīgi (ar absolūti nemainīgu ātrumu), jānovēro šā ķermeņa kustība, lietojot pulksteni, par kuru būtu noteikti zināms, ka tas iet pareizi. Bet kas tas ir: «noteikti zināms»? Mēs nekā «noteikti» nevaram zināt. Ja kāds mums teiktu, ka tāds un tāds pulkstenis rāda absolūti pareizu laiku, tad kā pārliecināties par šā apgalvojuma pareizību vai nepareizību?

Pirms mechanikas pamatlikumu formulēšanas Ņutons dod šādas definīcijas:

«*Absolutā telpa* jau pēc savas būtības neatkarīgi no kaut kā ārēja paliek arvien vienāda un nekustīga. *Relatīvā telpa* ir kāda ierobežota kustīga absolūtās telpas daļa, ko ikdienišķā dzīvē uztver kā nekustīgu telpu... Piemēram, ja Zemi uzlūko par kustīgu, tad atmosfēras gaisa telpa, kas attiecībā pret Zemi paliek viena un tā pati, attiecībā pret absolūto telpu būs vienreiz viena, bet citreiz — cita tās daļa...

Vieta ir telpas daļa, ko ieņem ķermenis. *Absolutā kustība* ir ķermeņa pārvietošanās no vienas absolūtās vietas otrā. *Relatīvā kustība* ir ķermeņa pārvietošanās no viena relatīvā stāvokļa otrā, arī relatīvā.

Piemēram, uz būrenieka kāda ķermeņa relatīvā vieta ir kuģa tā daļa, kur ķermenis atrodas, piemēram, bunkura daļa, ko ķermenis aizņēma un kas tātad kustas kopā ar kuģi. Relatīvais miera stāvoklis ir ķermeņa atrašanās tai pašā kuģa daļā vai tai pašā bunkura daļā. Īstais miera stāvoklis ir ķermeņa atrašanās tai pašā nekustīgās telpas daļā, kurā kuģis kustas ar visu, kas uz tā atrodas. Tātad, ja Zeme tiešām atrastos mierā, tad ķermenis, kas attiecībā pret kuģi atrodas mierā, kustētos īstenībā ar to absolūto ātrumu, ar kādu kuģis kustas attiecībā pret Zemi. Bet, ja nu Zeme pati arī kustas, tad ķermeņa īsto absolūto kustību varēs uzzināt, ņemot vērā Zemes īsto kustību nekustīgajā telpā, kuģa kustību attiecībā pret Zemi un ķermeņa kustību attiecībā pret kuģi...

Absolūtais īstais laiks pats par sevi un pēc savas būtības, bez kādas attiecības pret kaut ko ārēju, noris vienmērīgi; to citādi sauc par ilgumu... Absolūtais laiks astronomijā atšķiras no parastā saules laika ar laika vienādojumu; dabiskās saules diennaktis, ko ikdienišķā dzīvē pieņem par vienādiem lielumiem laika mērīšanā, īstenībā nav vienlīdzīgas. Šo nevienlīdzību izlabo astronomi, lai debesu spīdekļu kustības aprēķināšanai varētu lietot pareizāku laiku.»

Redzam, ka šās Ņutona definīcijas pēc būtības nenovērš minētās grūtības.

No minētajiem Ņutona paskaidrojumiem var secināt, ka: 1) telpai un laikam piemīt objektīva realitāte, tas arī ir pareizi; 2) telpa un laiks nav organiski saistīti ar materiju; tas ir nepareizi. Šāda pieceja telpas un laika jēdzienam ir metafiziska.

Lai pareizi izprastu Ņutona mehaniku, jāņem vērā, ka Ņutona *absolutās kustības* termina definīcijai ir cita jēga nekā tai definīcijai, kas mūsdienās pieņemta kinematikā un kas izskaidrota 10. paragrafā. Kinematikā jebkuru orientēšanas sistemu var nosacīti uzskatīt par nekustīgu; kustību attiecībā pret tādu nosacīti nekustīgu orientēšanas sistemu pieņemts saukt par absolūtu kustību. Bet pēc Ņutona uzskata šāda kustība nav uzskatāma par absolūtu kustību, jo orientēšanas sistēma, ko nosacīti uzskatām par nekustīgu, īstenībā kustas. Ja iztīrījuma gaitā nav skaidri redzams, kādā izpratnē lietots termins «*absolutā kustība*», tad šā termina lietošanu Ņutona izpratnē izteiksim vārdiem: *īsti absolutā kustība*.

Iepazīnušies ar Ņutona definīcijām, kurām bija vēsturiska nozīme, mēs tomēr neiegūvām izsmelošas atbildes uz jautājumu: kāda fizikālā jēga ir vārdiem «miera stāvoklis» un «kustības vienmērīgums» pirmajā mehānikas likumā? Protams, ir tiesība prasīt, lai uz šo šķietami «vienkāršo» jautājumu pilnīgi skaidri atbildētu. Bet izrādās, ka tieši «vienkāršo» jautājumu atrisināšana bieži vien ir visgrūtākā.

Neviens jautājums, kas skar fizikas pamatlikumu būtību, īstenībā nav «vienkāršs». Šai ziņā fizika ir daudz sarežģītāka nekā matematika. Fizikālie jēdzieni atspoguļo objektīvo realitāti. Ar tiem nevar rīkoties kā ar matemātiskiem jēdzieniem un nevar prasīt, lai visu dziļumu, visu isto fizikālā jēdziena jēgu varētu izsmelt ar tā definīciju. Daudzi jautājumi, kas rodas tūlīt pēc jauna fizikālā jēdziena rašanās, noskaidrojas pakāpeniski, reizē ar fizikas attīstību.

Pilna fizikālā jēga par «mieru» un «vienmērīgumu» izpaužas nevis definīcijās, kuras ir Ņutona darba ievadā, bet gan Ņutona mehānikas slēdzienos.

18. §. «Miers» un «vienmērīgums» Ņutona mehānikas kosmogonisko slēdzienu apgaismojumā. Kinematikā, kur mēs abstrahējamies no cēloņiem, kas izsauc kustību, un nerēķināmies ar kustīgā objekta masu, ir vienalga, kuru orientēšanas sistemu mēs pieņemti uzlūkojam par nekustīgu. Un tādēļ nav jābrīnās, ka, pārejot no kinematikas uz dinamiku, mums uzreiz rodas liela grūtības kinematisko jēdzienu — «miers» un «vienmērīgums» — lietošanā. Šīs grūtības pilnā mērā apzinājās arī Ņutons. Viņš tūlīt pēc minētām definīcijām raksta: «Atsevišķo ķermeņu īstās kustības izpratne un to precīza norobežošana no šķietamām kustībām ir ļoti grūta, jo nekustīgās telpas daļu, par kuru minēts un kurā noris īstā ķermeņa kustība, mūsu jutekļi nevar uztvert.» Tomēr tas apstāklis, ka absolūto telpu mūsu jutekļi neuztver, nesatricināja Ņutona pārliecību, ka jēdziens par absolūto telpu (kā arī par absolūto laiku) jāliek mehānikas pamatā. Absolūtās telpas un absolūtā laika objektīvā realitāte nerādīja Ņutonam nekādu šaubu, un tādēļ Ņutons uzlūko jēdzienus «miers» un «vienmērīgums» par tādiem, kas izsaka objektīvu realitāti neatkarīgi no tā, cik viegli vai cik grūti nākas izprast šo realitāti. Ņutons saka: «Var izrādīties, ka dabā nav tāda ķermeņa, kurš atrodas mierā un pret kuru varētu attiecināt citu ķermeņu kustības un vietas... Iespējams, ka dabā nav tādas vienmērīgas kustības, ar kuru varētu izmērīt laiku pilnīgi precīzi.» Ņutons pieņem, ka šos jautājumus vajag pētīt un studēt. Neapstājoties nekādu grūtību priekšā, Ņutons saskata, ka mehānikas un fizikas uzdevums ir «... noteikt ķermeņu isto kustību atkarībā no cēloņiem, kas to izsauc, no to izpaušmes un atkarībā no šķietamo kustību starpībām...»

No «Naturalās filozofijas matemātisko pamatlikumu» triju grāmatu kopējā saturā, sevišķi no pēdējās grāmatas, kas veltīta Saules sistēmai, skaidri redzams, ka Ņutons kā ģeniāls fizikālis-materialists ir neatlaidīgi centies pārvarēt savu iepriekš minēto telpas un laika definīcijas metafiziskumu. Ņutons redz, ka šā metafiziskā uzskata pārvarēšanai telpas un laika jēdzieni organiski jāsaista ar materiju. Trešajā grāmatā («Pasaules sistēma») Ņutons uzstāda organisko sakarību starp absolūto telpu un materiju; bet, tā kā tā laika kosmogonisko zināšanu līmenis nebija augsts, tad Ņutona slēdzieniem, kaut gan būtībā pareiziem, nav vēl vajadzīgā plašuma: to, kas atiecībā pret pasauli visumā ir pareizs, Ņutons attiecina arī uz Saules sistēmu. Paplašinot Ņutona slēdzienus, var apgalvot sekojošo: debesu ķermeņu kustība pasaulē noris tā, ka ir kāds punkts, kas atrodas absolūtā mierā un kura stāvokli viennozī-

mīgi nosaka visu debesu ķermeņu momentanais stāvoklis; tas ir tā saucamais *pasaules masu centrs*¹ (jēdzienu par masu centru sīki aplūkosim turpmāk, 32. paragrafā). Tālāk: debesu ķermeņu kustība noris tā, ka plakne, ko sauc par *pasaules nemainīgo plakni*, un taisne, kas ir perpendikulāra pret šo plakni un iet caur masu centru, — tā saucamā *pasaules nemainīgā ass*, kuras stāvokli viennozīmīgi nosaka debesu ķermeņu stāvoklis un ātrumi, arī atrodas absolūtā mierā. Orientēšanas sistēma, kas ir nekustīga attiecībā pret pasaules masu centru, nemainīgo plakni un nemainīgo pasaules asi — ir vienīgā orientēšanas sistēma, attiecībā pret kuru katra kustība ir īsti absolūta kustība.

Tātad redzam, ka pareiza Ņutona mehānikas uzbūve palīdzējusi pārvarēt iepriekšējo metafizisko Ņutona absolūtās telpas definīciju un pārādījusi, ka absolūtā telpa ir organiski saistīta ar materiju. Šī absolūtās telpas sakarība ar materiju ir dota pasaules uzbūvē, dota kosmogoniski.

Absolūtās telpas organiskā sakarība ar materiju top, kā redzējam, izmanāma, kad dažādo orientēšanas sistēmu objektīvās nozīmes novērtēšanā ejam pa ceļu, ko vēsturiski iezīmē pāreja no Ptolemaja uzskatiem līdz Kopernika - Galileja - Keplera - Ņutona mācībai un tālāk līdz dabiskai un neizbēgamai Kopernika - Ņutona ideju attiecināšanai uz visām zvaigžņu kopām un uz pasauli visumā.

19. §. Inercialā sistēma. Koordinātu sistēmu, kas saistīta ar tādu savstarpīgi nekustīgu ķermeņu kopu, attiecībā pret kuru pilnīgi izpaužas inerces likums, sauc par *inercialo* (vai par *Galileja*) sistēmu. Paskaidrosim inercialās sistēmas jēdzienu ar piemēru.

Pienemsim, ka mūs interesē gumijas bumbas kustība, ko dzelzceļa vagona pasažieris uzsviedis līdz griestiem. Lai sekotu gumijas bumbas kustībai, varam izvēlēties par koordinātu sistēmas plaknēm, piemēram, grīdu, vagonu sānu un gala sienu. Reizē ar šo koordinātu sistēmu izvēlēsimies vēl otru koordinātu sistēmu, kas savienota ar Zemi. Kad vagonš stāv nekustīgi, tad uzsviestās gumijas bumbas kustība ir vienāda attiecībā pret abām mūsu izraudzītām koordinātu sistēmām.

Aplūkosim gadījumu, kad vagonš kustas vienmērīgi taisnā virzienā; viena koordinātu sistēma kustas attiecībā pret otru. Novērotājam, kas stāv pie dzelzceļa līnijas, gumijas bumbas lidojums izlikšies citādāks nekā tam novērotājam, kas atrodas vagonā. Novērotājs vagonā teiks, ka visi priekšmeti viņa vagonā, pateicoties inercei, atrodas mierā; bet novērotājs, kas atrodas pie dzelzceļa līnijas, teiks, ka priekšmeti

¹ Formāli mehānika pieļauj tādu iespēju, ka pasaules masu centrs atrodas vienmērīgā taisnvirziena kustībā. Ja kopā ar Ņutonu pieņem, ka pāreja no miera uz kustību ir iedarbības rezultāts, tad attiecībā uz pasauli visumā tāda iespēja ir izslēgta. Tiešām, atšķirībā no katras citas izolētās sistēmas, pasaule ir tāda izolēta sistēma, attiecībā uz kuru nekādas ārējās iedarbības — ne tāpēc, ka mēs tā būtu vienojušies, bet principā, ievērojot pašu jēdzienu par pasauli — nav iespējamas un nekad arī nav bijušas iespējamas.

wagonā, pateicoties inercei, kustas ar vienādu ātrumu. Novērotājs wagonā redzēs, ka smags priekšmets, ko viņš izmet pa logu, krīt pa vertikālu taisni; otrs novērotājs redzēs, ka tas pats priekšmets krīt pa liku līniju (parabolu), kas noliecas uz to pusi, uz kuru vagonš kustas; un, ja viņš šā priekšmeta krišanu izpētīs, tad pārlicināsies, ka lidojums pa parabolu ir divu kustību rezultāts: krišanas kustības, ko izraisa svars, un vienmērīgas horizontālas kustības, ko izraisa inerce. Cik pareizs bija inerces likums nekustīgā wagonā (ar zināmu tuvinājumu), tikpat pareizs tas ir arī wagonā, kas vienmērīgi kustas taisnā virzienā (ar tādu pašu tuvinājuma pakāpi).

Ja vagonš kustas paātrināti vai palēnināti, vai arī vienmērīgi pa līkas līnijas ceļu, tad wagonā uzsviestās gumijas bumbas kustībai ir pavisam cits raksturs: ja vagonš kustas paātrināti, tad vertikāli uzsviestā gumijas bumba nokrīt sviedēja aizmugurē, bet, ja vagonš kustas pa liku ceļu, tad gumijas bumba nokrītīs sānis utt. Ja vagonu spēji nobremzē, tad uz galdīņa mierā stāvošie priekšmeti slīd tai virzienā, kurā kustējās vagonš, un nokrīt uz grīdas. Kājās stāvošie pasažieri ar pūlēm turas, lai nepakristu. Tie pasažieri, kas sēž ar muguru kustības virzienā, jūt, ka bez savas gribas izdara spiedienu uz sēdekļu atzveltnēm. Šeit (lietojot mūs interesējošo koordinātu sistemu) Ņutona izpratnē domātais inerces likums nav vairs pareizs. Un tiešām: priekšmeti, kas wagonā ir nekustīgi attiecībā pret sienām un grīdu, gūst straujā vagona bremzēšanā paātrinājumu uz priekšu attiecībā pret vagonu, lai gan šiem priekšmetiem no ārpusē nebija pielikti nekādi spēki, kas tiem būtu varējuši dot šo paātrinājumu. Katrs ķermenis, kas vienmērīgi kustas vagona iekšpusē, izjūt vagona bremzēšanas brīdī pēkšņu savas kustības ātruma maiņu attiecībā pret koordinātu sistemu, kas saistīta ar vagonu. Ja vagonš ieiet ceļa līkumā, tad gumijas bumba, ko pasažieris sviež paraleli vagona sienai, vai nu tuvinās šai sienai, vai attālinās no tās.

Saprotams, ka katrs pasažieris, kas būs skaidrībā par vagona kustību, prātīs viegli orientēties visās šais parādībās, kuras šķietami nesaskan ar inerces likumu, ja to attiecinām uz sistemu, kas saistīta ar vagonu.

Sacītais liek taisīt sekojošu slēdzienu, kura pareizību tūlīt pierādīsim.

Ja kāda koordinātu sistema kustas vienmērīgi taisnā virzienā attiecībā pret kādu inercialo sistemu, tad pirmā koordinātu sistema arī ir inerciala sistema. Turpretim, ja pirmā sistema kustas attiecībā pret otru inercialo sistemu ne taisnā virzienā

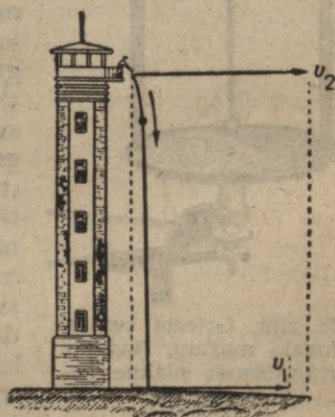
un ja arī taisnā virzienā, bet nevienmērīgi, tad tā nebūs inerciala sistema.

Atcerēsimies 13. paragrafā apskatīto paātrinājumu saskaitīšanas likumu. Tur tika konstatēts, ka divas orientēšanās sistēmas, kuras kustas viena attiecībā pret otru vienmērīgi un taisnā virzienā, ir *līdzvērtīgas attiecībā pret paātrinājumu*, t. i., šai gadījumā (un tikai šai gadījumā) relativās kustības paātrinājums ir vienlīdzīgs absolutās kustības paātrinājumam. Tātad, ja viena no minētām sistemām ir inerciala sistema un kaut kāds ķermenis, kas brīvs no spēku iedarbības, kustas attiecībā pret šo sistemu vienmērīgi un taisnā virzienā vai, citādi sakot, kustas ar paātrinājumu, kas ir nulle, tad šī ķermeņa kustība attiecībā pret otro minēto sistemu notiks ar paātrinājumu, kas arī vienlīdzīgs nullei, t. i., vienmērīgi un taisnā virzienā. Tas tad arī nozīmē, ka otra aplūkojamā sistema tāpat ir inerciala sistema.

20. §. Atkāpšanās no inerces likuma, kas novērojama uz Zemes virsmas. Krietoša ķermeņa novirzīšanās no vertikālās līnijas. Fuko svārsti. Astronomiskie novērojumi un aprēķini rāda,

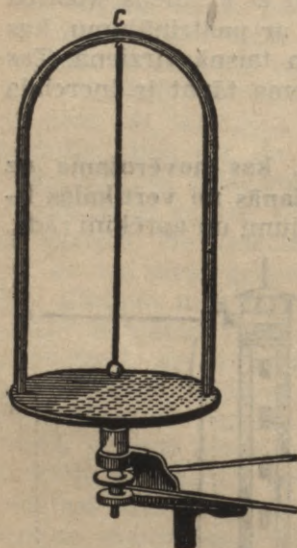
ka Saules sistemu iespējams kaut kādā noteiktā veidā saistīt ar tādu koordinātu sistemu, kas ar pietiekamu precizitāti var būt inerciala sistema (Ņutona izpratnē). Šīs sistēmas koordinātu asis jāiedomājas tā, it kā tās krustotos kādā Saules punktā (Saules sistēmas *masas centrā*). Zeme griežas ap Sauli. Tātad neviena koordinātu sistema, kas saistīta ar Zemi, nav inerciala sistema. Bet, ja ievēro, ka Zeme 30 minūšu ilgā kustībā ap Sauli noiet loku, kas nedaudz lielāks par $1'$ (tas rāda, cik mazs ir Zemes orbitas liekums), tad sapratīsim visai niecīgo Zemes līklīnijas kustības ietekmi uz tādas koordinātu sistēmas inerces īpašībām, kas saistīta ar Zemi.

Daudz lielāka, bet praktiski arī neievērojama ir Zemes diennakts griešanās ietekme. Ja šīs griešanās nebūtu, tad akmens, ko mestu no torņa, kristu precīzi pa vertikālu līniju. Ievērojot Zemes diennakts griešanos, katram Zemes virsmas punktam ir



27. zīm. Akmenim, kas mests no augsta torņa, attiecībā pret Zemi ir horizontāls ātrums $v_2 - v_1$ (tādēļ, ka Zeme griežas ap savu asi).

kaut kāds horizontālas pārvietošanās ātrums no rietumiem uz austrumiem. Torņa virsotnei šis ātrums ir lielāks nekā pamatnei; tādēļ no augsta torņa mestais akmens aizsteidzas priekšā torņa pamatnes kustībai uz austrumiem un nokrīt nevis tajā punktā, kas ir vertikālās līnijas pamats, uz kuras sākumā atradās akmens, bet nedaudz uz austrumiem no šā punkta (27. zīm.). Šis novirziens no vertikālās līnijas, ja krišanas augstums 20 m, ir tikai daži milimetri (vidējos platuma grados). Tātad redzams, ka koordinātu sistemu, kas savienota ar Zemes virsmu, var ar precizitāti, kas pietiekama praktiskām vajadzībām, uzlūkot par inercialo sistemu.



28. zīm. Griežot centrifugālo mašīnu, svārsta svārstīšanās plakne nemainās.

Atkāpšanās no inerces likuma, kuru izsauc Zemes diennakts griešanās, visvieglāk novērojama, ja izseko svārsta kustības plaknei (F u k o svārsts). Lai pārskatāmāk iedomātos parādības būtību, piestiprināsim centrifugālās mašīnas griešanās asij metalisku loku un tai loka punktā, kas precīzi sakrīt ar griešanās asi, piekārsim svārstu (28. zīm.) ar locīklu C , kurai maza berze un kas spēj griezties lokā ietaisītā caurumā. Iekustinātais svārsts patur savu sākuma svārstīšanās plakni arī tad, ja loks ātri griežas. Tas arī saprotams, jo uz svārsta neiedarbojas nekādi spēki, kas varētu mainīt (pagriezt) svārsta svārstīšanās plakni (tā ir vertikāla plakne, kas iet caur svārsta sākuma izvirzījumu; svārsta smaguma spēks pastāvīgi atrodas šai plaknē, neveidojot ar to nekādu leņķi; ja neievēro saskaņā ar noteikumu mazo berzes spēku pieskaršanās punktā, tad nav nekādu citu spēku, kas iedar-

botos uz svārstu). Mainīsim tagad mēģinājuma mērogu: centrifugālo mašīnu aizvietosim ar zemes lodī, kas izdara diennakts griešanos; loku aizvietosim ar kādas istabas griestiem un sienām. Pēc dažām minūtēm novērosim, ka svārsta svārstīšanās plakne it kā pagriežas «pa saulei», t. i., no austrumiem uz dienvidiem. Iedomāsimies, ka minētais mēģinājums notiek uz kāda Zemes pola. Tad svārstīšanās plakne, kas novērotājam uz Zemes liekas pagriežamies, īstenībā būtu nekustīga attiecībā pret inercialo astronomisko koordinātu sistemu. Ja mēģinājumu ar Fuko

svārstu izdara kādā citā Zemes punktā, tad šī plakne pagriezīsies ne tikai attiecībā pret novērotāju uz zemes, bet zināmā mērā arī attiecībā pret inercialo astronomisko koordinātu sistemu, jo svārstīšanās plakne pastāvīgi iet caur vertikālu taisni.

Aprakstītos mēģinājumus var uzlūkot par Zemes griešanās eksperimentāliem pierādījumiem. Precīzus novērojumus par krītošu ķermeņu novirzīšanos no vertikālās līnijas izdarīja Bencenbergs 1802. un 1804. gadā; vēlāk tos vairākkārt atkārtoja dažādi pētnieki. Mēģinājumu ar svārstu pirmoreiz izdarīja Viviani 1661. g. Florencē un tad Bartolini 1833. gadā un Fuko 1850.—1851. g. (par savu priekšgājēju mēģinājumiem Fuko nekā nezināja). Fuko savu mēģinājumu izdarīja ar 67 m garu svārstu; šā svārsta vara lode svēra 28 kg.

21. §. Galileja relativitātes princips. No 19. paragrafā teiktā var secināt šādu slēdzienu.

Nekādi mehaniski mēģinājumi un novērojumi, kurus izdara inercialas sistēmas iekšpusē, nedod iespējas atrisināt jautājumu, vai visai šai sistēmai kopā ir vienmērīga taisnvirziena kustība, vai arī tā atrodas mierā. Jeb, citiem vārdiem: ar mehāniskiem mēģinājumiem un novērojumiem nevar noteikt absolūtās kustības esamību; katra kustība jāuzlūko par relatīvu. Tas ir tā saucamais *Galileja relativitātes princips*¹.

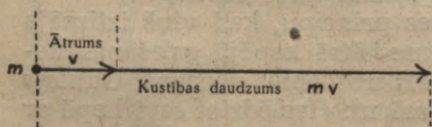
Galilejs norādīja uz relativitātes principu, kad viņš iztīrāja jautājumu par to, kādā veidā Zemes ātrā kopējā griešanās neizjauc atsevišķās kustības, kas noris uz Zemes virsmas. Galilejs paskaidro šo principu ar šādu piemēru²: «Ieslēdziet sevi kopā ar kādu draugu liela kuģa zālē, kas atrodas zem klāja... un pavēliet iekustināt kuģi ar vienālgā kādu ātrumu. Un jūs nepamanīsiet (ja tikai kustība būs vienmērīga) ne mazākās pārmaiņas visās parādībās, un neviena parādība nedos iespēju spriest par to, vai kuģis iet vai stāv uz vietas: jūs lēkdami noiesiet pa grīdu to pašu gabalu kā kuģim atrodoties mierā, t. i., jūs nevarat izdarīt lielākus lēcienus uz kuģa pakalģalu — kaut gan kuģis kustas ļoti ātri — nekā uz priekšgalu, lai gan tai laikā, kad jūs atrodaties gaisā, grīda zem jūsu kājām traucas uz to pusi, kas ir pretēja jūsu lēcienam; un, sviežot kādu lietu savam biedram, jums nevajadzēs to sviest ar lielāku spēku, ja viņš atradīsies kuģa priekšgalā, bet jūs otrā galā, vai arī ja

¹ Saskaņā ar Ņūtonu Galileja relativitātes princips neattiecas uz pasauli visumā (sk. piezīmi 45. lpp.).

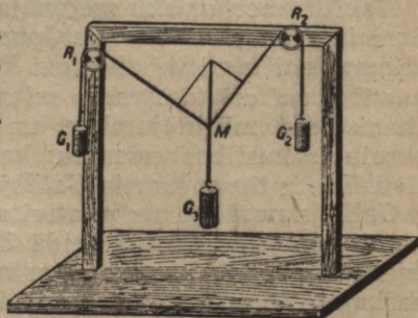
² «Dialogo... sopra i due massimi sistemi del mondo Tolemaico e Copernicano». Šis darbs, par ko pāvesta inkvizīcija notiesāja Galileju, iznāca 1632. gadā.

jūs atrastos otrādi. Pilieni no ūdens krūzītes, kas atrodas pie griestiem, kritīs uz grīdu vertikāli, un neviens nenokritīs kuģa pakalģala virzienā, lai gan pa to laiku, kamēr piliens atrodas gaisā, kuģis aiziet uz priekšu . . . mušas turpinās savus lidojumus visos virzienos, un nenotiks tā, ka viņas salasīsies tai pusē, kura tuvāk pakalģalam (it kā viņas būtu nogurušas sekot ātrajam kuģa skrējienam).» Galileja relativitātes princips nosaka, ka ar mehāniskiem novērojumiem un mēģinājumiem, kurus izdara sistēmas iekšienē, nevar konstatēt visas sistēmas vienmērīgo taisnvirziena kustību. Bet šis princips nekā nesaka par šīs kustības konstatēšanas iespēju ar kaut kādiem citiem, ne mehāniskiem novērojumiem un mēģinājumiem, piemēram, ar optiskiem mēģinājumiem.

22. §. Ņutona mehānikas otrais likums. Otrā likumā Ņutons runā par kustības daudzuma maiņu un par spēku. Mehānikā un fizikā par *kustības daudzumu* sauc ķermeņa masas m reizinājumu ar ātrumu v . Kad ikdienišķā dzīvē runā par «kustības daudzumu», tad visbiežāk ar šiem vārdiem izsaka jēdzienu,



29. zīm. Kustības daudzuma vektors pie $m = 5 \text{ g}$.



30. zīm. Eksperimentāls pierādījums, ka spēks ir vektors; spēku statiskā izpausme.

kas ir analogisks lielumam mv . Ja pa kādu tukšu (bez cilvēkiem) ielu skrien cilvēks lielā ātrumā, tad neviens neteiks, ka šai ielā ir liela kustība; ja ielā atrodas mierā stāvošs cilvēku pūlis, kas kaut ko gaida, arī tad neviens neteiks, ka šai ielā ir liela kustība. Ielas kustību mērījam (dažreiz pat pašiem to neievērojot) ar reizinājumu, ko dabū, ja cilvēku skaitu, kas kustas pa ielu, reizina ar kustības vidējo ātrumu.

Kustības daudzums ir vektors, kam ir ātruma virziens, bet kura skaitliskā vērtība tik reizes pārsniedz ātrumu, cik reizes ķermeņa masa m lielāka par masas vienību (29. zīm.). Precīzi izsakoties, minētā kustības daudzuma definīcija ir pareiza tikai attiecībā uz materiālo punktu; vispārīgā gadījumā kustīgā ķer-

meņa dažādām daļām var būt nevienādi ātrumi. Tad ķermeni uzlūko par materialo punktu kopu un ar ķermeņa kustības daudzumu saprot visu ķermeņa materialo punktu kustības daudzumu ģeometrisko sumu.

Bieži termina «kustības daudzums» vietā, ko apzīmē ar mv , lieto terminu *impulss* (šā termina izcelšanās tiks paskaidrota 36. §).

Spēks arī ir vektors. Par spēkiem mēs spriežam: pirmkārt, pēc spēku statiskās izpausmes (piemēram, pēc spiediena, ko ķermenis izdara uz atbalstu; spiediens var ieliekt virsmu, var saspīest atsperi utt.); otrkārt, pēc spēku dinamiskās izpausmes, t. i., pēc paātrinājumiem, ko iegūst ķermeņi spēka iedarbībā. Pirmajā gadījumā, kad spēks izpaužas statiski, tā vektora īpašības viegli var konstatēt mēģinājumā: piemēram, ar vienkāršu ierīci, kas redzama 30. zīmējumā, var pierādīt, ka spēkus, kas statiski izpaužas, var ģeometriski saskaitīt (pēc paralelograma likuma; ja ir vairāk nekā divi spēki, tad pēc daudzstūra¹ likuma). Otrā gadījumā, ja spēks izpaužas dinamiski, «dzinējspēka» vektora īpašības uzrāda otrais mehanikas likums.

Otrais mehanikas likums izteic šādu atzinumu (Ņutona formulējumā):

Kustības daudzuma maiņa ir proporcionāla pieliktajam dzinējspēkam un noris tās taisnes virzienā, pa kuru šis spēks iedarbojas.

Šeit runa ir par kustības daudzuma ģeometrisku maiņu kādā laika vienībā; par laika vienību šeit jāņem pietiekami mazs laika sprīdis, un proti, tik mazs, lai šai laika sprīdī notiekošo kustības daudzuma maiņu varētu skaitīt par vienmērīgu. Lai atbrīvotos no šā apgrūtinošā noteikuma laika vienības izvēlē, vajag iepriekš minētajā otrā likuma formulējumā aizvietot vārdus «kustības daudzuma maiņa...» ar vārdiem «kustības daudzuma maiņa, kas notiek elementari īsā laika sprīdī un kas ir dalīta ar šo laika sprīdi...». Tālāk vienosimies mērīt otrā likumā minētos lielumus ar tādām vienībām, lai varētu vārdu «proporcionāla» aizvietot ar vārdu «vienlīdzīga». Tad, saglabājot pilnīgi iepriekš minētā Ņutona otrā likuma formulējuma saturu, varētu izteikt šo likumu tā:

Kustības daudzuma ģeometriskā maiņa, kas notiek elementari īsā laika sprīdī un kas dalīta ar šo laika sprīdi, ir vienlīdzīga pieliktajam dzinējspēkam un noris tās taisnes virzienā, pa kuru šis spēks iedarbojas.

¹ Spēka attēlošanu vektora veidā pirmais sāka lietot Stevins (ap 1600. g.), kas ir viens no statikas pamatlicējiem.

Tātad, ja \mathbf{F} ir «dzinēj spēks», kas pielikts ķermenim (pareizāk, pielikts «materialam punktam»), kura masa ir m un ātrums \mathbf{v} , tad

$$\mathbf{F} = \frac{d(m\mathbf{v})}{dt}. \quad (1)$$

Ja masa ir pastāvīga, tad kustības daudzuma maiņa noris tikai atkarībā no ātruma maiņas: $\Delta(m\mathbf{v}) = m\mathbf{v}_2 - m\mathbf{v}_1 = m(\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1) = m\Delta\mathbf{v}$; tādēļ, ja $m = \text{const}$, tad

$$\mathbf{F} = m \frac{d\mathbf{v}}{dt}, \quad (1a)$$

un, ja ar \mathbf{j} apzīmē paātrinājuma vektoru, bet $m = \text{const}$, tad

$$\mathbf{F} = m\mathbf{j}. \quad (2)$$

Ņemot vērā šo vienādojumu, otro mehanikas likumu bieži formulē tā: *spēks ir vienlīdzīgs masas un paātrinājuma reizinājumam.*

Iegaumēsīm, ka «dzinēj spēka» vektors atrodas tādā pašā attiecībā pret paātrinājumu kā kustības daudzuma vektors pret ātrumu; kustības daudzums virzienā sakrīt ar ātrumu un skaitliski vienlīdzīgs masas reizinājumam ar ātrumu. Analogiski arī spēks virzienā sakrīt ar paātrinājumu un skaitliski vienlīdzīgs masas reizinājumam ar paātrinājumu.

Atcerēsīmies, ka paātrinājuma vektora \mathbf{j} projekcijas uz koordinātu asīm vienlīdzīgas koordinātu otrās kārtas parciālām atvasinātām pēc laika (7. §, 15. vienādojums). Spēka \mathbf{F} projekcijas uz koordinātu asīm (spēka vektora komponentes) apzīmēsīm ar X, Y, Z . Vektoru vienādojums (2) līdzvērtīgs spēka komponentu trim skalariem vienādojumiem:

$$\left. \begin{aligned} X &= m \frac{d^2x}{dt^2}; \\ Y &= m \frac{d^2y}{dt^2}; \\ Z &= m \frac{d^2z}{dt^2}. \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

Tie ir *Ņutona kustības vienādojumi.*

Jau Galilejs bija konstatējis, ka Zemes virsū visi ķermeņi krīt (bezgaisa telpā) ar vienādu paātrinājumu g , kas vidējā ģeografiskā platumā ir apmēram $9,8 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}$ (IV nodaļā būs norādīts, ka Galileja likums par ķermeņu brīvu krišanu ir Ņutona pasaules gravitācijas likuma secinājums). Tātad *smaguma spēks*

P, kas statiski izpaužas ķermeņa svarā, *dinamiski izpaužas visu ķermeņu vienādā paātrinājumā g*. Tādēļ saskaņā ar otro mehanikas likumu

$$P = mg; \quad (4)$$

ķermeņa svars proporcionāls ķermeņa masai; proporcionālitātes koeficients ir brīvās krišanas paātrinājums.

23. §. Otrā mehanikas likuma dažādie tulkojumi. Ja otrā likuma vienādojumu neattiecina uz atsevišķu materiālu daļiņu, bet uz ķermeni visumā, tad bieži vien pat gluži vienkāršos mehanikas uzdevumos sastopamies ar gadījumiem, kad ķermeņa masa kustības laikā nepaliek konstanta. Iedomāsimies, ka uz gluži līdzena un gluma kuģa klāja atrodas virve, kuras viens gals ielaists ūdenī. Atrodoties spēka nemitīgā iedarbībā (tās virves daļas smaguma spēka, kas nokārusies pār kuģa malu), virve šļūks lejā no klāja; tā būs paātrināta kustība. Lai paātrinājumu pareizi aprēķinātu, jāievēro, ka masa, kura gūst paātrinājumu, kustības laikā samazinās. Tādas kustības labs piemērs, kurā masa nepaliek pastāvīga, ir raķetes lidojums.

Jāsaka, ka daudzi fiziķi arī gadījumā ar mainīgu masu atrod par vajadzīgu lietot vienādojumu (2), bet ne (1). No tā izriet cits masas un spēka tulkojums nekā tas, ko izteica Ņutons. Mēs šim jautājumam pieskarsimies vēlāk, kad būs runa par sīkāko daļiņu — elektronu — masas elektromagnetisko rašanos¹.

Izņemot norādīto domstarpību par to, kā formulējams otrais likums — vai lietot «Ņutona» formulējumu (1), vai arī «skolas» formulējumu (2), citu domstarpību šā likuma praktiskā izmantošanā acīm redzot nav (mēs domājam tos šā likuma izmantošanas gadījumus, kur Ņutona mehanikas precizitāte nav apstrīdama). Bet ir daudz domstarpību šā likuma izpratnē un tā nozīmes novērtēšanā.

Vispirms jāatzīmē, ka daudzi fiziķi otro likumu uzlūko par vienkāršu spēka jēdziena definīciju. Viņi otro likumu lasa tā: «par spēku sauc masas un paātrinājuma reizinājumu». Tādā izpratnē otrais likums — ja to ņem atsevišķi, zaudē jebkuru fizikālu saturu, jo nosaukumus varam dot pēc sava ieskata. Masas un paātrinājuma reizinājumu nosaucot par spēku, mēs ar to neizteicam nekādu jaunu fizikālu patiesību un, protams, nevaram pretendēt, lai šo vienošanos par terminu «spēks»

¹ Šai kursā mēs arvien gribētu lietot otrā likuma Ņutona formulējumu (1. vienādojums), bet dažreiz (lietojot pie sarežģītu jautājumu noskaidrošanas lasītājam pierastos priekšstatus) izmantosim «skolas» formulējumu: $F = m\dot{a}$. Šo «skolas» formulējumu lietosim visos biežāk sastopamos gadījumos, kad masa domāta pastāvīga.

uzlūkotu par kādu dabas likumu. No šāda viedokļa otrais likums nav nekāds likums, bet ir it kā vienkāršs trešā likuma ievads.

Trešajā likumā ir noteikts, ka eksistē arvien tikai ķermeņu savstarpēja darbība: spēki, kas pielikti ķermeņiem, kuri savstarpēji iedarbojas, ir pa pāriem vienlīdzīgi un pretēji vērsti. Šie spēki dod ķermeņiem, kas savstarpēji iedarbojas, tādus kustības daudzumus, kas lielumā ir vienlīdzīgi, bet kuru zīmes pretējas. Tādēļ savstarpējā iedarbība nevar mainīt šo ķermeņu kopējo kustības daudzumu: par cik pieaug kāda viena ķermeņa kustības daudzums, par tik atkal samazinās citu ķermeņu kustības daudzums, kuri atrodas mijiedarbībā ar pirmo (kustības daudzuma nezūdamības likums). Par visu to sīkāk runāsim turpmāk. Šeit to pieminējām tikai otrā un trešā likuma salīdzināšanas labad.

Tie fiziķi, kas otro likumu uzlūko par spēka definīciju, pieņem, ka īstais mechanikas princips (ņemts no prakses) ir trešais likums. Šo trešo likumu varētu formulēt arī bez spēka jēdziena (kā kustības daudzuma nezūdamības likumu) un nākt pie slēdziena, ka spēka jēdziens nemaz nav vajadzīgs, lai uzbūvētu mechaniku. Tādēļ daudzi tiešām arī uzlūko «spēku» par palīgjēdzienu, izsakot domu, ka spēka jēdzienu, ja to vēlas, var bez kāda zaudējuma fizikas saturam izslēgt no fizikas.

Ņutona likumu vietā, kā to daudzi zinātnieki norādījuši, varētu mechanikas pamatā likt citus pamatlikumus. Tādus vispārīgus mechanikas pamatlikumus, kas pilnīgi aizstāj Ņutona likumus un kas ir daudz plašāki, izteikuši *Hamiltons*, *Lagranžs*, *Jakobi*, *Gauss* u. c.

Šie pamatlikumi (šai kursā tos nevar iztīrīt), vispār runājot, nedomā izmest no mechanikas spēka jēdzienu, bet tie katrā ziņā ierāda šim jēdzienam mazāku lomu, nekā tas ir Ņutona mechanikā. *Hercs* izveidoja mechaniku (ņemot vērā *Gausa* izteikto principu), kurā viņš kustību analizēja bez spēka jēdziena lietošanas. Bet nevajag aizmirst, ka fizikas uzdevumi ir plaši. Jau statikā un sevišķi materialu pretestības mācībā spēka jēdzienam ir neatsverami nopelni. Tas dod iespēju noskaidrot dinamiku ar vislielāko vienkāršību matemātiskā ziņā; tas dod arī lielāku uzskatāmību elektrisko parādību aprakstam un analīzei utt.

Daudzi citi fiziķi, tāpat kā to dara pirmās grupas fiziķi, aplūko otro likumu kā definīciju, bet ne kā spēka definīciju, bet gan kā *masas jēdziena definīciju*. Viņi lasa otro likumu tā: «par inerto masu sauc spēka attiecību pret paātrinājumu, ko šis

spēks izsauc». Lai atšķirtu «inertu masu» no tās masas, kuru nosaka, salīdzinot ķermeņus uz sviru svariem, pēdējo sauc par «gravitācijas masu».

Beidzot trešā fiziķu grupa atzīst Ņutona uzskatu, kas nepavisam nesakrīt ar iepriekšējo divu grupu uzskatiem.

Neapšaubāmi, ka mehaniku var uzbūvēt, dodot jēdzieniem dažādas definīcijas un izejot no tiem vai citiem pamatlikumiem. Bet ja mēs, pētījot mehaniku, liekam pamatā Ņutona likumus, tad — neatkarīgi no mūsu personīgām tieksmēm un uzskatiem — mums katrā ziņā vajag gluži skaidri izprast to jēgu, kādu Ņutons ir ielicis savos likumos. Nav nekādu šaubu, ka Ņutons ir izteicis savu otro likumu kā aksiomu, kas vispārīna novēroto, bet ne kā jēdzienu «spēks» un «masa» definīciju.

Ņutona rakstu tulkotājs krievu valodā akademiķis A. N. Krilovs kādā savā piezīmē pirmajā grāmatā «Naturalās filozofijas matematiskie pamatlikumi» pareizi saka: «Definējot jēdzienu *dzinējspēks*, t. i., to, ko tagad vienkārši sauc par spēku, Ņutons pievērs uzmanību tā mērīšanas paņēmienam, proti, *statiskam* paņēmienam, kur šo spēku līdzsvaro ar otru spēku, kas kavē kustību... Spēks, kas statistiski divreiz lielāks, dod arī divreiz lielāku kustības daudzumu... Ņutons nekur nesaka, ka spēku mēri tu ar masas un paātrinājuma reizinājumu...»

Saskaņā ar Ņutonu spēku un masu mēri statistiski: «Masu mēri ar svaru, lietojot sviru svarus... dzinējspēku nosaka ar spēku, kas tam ir vienlīdzīgs un pretējs un kas varētu kavēt ķermeņa kustības paātrinājumu...» (no Ņutona «Definīcijām», kas ievietotas pirms «Kustības aksiomas» formulējuma).

Ja katrs no trim lielumiem, kas ietilpst otrā likumā, ir noteikts un izmērīts neatkarīgi no pārējiem diviem, tad otrais likums iegūst mēģinājumos konstatēta fakta nozīmi. Pēc iepriekš norādītās terminoloģijas var teikt:

otrā likuma fizikālais saturs ir patiesība, kas iegūta pieredzē, ka ķermeņa «inertā masa» (t. i., spēka attiecība pret paātrinājumu) arvien ir vienlīdzīga tā paša ķermeņa «smagajai masai».

Bet tad ir skaidrs, ka nav vajadzības šķirot inerto masu no gravitācijas masas un tādēļ nav vajadzības lietot šos divus terminus. Ņutons to arī nedarīja un arvien lietoja vienu terminu — «*quantitas materiae*» (materijas daudzums), kas līdzvērtīgs vārdam «masa».

Pirmais iepriekš izteiktā apgalvojuma pareizības pierādījums par inertās un smagās masas vienlīdzību ir dots Galileja

krišanas likumos, no kuriem izriet brīvās krišanas paātrinājuma neatkarība no krītošā ķermeņa specialās izvēles. Bet, protams, šie mēģinājumi varēja izrādīties nepietiekoši precīzi. Tādēļ augstāk izteiktā apgalvojuma pareizību vēlāk pārbaudīja Ņutons, tad Besels un nesen ungaru fiziķis Etvešs. Saskaņā ar Besela novērojumiem diference starp inerto un smago masu katrā ziņā nepārsniedz $\frac{1}{20\,000}$; Etvešs saka, ka tā nevar būt

lielāka par $\frac{1}{10\,000\,000}$. Tātad apgalvojumu par inertās un smagās masas vienlīdzību vajag uzlūkot par precīzu dabas likumu. Ņutona mehanikā šo abu masu vienlīdzību pieņem kā eksperimentālu faktu.

Pieņemot Ņutona-fiziķa uzskatu, mēs atmetam Ņutona-filozofa idejas; vienojoties par saprātīgajām spēka un masas definīcijām, kur par pamatu ņemta šo lielumu statistiskā mērīšana, un atzīstot otro likumu par eksperimentālu faktu, bet ne par definīciju, mēs tomēr neesam spiesti uzlūkot spēku par kaut kādu noslēpumainu kustības pirmcēloni, kā to Ņutons izteica savos filozofiskos prātojumos. Kustību pirmcēlonis ir pati kustība; viena kustības forma pārveidojas un pāriet citās kustības formās. Spēki noder mums par līdzekli šo kustību pārejas un pārveidošanas procesu izziņāšanā un izpētīšanā. Spēki reali eksistē savās izpausmēs kā šīs pārejas starplocēklis, bet, ja tos uzlūko par kustību pirmcēloni, tad tie pārvēršas fantazijā.

«Spēka priekšstats ir patapināts, kā to visi atzīst... no cilvēka organisma izpausmes attiecībā pret viņa apkārtējo vidi. Mēs runājam par muskuļu spēku, ... par nervu jušanas spēku, dziedzeru sekrecijas spēku utt... Mēs sadomājam tik spēku, cik ir dažādu parādību...» (Engelss, «Dabas dialektika»). Līdz ar mūsu zināšanu pieaugumu par pētījamo parādību būtību priekšstats par spēkiem pāriet otrā plānā, salīdzinot ar daudziem citiem pakāpeniski atklājamiem lielumiem, kuri pilnīgāk raksturo kādu mūs interesējošu parādību.

Novērtējot ceļu, ko fizika nogājusi no Ņutona līdz mūsu dienām, var redzēt, ka galvenais fizikas attīstības saturs ir «dabas spēku vienības» fakta atklāšana. Spēki, kuru izcelšanās, kā varētu likties, ir gluži dažāda, piemēram, «molekularās kohezijas» spēki, ķīmiskie, elektrolitiskie¹, absorbcijas², osmotiskie³, virs-

¹ Spēki, kas dažas vielas, kuras izšķīdušas ūdenī, sašķel, sadalot molekulas elektriski lādētās daļās.

² Absorbēcija — saistīšana; piemēram, ogles saista gāzes.

³ Osmoze — šķīdinātāja, piemēram, ūdens, plūšana caur «puscaurlaidīgu» starpsienu, kas laiž cauri šķīdinātāju, bet aiztur izšķīdušo vielu.

mas spraiguma spēki un daudzi citi — izrādījās viens otram rada. Kopsumā *viši* spēki, ko pētī fizika, ir reducējami, kā izrādās, vai nu uz gravitācijas, vai elektrības, vai arī molekularās kustības spēkiem. Sakarā ar to priekšstatam par spēkiem mūsdienu fizikā nav vairs tādas nozīmes kā Ņutona laikos: tagad «spēks» fizikā ir atdevis savu galveno vietu jēdzienam «enerģija».

24. §. Spēku darbības neatkarība. Otrais mehanikas likums izteic šādu domu:

Ja ķermenim vienā laikā pieliek vairākus spēkus, tad katrs pieliktais spēks dod paātrinājumu, kas noteikts saskaņā ar otro likumu tā, it kā citu spēku tur nebūtu.

Šo apgalvojumu dažreiz sauc par *spēku darbības neatkarības principu*. Ja atrisina mehanikas uzdevumus pēc Ņutona metodēm, tad šis princips bieži jālieto. Šā principa prasmīga izmantošana var izrādīties ļoti noderīga, atrisinot grūtus uzdevumus. Ja ķermenim pielikts tikai viens spēks, tad bieži vien ir izdevīgi sadalīt šo spēku divās vai trijās komponentēs, kuru ģeometriskā summa būtu dotais spēks. Piemēram, ja ķermenim kustoties jāatrodas uz kādas cietas virsmas, tad gandrīz arvien ir izdevīgi sadalīt ķermenim pielikto spēku divās komponentēs: viena vērsta šīs virsmas pieskares virzienā un otra — virsmas normāles virzienā. Sprototams, ka šī otrā komponente nepalielinās (skaitliski) ķermeņa ātrumu, bet izpaudīsies spiedienā, ko ķermenis izdarīs uz virsmu savā kustībā.

Spēka iedarbība izpaužas ne tikai neatkarīgi no citu ķermeņiem pielikto spēku darbības, bet arī neatkarīgi no tā, vai ķermenis agrāk atradās miera stāvoklī, vai kustējās ar kaut kādu ātrumu.

Ātrumu, ko izsauc ķermenim pieliktais spēks, ģeometriski saskaita ar ķermeņa inerces kustības ātrumu. Par piemēru varētu noderēt mestā ķermeņa kustība (tukšumā): mestā ķermeņa ātruma vektors jebkurā laika momentā ģeometriski sastādās no sākuma ātruma vektora (to ķermenis iegūst metienā), ko ķermenis patur, pateicoties inercei, un no vertikāli lejup vērsta ķermeņa krišanas ātruma vektora (mestā ķermeņa kustība sīki aplūkota 26. paragrafā).

25. §. Kustība pastāvīga spēka iedarbībā. Svarīgs un bieži sastopams gadījums ir kustība, kurā spēks un tātad arī paātrinājums patur *pastāvīgu* lielumu — kā skaitliskā nozīmē, tā arī virzienā — visu kustības laiku. Ja spēks pie tam ir vērsts kustības virzienā, tad ātrums aug (paātrinājums *j* ir pozitīvs) un

kustību sauc par *vienmērīgi paātrinātu*; ja spēks ir vērsts pret kustības virzienu, tad ātrums samazinās (paātrinājums j ir negatīvs) un to sauc par *vienmērīgi palēninātu*.

Akmens, kam ļauj krist bez grūdienu, kustas pastāvīga smaguma spēka iedarbībā vienmērīgi paātrināti vertikāli uz leju. Akmens, kas sviests vertikāli uz augšu, kustas sākumā vienmērīgi palēnināti; pēc tam kad akmens ir sasniedzis visaugstāko punktu, tas kustas lejup vienmērīgi paātrināti.

Technikā bieži sastopam gadījumus, kad pirmajā tuvinājumā, veicot orientēšanās aprēķinus, kustību var uzlūkot par vienmērīgi paātrinātu vai vienmērīgi palēninātu. Piemēram, var runāt par vilciena vienmērīgi paātrinātu kustību, vilcienam atējot no stacijas, un vienmērīgi palēninātu kustību, kad vilciens tiek bremsēts pirms apstāšanās.

Aplūkosim taisnvirziena vienmērīgi paātrinātu vai vienmērīgi palēninātu kustību un uzzināsim, kā mainās ātrums un noietais ceļš tādā kustībā.

Pieņemsim, ka kaut kādā sākuma momentā punkta ātrums ir v_0 . Tā kā paātrinājums j ir ātruma maiņa laika vienībā, tad pēc t sekundēm ātrums pieaug par lielumu $j \cdot t$, un tādēļ ātrums momentā t ir

$$v = v_0 + jt. \quad (5)$$

Lai aprēķinātu laikā t noieto ceļa gabalu, ievērosim: lai gan ātrums kustības laikā pieaug vai samazinās, tomēr, tā kā tas mainās vienmērīgi, tad noietā atstatuma aprēķinā varam kustībai, kas notiek laikā starp 0 un t , dot kādu vidēju šā laika sprīža ātrumu v_{vid} . To nosakām kā vidējo aritmetisko lielumu starp sākuma ātrumu v_0 un beigu ātrumu $v_0 + jt$, un proti:

$$v_{\text{vid}} = \frac{v_0 + (v_0 + jt)}{2} = v_0 + \frac{jt}{2}.$$

Tad laikā t noieto ceļa gabalu var izteikt ar reizinājumu $v_{\text{vid}} \cdot t$, t. i.,

$$s = v_0 t + \frac{jt^2}{2}. \quad (6)$$

Tas ir *kustības vienādojums*, ja $j = \text{const}$.

Ja sākuma ātrums $v_0 = 0$, tad formulas vienkāršojas:

$$v = jt \text{ un } s = \frac{jt^2}{2}.$$

Sevišķi interesants ir ķermeņu kustības gadījums, kas notiek smaguma spēka iedarbībā.

1. Ja ķermenis $krist$ (palaists bez grūdienu), tad tas vien-

mērīgi paātrināti kustas vertikāli uz leju. Šo kustību izteic formulas:

$$v = gt; \quad s = \frac{gt^2}{2},$$

kur g ir brīvas krišanas paātrinājums, kas ir vienlīdzīgs $981 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}$. Pēc šīm formulām, ja ķermenis nokrīt no augstuma h , izslēdzot laiku t , var noteikt ķermeņa kustības beigu ātrumu:

$$v = \sqrt{2gh}. \quad (7)$$

2. Ja ķermenis *mests vertikāli lejup* ar sākuma ātrumu v_0 , tad

$$v = v_0 + gt; \quad s = v_0 t + \frac{gt^2}{2}.$$

3. Ja ķermenis *mests vertikāli augšup* ar tā sākuma ātrumu v_0 , tad — skaitot virzienu augšup par pozitīvu, bet lejup par negatīvu (tādā gadījumā $j = -g$), iegūst:

$$v = v_0 - gt; \quad s = v_0 t - \frac{gt^2}{2}.$$

Pēc šīm formulām viegli uzināt pacelšanās laiku t' un pacelšanās augstumu s_{max} . Proti, ja $v = 0$, tad dabū $t' = \frac{v_0}{g}$; ievie-

tojot šo izteiksmi otrā formulā, dabū: $s_{\text{max}} = \frac{v_0^2}{2g}$.

26. §. Mestā ķermeņa kustība kā ķermeņa inerces kustības piemērs, kad šis ķermenis tai pašā laikā atrodas pastāvīga spēka iedarbībā. Aplūkosim šāviņa lidojumu, kad sākuma ātruma v_0 virziens veido ar horizontālu plakni leņķi α . Novilksim x asi horizontāli, bet y asi vertikāli un sadalīsim sākuma ātrumu v_0 horizontālā komponentē $v_0 \cos \alpha$ un vertikālā komponentē $v_0 \sin \alpha$.

Tā kā smaguma spēkam P nav horizontālās komponentes, tad horizontālais ātrums v_x paliek pastāvīgs:

$$v_x = v_0 \cos \alpha.$$

Abscisa x ir ceļa gabals, ko ķermenis vienmērīgā kustībā nogājis ar ātrumu $v_0 \cos \alpha$:

$$x = v_0 \cos \alpha \cdot t. \quad (8)$$

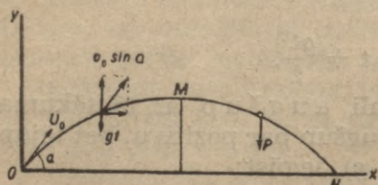
Ātruma vertikālā komponente v_y mainās ar laiku: to var izteikt kā diferenci starp sākuma ātruma vertikālo komponenti $v_0 \sin \alpha$, kas vērsta augšup, un ātrumu, ko iegūst šāviņš sma-

guma spēka ietekmē, kas vērsts lejup un kura lielums ir gt (31. zīm.), t. i.,

$$v_y = v_0 \sin \alpha - gt.$$

Ordinatu y dabūsim kā diferenci starp pārvietojumu vienmērīgā kustībā vertikāli augšup ar ātrumu $v_0 \sin \alpha$ (pārvietojuma lielums tātad ir $v_0 \sin \alpha \cdot t$) un pārvietojumu vertikāli lejup vienmērīgi paātrinātā kustībā, pateicoties smaguma spēka iedarbībai (pārvietojuma lielums ir $\frac{gt^2}{2}$), tā ka

$$y = v_0 \sin \alpha \cdot t - \frac{gt^2}{2}. \quad (9)$$



31. zīm.

Noteiksim laiku t' visaugstākā punkta sasniegšanai, maksimālo augstumu y_{\max} un lidojuma tālumu x_{\max} .

Tā kā visaugstākā pacelšanās punktā M vertikālā ātruma komponente ir nulle, tad no v_y vienādojuma dabū, ka

$$t' = \frac{v_0 \sin \alpha}{g}.$$

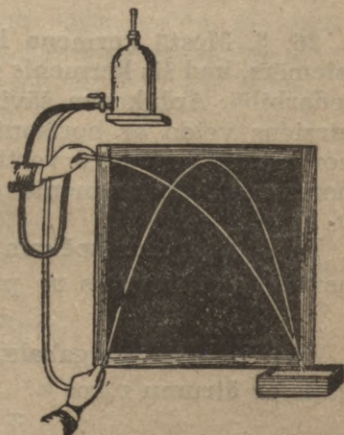
Ievietojot 9. vienādojumā $t = t'$ un vienādojumā (8) $t = 2t'$, dabū lidojuma augstumu un tālumu:

$$y_{\max} = \frac{v_0^2 \sin^2 \alpha}{2g}; \quad (10)$$

$$x_{\max} = \frac{v_0^2 \sin 2\alpha}{2g}. \quad (11)$$

Ja sākuma ātrums ir v_0 , tad izteiksmei (11) ir vislielākā vērtība tad, kad $\sin 2\alpha = 1$, t. i., ja $\alpha = 45^\circ$. Tātad vislielākais šāvīņa lidojuma tālums ir tai gadījumā, kad paceluma leņķis ir 45° .

Tā kā $\sin 2\alpha = \sin (180^\circ - 2\alpha) = \sin 2(90^\circ - \alpha)$, tad tālums, ja sākuma ātrums ir v_0 , irtāds pats arī tad, kad mešanas leņķis α ir $90^\circ - \alpha$; tātad ir divas trajektorijas, pa kurām kustoties, mestais ķermenis trāpa vienā un tai pašā punktā.



32. zīm. Mestā ķermeņa trajektorijas vienkāršs demonstrējums.

Vienu (lēzenāko) sauc par *klāja trajektoriju*, bet otru (stāvo) — par *nokares trajektoriju* (33. zīm.).

Ja no vienādojumiem (8) un (9) izslēdz laiku, tad dabū šāviņa trajektorijas vienādojumu — *parabolu*:

$$y = x \operatorname{tg} \alpha - \frac{gx^2}{2v_0^2 \cos^2 \alpha}. \quad (12)$$

Šie vienādojumi izvesti, pieņemot, ka gaiss neizrāda pretestību mestā ķermeņa kustībai. Lieliem sākuma ātrumiem tāds pieņēmums neder, un minētajos vienādojumos jāizdara ievērojami labojumi. Trajektorija vairs nav parabola; tā trajektorijas daļa, kas noliecas lejup, ir stāvāka nekā kāpjošā (balistiskā līkne). Lidojuma tālums un augstums ievērojami samazinās.

27. §. Tangencialais un centripetalais spēks. Kā jau 8. paragrafā parādīts, paātrinājumu \mathbf{j} arvien var sadalīt divās komponentēs:

tangencialā paātrinājumā j_τ (pa trajektorijas pieskari) un centripetalā paātrinājumā j_r (pa liekuma radiusu). Attiecīgi var sadalīt arī dzinējspēku $\mathbf{F} = m\mathbf{j}$ divās komponentēs: *tangencialā spēkā* F_τ , kas vērsts pa trajektorijas pieskari un izpaužas ātruma skaitliskās vērtības maiņā — un *centripetalā spēkā* F_r , kas vērsts pa galveno normali uz liekuma centru un kas izpaužas kustības virziena maiņā, ķermenim novirzoties no taisnvirziena trajektorijas, pa kuru tas inerces ietekmē cenšas kustēties:

$$F_\tau = mj_\tau;$$

$$F_r = mj_r.$$

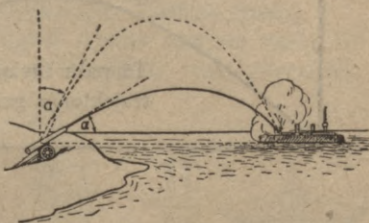
Atceroties 8. paragrafā aprēķināto tangencialo un centripetalo paātrinājumu, dabū šādas tangencialā spēka F_τ un centripetalā spēka F_r formulas:

$$F_\tau = m \frac{dv}{dt}; \quad (13)$$

$$F_r = \frac{mv^2}{R}. \quad (14)$$

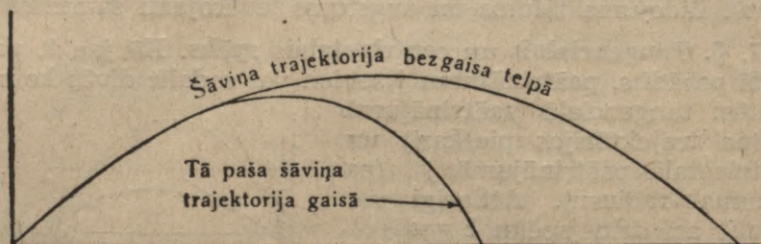
Izmantojot jēdzienu par leņķa ātrumu ω (9. §) un ievērojot, ka $v = \omega R$, centripetalā spēka formulu var uzrakstīt tā:

$$F_r = m \omega^2 R. \quad (15)$$



33. zīm. Stāvā un lēzenā šaušana.

Iepriekš aplūkotajā mestā ķermeņa kustības piemērā (šāviņa lidojums bezgaisa telpā) kā tangencialais spēks darbojas šāviņa smaguma spēka projekcija uz trajektorijas pieskari (protams, ka šē runa ir par pieskari tai punktā, kur dotajā momentā atrodas šāviņš). Viegli izprotams, ka, šāviņam paceļoties (t. i., līdz punktam M 31. zīmējumā), minētais tangencialais spēks iedarbojas virzienā, kas pretējs kustībai. Šai laikā lode kustas pa trajektoriju palēnināti; sākumā palēninājums ir liels, bet, tuvojoties trajektorijas virsotnei, kļūst mazāks (jo punktā M trajektorijas pieskarei ir horizontals virziens un smaguma spēka projekcija uz pieskares ir nulle). Šāviņam sākot pazemināties, smaguma spēka tangencialā komponente paātrina šāviņa kus-



34. zīm.

tību pa trajektoriju; pie tam visvairāk — nokrišanas momentā. Ja šāviņš kustētos bezgaisa telpā, tad vienādos augstumos pie pacelšanās un nolaišanās šāviņa kustības ātrumi pa trajektoriju būtu vienādi. Šāviņam kustoties atmosfērā, gaisa pretestība arī ir tangenciala spēks un visu laiku ietekmē šāviņa kustību, to palēninot. Tādēļ šāviņam krītot ir mazāks ātrums, nekā tam bija tai pašā augstumā — paceļoties.

Projecējot šāviņa smaguma spēku galvenās normas virzienā (dotajā trajektorijas punktā), iegūstam centripetālo spēku.

No formulas (14) izriet, ka trajektorijas liekums $\frac{1}{R}$ ir proporcionāls centripetālajam spēkam un apgriezti proporcionāls ātruma kvadrātam. Tā kā nolaižoties šāviņa ātrums, kustoties atmosfērā, ir mazāks nekā paceļoties, tad trajektorijas liekums nolaižoties ir lielāks nekā paceļoties (34. zīm.).

28. §. Ņutona mehanikas trešais likums. Ņutons trešo likumu formulē tā:

Darbībai arvien ir vienlīdzīga un pretēji vērsta pretdarbība, citiem vārdiem — divu ķermeņu savstarpējās iedarbības arvien ir vienlīdzīgas un vērstas pretējos virzienos.

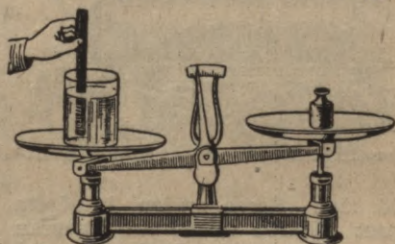
Šā likuma saturu Ņutons paskaidro tā: «Ja kāds spiež ar pirkstu uz akmeni, tad akmens arī spiež uz viņa pirkstu. Ja zirgs velk akmeni, kas piesiets virvei, tad zirgu ar tādu pašu spēku savukārt atkal velk pie sevis akmens, jo izstieptā virve ar savu elastību velk zirgu akmens virzienā un akmeni zirga virzienā... Ja kaut kāds ķermenis, atsizdamies pret otru ķermeni, maina kaut cik tā kustības daudzumu, tad tas izjutīs tādu pašu savas kustības daudzuma maiņu, tikai pretēji vērstu, jo šo ķermeņu spiedieni vienam pret otru pastāvīgi ir vienādi.»

Ķermeņi iedarbojas viens uz otru arvien savstarpīgi; piemēram, Zeme pievelk akmeni ar tā smaguma spēku, bet akmens ar tādu pašu spēku pievelk Zemi. Mēs sakām: «akmens krīt uz Zemi»; īstenībā te notiek divas viena otrai pretējas kustības, bet — saskaņā ar otro likumu — Zemes paātrinājums ir neizmērojami mazs: tas ir tik reizes mazāks par akmens paātrinājumu, cik reizes akmens masa ir mazāka par Zemes masu.

Dažreiz aplami spriež tā: ja darbīgais spēks arvien rada lielumā vienlīdzīgu, bet pretēji vērstu pretspēku, tad rezultējo-

šam spēkam arvien it kā vajadzētu būt nullei; kā tādā gadījumā spēkus var uzlūkot par kustību cēloni? Kas jāievēro, lai nenokļūtu pretrunā? Tikai tas, ka darbība ir spēks, kas pielikts vienam no savstarpīgi iedarbīgiem ķermeņiem, bet pret darbība ir spēks, kas pielikts otram ķermenim, un tādēļ katrs ķermenis atrodas viena spēka ietekmē, kas tad arī izsauc tā kustību.

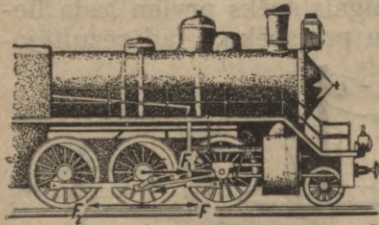
Darbība un pret darbība arvien ir vērstas pretējos virzienos; saprotams, ka divi ķermeņi, atrodoties tikai savstarpējā iedarbībā viens ar otru, nevar abi sākt kustību vienā un tai pašā virzienā. Ja divi ķermeņi, kas viens uz otru iedarbojas (piemēram, zirgs un rati), kustas paātrināti, tad spēks, kas dod šiem ķermeņiem paātrinājumu, ir arvien kāds ārējs abiem ķermeņiem vienā laikā pielikts spēks, kuru rada viena vai divu ķermeņu savstarpējā iedarbība ar kaut kādu trešo ķermeni, attiecībā pret kuru aplūkojamie ķermeņi iegūst paātrinājumu. Piemēram, ja zirgs velk vezumu vai lokomotive vagonus, ja kāds cilvēks, pārvarot otra cilvēka pretestību, velk to sev līdz, tad dzinēj spēks ir zirga vai cilvēka savstarpējā iedarbība ar zemi,



35. zīm. Ķermeni, kas iegremdēts šķidrumā, šķidrums ceļ uz augšu; pret darbība izpaužas tā, it kā šķidruma svars palielinātos.

lokomotives riteņu savstarpēja iedarbība ar sliedēm, vispār — atbalsta pretspiediens (svarīga ir pretspiediena horizontālā komponente).

Visos šais gadījumos ir divu veidu savstarpējā iedarbība ar atbalstu: pirmkārt, atbalsta pretspiediens un, otrkārt, berze. Lai atbalsta pretspiediens, kaut vai nelielā daļā, būtu dzinējs vai bremszējošais spēks, tam jābūt vērstam zem šaura, bet ne zem taisna leņķa attiecībā pret atbalsta virsmu. Minētajos kustības gadījumos — zirgs un rati, vilciens u. c. — vertikālo pretspiediena komponenti līdzsvaro svārs; kas attiecas uz pretspiediena horizontālo komponenti, tad tā eksistē tikai berzes¹ gadījumā. Ja berzes nav, tad pretspiediens arvien ir vērsts normāli pret atbalsta virsmu, un tādēļ berze nevar ķermeņa kustību ne izsaukt, ne arī nobremzēt virzienā, kas šai virsmai ir paralels. Uz ideāli līdzenas virsmas cilvēks nevarētu paspert ne soli; noledojuma laikā, kad berze ir maza, zirgs nevar veztu



36. zīm. Berze arvien ir vērsta pret relatīvo slīdēšanas ātrumu; lokomotives dzinējriteņi griež spēku pāris F_1 un F_2 , kas cenšas ierosināt riteņa slīdēšanu pa sliedi; slīdes berzes spēks F , kas pielikts riteņa riepai, vērsts kustības virzienā; šis spēks līdzsvaro vienu spēku pāra spēku (F_2), otrs spēku pāra spēks ($F_1 = F$) dzen asi. Rites berze bremsē kustību.

kas ir pretējs tam, kurā gribam virzīt laivu. Gaiss arī izrāda zināmu pretestību kustībai; tikai tādēļ ir iespējama putnu un aeroplanu lidošana.

Pēc Ņūtona trešā likuma darbība nevar eksistēt bez pret darbības; tādēļ neviena mašīna nevar pati no sevis radīt spēku, kas to iekustinātu. Vajadzīgs vismaz vēl viens ķermenis (kurš attiecībā pret mašīnu ir ārējs), kura pret darbība iekustinātu mašīnu.

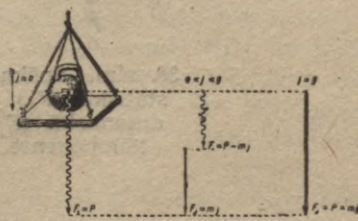
¹ Tāpēc atbalsta pretspiediena horizontālo komponenti bieži sauc par vilcēju berzi, lai atšķirtu no bremszējošās berzes.

Šo divu pretēji vērsto spēku vienlaicīga rašanās — saskaņā ar otru likumu — nozīmē, ka šie abi ķermeņi, kas savstarpēji iedarbojas, uzrāda vienādas, bet pretēji vērstas kustības daudzuma maiņas.

Piemēram, ja laiva kustas uz priekšu, tad zem airu spiediena ūdens kustas atpakaļ. Ja vilciens sāk kustēties, tas izdara uz sliedēm, tāpat arī uz dzelzceļa uzbērumu un kopā ar to uz visu zemes lodi grūdienu pretējā virzienā. Saprotams, ka Zemes masas lieluma dēļ paātrinājums, ko tā iegūst, ir gaužām niecīgs, ja to salīdzina ar paātrinājumu, ko šai savstarpējā iedarbībā iegūst vilciens.

29. §. Statiskā un dinamiskā spēku izpausme. Teoretiskā mehanikā bieži iedomājas, ka spēks pielikts vai nu materialam punktam, vai absolūti cietam ķermenim (ar absolūti cietu saprot tādu iedomātu ķermeni, kas nemaz nav saspiežams un kura forma arī nemainās). Tādā vienkāršojumā spēka vienīgā izpausme ir tā dinamiskā iedarbība, t. i., spēka dotais paātrinājums.

Ja kādam ķermenim nav paātrinājuma, tad secina, ka uz šo ķermeni spēks neiedarbojas. No plašāka fizikala viedokļa šāda vienkāršota pieeja ne arvien izrādās piemērota. Uz kaut kādu ķermeni, kas gul uz platformas, iedarbojas divi līdzsvarojoši spēki: smaguma spēks un tam vienlīdzīgais, bet pretēji vērstais atbalsta pretspiediņš. Šie spēki *saspiež* ķermeņa vielu, un



37. zīm. Svara statiskā (F_s) un dinamiskā (F_d) izpausme («svara zaudējums», krītot ar paātrinājumu).

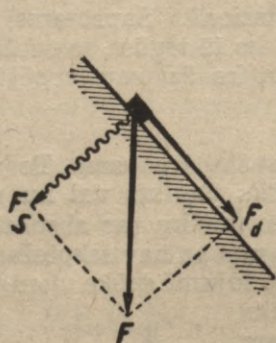
tās stāvoklis atšķiras no stāvokļa, kāds būtu, ja uz ķermeni neiedarbotos nekādi spēki. Lai izmantotu teoretiskās mehanikas slēdzienus, pētījot ķermeņa iekšienē esošo spiedi vai stiepi, kas radusies divu vienlīdzīgu, bet pretēji vērstu spēku līdzsvarošanās rezultātā, ķermenis jāuzlūko par materialo punktu kopu; lai to varētu izdarīt, vajadzīgas sevišķas hipotēzes par ķermeņa uzbūvi.

Ja būtu tikai absolūti cieti ķermeņi un materialo punktu sistēmas, tad varētu uzskatīt spēku par masas reizinājumu ar paātrinājumu (neievērojot spēka statisko iedarbību); tomēr šāds uzskats dod mehanikai tikai tīri matemātisku vienkāršojumu. Nō fizikas viedokļa šāda paņēmiņa lietošanā jābūt uzmanīgam.

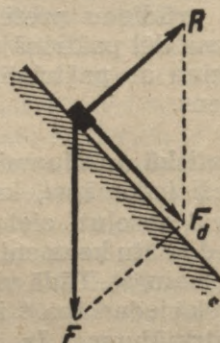
Pēc Ņutona izpratnes spēks var izpausties divējādi: *dinamiski*, dodot ķermenim paātrinājumu, un *statiski*, liekot ķer-

menim izdarīt spiedienu uz citiem ķermeņiem, kas traucē aplūkojamā ķermeņa kustību. Lai paskaidrotu šādas spēka izpratnes atšķirību no tādas, kurā ievēro tikai dinamisko iedarbību, aplūkosim no abiem viedokļiem dažus vienkāršus kustības piemērus.

Kāds ķermenis ir nolikts uz platformas, kuru satur virve (37. zīm.). Ķermenim ir pielikts tā smaguma spēks P . Kad plat-



38. zīm. Spēka F statiskā (F_s) un dinamiskā (F_d) komponente.



39. zīm. Dzinējspēks F_d ir ķermenim pielikto spēku — spēka F un atbalsta reakcijas R — rezultējošais spēks.

forma nekustīga vai arī tad, kad platformu nolaiž ar pastāvīgu ātrumu (bez paātrinājuma), viss ķermenim pieliktais smaguma spēks statiski izpaužas spiedienā, ko tas izdara uz platformu. Ja virvi palaiž tā, lai platforma varētu krist ar paātrinājumu, tad smaguma spēks daļai izpaužas dinamiski, dodot ķermenim paātrinājumu j , pārējā spēka daļa izpaužas ķermeņa statiskā spiedienā uz platformu: $F_s = P - mj$. Tātad šai gadījumā ķermenis spiež uz platformu ar mazāku spēku nekā tad, ja ķermeni nolaiž vienmērīgi. No tā novērotāja viedokļa, kas satur virvi, ķermenis, ko nolaiž ar paātrinājumu, «zaudē svarā» jo vairāk, jo ar lielāku paātrinājumu tas krīt. Ja ķermenis krīt kopā ar platformu «brīvi» (t. i., ja tam ir pilns paātrinājums g , ko ķermenim spēj dot smaguma spēks, kas viss izpaužas dinamiski), tad tas neizdarīs nekāda spiediena uz platformu un virve nemaz nebūs sastiepta.

Šo pašu «nebrīvi» krītošā ķermeņa piemēru var izskaidrot arī citādi. Var spriest tā: smaguma spēks dod ķermenim paātrinā-

jumu g , kas vērsts *lejup*. Kad virve piepūlēta ar pilnu ķermeņa svaru, tad platformas spiediens uz ķermeni dod tam paātrinājumu g , kas vērsts *augšup*. Ķermeņa paātrinājumu ģeometriskā suma ir nulle; tātad ķermenis nekustas. Ja ķermenis krīt ar paātrinājumu j , bet ne g , tad tas nozīmē, ka ar platformas spiedienu ķermenis ieguvis paātrinājumu *augšup* ($g-j$) un virves stiepes spēks ir $P - mj$. Ķermenis kritīs ar paātrinājumu g , kad platforma neizdarīs uz to spiedienu, t. i., kad virve nebūs piepūlēta.

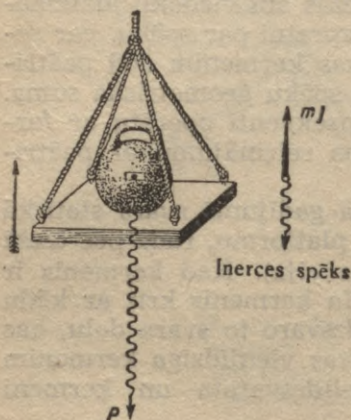
Parasto mehanikas uzdevumu robežās abi viedokļi matemātiski ir līdzvērtīgi. Ievērojot Ņutona izpratni par spēku, var secināt, ka «dzinēj spēks», t. i., spēks, kas ķermenim dod paātrinājumu, arvien ir ķermenim pielikto spēku ģeometriskā suma. Un tas ir viss, kas vajadzīgs, lai konsekventi operētu ar formālu priekšstatu par spēku kā masas reizinājumu ar paātrinājumu.

Aplūkotajā nebrīvi krītoša ķermeņa gadījumā svāra statiskā izpausme, t. i., ķermeņa spiediens uz platformu, rada pēc trešā likuma platformas pretspiedienu (*reakciju*). Kad ķermenis ir nekustīgs, reakcija līdzsvaro svaru. Ja ķermenis krīt ar kādu paātrinājumu, platformas reakcija līdzsvaro to svāra daļu, kas izpaužas statiski. Pārējā svāra daļa (kas vienlīdzīga ķermenim pielikto spēku kopspekam) paliek nelīdzsvarota un ķermeni paātrina.

Iedomāsimies, ka uz gluži līdzenas slīpas plaknes uzlikts kāds ķermenis. Svāra ģeometriskā komponente, kas perpendikulāra pret slīpo plakni, statiski izpaužas spiedienā, ko ķermenis izdara pret plakni. Svāra otrā komponente, kas paralela plaknes virzienam, izpaužas dinamiski: tā ķermeni paātrina (38. zīm.). Iegaumēsīm, ka šai zīmējumā, kā arī pārējos šā paragrafa zīmējumos, likumotā bulta attēlo statisko spēka izpausmi: tā ir spēka F ģeometriskā komponente, kas pielikta ķermenim, bet tā ir arī spēks, ko ķermenis attīsta un kas pielikts atbalstam; dinamiskā komponente ir pielikta tikai aplūkojamam ķermenim. Spēka statiskā izpausme rada lielumā vienlīdzīgu, bet virzienā pretēju atbalsta reakciju. Ķermenis kustīsies divu tam pielikto spēku — svāra un reakcijas (39. zīm.) — kopspeka iedarbībā, bet šis rezultējošais spēks arī ir tas spēks, ko apzīmējam par aplūkojamā ķermeņa spēka dinamisko izpausmi.

30. §. Inerces spēki. Centrifugālais spēks. Inerces spēki izpaužas statiski spiedienā, kādu ķermenis, kurš attīsta inerces spēkus, izdara uz otru ķermeni, kas ir par cēloni pirmā ķermeņa kustības stāvokļa maiņai. Ķermenis, ko paātrināti ceļ

augšup, izdara inerces spēka iedarbībā uz platformu papildspiedienu (40. zīm.). Novērotājam, kas velk virvi, izliekas, ka ķermenis jo vairāk «palielinās svarā», jo lielāks ir celšanas paātrinājums. Gumijas bumba, kas sviesta pret sienu, izdara ar inerces spēku uz sienu spiedienu. Ja mums labi būtu zināmi vielas sīkāko daļiņu savstarpējās iedarbības likumi un ja mēs kādā laika momentā nofotografētu visu sītienu pret sienu saspiestās gumijas bumbas apvalka daļiņu sakārtojumu, tad pārliecinātos, ka spiedienu, ko izdara gumijas bumba pret sienu, ir to elastisko



40. zīm. «Ieguvums svarā» rodas no inerces spēka, ja ķermeni ceļ ar paātrinājumu.

spēku rezultāts, kas radušies sakarā ar gumijas bumbas daļiņu normalā sakārtojuma traucējumu triecienā pret sienu. Viena ķermeņa spiedienu uz otru ķermeni arvien ir vai nu vielas daļiņu elastiskās pārvietošanās rezultāts, vai arī molekularo triecienu rezultāts.

Lai kāds arī būtu tā spēka «mechanisms», ar kuru viens ķermenis spiež uz otru vai arī velk otru sev līdz, mēs to saucam par inerces spēku, ja šis spēks radies, pateicoties tam, ka kāds no savstarpējā iedarbībā esošiem ķermeņiem ir mainījis savu kustības stāvokli. Tātad vienu un to pašu fizikālu parādību mehanikā nosaucam, atkarībā no rašanās, vienā gadījumā par inerces spēku un otrā — par statisku spēku izpausmi. Piemēram, par virvi, kuras vienā galā piesiets atsvars, bet kuras otru galu turam rokā un griežam šo atsvaru pa aploci, mēs sakām, ka virvi izstiepj centrifugālais inerces spēks. Šī spēka fizikālā izpausme ir tāda pati, it kā šo virvi stieptu kāds statisks spēks.

Kad spiedienu vai vilkšana, ko izdara kādi ķermeņi, piespiež kādu kustīgu ķermeni novērsties no taisnvirziena ceļa, mēs sakām, ka ķermenis, kas novirzās no taisnvirziena ceļa, attīsta centrifugālo inerces spēku; šis spēks ir vērsts pret centripetālo spēku, ar kuru ķermeņi, kas izsauc trajektorijas izliekumu, spiež uz kustīgo ķermeni vai to velk (41. zīm.). Pēc darbības un pret darbības vienlīdzības likuma šie divi spēki skaitliski arvien ir vienlīdzīgi; tādēļ centrifugālo inerces spēku (27. §) izsaka formula

$$F_r = \frac{mv^2}{R} \quad (16)$$

vai arī

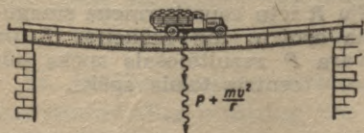
$$F_r = m\omega^2 R. \quad (17)$$

Centripetālais spēks arvien ir vērsts uz liekuma centru un ir pielikts kustīgam ķermenim. Centrifugālā spēka lielums ir vienlīdzīgs centripetālā spēka lielumam, bet pretēji vērsts, t. i. no liekuma centra uz trajektorijas izliekumu, un *pielikts ķermeņiem, kas izsauc kustīgā ķermeņa trajektorijas izliekumu.*

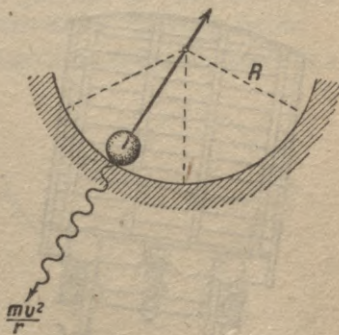
Izturīgā diegā piekārtā masīva lode piepūlē diegu miera stāvoklī ar spēku P ; bet, ja lodi iešūpo, tad tā piepūlē diegu ar spēku F , kas ir lielāks nekā lodes svars par lielumu, ko attīsta lodes centrifugālie inerces spēki:

$$F = P + \frac{mv^2}{r}.$$

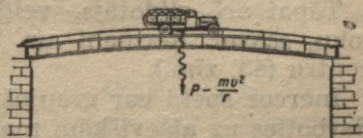
Automobilis, braukdams pa tiltu, kas nedaudz ieliecas no automobiļa svara, spiež uz tiltu ar spēku, kas pārsniedz automobiļa svaru par centrifugālā inerces spēka lielumu (42. zīm.). Tādēļ automobiļa spiediens uz ieliekta tilta ir jo lielāks (ja citi



42. zīm. Braucot pa ieliektu tiltu, automobilis spiež uz tiltu ar spēku, kas lielāks par tā svaru.



41. zīm. Centripetālais spēks iet caur liekuma centru. Centrifugālais spēks ir vērsts pretēji un pielikts atbalstam.

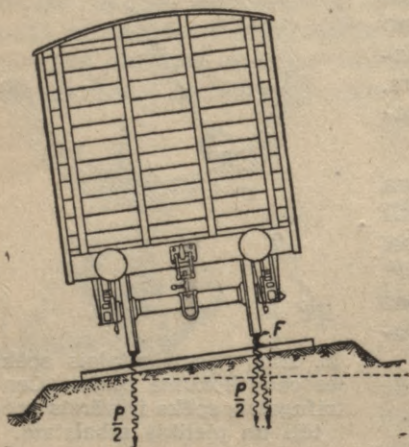


43. zīm. Braucot pa izliektu tiltu, automobilis spiež uz tiltu ar spēku, kas mazāks par tā svaru.

noteikumi nemainās), jo lielāks ir automobiļa kustības ātrums. Lai izvairītos no centrifugālo spēku iedarbības, tiltus parasti taisa nedaudz izliektus (43. zīm.). Šai gadījumā mašīnu svars, kuras ātri kustas pa tiltu, pa daļai izpaužas dinamiski, dodot mašīnām centripetālo paātrinājumu, kas vērsts lejup. Tādēļ ātri braucošu mašīnu spiediens uz izliekta tilta ir mazāks nekā mašīnu svars.

Ceļa līkumos dzelzceļa vagonu vai tramvaja riteņi izdara uz ārējo sliedi horizontālu spiedienu, pateicoties vagonu attīstītam

centrifugalam inerces spēkam. Lai vagoni neapgāztos, vagona rezultējošam spiedienam jāatrodas starp sliedēm. Spiediena kopspēkam, ko veido vagona svars un centrifuglais spēks, jābūt perpendikularam pret sliedes virsmu; tādēļ ceļa likumos



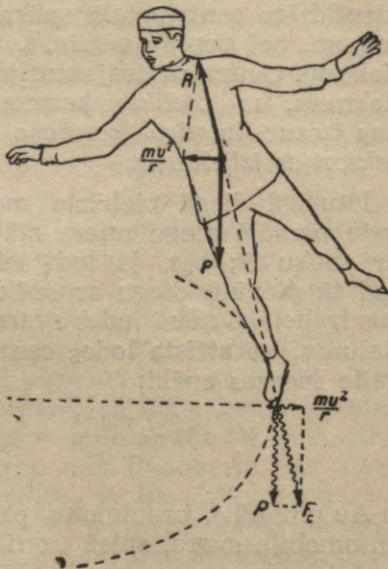
44. zīm. Līkumā ārējo sliedi liek augstāk nekā iekšējo.

ārējo sliedi liek nedaudz augstāk par iekšējo (44. zīm.).

Tāpat arī slidotājs, veidojot loku, sasver ķermeni uz loka centru (45. zīm.).

Inerces spēki var graujoši iedarboties uz atsevišķām mašīnu daļām. Ja ritenis uzdzīts uz ass tā, ka visa riteņa masa sadalīta simetriski attiecībā pret griešanās asi, tad centrifugālie inerces spēki, ko attīsta atsevišķas riteņa daļiņas, līdzsvarojas uz griešanās ass un izpaužas tikai riteņa vielas elastiskā piepūlījumā. Pie ļoti lieliem ātrumiem šāds piepūlējums riteni var pārplēst. Bet ja riteņa masa attiecībā pret griešanās asi ir sadalīta nesimetriski, tad jau pie ne visai lieliem ātrumiem centrifugālie inerces spēki, kas šai gadījumā nelīdzsvarojas uz ass, var izsaukt ass lūzumu.

Lokomotīves riteni ar nesimetriski sadalītiem inerces spēkiem var radīt pat vairāku tonnu lielu vienpusīgu spiedienu uz asi. Šādā gadījumā, ritenim griežoties, spiediens uz sliedēm gan pieaug (ja nelīdzsvarotais centrifugālo spēku kopspēks vērsts



45. zīm. Slidotājs, veidojot loku, pagāž ķermeni tā, lai ledus reakcija R ietu caur ķermeņa smaguma centru; tad reakcijas R un svara P rezultējošais spēks būs centripētais spēks.

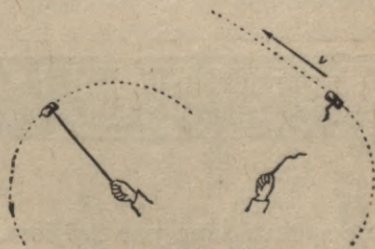
lejum), gan arī samazinās (ja tas vērsts augšup), un sliede atrodas it kā zem smaga vesera sitieniem.

Kad projektē kādu jaunu mašīnu, tad sīki aprēķina inerces spēkus, kas var rasties mašīnas darbā dažādos apstākļos. Pret nelīdzsvarotu inerces spēku izpausmi ir jācinās ar precīzu masu sadalījumu un kustību saskaņošanu atsevišķās mašīnas daļās.

Bet inerces spēkiem, sevišķi centrifugāliem spēkiem, tehnikā ir arī plaši un daudzpusīgi pielietojumi (veseru darbs, centrifugālās mašīnas, centrifugas utt.).

Jāatzīmē, ka termins «centrifugālais spēks» nav visai izdevīgs; tas pavedina uz nepareizu šā spēka izpratni. Termins «centrifugālais spēks» liek domāt par tādu kustību, kas vērsta no griešanās centra pa radiusu.

Kaut gan centrifugālais spēks arī darbojas no centra pa radiusu, tomēr šis spēks nekādas kustības šādā virzienā neizsauc un nav arī spējīgs izsaukt, jo šis spēks ir pielikts saitēm¹. Ja saites, kas notur ķermeni nemainīgā atstatumā no centra, pēkšņi pārtrūkst (piemēram, pārtrūkst aukla, pie kuras piesiets akmens, ko griežam pa aploci, 46. zīm.), tad šis ķermenis, kas kustējās pa aploci, attālināsies no aploces centra ne pa radiusu, bet pa aploces pieskari, jo inerces spēka iedarbībā ķermenis patur to ātruma virzienu, kāds tam bija saites pārtrūkšanas momentā.



46. zīm.

31. §. Mechaniskā sistema, Iekšējie un ārējie spēki. Vairākus materialus punktus, ko aplūko kopā, sauc par *mechanisku sistemu* (jēdzieni par materialo punktu un mechanisko sistemu bija paskaidroti I nodaļas 2. §; tur bija sacīts, ka tie ir nosacīti jēdzieni).

Vilciens (lokomotive, tenderis, vagoni), Saules sistema (Saule un planetas), atoms (atoma kodols un elektroni, kuri ap to griežas), katra mašīna, kaut kāds ķermenis, ja to aplūko kā daļiņu kopu utt. — visi tie ir mechaniskas sistēmas.

Uz katru mechaniskās sistēmas ķermeni (uz katru sistēmas materialo punktu) darbojas divējādas izcelšanās spēki.

¹ Par saitēm mehānikā sauc tos kustības brīvības ierobežojumus, kādi pastāv attiecībā uz aplūkojamiem ķermeņiem. Piemēram, attiecībā pret riteņa loku spieķi ir saites; sliedes ir saites attiecībā pret vilcienu visumā utt.

Pirmkārt, katrs ķermenis savstarpēji iedarbojas ar citiem sistēmās ķermeņiem (vagons ar citiem vagoniem, Saule ar planetām; mašīnas daļas — savā starpā); tādus savstarpējas iedarbības spēkus sauc par sistēmas *iekšējiem* spēkiem.

Otrkārt, mehāniskās sistēmas ķermeņi (materiālie punkti) ir pakļauti arī citu, sistēmai nepiederošu ķermeņu iedarbībai; tā-



47. zīm.

dus spēkus sauc par *ārējiem*. Attiecībā pret vilcienu tādi spēki ir: smaguma spēks, «vilcēja berze», bremzējošā berze, gaisa pretestība.

Jēdzieni: «iekšējie» un «ārējie» spēki ir relatīvi. Piemēram, iedarbības spēki starp atomiem, kas veido molekulu, ir ārēji attiecībā pret katru no šiem atomiem kā atsevišķu sistēmu. Bet šie spēki top par iekšējiem, ja visu molekulu aplūkojam kā vienu sistēmu.

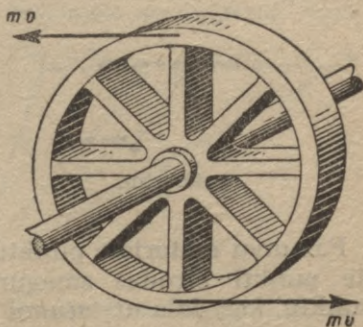
Pēc trešā likuma, ja kāds ķermenis *A* darbojas uz ķermeni *B* ar kādu spēku, tad arī ķermenis *B* darbojas uz ķermeni *A* ar vienlīdzīgu, bet pretēji vērstu spēku. Tādēļ *visi* mehāniskās sistēmas iekšējie spēki pa pāriem ir vienlīdzīgi un pretēji. Spēks, ar kādu vilcienā viens vagonis velk otru, ir vienlīdzīgs spēkam, ar kuru otrs aiztur pirmo. Ja ģeometriski saskaitīsim visus iekšējos spēkus, kas pielikti visiem kādas sistēmas ķermeņiem, tad jebkuru divu savstarpēji iedarbīgo ķermeņu spēku summa ir nulle; tādēļ *katras mehāniskās sistēmas iekšējo spēku ģeometriskā summa ir nulle*.

Saprotams, ka trešais likums attiecināms arī uz ārējiem spēkiem, bet, ģeometriski saskaitot ārējos spēkus, kas iedarbojas uz kādu mehānisku sistēmu, nedrīkstam šai summai ietilpināt pret darbības spēkus, jo tie pielikti ķermeņiem, kas nepieder sistēmai. Tādēļ to ārējo spēku summa, kas iedarbojas uz sistēmu, vispārējā gadījumā nav nulle.

22. paragrafā jau bija runa par ķermeņa kustības daudzuma vektoru. Ar mehāniskās sistēmas kustības daudzumu saprot visu sistēmā ietilpstošo ķermeņu kustības daudzumu ģeometrisku summu.

47. zīmējumā redzam triju tramvaja vagonu sastāva kustības daudzuma noteikšanu; motorvagona kustības daudzums ir lielāks nekā piekabināto, jo tam ir lielāka masa.

Ir iespējams gadījums, kad visi sistēmas ķermeņi atrodas kustībā, bet sistēmas kopīgais kustības daudzums ir nulle. Par tāda gadījuma piemēru var noderēt spara rata griešanās ap nekustīgu asi (48. zīm.); jebkuras divas spara rata daļiņas, kas simetriski novietotas attiecībā pret griešanās asi, griežas pretējos virzienos, un tādēļ šo daļiņu kustības daudzuma ģeometriskā suma ir nulle. Ja visa spara rata masa ir sadalīta simetriski attiecībā pret griešanās asi, tad, ģeometriski saskaitot visu spara rata daļiņu kustību daudzumus, sumā iegūsim nulli. Fizikāli tas nozīmē, ka spara rats nepārvietojas; ja tas veltos līdzīgi ritenim, tad tā kustības daudzums nebūtu nulle. Katra mehāniskās sistēmas atsevišķa ķermeņa kustību nosaka visi kā ārējie, tā arī iekšējie spēki, kas uz šo ķermeni iedarbojas. Bet sistēmu visumā, kā turpmāk redzēsīm, ietekmē tikai ārējie spēki.



48. zīm.

32. §. Masu centrs. Mēs jau ne vienreiz vien esam lietojuši izteicienu «sistēmas kustība visumā». Šo izteicienu vajag precizēt. Ar sistēmas kustību visumā saprot sistēmas «masu centru» pārvietošanu.

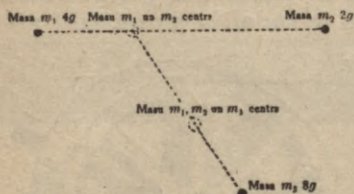
No elementārā fizikas kursa ir zināms jēdziens par ķermeņa smaguma centru. Ja saka, ka lodes smaguma centrs atrodas lodes ģeometriskajā centrā vai ka trīsstūra smaguma centrs atrodas medianu krustpunktā, tad ar to grib izteikt domu, ka jebkurā lodes vai trīsstūra plaknes stāvoklī attiecībā pret Zemi ķermeņa visu daļiņu svāra kopspēks (ķermeņa svārs) darbojas pa vertikālu taisni, kas lodei arvien iet caur centru, bet trīsstūrim caur medianu krustpunktu.

Ja gribam, lai ķermenis jebkurā stāvoklī atrastos līdzsvarā, tad vajag svāru līdzsvarojošo spēku pielikt ķermeņa smaguma centrā.

Jēdzienu par smaguma centru var vispārināt uz vairāku ķermeņu kopu (uz ķermeņu sistēmu). Tāds vispārinājums ir gluži dabisks: pietiek iedomāties, ka visi ķermeņi savienoti savstarpēji ar cietiem, bet viegliem (it kā «nesveramiem») stiepiem.

Šādi savienoti ķermeņi izveidos ķermeni, kura smaguma centru sauc par kopīgo smaguma centru (*sistemas smaguma centru*). Ar jēdzienu *deformējamās masas smaguma centrs* (piemēram, šķidrums) mēs saprotam tāda cieta ķermeņa smaguma centru, ko tas veidotu, ja acumirkli sacietētu dotajā stāvoklī.

Atsevišķā gadījumā, ja doti divi materiālie punkti, tad to smaguma centrs atrodas uz taisnes, kas savieno šos punktus un daļa atstatumu starp šiem punktiem apgriezti proporcionāli to masām.



49. zīm.

Vispār par smaguma centru var runāt tikai tad, ja ķermeņi atrodas uz Zemes virsmas; pretējā gadījumā pats svara jēdziens zaudē noietību. Bet katra ķermeņa neatņemama īpašība ir tā masa. Tādēļ vispārīgāks un svarīgāks ir jēdziens par masu centru.

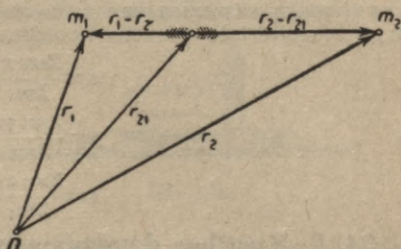
Par divu materiālo punktu *masu centru*, neatkarīgi no tā, vai šie punkti atrodas smaguma spēka iedarbībā vai ne, sauc punktu, kas daļa atstatumu starp šiem punktiem apgriezti proporcionāli to masām. Triju materiālo punktu masu centrs daļa atstatumu starp kādu divu punktu masu centru un trešo materiālo punktu apgriezti proporcionāli pirmo divu masu sumai pret trešo masu (49. zīm.). Tāda pati ir pāreja no trim materiāliem punktiem uz četriem un vispār uz jebkuru punktu skaitu. Tātad Zemes virsū kāda ķermeņa smaguma centrs tai pašā laikā ir arī šā ķermeņa masas centrs.

No definīcijas izriet, ka materiālo punktu masu centrs atrodas kaut kur starp tiem, bet nekad nevar atrasties ārpus sfēras, kurā atrodas visas dotās masas.

Nosaukums «masu centrs» saprotams šādā prātojumā: iedomāsimies, ka starp visām ķermeņa daļiņām, kas veido sistemu, darbojas bezgalīgi ar laiku pieaugoši pievilksnās spēki. Pēc trešā likuma savstarpējie iedarbības spēki, kas pielikti diviem materiāliem punktiem, ir skaitliski vienlīdzīgi. Tuvinoties šo spēku iedarbībā, ja tos netraucē, abi materiālie punkti kustēsies saskaņā ar otru Ņutona likumu ar paātrinājumiem, kas ir apgriezti proporcionāli to masām; tādā pašā attiecībā atradīsies to noietie ceļa gabali līdz sastapšanās vietai (ja sākuma ātrums ir nulle), t. i., materiālie punkti sastapsies masu centrā. Pievienojot diviem materiāliem punktiem trešo, trim — ceturto, utt., iegūsim to pašu rezultātu jebkurai mechaniskai sistēmai. Tā-

tad — *mechaniskās sistēmas masu centrs ir punkts, ap kuru kā ļoti blīvu sferisku ķermeni sakrātos visa sistēmas masa, ja starp sistēmas materiāliem punktiem darbotos ar laiku bezgalīgi pieaugoši pievilkšanās spēki.*

33. §. **Masu centra koordinātas.** Lai noteiktu masu centra koordinātas, rīkosimies tā: vilksim no koordinātu sākuma punkta radiusus-vektorus $\mathbf{r}_1, \mathbf{r}_2, \mathbf{r}_3, \dots$, kas norāda materiālo punktu $m_1, m_2, m_3 \dots$ atrašanās vietas. Pēc definīcijas, kas dota iepriekšējā paragrafā, divu materiālo punktu, piemēram, m_1 un m_2 , masu centrs dala atstatumu starp šiem diviem punktiem apgriezti proporcionāli to masām. Radiusu-vektoru, kas norāda divu masu m_1 un m_2 centra atrašanās vietu, apzīmēsim ar \mathbf{r}_{21} (50. zīm.). Redzams, ka šo divu masu centra atstatums no materiālā punkta m_1 ir vienlīdzīgs ģeometriskai vektoru starpībai $(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_{21})$. Analogiski tā paša masu centra atstatums no otrā materiālā punkta m_2 ir $(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_{21})$. Vektori $(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_{21})$ un $(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_{21})$ ir vēršti pa vienu taisni, bet uz dažādām pusēm: pirmais no masu centra uz materiālā punkta m_1 pusi, bet otrs uz materiālo punktu m_2 . Lai ar vektoriem, kas atrodas uz vienas taisnes, varētu rīkoties kā ar aritmētiskiem lielumiem, kas izteic nogriežņu garumus, šiem vektoriem jābūt vērštiem uz vienu pusi. Tādēļ vienu no abiem aplūkojamiem vektoriem $(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_{21})$ un $(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_{21})$ ņemsim ar pretēju zīmi; tad jēdzienu par masu centra definīciju, ko izteicām vārdos, var uzrakstīt tā:



50. zīm. Paskaidrojums masu centra noteikšanai.

$$\frac{\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_{21}}{\mathbf{r}_{21} - \mathbf{r}_2} = \frac{m_2}{m_1}.$$

Tad

$$m_1(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_{21}) = m_2(\mathbf{r}_{21} - \mathbf{r}_2)$$

jeb

$$m_1\mathbf{r}_1 + m_2\mathbf{r}_2 = (m_1 + m_2)\mathbf{r}_{21}.$$

Tagad aplūkosim trešo materiālo punktu m_3 ; radiusu-vektoru, kas norāda tā atrašanās vietu, apzīmēsim ar \mathbf{r}_3 , bet radiusu-vektoru, kas norāda triju punktu m_1, m_2 un m_3 masu centru atrašanās vietu, apzīmēsim ar \mathbf{r}_{321} . Šā masu centra atstatumu no materiālā punkta m_3 nosaka vektors $(\mathbf{r}_3 - \mathbf{r}_{321})$, bet tā atstatumu no punkta m_1 un m_2 masu centra nosaka vektors $(\mathbf{r}_{21} - \mathbf{r}_{321})$. Šie vektori atrodas uz vienas taisnes, bet to virzieni ir pretēji. Ņemam vienu ar pretējo zīmi, lai varētu ar tiem rīkoties kā ar aritmētiskiem lielumiem, un rakstām proporciju, kas nosaka triju masu centru atrašanās vietu:

$$\frac{\mathbf{r}_3 - \mathbf{r}_{321}}{\mathbf{r}_{321} - \mathbf{r}_{21}} = \frac{m_1 + m_2}{m_3}.$$

Tad

$$m_3(\mathbf{r}_3 - \mathbf{r}_{321}) = (m_1 + m_2)(\mathbf{r}_{321} - \mathbf{r}_{21})$$

jeb

$$(m_1 + m_2)\mathbf{r}_{21} + m_3\mathbf{r}_3 = (m_1 + m_2 + m_3)\mathbf{r}_{321}.$$

Savienojot šo vienādojumu ar iepriekš dabūto vienādojumu, kurā izteikts \mathbf{r}_{21} , iegūstam:

$$m_1 \mathbf{r}_1 + m_2 \mathbf{r}_2 + m_3 \mathbf{r}_3 = (m_1 + m_2 + m_3) \mathbf{r}_{321}.$$

Saprotams, ka, ņemot ceturto, piekto un visus pārējos mehāniskās sistēmas materiālos punktus, iegūsim analogiskus vienādojumus radiusam-vektoram r , kas vilkts no koordinātu sākuma līdz sistēmas masu centram:

$$\mathbf{r} = \frac{\sum m_i \mathbf{r}_i}{\sum m_i} \quad (18)$$

Šeit zīme Σ norāda, ka sumēšana attiecināta uz visiem sistēmas materiāliem punktiem (Σm_i ir sistēmas kopējā masa).

Projicējot visus radiusus-vektorus \mathbf{r}_i un \mathbf{r} uz koordinātu asīm, iegūstam viena vektoru vienādojuma (18) vietā trīs skalarus vienādojumus, kas nosaka sistēmas x , y , z masu centra koordinātas ar sistēmas x_i, y_i, z_i materiālo punktu koordinātām:

$$\left. \begin{aligned} x &= \frac{\sum m_i x_i}{\sum m_i}, \\ y &= \frac{\sum m_i y_i}{\sum m_i}, \\ z &= \frac{\sum m_i z_i}{\sum m_i}. \end{aligned} \right\} \quad (19)$$

34. §. Kustības daudzuma nezūdamības likums. Uzrakstīsim vienādojumu, kas izsaka otro Ņūtona likumu katram mehāniskās sistēmas ķermenim. Dotam ķermenim pielikto sistēmas iekšējo spēku rezultējošo spēku apzīmēsim ar vektoru \mathbf{f} , bet pielikto ārējo spēku rezultējošo — ar vektoru \mathbf{F} :

$$\frac{d(m_1 \mathbf{v}_1)}{dt} = \mathbf{f}_1 + \mathbf{F}_1$$

$$\frac{d(m_2 \mathbf{v}_2)}{dt} = \mathbf{f}_2 + \mathbf{F}_2$$

.....

$$\frac{d(m_n \mathbf{v}_n)}{dt} = \mathbf{f}_n + \mathbf{F}_n.$$

Saskaitīsim (pēc daudzstūra likuma) vektorus, kas atrodas šo vienādojumu kreisās un labajās pusēs:

$$\frac{d}{dt} (m_1 \mathbf{v}_1 + m_2 \mathbf{v}_2 + \dots + m_n \mathbf{v}_n) = \mathbf{f}_1 + \mathbf{f}_2 + \dots + \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 + \dots$$

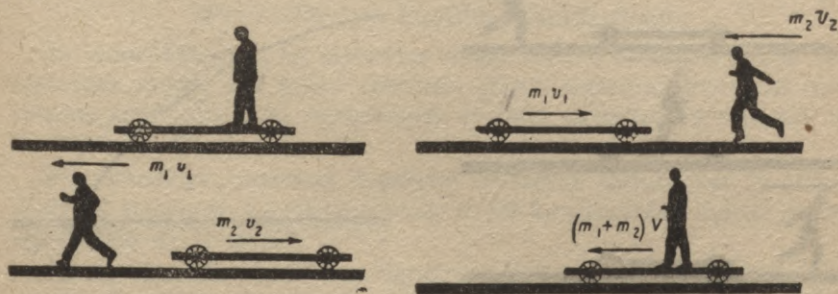
Iekšējo spēku summa, kas atrodas vienādojuma labajā pusē

$$\mathbf{f}_1 + \mathbf{f}_2 + \dots + \mathbf{f}_n$$

ir nulle, jo šie spēki lieluma ziņā pa pāriem ir vienlīdzīgi un pretēji vērsti. Paliek pāri tikai ārējie spēki. Tādēļ iegūstam:

$$\frac{d}{dt} (m_1 \mathbf{v}_1 + m_2 \mathbf{v}_2 + \dots + m_n \mathbf{v}_n) = \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 + \dots + \mathbf{F}_n \quad (20)$$

Sistēmas kustības daudzuma ģeometriskā maiņa, kas notiek bezgalīgi mazā laika sprīdī, dalīta ar šo laika sprīdi, ir vienlīdzīga ar to ārējo spēku ģeometrisko summu, kuri darbojas uz sistēmu. Citiem vārdiem: sistēmas kustības daudzuma lielums un virziens mainās ar laiku atkarībā no ārējiem spēkiem, kas darbojas uz sistēmu. Iekšējie spēki nevar mainīt sistēmas kopējo kustības daudzumu.



51. zīm.

52. zīm.

Kustības daudzuma nezūdamības likums ir viens no svarīgākajiem fizikas likumiem. Minēsim dažus piemērus, kas paskaidro šo likumu.

Kad cilvēks, kas iepriekš mierīgi stāvēja uz ratiņiem, lec uz priekšu, tad ratiņi virzās atpakaļ; tātad kustības daudzuma kopsumma, kura bija nulle, arī paliek nulle (51. zīm.):

$$m_1 v_1 + m_2 v_2 = 0.$$

Ja cilvēks skrienot uzlec uz viegliem ratiņiem, kas viņam lēni brauc pretī, tad, palikdams uz ratiņiem, cilvēks kopā ar tiem kustēsies skriešanas virzienā ar tādu pašu kustības daudzumu, kāda bija sākumā cilvēka un ratiņu kustības daudzumu ģeometriskā summa (52. zīm.):

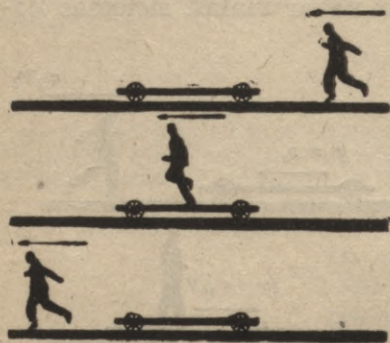
$$m_1 v_1 + m_2 v_2 = (m_1 + m_2) v.$$

Ja cilvēks pārskries pār nekustīgiem ratiņiem, nesamazinot savas kustības ātrumu, tad ratiņi paliks nekustīgi stāvēt (53. zīm.).

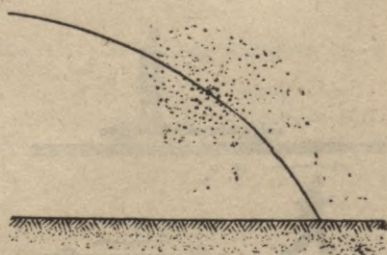
Kad šrapnelis eksplodē, šķembas lido uz visām pusēm, bet nekad nelido visas lejup vai visas augšup no šrapneļa trajektorijas. Šķembu kustības daudzumu ģeometriskā summa pēc eksplozijas paliek tāda pati, kāds bija šrapneļa kustības daudzums pirms eksplozijas. Šrapneļa šķembu masu centrs, kad šķembas

lido uz visām pusēm, turpina kustēties pa trajektoriju, pa kuru šrapnelis būtu turpinājis kustēties, ja eksplozija nebūtu notikusi (54. zīm.).

Sistēmas kustības daudzums (jeb masu centra kustības daudzums) nav atkarīgs no iekšējiem spēkiem. Bet iekšējie spēki



53. zīm.



54. zīm.

var radīt sistēmas ķermeņu savstarpīgu kustību. Tādā gadījumā divu ķermeņu ātrumu maiņas iekšējo spēku iedarbībā ir apgriezti proporcionālas to masām un pretēji vērstas.

Piemēram, ja cilvēks nolec no viegliem ratiņiem, tad tie ar lielu ātrumu ripo atpakaļ, bet, ja ratiņi ir smagi, tad tie kustas lēni. Abas šīs kustības izraisa iekšējo spēku darbība; tādu iekšējo spēku izpausmi sauc par *atsitienu*. Ja, uz slidām stāvot, sviež uz priekšu kādu smagu priekšmetu, tad sviedējs neizbēgami paslidēs atpakaļ, bet lēni, jo sviedēja masa ir samērā liela. Izšaujot no lielgabala, kas nav nekustīgi nostiprināts (t. i., nav ārējas pretdarbības), tas atgrūžas atpakaļ.

Ar atsitienu izskaidrojams raķetes lidojums: eksplozijā raķete (iekšējie spēki) izgrūž ārā gāzes; izgrūztās gāzes un raķete attālinās pretējos virzienos no to kopīgā masu centra. Pēdējā laikā teknikā izdara mēģinājumus, lai praksē varētu izmantot raķešu dzinējus (automobilis-raķete, drezina-raķete).

35. §. Masu centra kustības teorema. Spēku pāra iedarbība uz ķermeni. No kustības daudzuma nezūdamības likuma izriet svarīgs secinājums par sistēmas masas centra kustību.

Pieņemsim, ka ārējo spēku nav un ka sistēmas iekšienē darbojas ar laiku bezgalīgi pieaugoši sistēmas daļiņu un ķermeņu savstarpējās pievilksnās spēki. Tad, turpinot kopīgu kustību pēc inerces, sistēmas visas materialās daļiņas vienā laikā tuvo-

sies un to sastapšanās punkts ir masu centrs (32. §). Turpmāk daļiņas kustēsies kopā kā viens ķermenis, kura masa ir

$$M = m_1 + m_2 + m_3 + \dots + m_n,$$

bet, tā kā ārējo spēku nav, tad sistēmas kustības daudzums mainīties nevarēja un visu savienoto masu kopīgās kustības ātrumam \mathbf{v} jāapmierina noteikums:

$$M\mathbf{v} = \text{sistēmas kustības daudzumam.}$$

Ja iedomājamies, ka sistēmas masu centrā ir koncentrēta visa sistēmas masa, tad masu centram jābūt sistēmas kustības daudzuma nesējam. Šim slēdzienam ir liela principiāla nozīme, un to formulē tā:

Mechaniskas sistēmas kopīgais kustības daudzums ir tikpat liels kā sistēmai, kurai visa masa ir kā koncentrēta masas centrā un kustas ar to kopā.

Tādēļ sistēmas kustības daudzumu sauc arī par tās masu centra kustības daudzumu. Sistēmas kustības daudzuma vienlīdzību ar masu centra kustības daudzumu matemātiski izsaka ar formulu:

$$M\mathbf{v} = m_1\mathbf{v}_1 + m_2\mathbf{v}_2 + \dots + m_n\mathbf{v}_n, \quad (21)$$

kur M ir visas sistēmas masa; \mathbf{v} — masu centra kustības ātrums; m_1, m_2, \dots, m_n — atsevišķo ķermeņu (vai materiālo punktu) masas; $\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2, \dots, \mathbf{v}_n$ — to ātrumi.

Aizstājot vienādojumā (20) sistēmas ķermeņu kustības daudzumu ģeometrisku sumu ar masu centra kustības daudzuma vektoru, iegūst:

$$\frac{d(M\mathbf{v})}{dt} = \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 + \dots + \mathbf{F}_n. \quad (22)$$

Šis jaunais vienādojums ir tāds pats kā tas vienādojums, kas izsaka otro Ņutona likumu ķermenim ar masu M , kas kustas spēka

$$\mathbf{F} = \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 + \dots + \mathbf{F}_n$$

iedarbībā.

No teiktā var taisīt šādu slēdzienu:

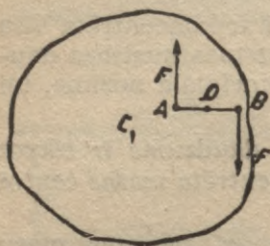
Mechaniskās sistēmas masu centrs kustas tā, it kā šai centrā būtu koncentrēta visas sistēmas masa un uz to iedarbotos spēks, kas ir visu ārējo spēku (kas pielikti sistēmas ķermeņiem) ģeometriskā summa.

Šo teoremu sauc par masu centra kustības likumu.

Atsevišķā gadījumā, kad nav ārējo spēku vai kad to ģeomet-

riskā suma ir nulle, sistēmas masu centrs kustas kā izolēts ķermenis, t. i., vienmērīgi taisnā virzienā, vai arī paliek mierā.

No spēku darbības neatkarības (24. §) izriet, ka masu centra kustības teoremu var pielietot jebkurā atsevišķā kustības virzienā. Matemātiski tas izpaužas tai faktā, ka vektoru vienādojums (22) ir līdzvērtīgs trim skalariem vienādojumiem, kas izteic vektoru projekcijas uz trim savstarpēji perpendikulārām asīm:



$$\left. \begin{aligned} \frac{d}{dt}(Mv_x) &= F_{1x} + F_{2x} + \dots + F_{nx}; \\ \frac{d}{dt}(Mv_y) &= F_{1y} + F_{2y} + \dots + F_{ny}; \\ \frac{d}{dt}(Mv_z) &= F_{1z} + F_{2z} + \dots + F_{nz}. \end{aligned} \right\} (23)$$

55. zīm. Lai kā arī ķermenim būtu pielikts spēku pāris, tas griež ķermeni ap asi, kas iet caur masas centru.

Ievērojot spēku darbības neatkarības principu un pētījot masas centra kustību kaut kādā virzienā, piemēram, x ass virzienā, varam aplūkot šo kustību tā, it kā divu citu asu virzienā nekāda kustība nenotiktu.

Tiem piemēriem, kuri bija minēti iepriekšējā paragrafā, lai paskaidrotu kustības daudzuma nezūdamības likumu, un kuri tai pašā laikā arī apstiprina teoremu par masas centra kustību (masas centra nekustība atsitienos, masas centra kustība šrapneļa eksplozijā), pievienosim vēl vienu ievērojamu piemēru.

Iedomāsimies, ka uz cietu ķermeni, kas atradies miera stāvoklī, sāk darboties divi skaitliski vienlīdzīgi, bet pretēji vērsti paraleli spēki (t. s. «spēku pāris»). Kā ķermenis kustēsies? No pirmā acu uzmetiena liekas, ka ķermenis sāks griezties ap punktu D vidū starp spēku pāra pielikšanas punktiem (55. zīm.). Bet šis slēdziens ir kļūdainis (šādu kļūdu bieži izdara, atrisinot uzdevumus). Pielikto ārējo spēku F un $-F$ ģeometriskā suma ir nulle. Tātad masas centra kustība nemainīsies. Tas bija miera stāvoklī un arī paliks miera stāvoklī. Ķermenis griezīsies ap nekustīgo masas centru C .

Ja platdibenes laivas vidū iekrauj smagus akmeņus, kas ievērojami pārsniedz mūsu ķermeņa svaru un, sēžot laivas priekšgalā vai pakalgalā — vienalga kur, sāk ar vienu airi airēt uz priekšu, bet ar otru atpakaļ, tad laiva griezīsies ap savu vidu (ap masas centru). Ja akmeņus pārnes uz priekšgalu, tad masas

centrs un arī griešanās centrs pārvietosies uz priekšgalu. Un beidzot, ja akmeņus noliek pakalgalā, tad laiva griezīsies ap masas centru, kas pārvietots laivas pakalgalā.

36. §. Spēka impulss. Kustības daudzums kā impulss. Ja spēks, kas iedarbojas uz materialo punktu, ir pastāvīgs kā lielumā, tā virzienā, tad ar jēdzienu *spēka impulss* saprot spēka reizinājumu ar iedarbības laiku. Vispārīgā gadījumā, kad spēka lielums un virziens nav pastāvīgi, visu spēka iedarbības laiku sadala tik mazos laika sprīžos, lai katra šāda sprīža robežās varētu ar spēka maiņu nerēķināties. Spēka reizinājumu ar bezgalīgi mazu darbības laiku sauc par *elementaro spēka impulsu*. Elementarais impulss ir bezgalīgi mazs vektors Fdt , kam ir darbīgā spēka virziens. *Sumarais impulss* ir elementaro spēka impulsu ģeometriskā suma.

Pēc otrā mechanikas likuma

$$Fdt = d(mv).$$

Tātad, lietojot jēdzienu par spēka impulsu, otro mechanikas likumu var formulēt tā: *kustības daudzuma maiņa jebkurā bezgalīgi mazā laika sprīdī ir vienlīdzīga spēka elementaram impulsam.*

Iedomāsimies, ka ikvienam laika sprīdim esam uzrakstījuši otrā mechanikas likuma vienādojumu tādā formā, kā to minējām. Saskaitīsim visus šos vektoru vienādojumus, t. i., konstruēsim divus daudzstūrus; viena daudzstūra malas ir elementarie impulsi, bet otra daudzstūra malas ir kustības daudzuma bezgalīgi mazas maiņas. Acīm redzot visu vektoru $d(mv)$ ģeometriskā suma (t. i., mala, kas noslēdz no šiem vektoriem konstruēto daudzstūri) nav nekas cits kā materialā punkta kustības daudzuma pieaugums aplūkojamā laika sprīdī t . No otras puses — kustības daudzuma sumarais pieaugums laikā t ir vienlīdzīgs ģeometriskai starpībai starp kustības daudzumu, kāds ir materialam punktam laika t beigās, un kustības daudzumu, kāds bija materialam punktam sākuma momentā. Tātad:

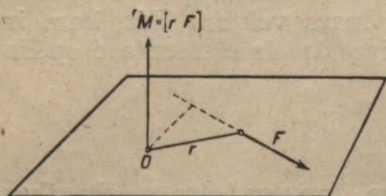
$$\text{spēka impulss} = \Sigma Fdt = mv_2 - mv_1. \quad (24)$$

Šeit Σ ir sumas zīme, bet, tā kā aiz šīs zīmes ir vektors, tad Σ šai gadījumā apzīmē ģeometrisku sumu.

Ja sākuma momentā materialais punkts atradies mierā ($v_1 = 0$), tad kustības daudzums, ko materialais punkts iegūst laikā t , ir vienlīdzīgs spēka impulsam. Tādēļ lieluma mv apzīmēšanai paraleli terminam «kustības daudzums» lieto arī terminu *impulss*.

Paplašinātā nozīmē vārdā «impulss» ietilpina jēdzienu par triecienu, ierosinošo cēloni. Spēka impulsa jēdzienu bieži lieto, kad analizē īslaicīgu vai «acumirkli» spēku iedarbību. Nosaucot lielumu $m\mathbf{v}$ par impulsu, izteic, ka lielums $m\mathbf{v}$ norāda tā trieciena intensitāti un virzienu, kas jādod materialam punktam m , lai to «acumirkli» no miera stāvokļa ievadītu kustībā ar ātrumu \mathbf{v} . Var arī teikt, ka ar lielumu $m\mathbf{v}$ mērī triecienu, ko radītu materialais punkts, ja to «acumirkli» nobremzētu līdz miera stāvoklim.

37. §. Spēka moments. Analizējot mehāniskās sistēmas kustību, pārlicinājāties, ka iekšējie spēki nevar izsaukt vai mainīt sistēmas masu



56. zīm. Spēka moments.

Par spēka \mathbf{F} momentu \mathbf{M} attiecībā pret kādu punktu O sauc vektoru, kas skaitliski vienlīdzīgs spēka lieluma reizinājumam ar stāņa garumu, kas vilkts no punkta O pret taisni, pa kuru darbojas spēks \mathbf{F} . Spēka momenta vektors ir vērsts perpendikulāri pret plakni, kurā atrodas spēks un punkts O . Par vektora pozitīvo virzienu skaita to virzienu, no kurienes spēks attiecībā pret punktu O redzams kustamies pulksteņa rādītāja griešanās virzienā. Novilksim no punkta O radiusu-vektoru \mathbf{r} , kas rāda spēka pielikšanas punkta F stāvokli. Šā radiusu-vektora projekcija uz virzienu, kas ir perpendikulārs spēka vektora virzienam, ir vienlīdzīga stāņa garumam, kas vilkts no O pret spēka iedarbības līniju (56. zīm.). Nav grūti izprast, ka spēka moments skaitliski ir vienlīdzīgs $Fr \sin(\mathbf{r}, \mathbf{F})$. Atcerēsimies, kas teikts 14. paragrafa beigās par vektorālo reizinājumu. Redzam, ka spēka moments \mathbf{M} ir vektorālais reizinājums, ko iegūst, ja radiusu-vektoru, kas rāda spēka pielikšanas punktu, reizina ar spēku:

$$\mathbf{M} = [\mathbf{r} \cdot \mathbf{F}]. \quad (25)$$

[Nodalās, kas veltītas mehāniskai spēka un enerģijas pārņemšanai, kā arī cietu ķermeņu dinamikai un statikai, sīkāk aplūkosim spēka momenta īpašības un paskaidrosim ar piemēriem jēdzienu par šo lielumu.]

38. §. Kustības daudzuma moments. Griešanās impulss. Analogiski spēka momentam arī kustības daudzuma moments \mathbf{L} (impulsa moments jeb griešanās impulss) ir radiusu-vektora, kas norāda materiālā punkta acumirkligo stāvokli, vektorālais reizinājums ar kustības daudzumu:

$$\mathbf{L} = [\mathbf{r} \cdot m\mathbf{v}]. \quad (26)$$

Tas nozīmē, ka skaitliski kustības daudzuma moments attiecībā pret punktu O ir vienlīdzīgs kustības daudzuma reizinājumam ar stāņa

garumu, kas vilkts no punkta O pret taisni, kura ir ātruma vektora turpinājums. Vektors \mathbf{L} ir perpendikulārs pret plakni, kurā atrodas ātruma vektors un punkts O , un vērsts tā, ka, skatoties no vektora gala, kustība attiecībā pret O notiek pulksteņa rādītāja griešanās virzienā (57. zīm.).

Pieņemsim, ka vienādojums (26) attiecas uz laika momentu t . Pēc bezgalīgi maza laika sprīža dt materialais punkts pārvietosies vietā, kuras radius-vektors ir $\mathbf{r} + d\mathbf{r}$; kustības daudzums kļūs vienlīdzīgs $m\mathbf{v} + d(m\mathbf{v})$; kustības daudzuma moments būs $\mathbf{L} + d\mathbf{L}$:

$$\mathbf{L} + d\mathbf{L} = [(\mathbf{r} + d\mathbf{r})(m\mathbf{v} + d(m\mathbf{v}))].$$

Ievērojot, ka distributīvais likums ir pareizs arī attiecībā uz vektorialu reizinājumu un atņemot no tikko uzrakstītā vienādojuma vienādojumu (26), iegūst:

$$d\mathbf{L} = [d\mathbf{r} \cdot m\mathbf{v}] + [\mathbf{r} \cdot d(m\mathbf{v})].$$

Atmetam šeit vektoru $[d\mathbf{r} \cdot d(m\mathbf{v})]$, kas ir bezgalīgi mazs, salīdzinot to ar citiem saskaitāmiem (tas ir otras kārtas bezgalīgi mazs lielums — divu bezgalīgi mazu lielumu reizinājums).

Vektorialais reizinājums $[d\mathbf{r} \cdot m\mathbf{v}]$ ir nulle, jo, kā zināms (5. un 6. §), ātrumam — un tātad arī kustības daudzumam $m\mathbf{v}$ — ir tāds pats virziens, kāds ir radiusa-vektora ģeometriskam pieaugumam $d\mathbf{r}$, vai, citiem vārdiem, leņķis starp vektoriem $d\mathbf{r}$ un $m\mathbf{v}$ ir nulle; $\sin 0^\circ = 0$, tātad minētais vektorialais reizinājums ir nulle. Tādēļ

$$d\mathbf{L} = [\mathbf{r} \cdot d(m\mathbf{v})].$$

Izdalot šā vektoru vienādojuma abas puses ar dt , iegūst:

$$\frac{d\mathbf{L}}{dt} = \left[\mathbf{r} \cdot \frac{d(m\mathbf{v})}{dt} \right].$$

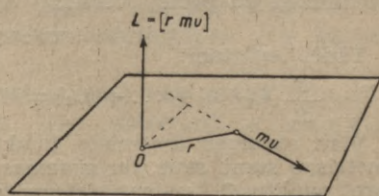
Lietojot otro mehanikas likumu un atceroties spēka \mathbf{F} radītā momenta \mathbf{M} definīciju, iegūto vienādojumu var pārrakstīt:

$$\mathbf{M} = \frac{d\mathbf{L}}{dt} \quad (27)$$

Sis ievērojamais vienādojums nosaka to pašu attiecību starp spēka momentu un kustības daudzuma momenta maiņu, kāda pēc otrā mehanikas likuma ir starp spēku un kustības daudzuma maiņu.

Kustības daudzuma momenta ģeometriskā maiņa, kas noris bezgalīgi mazā laika sprīdī, dalīta ar šo laika sprīdi, sakrīt lielumā un virzienā ar dzinējspēka momentu.

39. §. Kustības daudzuma momenta nezūdamības likums. Pievērsīsimies atkal mehaniskās sistēmas kustības analīzei. Sistēmas dažādos materiālos punktus atšķirsim ar indeksiem 1, 2, 3 utt. Ārējo spēku



57. zīm. Kustības daudzuma moments.

momentus apzīmēsim ar M_1, M_2, M_3, \dots , iekšējo spēku momentus ar $\mu_1, \mu_2, \mu_3, \dots$. Katram sistēmas materiālam punktam uzrakstīsim vienādojumu (27):

$$\left. \begin{aligned} \frac{dL_1}{dt} &= \mu_1 + M_1; \\ \frac{dL_2}{dt} &= \mu_2 + M_2; \\ &\dots \\ \frac{dL_n}{dt} &= \mu_n + M_n. \end{aligned} \right\} \quad (27)$$

Saskaitīsim visus šos vienādojumus (vienādojumu vektorus sumēsim pēc daudzstūra likuma). Visu iekšējo spēku momentu ģeometriskā summa ir nulle, jo pēc trešā mechanikas likuma jebkuram iekšējam spēkam var atrast tam vienlīdzīgu, bet pretēji vērstu spēku (darbība un pretdarbība); vienādu, bet pretēji vērstu spēku momenti arī ir skaitliski vienlīdzīgi un pretēji vērsti:

$$\mu_1 + \mu_2 + \dots + \mu_n = 0.$$

Tādēļ iegūstam:

$$\frac{d}{dt} (L_1 + L_2 + \dots + L_n) = M_1 + M_2 + \dots + M_n. \quad (28)$$

Visu sistēmas materiālo punktu kustības daudzuma momentu ģeometriskā summa sauc par sistēmas kustības daudzuma momentu attiecībā pret punktu O (vai par sistēmas griešanās impulsu). Momentu, ko dabū, ģeometriski sumējot visu to ārējo spēku momentus, kuri pielikti sistēmas materiāliem punktiem, sauc par ārējo spēku rezultējošo momentu (iekšējo spēku rezultējošais moments, kā iepriekš jau paskaidrots, arvien ir nulle).

Tātad redzam, ka sistēmas kustības daudzuma momenta (sistēmas griešanās impulsa) ģeometriskā maiņa, kas noris bezgalīgi mazā laika sprīdī, dalīta ar šo laika sprīdi, kā lielumā, tā arī virzienā sakrīt ar ārējo spēku rezultējošo momentu. Tas nozīmē, ka iekšējie spēki nevar mainīt ne sistēmas kustības daudzuma momenta lielumu, ne arī virzienu. Brīva sistēma, t. i., tāda sistēma, kas neatrodas ārējo spēku iedarbībā, kustas tā, ka nemainīgs paliek ne tikai sistēmas kustības daudzums, bet arī kustības daudzuma moments attiecībā pret jebkuru nekustīgu punktu.

Sistēmas kustības daudzuma momenta lielums un virziens, vispār ņemot, ir atkarīgs no punkta O stāvokļa, attiecībā pret kuru ņem momentus (tas arī saprotams, jo momentos kā reizinātāji ir radiusi-vektori, kuru sākums atrodas punktā O). Kad punkts O , attiecībā pret kuru ņem momentus, ir sistēmas masu centrs, tad brīvas (vai, citiem vārdiem, izolētas) sistēmas kustības daudzuma momenta virzienu sauc par nemainīgo asi, bet plakni, kas ir perpendikulāra pret kustības daudzuma momentu, sauc par sistēmas nemainīgo plakni.

Piemērus, kas noskaidro kustības daudzuma momenta nezūdamības likumu, aplūkosim vēlāk (83. §) sakarā ar šā likuma izmantošanu. Atzīmēsim, ka kustības daudzuma nezūdamības likumu bieži sauc par laukumu likumu, ko paskaidrosim 72. paragrafā.

40. §. Darbs un enerģija. Jauda. Mūsu priekšstats par darbu ir tāpat iegūts ikdienišķos novērojumos kā priekšstats par

spēku. Ikdieniškā dzīvē vārdiem «darbs», «enerģija», «spēks» ir plašāks, bet mazāk noteikts jēdziens nekā fizikā. Fizikā starp jēdzieniem darbs un spēks ir nodibināta šāda sakarība:

darbu mēri ar lielumu, kuru dabū, reizinot spēku, kas darbojas pārvietošanas virzienā, ar spēka pielikšanas punkta pārvietojumu.

Darbs A , ko veic spēks F uz ceļa s , ja spēka virziens veido ar pārvietošanas virzienu leņķi α , ir skaitliski

$$A = F \cos \alpha \cdot s. \quad (29)$$

Spēks, kas vērsts perpendikulāri pret pārvietojumu ($\alpha = 90^\circ$, $\cos \alpha = 0$), neizdara darbu; tādā gadījumā spēka sadalīšana tangencialā un centripetalā komponentē (27. §) iegūst sevišķu jēgu. Centripetalā spēka iedarbība izpaužas tikai kustības virziena maiņā, bet tangencialais spēks veic darbu, kas izpaužas vai nu kustības ātruma palielināšanā, vai arī pretestības jeb berzes spēku pārvarēšanā.

Par ķermeni (vai ķermeņu sistemu), kas var veikt noteiktu darbu A , saka, ka šim ķermenim (vai sistamai) ir *enerģija* $U = A$.

Mechanikā izšķir kinetisko un potenciālo enerģiju. *Kinetiskā enerģija* E ir ķermeņa mechaniskās kustības enerģija, kuru mēri ar darbu, ko ķermenis spēj veikt, ja to bremzē līdz apstādināšanai. *Potencialā enerģija* ir apslēptu kustības formu enerģija, kuru mēri ar darbu, ko ķermenis var veikt, kad to, nemainot ātrumu, pārvieto no viena stāvokļa telpā citā stāvoklī (piemēram, smaguma potencialā enerģija).

Kinetisko enerģiju bieži apzīmē ar ļoti neizdevīgu terminu «dzīvais spēks». Potenciālo enerģiju citādi sauc par *savstarpējās iedarbības enerģiju* (kāda ķermeņa smaguma potencialā enerģija ir ķermeņa un Zemes savstarpējās iedarbības enerģija. Pasaules gravitācijas potencialā enerģija ir aplūkojamo masu savstarpējās iedarbības enerģija).

Katru kustības formu raksturo noteikts enerģijas veids. Kad mēs pētījam siltumkustību, tad mums ir darišana ar *iekšējo enerģiju*. Mācībā par elektrību un magnetismu sastopamies ar *elektrisko enerģiju* un *magnetisko enerģiju*.

Ņutona laikā nebija noteikta priekšstata par enerģiju. Tas radās tikai pagājušā gadsimta vidū, kad eksperimentāli pierādīja *siltuma un darba ekvivalenci*, t. i., siltuma un darba savstarpēju pārveidošanu, saglabājot nemainīgu attiecību starp patērētā darba daudzumu un iegūto siltumu. Mūsu dienās priekšstats par enerģiju ir fizikas pamats, un ievērojama daļa no fizikas

māca par dažādo enerģijas veidu savstarpējās pārveidošanās likumiem.

Enerģija tāpat kā masa nav iznīcināma un nav radāma. Šis enerģijas nezūdamības likums valda pār visiem fizikas likumiem. Ļoti daudzām mehāniskām kustībām šo likumu var atvasināt no Ņutona likumiem, bet visu aptverošā izpratnē fizika to pieņem kā principu, kas ir neatkarīgs no Ņutona likumiem un kas ir eksperimentāli pamatots.

Attiecībā pret enerģiju darbs un siltums jāuzlūko par enerģijas pārveidošanas veidiem, enerģijai pārejot no viena ķermeņa uz otru.

Enerģija ir iespējamā, bet vēl nerealizētā darba «krājums». Atšķirībā no tā, darba jēdzienu savieno ar priekšstatu par spēka¹ pielikšanas punkta pārvietošanas procesu. Ja kāds ķermenis veic darbu, tad šā ķermeņa enerģija samazinās, bet arvien ir kāds otrs ķermenis, kas patērē pirmā ķermeņa atdoto (pret otro ķermeni vērsto) darbu, un tādēļ otra ķermeņa enerģija pieaug. «Darbs ir kustības formas maiņa, ja to aplūko no kvantitatīvās puses... Kustības formas maiņa arvien ir process, kas noris vismaz divu ķermeņu starpā...» (Engelss)².

Šeit pieminētie jautājumi tiks sīkāk iztirzāti nodaļā, kas veltīta termodinamikai.

Par *jaudu* N sauc darba attiecību pret laika sprīdi, kurā šis darbs veikts:

$$N = \frac{A}{t} \text{ vai, pareizāk, } N = \frac{\delta A}{dt}. \quad (30)$$

Kad darbu veic vienmērīgi, t. i., vienlīdzīgos daudzumos jebkurā mazā laika posmā dt , tad jaudu mēri ar darbu, kas veikts 1 sekundē.

41. §. Elementardarbs un darba integrāls. Tāda spēka darbu, kas darbojas pārvietošanas virzienā vai zem nemainīga leņķa pret šo virzienu, var attēlot ar taisnstūra laukumu, kura viena mala ir ceļa garums, bet otra ir spēka projekcijas lielums uz ceļu. Ja, pārvietojot spēka pielikšanas punktu, spēka lielums vai leņķis, ko veido spēks ar pārvietošanas virzienu, mainās,

¹ Jautājumiem, kurus iztirzā mehānika, minētā enerģijas jēdziena definīcija ir pietiekama. Bet, pārejot no mehānisko kustību pētīšanas uz citu kustības formu noskaidrošanu, enerģijas jēdziena definīcija, kā norāda termodinamika, jāpaplašina: enerģiju mēri ar tā darba un siltuma sumu, ko ķermenis var atdot: $U=A+Q$.

² „Диалектика природы“, Партиздат, 1933. g., 126. un 151. lpp.

tad grafiski darbu var aprēķināt tā, kā 58. zīmējumā parādīts. Šeit uz abscisu ass ir atlikts ceļa garums l , bet uz ordinātu ass ir atlikta spēka F_s projekcija uz pārvietojuma virzienu. Bezgalīgi mazam ceļa garumam dl , kad spēka pielikšanas punkts veic pārvietojumu, ko nosaka vektors ds ($ds = dl$), *elementardarbu* dA saskaņā ar definīciju izsaka formula:

$$dA = F \cos(\mathbf{F}, ds) \cdot ds. \quad (31)$$

58. zīmējumā dA ir attēlots kā bezgalīgi šaura vertikāla sloksnīte, kuras platums $ds = dl$ un augstums $F_s = F \cos(\mathbf{F}, ds)$. Visu darbu ceļa gabalā l grafiski izteic laukums zem līknes: $F_s = f(l)$; zīmējumā šis laukums ir iesvītrots. Tāda veida bezgalīgi mazu lielumu sumu $\sum f(l) \cdot dl$ analizē sauc par *integralu*

un apzīmē ar zīmi \int , aizstājot ar to simbolu Σ . Tādēļ mainīgā spēka darbu analītiski var izteikt ar formulu:

$$A = \int F \cos(\mathbf{F}, ds) \cdot ds. \quad (32)$$

Spēku \mathbf{F} var uzlūkot par triju vektoru ģeometrisku sumu; šiem vektoriem ir spēka komponentu X , Y , Z algebriskais lielums, un tie vērsti koordinātu asu virzienos. Tādēļ spēka \mathbf{F} darbam pie pārvietojuma ds jābūt vienlīdzīgam spēka komponentu darbu sumai pie tāda paša pārvietojuma ds . Tas dod iespēju izmantot elementardarba aprēķināšanai ne tikai formulu (31), bet vēl šādu formulu:

$$dA = X \cos(\mathbf{x}, ds) \cdot ds + Y \cos(\mathbf{y}, ds) \cdot ds + Z \cos(\mathbf{z}, ds) \cdot ds.$$

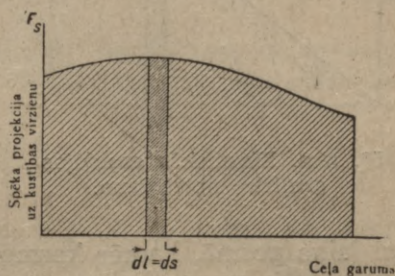
Šeit reizinātāji pie spēka komponentēm nav nekas cits kā elementārā pārvietojuma projekcijas uz koordinātu asīm: $ds \cdot \cos(\mathbf{x}, ds) = dx$ utt. Tātad:

$$dA = X dx + Y dy + Z dz. \quad (33)$$

Darba kopsumu var izteikt ar integralu

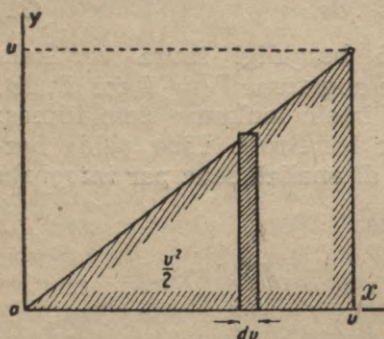
$$A = \int (X dx + Y dy + Z dz). \quad (34)$$

42. §. Kinetiskās enerģijas teorema. Inerces spēks, ko attīsta kāds kustīgs ķermenis, kad šo ķermeni bremzē, veic darbu, lai



58. zīm. Spēku diagrama. Elementardarbs — biežāk iesvītrotais taisnstūris. Darba integrāls — viss iesvītrotais laukums.

pārvarētu kustības pretestību. Inerces spēks, kas darbojas kustības virzienā ($\cos \alpha = 1$), skaitliski ir vienlīdzīgs $-m \frac{dv}{dt}$. Bezgalīgi mazā laika sprīdī, kad bremsējamais ķermenis, pārvarot kustības pretestību, pārvietojas par atstatumu ds , inerces spēks, ko ķermenis attīsta, veic darbu



59. zīm. Kinetiskās enerģijas grafiska notelkšana.

$$\delta A = -m \frac{dv}{dt} \cdot ds,$$

jeb (izdarot šādu pārveidojumu:

$$\frac{dv}{dt} \cdot ds = dv \cdot \frac{ds}{dt} = dv \cdot v)$$

$$\delta A = -mv \cdot dv$$

(lai gan labajā pusē stāv minusa zīme, tomēr dA ir pozitīvs lielums, jo bremsējot $dv < 0$). Ķermeņa kinētiskā enerģija, ķermenim kustoties ar ātrumu v , ir to darbu summa, ko veic inerces spēks ķermeņa bremsēšanā līdz tā apstāšanās brīdim (t. i.,

tai laika posmā, kamēr ķermeņa ātrums samazinās no v līdz nullei). Šīs summas lielumu aprēķināsim grafiski¹.

Attēlosim ātruma skaitlisko vērtību ar nogriežņa garumu, kas atlikts uz abscisu ass, un ar tāda paša garuma otru nogriežni, ko atliek uz otras ass OY , kas veido ar pirmo taisnu leņķi (59. zīm.). Saprotams, ka reizinājuma $v \cdot dv$ skaitlisko vērtību izteiks ļoti mazas vertikālas sloksnītes laukums, kuras augstums ir v un platums dv (iedomāsimies, ka lielums dv ir pozitīvs, tad dA formulā minusa zīme jāaizstāj ar plusa zīmi: $dA = mv \cdot dv$). Dažādos laika momentos bremsējamam ķermenim ir dažāds ātruma skaitliskais lielums, un tāpat dažāds skaitlisks lielums ir arī ātruma maiņai dv , kas notiek kādā noteiktā laika sprīdī dt . Tādēļ arī inerces spēka darbs viena un tā paša laika sprīža dažādos momentos ir nevienāds (mūsu diagramā laukumiem, kuri attēlo reizinājumu $v \cdot dv$, ir dažāds augstums un nevienāds platums). Saskaitot darbu, ko veic inerces spēks visā bremsēšanas laikā, varam ņemt aiz iekavām

¹ Integrējot šo summu var dabūt tieši:

$$E = \sum \delta A = - \int_0^v mv \, dv = - \frac{mv^2}{2}.$$

masas lielumu m , kas ietilpst katrā elementardarba izteiksmē. Kas attiecas uz reizinājumu $v \cdot dv$ sumu, tad viegli izprast, ka to dabūsim mūsu diagramā kā koplaukumu, sumējot visus atsevišķos laukumus, kuri līdzīgi tam laukumam, kāds redzams

iesvītrots 59. zīmējumā; šis laukums tāpat būs $\frac{v^2}{2}$. Tādā kārtā iegūstam kinētiskās enerģijas teoremu.

Darbs, ko var veikt kustīgs ķermenis, ja to nobremzē, nav atkarīgs ne no kustības trajektorijas, ne arī no tā, kā (ar kādu ātrumu un kādā veidā) izdarīta nobremzēšana. Šis darbs — kas ir ķermeņa kinētiskā enerģija — ir vienlīdzīgs masas un ātruma kvadrata reizinājuma pusei¹:

$$E = \frac{mv^2}{2}. \quad (35)$$

Jau no iepriekš izteiktā prātojuma var secināt, ka sistēmas kinētiskā enerģija vienlīdzīga sistēmas ķermeņu (vai materialo punktu) kinētisko enerģiju sumai:

$$E = \sum \frac{mv^2}{2}. \quad (36)$$

43. §. Potencialā enerģija. Mēs teicām, ka potencialo enerģiju mēri ar darbu, ko ķermenis spēj veikt, ja to pārvieto no dotā stāvokļa citā stāvoklī. No tā var secināt, ka potencialā enerģija ir lielums, kuram tikai tad ir noteikta fizikāla jēga, ja ir norādīti divi savā starpā salīdzināmi ķermeņa stāvokļi. Piemēram, no elementārā fizikas kursa ir zināms, ka smaguma potencialo enerģiju mēri ar ķermeņa svāra un pacelšanas augstuma reizinājumu: $\Pi = Ph$. Ja kādā vietā, kas atrodas 10 m virs jūras līmeņa, pacēlam kādu ķermeni 1 m no Zemes virsmas, tad attiecībā pret jūras līmeni šā ķermeņa smaguma potencialā enerģija, saprotams, ir 11 reizes lielāka nekā attiecībā pret Zemes virsmu dotajā vietā. Tā paša ķermeņa potencialā enerģija attiecībā pret kāda kalna virsotni, protams, ir negatīvs lielums (pārvietojot ķermeni augšup, darbu nevar iegūt, bet, tieši otrādi, šāda pārvietošana ir saistīta ar darba patēriņu).

Fizikā ir pieņemts potencialo enerģiju aplūkot attiecībā pret savstarpēji iedarbojošos ķermeņu tādu stāvokli, kad šie ķermeņi

¹ Priekšstats par kinētisko enerģiju jau redzams Leibnīca darbos (1686. g.), kad viņš lietoja terminu «dzīvais spēks» reizinājuma mv^2 apzīmēšanai. Vēlāk, ievērojot Koriolīsa ieteikumu, par dzīvo spēku sāka saukt lielumu $\frac{1}{2}mv^2$.

ir bezgalīgi attālināti viens no otra. Tādā aplūkojumā divu (vai daudzu) ķermeņu savstarpējās pievilksnās potencialā enerģija arvien ir negatīvs lielums, jo pāreja no viena dotā ķermeņu stāvokļa tādā stāvoklī, kad tie ir bezgalīgi attālināti viens no otra, nedod darbu, bet, otrādi, prasa darbu, ar ko pārvarēt ķermeņu starpā pastāvošo pievilksanos. Pretstats tam ir atgrūšanās enerģija, kas ir pozitīvs lielums.

Zinot ķermeņu savstarpējās iedarbības likumu, t. i., zinot, kā mainās ar atstatumu savstarpējās iedarbības spēks, arvien var aprēķināt ķermeņu potencialo enerģiju jebkuram dotam ķermeņu novietojumam (lai to izdarītu, jāaprēķina darbs, ko veic savstarpējās iedarbības spēki, kad pārvieto aplūkojamos ķermeņus no ieņemtajiem stāvokļiem uz bezgalīgi lielu attālumu vienu no otra). Turpmāk mums bieži nāksies izdarīt šādus aprēķinus. Darbu, ko veic savstarpējās iedarbības spēki, var pielīdzināt potencialai enerģijai tikai tais gadījumos, kad darbs, ko veic savstarpējās iedarbības spēki, nav atkarīgs no trajektoriju veida, pa kurām ķermeņi, kas savstarpēji iedarbojas, tiek pārvietoti no sākuma stāvokļa beigu stāvoklī. Nepieciešams, lai darbs būtu viennozīmīgi noteikts ar ķermeņa sākuma un beigu stāvokli; citiem vārdiem, lai kādā ceļā arī notiktu ķermeņa pārvietošana no sākuma stāvokļa beigu stāvoklī, darbam jābūt vienādam.

Piemēram, smaguma spēka darbs nav atkarīgs no pārvietošanas ceļa. Patiešām, ja P ir ķermeņa svars, tad pēc formulas (32) smaguma spēka darbs ir

$$A = \int P \cdot \cos \alpha \, ds,$$

kur α ir leņķis, ko veido elementarais pārvietojums ds ar vertikālu taisni. Apzīmēsim ķermeņa augstumu virs jūras līmeņa ar h . Tad $ds \cdot \cos \alpha = dh$ (60. zīm.). Tālāk, tā kā smaguma spēks ir nemainīgs (kad pacelšanās augstums nav visai liels), varam P ņemt aiz integrāla zīmes kā visu saskaitāmo kopīgu reizinātāju. Tad zem integrāla zīmes paliek augstuma bezgalīgi mazs pieaugums dh , kas novērojams ķermeņa pārvietojumā ds pa jebkuru trajektoriju. Protams, ka visu šo bezgalīgi mazo augstuma maiņu algebriskā summa $\int dh$, lai arī pa kādu trajektoriju mēs būtu pārvietojuši ķermeņi no jūras līmeņa līdz augstumam h , arvien ir vienlīdzīga h :

$$\Pi_2 - \Pi_1 = A = P \cdot h.$$

Tātad redzam, ka smaguma spēka darbs nav atkarīgs no pārvietošanas ceļa.

No potencialās enerģijas jēdziena definīcijas kā darba «krājuma», ko sistema var veikt uz sistēmas ķermeņu stāvokļa maiņas rēķina, izriet, ka, *veicot* darbu, sistēmas potencialā enerģija *samazinās*. Tādēļ gadījumos, kad darbs nav atkarīgs no ceļa formas, vienojoties apzīmēt ar dA darbu, ko veic sistēmas spēki (bet nevis to, kas jāpatērē pret sistēmas spēkiem), dabūsim:

$$dA = -d\Pi, \quad (37)$$

kur Π ir sistēmas potencialā enerģija.

44. §. Enerģijas nezūdamības likums konservatīvās sistēmās.

Savstarpējās iedarbības spēkus, kuru darbs neatkarājas no ķermeņu ceļa formas, sauc par *konservatīviem spēkiem* (no latīņu vārda «conservare», kas nozīmē «saglabāt»). Šim nosaukumam ir tāda jēga: mechaniskās sistēmās, kurās darbojas tikai konservatīvie spēki (*konservatīvās sistēmās*), kinētiskās un potencialās enerģijas summa arvien ir nemainīga. Citiem vārdiem, konservatīvai sistēmai kustoties, kinētiskā enerģija var pārveidoties tikai potencialā enerģijā vai arī potencialā kinētiskajā, bet ne kaut kādā citā enerģijas veidā. Tātad konservatīvā sistēma ir tādas sistēmas piemērs, kurā kustība vienmēr patur mechaniskās kustības veidu un nepārveidojas komplicētāku formu kustībā. Īstenībā visās mechaniskās sistēmās kopā ar konservatīviem spēkiem darbojas arī nekonservatīvie spēki (piemēram, berze). Nedrīkst aizmirst, ka potencialā enerģija nav nekas cits kā apslēptas kustības formas, kas ir komplicētākas nekā mechaniskā kustība. Tādēļ uz mechaniskās enerģijas nezūdamības likumu konservatīvās sistēmās jāraugās kā uz tādu īstenības abstrakciju, kas ir ērta aprēķinos. Šim likumam nav tādas filozofiskas nozīmes kā universalajam (termodinamikas) enerģijas nezūdamības likumam, kas norāda uz visu enerģijas veidu pārvēršanas iespējamību vienu otrā.

Likumu par enerģijas nezūdamību konservatīvās sistēmās var izvest no Ņūtona likumiem. Ņemsim kustības vienādojumus (3):

$$X = m \frac{dv_x}{dt},$$

$$Y = m \frac{dv_y}{dt},$$

$$Z = m \frac{dv_z}{dt}.$$

Uzrakstīsim šos vienādojumus visiem mechaniskās sistēmas materiāliem punktiem. Pirmo vienādojumu, kas domāts pirmajam materiālam punktam, pareizināsim ar dx_1 , pirmo vienādojumu, kas domāts otram materiālam punktam, pareizināsim ar dx_2 utt.; katru otro vienādojumu pa-

reizināsim attiecīgi ar dy_1 , dy_2 utt; katru trešo — ar dz_1 , dz_2 utt. Saskaitot visus vienādojumus, dabūsim:

$$\sum (X_1 dx_1 + Y_1 dy_1 + Z_1 dz_1) = \sum m_1 \left(\frac{dv_{x_1}}{dt} dx_1 + \frac{dv_{y_1}}{dt} dy_1 + \frac{dv_{z_1}}{dt} dz_1 \right).$$

Šeit nozīmē, ka ņemta uzrakstīto izteiksmju suma visiem materiāliem punktiem. Katru locekli, kas atrodas labajā pusē, pārveidosim šādā veidā:

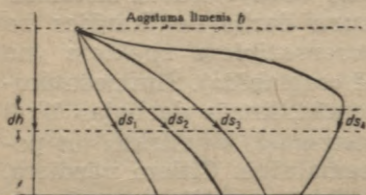
$$\frac{dv_{x_1}}{dt} dx_1 = dv_{x_1} \cdot \frac{dx_1}{dt} = v_{x_1} \cdot dv_{x_1}.$$

Šis reizinājums ir lieluma $\frac{v_{x_1}^2}{2}$ diferenciāls. Ņemot to vērā un ievērojot, ka

$$v_{x_1}^2 + v_{y_1}^2 + v_{z_1}^2 = v_1^2,$$

iepriekšējo vienādojumu var pārrakstīt:

$$\begin{aligned} \sum (X_1 dx_1 + Y_1 dy_1 + Z_1 dz_1) &= \\ &= \sum d \left(\frac{m_1 v_1^2}{2} \right). \end{aligned}$$



60. zīm. Pierādījums par smaguma spēka darba neatkarību no pārvietošanas ceļa. Elementāro pārvietojumu ds_1 , ds_2 , ds_3 , ds_4 projekcijas uz vertikālo virziena ir vienlīdzīgas dh .

[Masas m_1 , m_2 utt. uzskatām par nemainīgām, tādēļ lielumus $m_1 d \left(\frac{v_1^2}{2} \right)$ aizstājam ar $d \left(\frac{mv_1^2}{2} \right)$. Ja kustības laikā

masas mainās, tad jāņem vienādojums (1), kur zem diferenciāla zīmes ir kustības daudzums, bet ne ātrums; sk. 23. §.]

Uzrakstītā vienādojuma labajā pusē ir sistēmas kinētiskās enerģijas maiņa laikā dt . Tādēļ vienādojuma labo pusi var apzīmēt ar dE , kur E ir sistēmas kinētiskā enerģija. Vienādojuma kreisajā pusē ir darbs dA , ko veic visi sistēmas materiālie punkti laikā dt . Ja visi sistēmas spēki ir konservatīvi, tad darbu viennozīmīgi izteic materiālo punktu stāvoklis pirms un pēc pārvietošanas laikā dt ; tādēļ šo darbu var izteikt kā potenciālās enerģijas samazināšanos pēc vienādojuma (37). Tādēļ konservatīvām sistēmām uzrakstīto vienādojumu var pārveidot:

$$-d\Pi = dE$$

jeb

$$dE + d\Pi = 0,$$

jeb arī tā:

$$d(E + \Pi) = 0.$$

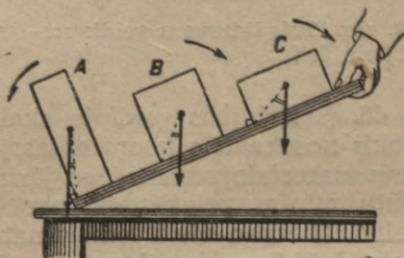
Konservatīvās sistēmas kinētiskās un potenciālās enerģijas sumas maiņa jebkurā bezgalīgi mazā sprīdī dt un tātad arī jebkurā galīgā laika sprīdī ir nulle. Citiem vārdiem konservatīvās sistēmas pilnā enerģija (kinētiskās un potenciālās enerģijas sumas), sistēmai kustoties, paliek nemainīga:

$$E + \Pi = \text{const.} \quad (38)$$

Piemēram, kāda ķermeņa smaguma potenciālā enerģija, ja šis ķermenis krīt, samazinās par tik, par cik pieaug ķermeņa

kinetiskā enerģija. Ja ķermeņi sviež augšup, tā potencialā enerģija — ķermeņim paceļoties — pieaug par lielumu, kas vienlīdzīgs kinetiskās enerģijas samazinājumam. Augšup sviesta ķermeņa pacelšanās apstājas, kad visa kinetiskā enerģija ir pārvērtusies potencialā enerģijā. Katrā svārsta svārstībā, kad svārsts sasniedz vislielāko novirzi, visa svārsta kinetiskā enerģija pārvēršas potencialā enerģijā. Brīvā svārstībā svārsta kopējā enerģija visos stāvokļos ir vienāda. Svārsta kustību rīšana, tāpat arī tas, ka no gaisā sviestā ķermeņa kinetiskās enerģijas viena daļa ir zudusi, kad tas ir noslīdējis līdz sākuma līmenim, izskaidrojama ar berzes spēka iedarbību; tādēļ arī neviena mechaniskā sistema īstenībā nav pilnīgi konservatīva. Tomēr tādas sistēmas kā, piemēram, Saules sistēmu (planētu kustību ap Sauli) var ar ļoti lielu precizitātes pakāpi uzlūkot par konservatīvām sistēmām (sk. IV nodaļā).

45. §. Teorema par potencialās enerģijas minimumu. Konservatīvās sistēmas līdzsvars. Pieņemsim, ka dota kāda materiālo punktu vai ķermeņu sistēma, kurā tie savstarpēji viens uz otru iedarbojas un kaut kā pārvietojas viens attiecībā pret otru. Pieņemsim arī, ka nekādi ārēji spēki uz sistēmu nedarbojas. Tāpat pieņemsim, ka sistēmā notiek mechaniskās enerģijas pārvēršanās kādā citā enerģijas veidā, t. i., ka sistēma ir konservatīva. Tad pēc enerģijas nezūdamības likuma sistēmas kopējai enerģijai (kinetiskā enerģija E un potencialā enerģija Π) jāpaliek nemainīgai:



61. zīm. Ja caur smaguma centru novilkta vertikālā taisne neiet caur atbalsta laukumu, tad iespējams zemāks smaguma centra stāvoklis.

$$E + \Pi = \text{const.}$$

Kinetiskā enerģija arvien ir *pozitīvs* lielums. Tādēļ, ja sākuma momentā visi ķermeņi mūsu aplūkojamā sistēmā bija *nekustīgi*, tad kustība var rasties tikai pateicoties tam, ka potencialā enerģija samazinās un potencialās enerģijas zudums ir vienlīdzīgs radītai kinetiskai enerģijai. Ja sākuma momentā potencialā enerģija bija *minimala* (kas notiek, ja jebkura ķermeņa pārvietošana jaunā stāvoklī izsauc potencialās enerģijas palielināšanos), tad, protams, nevar notikt kinetiskās enerģijas pieaugums, un kustība, kuras sākuma momentā nebija, nekad

neradīsies; sistema paliks stabilā (drošā) līdzsvarā, no kura to var izkustināt tikai ārējo spēku iedarbība.

Tāpat izolēta konservatīva sistēma paliek stabilā līdzsvarā (tās visi materiālie punkti ir nekustīgi), ja šīs sistēmas potenciālā enerģija ir minimāla.

Atsevišķā gadījumā, kad mums ir kāds atsevišķs ķermenis, kas atrodas smaguma spēka iedarbībā, varam apgalvot, ka stabilam līdzsvara stāvoklim šai gadījumā atbilst *viszemākais ķermeņa smaguma centra stāvoklis*, jo pretējā gadījumā smaguma potenciālā enerģija nebūtu minimālā (61. un 62. zīm.).



62. zīm. Trīs līdzsvara veidi: stabilais, labilais un nenoteiktais.

Var iedomāties arī nedrošu (nestabilu, labilu) līdzsvara stāvokli, kad potenciālā enerģija ir maksimāla; tāpat var iedomāties *nenoteikta līdzsvara stāvokli*, kad potenciālā enerģija ir vienāda vairākiem blakusstāvokļiem (62. zīm.).

46. §. Brīvības pakāpju skaits. Kāda materiālā punkta stāvokli nosaka trīs koordinātas: x , y , z . Ja mehāniskā sistēmā ir n materiālo punktu, tad jāzina šo punktu $3n$ koordinātas, lai būtu pilnīgs priekšstats par mehāniskās sistēmas stāvokli telpā. Diezgan bieži tomēr materiālo punktu kustība ir ierobežota dažādiem noteikumiem, tādēļ arī ne visas koordinātas ir neatkarīgas. Zinot daļu no koordinātām, citas var uzzināt no noteikumiem, kas ierobežo materiālo punktu kustības brīvību. *Neatkarīgo koordinātu skaitu*, kas nosaka mehāniskās sistēmas stāvokli (t. i., materiālo punktu stāvokli), sauc par sistēmas *brīvības pakāpju skaitu*.

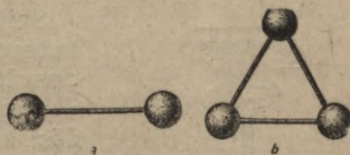
Saprotams, ka materialam punktam, kura kustība *nav* ierobežota ne ar kādiem noteikumiem, ir *trīs* brīvības pakāpes. Ja materiālā punkta kustība ir tā ierobežota, ka punkts var pārvietoties tikai pa kādu virsmu:

$$f(x, y, z) = 0,$$

tad pietiek zināt divas punkta koordinātas, lai varētu aprēķināt trešo koordinātu; tādēļ materialam punktam, kam jākustas *pa virsmu*, ir *divas* brīvības pakāpes. Bet, ja materiālā punkta kustība ir tā ierobežota, ka tas var kustēties tikai pa līniju [bet līniju arvien var uzlūkot par divu virsmu krustojšanās vietu: $f_1(x, y, z) = 0$ un $f_2(x, y, z) = 0$], tad šai gadījumā materialam

punktam ir viena brīvības pakāpe. Zinot vienu punkta koordinātu, pārējās divas var aprēķināt pēc līnijas vienādojumiem.

Cēloņi, kas nosaka materiālo punktu kustības brīvības ierobežojumus, var būt ļoti dažādi. Piemēram, kustību dažu ķermeņu starpā, kurus uzlūkojam par materiāliem punktiem, var ierobežot viegli, bet cieti stienīši, kas saista šos ķermeņus, vai arī lokani, nestiepjami diegi u. c. Visus tādus līdzekļus, ar kuriem ierobežojam kustības brīvību, mehanikā sauc par *saitēm*. Dažus saites piemērus mēs jau aplūkojām, kad runājām par inerces spēkiem, kuri arvien ir pielikti saitēm (30. §). Kā piemērs saitei, kas materialam punktam liek kustēties pa virsmu, var noderēt masīvas lodes piekāršana locīklā ar vieglu, stingru stienīti. Šāds svārsts var kustēties jebkurā plaknē, bet svārsta masas centrs kustēsies pa sferas virsmu. Ja to pašu lodi pakar divos stingros stienīšos, tad tā var svārstīties tikai vienā plaknē; lodes masas centrs kustēsies pa līniju.



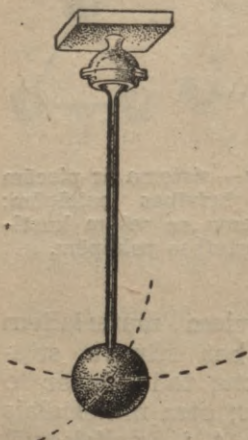
63. zīm. a — sistema ar piecām kustības brīvības pakāpēm; b — sistema ar sešām kustības brīvības pakāpēm.

Aprēķināsim, cik brīvības pakāpju ir diviem materiāliem punktiem, kas savienoti ar ļoti vieglu, bet stingru stienīti (63. zīm.). Ja nostiprināsim vienu punktu, tad līdz ar to mēs atņemsim sistemai trīs brīvības pakāpes; otrs materiālais punkts tad varēs kustēties pa sferas virsmu, t. i., paliek vēl divas brīvības pakāpes. Tātad diviem *materialiem punktiem, kas savienoti ar stingru stienīti, ir piecas brīvības pakāpes*.

Pieņemsim, ka sistemā ir trīs materiālie punkti, kas savā starpā ir savienoti ar trim stingriem stienīšiem. Nostiprinot vienu materiālo punktu, sistemai atņemam trīs brīvības pakāpes; nostiprinot otru punktu, atņemam vēl divas brīvības pakāpes. Trešais materiālais punkts var tad griezties pa aploci ap stienīti, kas saista divus pirmos punktus, t. i., paliek vēl viena brīvības pakāpe. Brīvības pakāpju skaits tad ir: $3 + 2 + 1 = 6$. Ja sistema sastāv no četriem vai lielāka materiālo punktu skaita, kas pa pāriem cits ar citu savienoti stingriem stienīšiem, tad, nostiprinot jebkurus trīs punktus, pārējo materiālo punktu kustība nav vairs iespējama. Tātad *trim vai vairāk materialiem punktiem, kas savā starpā savienoti ar stingriem stienīšiem, ir sešas brīvības pakāpes*.

47. §. Saītes spēku darbs. Spēkus, kas, pateicoties saītei, pielikti materiāliem punktiem, sauksim par *saītes reakcijām* vai

vienkārši par *saites spēkiem*. Līdz šim mēs saites spēkus neizdalījām no citiem spēkiem. Kopā ar citām savstarpējām iedarbībām materialo punktu starpā spēki, kurus pārnes un attīsta saites, bieži ir sistēmas iekšējie spēki. Tomēr, ja sistēmas kustības ierobežošanas cēlonis ir ķermeņi, kurus vēlamies aplūkot kā ārējus, tad tādas saites reakcijas, protams, mums jāuzlūko par ārējiem spēkiem. Piemēram, svārstiem, kas attēloti 64. un 65. zīmējumā, saites reakcijas ir ārējie spēki. Vilcienam sliežu reakcijas arī ir ārējie spēki, bet vagonu buferu un sakabinājumu reakcijas ir iekšējie spēki.



64. zīm. Materialā punkta kustība pa virsmu: divas brīvības pakāpes.

Saites spēku iedalīšanu sevišķā spēku kategorijā nenosaka kaut kādi principiāli apsvērumi, bet vēlēšanās vienkāršot uzdevumu atrisināšanu. Pat samērā vienkāršās sistēmās saites spēku aprēķināšana dažreiz ir diezgan grūta. Bet saites spēki, ierobežojot sistēmas kustības brīvību, neizrāda tomēr tik lielu ietekmi uz sistēmas kustību kā citi spēki, jo, kā tūlīt redzēsim, *saites spēku sumarais darbs ir nulle*. Saites spēki — vai nu tie ir iekšējie, vai ārējie spēki — nevar tieši mainīt ne sistēmas kinētisko, ne potenciālo enerģiju. Saites spēki var ietekmēt kinētiskās un potenciālās enerģijas savstarpējo pārveidošanos tikai netieši, izveidojot kustības ierobežojumus (piemēram, ja svārsta masīvā lode, kas redzama 64. zīmējumā, nekarātos pie stienīša, tad lode nokristu un lodes smaguma potenciālā enerģija sāktu pārvērsties kinētiskā. Stienīša reakcija aiztur

lodi, lai tā nenokristu, un svārsta vienīgā kustības iespēja ir svārstīšanās).

Lai pierādītu, ka saites spēku sumarais darbs ir nulle, spriežam tā: pieņemsim, ka ir kāda mehāniska sistēma, kuras kustības brīvību ierobežo dažas saites. Iedomāsimies jebkuru materialo punktu sakārtojumu, ko saites atļauj. Iedomāsimies arī, ka uz sistēmas materiāliem punktiem neiedarbojas nekādi citi spēki, izņemot saites spēkus. Iekustināsim sistēmas materiālos punktus kaut kurā virzienā un atļausim tiem kustēties inerces un saites spēku iedarbībā. Mūsu materialā sistēma ir tāds mehānisms, kuram, kā jau teikts, nav potenciālās enerģijas un kurā, izņemot saites spēkus, nav nekādu citu spēku; tādēļ kinētiskā

enerģija šai mehānismā nevar pārveidoties cita veida enerģijā. Tātad šāda mehānisma kinētiskai enerģijai, ņemot vērā enerģijas nezūdamības likumu, jāpaliek nemainīgai. Ja saites spēku sumarais darbs nebūtu nulle, tad kinētiskai enerģijai vajadzētu mainīties par šā darba lielumu. Tātad saites spēku sumarais darbs ir nulle, lai kāda arī būtu tā materialo punktu kustība, ko saites pieļauj. No teiktā iegūst formulu:

$$\sum (R_{x_1} \delta x_1 + R_{y_1} \delta y_1 + R_{z_1} \delta z_1) = 0. \quad (39)$$

R_x, R_y, R_z šeit ir tā spēka komponentes, ar kādu saites darbojas uz materialo punktu; cipari, kas pierakstīti indeksiem x, y, z , apzīmē materialos punktus. Lielumi $\delta x, \delta y, \delta z$ ir materialā punkta koordinātu bezgalīgi mazas maiņas, kad notiek tāda punkta pārvietošanās, ko pieļauj saite (ar δs pieņemts apzīmēt jebkuru *šķietamo* jeb *virtuālo* pārvietojumu, bet ds apzīmē faktisko pārvietojumu).

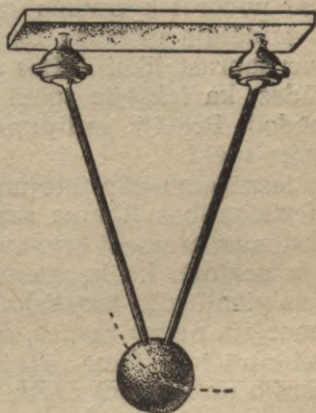
Iepriekšējais formulas (39) pamatojums rāda, ka šī formula (39) ir pareiza par tik, par cik saites realizācija ir *ideāla*; piemēram, stieņos un diegos, kas saites realizē, nedrīkst notikt mehāniskās enerģijas «izklaidēšana», t. i., tās pārveidošana elastisko deformāciju enerģijā un molekularās siltumkustības enerģijā.

Teorema par saites spēku sumārā darba vienlīdzību nullei ievērojami vienkāršo statikas un dinamikas uzdevumu atrisināšanas metodes.

48. §. Iespējamo (virtuālo) pārvietojumu princips. Statikas jautājumus noskaidro dažādiem paņēmieniem, bet vispārīgākā un vienkāršākā statikas uzdevumu atrisināšanas metode ir iespējamo pārvietojumu principa pielietošana.

Šo metodi lietoja jau Galilejs; tās nozīmi saprata Johans Bernuli (1717. g.), bet pilnīgu attīstību tā sasniedza vēlāk Lagranža darbos (1788. g.).

Kā jau iepriekšējā paragrafā bija teikts, par *iespējamo pārvietojumu* sauc *bezgalīgi mazu ķermeņa vai materialā punkta pārvietojumu, ko pieļauj sistēmas saites, t. i., ko atļauj tie kustības brīvības ierobežojumi, kādi pastāv attiecībā uz šo sistēmu veidojošiem ķermeņiem.* Piemēram, uzdevuma noteikumā var



65. zīm. Materialā punkta kustība pa līniju: viena brīvības pakāpe.

būt aizrādīts, ka ķermenim pārvietojuma laikā jāpaliek uz kādas virsmas. Tad iespējamā pārvietošanās šai gadījumā notiek pa minēto virsmu. Vispār ar iespējamiem pārvietojumiem saprot tikai pārvietojumus, kas nav pretrunā ar aplūkojamā uzdevuma noteikumiem un kas ir bezgalīgi mazi.

Iespējamo (virtuālo) pārvietojumu principa saturs ir šāds:

Nepieciešamais un pietiekamais līdzsvara noteikums ir tas, ka visu sistēmas ķermeņiem pielikto spēku darbu sumai katrā iespējamā sistēmas pārvietojumā jābūt vienlīdzīgai nullei vai mazākai par nulli.

Pārvietojumos, kurus atļauj «aizturētājas» (divpusīgās) saites, darbu sumai jābūt nullei; pārvietojumos, kurus pieļauj «ne-aizturētājas» (vienpusīgās) saites, darbu sumai jābūt mazākai par nulli vai vienlīdzīgai nullei. Kā piemērs otram gadījumam var noderēt ķermenis uz kādas virsmas.

Minētajā principa formulējumā ar vārdiem «pieliktie spēki» var saprast tikai *ārējos* spēkus tad, ja saites ķermeņu starpā ir tādas, ka *iekšējie* spēki nekādā iespējamā pārvietojumā darba nedod. Pretējā gadījumā jāievēro ne tikai ārējie, bet arī iekšējie spēki.

Iespējamo pārvietojumu principu var uzlūkot par enerģijas nezūdamības likuma sekām. Tiešām, ja sākuma momentā visi sistēmas ķermeņi bijuši nekustīgi, bet vēlāk sākuši kustēties, tad tas nozīmē, ka ķermeņiem pieliktie spēki ir izdarījuši darbu, kas vienlīdzīgs kinētiskai enerģijai, kura radusies. Bet kinētiskā enerģija nevar rasties, un tādēļ sistēma atradīsies līdzsvarā, ja jebkurā iespējamā pārvietojumā visu ķermeņiem pielikto spēku (*ārējo* un *iekšējo*) darbs ir nulle vai mazāks par nulli.

Ja visi sistēmas ķermeņi atrodas tikai iekšējo spēku iedarbībā, tad iespējamo pārvietojumu princips dod, kā tas viegli saskatāms, potencialās enerģijas teoremu (45. §).

Kad ķermeņi, kas veido sistēmu, ir savienoti ar absolūti cietiem stieņiem vai sastieptiem, neizstiepjamiem diegiem, tad, lietojot iespējamo pārvietojumu principu, nav jāaplūko «saites spēki» (spiedes un stiepes spēki, ko pārnes saites, kā arī saites reakcijas), jo, kā tas bija pierādīts iepriekšējā paragrafā, šo spēku sumarais darbs jebkurā pārvietojumā arvien ir nulle. Šī iespēja ignorēt stingras (nedeformējamās) saites spēkus ļoti atvieglo daudzu statikas uzdevumu atrisināšanu, atļaujot iespējamo pārvietojumu principa lietošanā apmierināties tikai ar ārējo spēku un berzes spēku aplūkošanu.

Atmetot saites spēku darbu, kurš, ņemot to priekš visiem materiāliem punktiem, kopsumā ir nulle, un paturot pielikto

spēku komponentēm iepriekšējos apzīmējumus X, Y, Z , iespējamo pārvietojumu principu var analītiski izteikt šādā formulā:

$$\Sigma(X_1\delta_{x_1} + Y_1\delta_{y_1} + Z_1\delta_{z_1}) \leq 0. \quad (40)$$

Šeit, kā jau iepriekš minēts, vienlīdzības zīme attiecināma uz gadījumu, kad ir «aizturētājas» (divpusīgās) saites, bet, kad ir «neaizturētājas» (vienpusīgās) saites, tad tāpat kā vienlīdzības zīme var būt arī nevienlīdzības zīme.

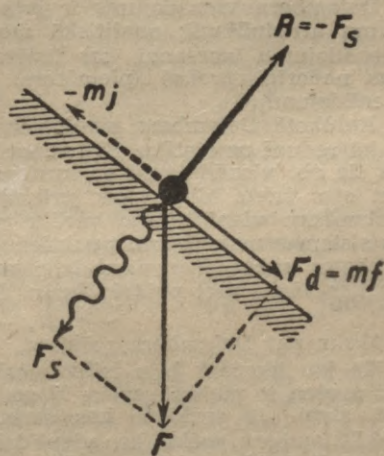
Vienādojums (40) ir pats vispārīgākais līdzsvara vienādojums.

Iespējamo pārvietojumu princips bija noteikts jau sen pirms tam, kad bija uzziņāts un vispār atzīts enerģijas nezūdamības likums; tādēļ savā laikā bija ieteikti vairāki šā principa pareizības pierādījumi, kas pakļauj šo principu citiem eksperimentāli pamatotiem noteikumiem. Tādus pierādījumus ir izstrādājuši *A m p e r s, K o š i, L a g r a n ž s, F u r j ē, P u a s o n s u. c.*

Turpmāk mēs izmantosim iespējamo pārvietojumu principu vienkāršāko mehanismu līdzsvara noteikumu aprēķinos un dažu statikas teoremu pierādījumos.

49. §. Dalambēra princips. Dinamiskas uzdevumu atrisināšanā, kā to rādījis Dalambērs, mākslīgi var izmantot statikas metodes. Tāda dinamiskas uzdevumu vienkāršošana iespējama tādējādi, ka kopā ar spēkiem, kas sistemā faktiski darbojas, aplūko arī dažus *fiktīvus*, t. i., neesošus, iedomātus spēkus. To dara šādā veidā:

Iedomāsimies, ka materiālais punkts, kura masa m , atrodas pielikta spēka F , piemēram, smaguma spēka (66. zīm.), iedarbībā. Šis spēks, kas pielikts materiālam punktam, pa daļai (komponente F_d) izpaužas dinamiski, radot paātrinājumu $m\dot{j}$, pa daļai (komponente F_s) izpaužas statiski spiedienā, ko materiālais punkts izdara uz saiti, vai stiepes piepūlē, ko tas rada saitēs. Pieliktā spēka komponenti F_s , kas izpaužas statiski, Dalambērs sauc par *zaudēto spēku*, jo spēka šī ģeometriskā daļa, kas pielikta materiālam punktam, neietekmē materiālā punkta paātrinājumu un tādā nozīmē to var saukt par «pazaudētu». Pēc trešā Ņutona likuma, ja materiālais punkts darbojas uz saitēm ar spēku F_s , tad arī saites darbojas uz materiālo punktu ar vienlīdzīgu, bet pretēji vērstu spēku R . Spēku R sauc par *saites reakciju*. Tātad no vienas



66. zīm. F_s — zaudētais spēks
($-m\dot{j}$) — Dalambēra spēks.

puses varam teikt, ka paātrinājumu \mathbf{j} rada pieliktā spēka dinamiskā komponente:

$$\mathbf{F}_d = m\mathbf{j};$$

no otras puses varam teikt, ka to pašu paātrinājumu \mathbf{j} rada visi spēki, kas darbojas uz materiālo punktu. Bet uz materiālo punktu darbojas viss pieliktais spēks \mathbf{F} un arī saites reakcija \mathbf{R} , tādēļ

$$\mathbf{F} + \mathbf{R} = m\mathbf{j}.$$

Redzam, ka pieliktā spēka dinamiskā komponente ir pieliktā spēka un saites reakciju rezultējošais spēks.

Pēdējo vienādojumu var rakstīt arī tā:

$$\mathbf{F} - m\mathbf{j} = \mathbf{R}.$$

Iedomāsimies, ka tādi vienādojumi uzrakstīti visiem materiāliem punktiem. Pareizināsim katru šo vienādojumu ar šķietamo elementāro materiālā punkta pārvietojumu un ar tā leņķa kosinusu, ko veido pārvietojuma virziens un saites reakcijas virziens. Saskaitām visus materiāliem punktiem uzrakstītos vienādojumus. Labajā pusē iegūsim saites spēku sumāro darbu, kas, kā jau pierādīts 47. paragrafā, ir nulle. Tātad arī vienādojuma kreisās puses locekļu sumā ir nulle. Tādā kārtā iegūstam Dalambēra vienādojumu; ja darba izteiksmei lieto spēku komponentes (33. formula), tad šo vienādojumu var uzrakstīt tā:

$$\sum \left[\left(X_1 - m_1 \frac{d^2 x_1}{dt^2} \right) \delta x_1 + \left(Y_1 - m_1 \frac{d^2 y_1}{dt^2} \right) \delta y_1 + \left(Z_1 - m_1 \frac{d^2 z_1}{dt^2} \right) \delta z_1 \right] = 0. \quad (41)$$

Seit $\delta x_1, \delta y_1, \delta z_1, \delta x_2$ utt. ir jebkuru iespējamo pārvietojumu komponentes, t. i., tādu pārvietojumu komponentes, ko pieļauj sistēmas saites.

Dalambēra vienādojums ir ērts līdzeklis dinamikas praktisko uzdevumu atrisināšanā; analītiskā mehanikā tas noder par pamatu citu vienādojumu izvešanai, kas ievērojami ar savu vispārīgo raksturu un kas noderīgi praksē (piemēram, Lagranža pirmā un otra veida vienādojumi).

Aplūkotā Dalambēra metode ir formulēta kā princips, kas dinamiku it kā reducē uz statiku. Salīdzinot vienādojumus (40) un (41), var redzēt, ka šie abi vienādojumi, no kuriem viens ir statikas pamatvienādojums, bet otrs izteic dinamikas principus, daudzējādā ziņā ir analogiski. Dalambēra vienādojumu varētu pielīdzināt statikas vienādojumam, ja uz sistēmas materiāliem punktiem — bez faktiski pieliktiem spēkiem — darbotos spēki, kas vienlīdzīgi masas reizinājumam ar paātrinājumu un kas vērsti pret paātrinājumu. Šos īstenībā neesošos, fiktīvos spēkus:

$$-m_1 \mathbf{j}_1, -m_2 \mathbf{j}_2 \text{ utt.}$$

sauksim par Dalambēra spēkiem.

Kā jau iepriekš bija teikts, pieliktā spēka \mathbf{F} dinamiskā komponente $m\mathbf{j}$ arvien ir pieliktā spēka \mathbf{F} un saites reakcijas \mathbf{R} ģeometriskā sumā (66. zīm.). Ja spēkiem, kas darbojas uz materiālo punktu, pievienotu vēl Dalambēra spēku, kas vienlīdzīgs $m\mathbf{j}$, bet ir pretēji vērsts, tad spēku \mathbf{F} un \mathbf{R} ietekme būtu novērsta un punktiem vajadzētu kustēties ar inerci vai palikt mierā:

$$\mathbf{F}_1 + \mathbf{R}_1 + (-m_1 \mathbf{j}_1) = 0.$$

Tādēļ var teikt, ka mehāniskās sistēmas kustības gadījumā Dalambēra spēku pievienošana spēkiem, kas reāli darbojas, ļauj nosacīti pieņemt, ka visi spēki sistēmā ir līdzsvaroti.

Dažās grāmatās Dalambēra spēkus sauc par Dalambēra inerces spēkiem jeb vienkārši par inerces spēkiem. Mēs lieto-

sim terminu «inerces spēks» tikai Ņutona izpratnē, t. i., reali spēka $m_1 j_1$ apzīmēšanai, kas pauž *pretdarbību*, ko izdara ķermeņis m_1 , kad saites vai citi ķermeņi maina tā kustības stāvokli. Saprotams, ka inerces spēks Ņutona izpratnē atšķiras no Dalambēra spēka, un proti: 1) inerces spēks ir reāls spēks, bet Dalambēra spēks ir izdomājums; 2) inerces spēks vērsts paātrinājuma virzienā, bet Dalambēra — pret paātrinājuma virzienu; 3) inerces spēks $m_1 j_1$ ir pielikts saitēm vai citiem ķermeņiem, bet ne ķermeņim m_1 , turpretim Dalambēra spēku iedomājas pieliktu ķermeņim m_1 .

Tātad no Ņutona viedokļa Dalambēra spēki ne tikai nav inerces spēki, bet tie vispār nemaz neeksistē un nav nekas vairāk kā fikcija, izdoma, kurai neatbilst nekāda realitāte. Relativitātes teorijā inerces jēdzienam ir dots cits izskaidrojums nekā Ņutona mehanikā. Tas arī saprotams, jo relativitātes teorijā citādi aplūko jautājumu par lielumu *realitāti*. Tur par realitāti runā novērošanas izpratnē; bet viss novērojams ir stipri atkarīgs no novērošanas paņēmiena. Ja Ņutona mehanika atšķir patieso uzskatu par lietām no iespējamās lietu uzveres, tad relativitātes teorijai visi iespējamie uztvērumi, kas izturējuši noteiktu matemātisku pārbaudi, ir vienlīdz patiesi, jo tie visi no relativista viedokļa vienādi atbilst realitātei. *Absoluto objektīvo* realitāti, kas nav atkarīga no novērošanas paņēmiena, relativitātes teorija neatzīst. Ja Ņutona mehanikā spēks (piemēram, smaguma spēks) ir objektīva realitāte, bet Dalambēra spēki ir fikcija, izdomājums, tad relativitātes teorijā kā smaguma spēku, tā arī Dalambēra spēku uzlūko par vienlīdz nosacītiem jēdzieniem.

50. §. Absolutā un tehniskā mēru sistema¹. Masas un spēka mērīšanai bieži lieto vienības, kurām vienāds nosaukums, piemēram, kilograms (1 kg masas un 1 kg spēka). Kilograms ir 1 litra (l) ūdens masa pie 4°C. Kad vārdu «kilograms» lieto spēka vienības apzīmēšanai, tad ar to saprot spēku, ar kuru masa 1 kg, pateicoties Zemes pievilkšanai, spiež uz atbalstu, kas atrodas jūras līmeņa augstumā uz 45⁰ ģeografiskā platuma.

Lietojot vienu un to pašu terminu, lai apzīmētu divas dažādas vienības — masas vienību un spēka vienību — rodas lielas neērtības. Lai izvairītos no kļūmēm, kurās viegli var nokļūt, lietojot terminu «kilograms» (vai arī «grams») divējādā nozīmē, jānoskaidro tie apstākļi, kas var aprēķinos būt par jucekļu iemesliem.

¹ Decimālo metrisko mēru sistemu vispirms ievēda Francijā 1795. g. Pēc 80 gadiem (1875. g. 20. maijā) šī sistema pēc Starptautisko mēru un svaru konvencijas lēmuma ieguva starptautisku atzinumu un vēlākos gados šos mērus vairākas valstis sāka lietot kā likumīgus valsts mērus. Par pamata vienībām ir pieņemti rūpīgi izgatavotie metra un kilograma prototipi, kas glabājas Starptautiskā mēru un svaru birojā Sevra (Francijā). *Mētrs* saskaņā ar definīciju ir atstatums starp divām uz minētā prototipa atzīmētām svītrīnām pie 0°C. *Kilograms* ir attiecīgā prototipa masa, bet *litrs* ir 1 kilograma tīra ūdens tilpums; ūdens ņemts, kad gaisa spiediens ir viena atmosfēra un kad ūdens temperatūra atbilst lielākajam ūdens blīvumam. Vēlākos mērījumos ir konstatēts, ka 1 litrs pārsniedz 1000 cm³ par 0,027 cm³.

Saskaņā ar Ņutona mehānikas otro likumu paātrinājums j , ko masa m iegūst spēka F iedarbībā, ir proporcionāls spēka lielumam un apgriezti proporcionāls masas lielumam:

$$j = C \frac{F}{m};$$

šeit C ir proporcionalitātes koeficients, kas atkarīgs no izvēlētajām lielumu j , F un m mērīšanas vienībām. Arvien izvēlas tādas vienības, lai šo proporcionalitātes koeficientu nevajadzētu rakstīt, t. i., lai $C = 1$. Fizikā ir pieņemts garumu mērīt ar centimetriem (cm), laiku ar sekundēm (sec) un masu ar gramiem (g). Šādu vienību sistemu sauc par *mēra vienību absolūto sistemu* jeb par CGS¹ sistemu. Termins «absolutā» nav izdevīgs, jo šo vienību sistēma ir noteikta savstarpēji vienojoties, un izvēlētajās vienībās nav tādi lielumi, kuru izvēli noteiktu to sevišķā fizikalā nozīme. Minētajā CGS sistēmā ātruma vienība ir $1 \frac{\text{cm}}{\text{sec}}$, paātrinājuma vienība ir $1 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}$. Ievietojot iepriekšējā formulā $C = 1$, redzam, ka CGS sistēmā spēka vienībai jābūt tādām spēkam, kura iedarbībā masa 1 g iegūst paātrinājumu $1 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}$. Šādu spēku sauc par *dinu*.

Mēģinājumos ir konstatēts, ka tukšā telpā visi ķermeņi krīt ar vienu un to pašu paātrinājumu $g \approx 980 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}$. Jūras līmeņa augstumā un 45° platuma joslā šis paātrinājums, ko izsauc smaguma spēks, ir $g = 980,665 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}$. Masa 1 g, kas atrodas spēka 1 dins iedarbībā, iegūst paātrinājumu tikai $1 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}$. Sprotams, ka smaguma spēks, kas pielikts katram masas gramam, ir tik reizes lielāks nekā dins, cik reizes paātrinājums g , ko izsauc smaguma spēks, ir lielāks nekā $1 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}$. Tātad 1 g masas svārs virs jūras līmeņa 45° platuma joslā ir 980,665 dini. Turpat 1 kg masas svārs ir 980 665 dini, t. i., gandrīz miljons dinu (megadins = 10⁶ dinu). Spēku, kas vienlīdzīgs 1 kg masas svāram jūras līmeņa augstumā 45° platuma joslā, apzīmē: 1 kG. Tātad

$$1 \text{ kG} = 980\,665 \text{ diniem.}$$

¹ Centimetra-grama-sekundes sistēma.

Technikā garumu bieži mēri ar metriem, laiku ar sekundēm, bet par spēka vienību pieņem 1 kG (kilogramspēks); to sauc par *technisko mēru sistemu* un saīsināti apzīmē MkGS¹.

Ātruma vienība šai sistēmā ir $1 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$, bet *paātrinājuma* vienība

$1 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}$. Lai otrajā mehanikas likumā proporcionalitātes koeficients būtu 1, *lietojot tehnisko mēru sistemu, par masas vienību jāņem tāda masa, kura 1 kG spēka iedarbībā iegūst paātrinājumu* $1 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}$. Smaguma spēka iedarbībā 1 kg masas

iegūst, kā jau bija teikts, paātrinājumu $9,8 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}$. Iedomāsimies,

ka uz ideāli līdzenas horizontālas virsmas atrodas ķermenis, kura masa ir 1 kg. Ja uz šo ķermeni iedarbosimies horizontālā virzienā (piemēram, grūdisim to) ar spēku 1 kG, t. i., ar spēku, kas vienlīdzīgs ķermeņa svaram, tad šis ķermenis slīdēs pa horizontālo virsmu ar paātrinājumu, kas skaitliski būtu tāds pats kā paātrinājums, kāds tam būtu, ja tas kristu smaguma spēka

iedarbībā, t. i., ar paātrinājumu $9,8 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}$. Lai 1 kG spēka iedar-

bībā ķermenis iegūtu paātrinājumu, kas vienlīdzīgs tikai $1 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}$,

tad ķermenim jābūt masīvākam. Pieņemsim, ka uz horizontāli līdzenas virsmas atrodas ķermenis, kura masa ir 9,8 kg; uz šo ķermeni iedarbojas spēks 1 kG, un tādēļ tas slīdēs ar paātrinājumu, kas vienlīdzīgs $1 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}$. Redzam, ka *techniskā sistēmā par masas vienību jābūt tādai masai, kas vienlīdzīga 9,8 kg. Dažreiz šo masas vienību saīsināti sauc par «techmasu».*

Lai vieglāk varētu teikto atminēt un brīvi orientēties mēru izvēlē, arvien jāpatur prātā sakarība, kāda ir svara un masas starpā. Pieņemsim, ka m nozīmē kāda ķermeņa masu, bet P ir tā svars vietā, kur brīvā kritiena paātrinājums ir g . Pēc otrā mehanikas likuma:

$$P = mg.$$

Lai varētu izmantot absolūto mēru sistemu, svarīga ir šāda sakarība:

$$P \text{ (dinos)} = g \left(\frac{\text{cm}}{\text{sec}^2} \right) m \text{ (g)}. \quad (\text{a})$$

¹ Metra-kilogramspēka-sekundes sistema.

Lai izmantotu tehnisko mēru sistemu, jāievēro šāda sakarība: masa

$$m \text{ (izteikta tehniskās masas vienībās)} = \frac{P(\text{kG})}{g \left(\frac{\text{m}}{\text{sec}^2} \right)}. \quad (\text{b})$$

Lietojot absolūto mēru sistemu, enerģija ir jāizsaka ergos; *ergs ir darbs, ko veic 1 dins 1 cm garā ceļā*. Tātad, izmantojot potencialās enerģijas formulu $\Pi = Ph$ un lietojot absolūto mēru sistemu, ķermeņa svars P jāizteic dinos [formula (a)]. Piemēram, tāda ķermeņa potencialā enerģija, kas sver 1 kG, uz katru pacēluma metru ir $0,98 \cdot 10^6 \cdot 100 = 9,8 \cdot 10^7$ ergi $= 9,8$ džouli¹. Tehnisko mēru sistēmā to pašu lielumu izsaka ar vienu *kilogrammetru*:

$$1 \text{ kilogrammetrs} = 9,8 \text{ džouli.}$$

Absolutās mēru sistēmas lietošana ir saistīta ar to neērtību, ka spēki, kas uzdevumā bieži ir doti kilogramos, noteikti jāizteic dinos. Tehniskās mēru sistēmas lietošana saistīta ar citu neērtību: masa jāizsaka tehniskās masas vienībās. Aprēķināsim, piemēram, cik liela ir (ergos un kilogrammetros) kinētiskā enerģija 2 kilogramiem masas, kas kustas ar ātrumu $1 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$.

Absolutās vienībās tā ir $\frac{2000 \cdot 100^2}{2} = 10^7$ ergi $= 1$ džouls.

Tehniskās vienībās: $\frac{2 \cdot 1^2}{9,8 \cdot 2} = \frac{1}{9,8}$ kilogrammetri.

Ja aprēķinu grib izdarīt *absolutā* mēru sistēmā, tad smaguma potencialās enerģijas formulu un kinētiskās enerģijas formulu vajag rakstīt tā:

$$\Pi = mg \cdot h; E = \frac{mv^2}{2};$$

masa m ir izteikta gramos, g ir $\frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}$, h izteikts centimetros,

v ir $\frac{\text{m}}{\text{sec}}$; lielumi Π un E tad ir izteikti ergos.

Ja aprēķinu grib izdarīt *tehniskā* mēru sistēmā, tad potencialās un kinētiskās enerģijas formulas raksta bez masas simbola:

¹ 1 džouls ir vienlīdzīgs 10 miljoniem ergu.

$$\Pi = P \cdot h; E = \frac{Pv^2}{2g};$$

svars P izteikts kG, h — metros, g izteikts $\frac{m}{\text{sec}^2}$ un v izteikts $\frac{m}{\text{sec}}$; lielumi Π un E tad ir izteikti kilogram metros.

Technikā grams un centimetrs ir par daudz mazas mērvienības. Techniskās mēru sistēmas lietošana savukārt savienota ar neērtu termina «kilograms» divnozīmību (kilograms — spēks un kilograms — masa). Tas ierosināja pieņemt jaunu vienību sistēmu, analogisku absolūtai sistēmai, bet tikai ar lielākām garuma un masas vienībām. Par garuma vienību ir izvēlēts *metrs*, bet par masas vienību — *tonna* ($1000 \text{ kg} = 10^6 \text{ g}$). MTS sistēma (*metrs-tonna-sekunde*) pieņemta PSR Savienībā 1927. g. saskaņā ar Tautsaimniecības Augstākās Padomes prezidija lēmumu (septiņus gadus agrāk to pieņēma Francijā).

MTS sistēmā, tāpat kā vecajā tehniskajā sistēmā, ātruma vienība ir $1 \frac{m}{\text{sec}}$ un paātrinājuma vienība $1 \frac{m}{\text{sec}^2}$. Spēka vienība ir *stens*, t. i., spēks, kas 1 t masas dod paātrinājumu $1 \frac{m}{\text{sec}^2}$.

$$1 \text{ stens} = 10^8 \text{ dini.}$$

Enerģijas vienība MTS sistēmā ir darbs, ko veic 1 stens 1 m garā ceļā; ievērojot, ka 1 stens ir vienlīdzīgs 100 miljoniem dinu, viegli aptvert, ka 1 stena darbs 1 m garā ceļā ir vienlīdzīgs 10^{10} ergiem = 1000 džouliem. Tātad MTS sistēmā enerģijas vienība ir *kilodžouls*,

Lietojot MTS sistēmu, visās mehanikas formulās, piem., formulās

$$\Pi = mg \cdot h; E = \frac{mv^2}{2},$$

masa m ir jāizsaka tonnās, g jāizsaka $\frac{m}{\text{sec}^2}$, h jāizsaka m un v ir jāizsaka $\frac{m}{\text{sec}}$. Tad spēki, piemēram, $P = mg$, ir izteikti *stens*, bet darbs un enerģija, piemēram Π un E , tad ir izteikti *kilodžouls*.

Jaudas vienība visās mēru sistēmās ir *jauda*, kas vienlīdzīga enerģijas vienībai 1 sekundē, proti: absolūtā mēru sis-

temā jaudas vienība ir 1 ergs 1 sekundē; tehniskā mēru sistēmā 1 kilogrammetrs 1 sekundē; MTS sistēmā 1 kilodžouls 1 sekundē (šo pēdējo jaudas vienību sauc par *kilovatu*; 1 vats = 1 džoulam 1 sekundē). Bez minētām jaudas vienībām lieto arī *zirgspēju*:

1 zirgspēja = 75 kilogrammetriem sekundē = 0,736 kilovata.

Spēka momenta, spēka impulsa, kā arī kustības daudzuma un kustības daudzuma momenta vienības ir to lielumu vienību reizinājumi, kas minētajos jēdzienos ietilpst par reizinātājiem. Piemēram, absolūtā mēru sistēmā spēka momenta vienība ir moments, kura spēks ir 1 dins, bet pleca garums 1 cm.

51. §. Mechanisko lielumu dimensija. Ar vārdu «dimensija» saprot kāda lieluma mērīšanas vienības izteiksmi atkarībā no mēru pamatvienībām. Piemēram, ja garuma vienību palielina n reizes, tad tilpums, kuru tagad ņem par vienību, ir n^3 reizes lielāks nekā iepriekšējā tilpuma vienība; šai sakarībā saka, ka tilpuma dimensija ir garuma kubs. Ja garuma vienību palielina n reizes un laika vienību palielina m reizes, tad ātrums, kuru tagad vajadzēs ņemt par ātruma vienību, ir $\frac{n}{m}$ reizes lielāks nekā iepriekšējais ātrums. Lai to definētu īsāk, saka, ka ātruma dimensija ir garuma un laika attiecība.

Lielumu dimensiju mēdz apzīmēt divējādi.

Pirmais paņēmiens (ar nosaukumiem) ir šāds: rakstot kāda lieluma dimensiju, norāda mēru pamatvienību nosaukumus; piemēram, tilpuma dimensija ir cm^3 («centimetrs kubā»); ātruma dimensija ir $\frac{\text{cm}}{\text{sec}}$ («centimetrs dalīts ar sekundi»).

Lieluma nosaukums	Dimensija	
	Simboliskais pieraksts	Ar CGS sistēmas nosaukumiem
Laiks	T	sec
Masa	M	g
Garums	L	cm
Laukums	L^2	cm^2
Tilpums	L^3	cm^3
Ātrums	$\frac{L}{T}$ jeb LT^{-1}	$\frac{\text{cm}}{\text{sec}}$

Lieluma nosaukums	Dimensija	
	Simboliskais pieraksts	Ar CGS sistēmas nosaukumiem
Paātrinājums	$\frac{L}{T^2}$ jeb LT^{-2}	$\frac{cm}{sec^2}$
Spēks	$\frac{ML}{T^2}$ jeb MLT^{-2}	$\frac{g \cdot cm}{sec^2}$
Kustības daudzums un spēka impulss	$\frac{ML}{T}$ jeb MLT^{-1}	$\frac{g \cdot cm}{sec}$
Darbs un enerģija	$\frac{ML^2}{T^2}$ jeb ML^2T^{-2}	$\frac{g \cdot cm^2}{sec^2}$
Jauda	$\frac{ML^2}{T^3}$ jeb ML^2T^{-3}	$\frac{g \cdot cm^2}{sec^3}$
Leņķa ātrums	$\frac{1}{T^1}$ jeb T^{-1}	$\frac{1}{sec}$
Leņķa paātrinājums	$\frac{1}{T^2}$ jeb T^{-2}	$\frac{1}{sec^2}$
Spēka moments	$\frac{ML^2}{T^2}$ jeb ML^2T^{-2}	$\frac{g \cdot cm^2}{sec^2}$
Kustības daudzuma moments	$\frac{ML^2}{T}$ jeb ML^2T^{-1}	$\frac{g \cdot cm^2}{sec}$

Dažu mērīšanas vienību apzīmējums Vissavienības standartos¹
(OST 7132, OST 5859, OST 6052)

Sekunde	sek	Gramspēks	G
Minute	min	Kilogramspēks	kG
Stunda	st	Kilogrammetrs	kGm
Grams	g	Džouls	dž
Kilograms	kg	Kilodžouls	kdž
Metrs	m	Kilogrammetrs sekundē	$\frac{kGm}{sec}$
Centimetrs	cm	Vats	wt
Milimetrs	mm	Kilovats	kwt
Kilometrs	km	Zirgspēja	ZS
Litrs	l		

Otrā paņēmiņā (ar simboliem) kāda lieluma dimensiju pieraksta ar pieņemtiem apzīmējumiem mēru pamatvienībām. Bieži lieto šādus simbolus: garuma vienību apzīmē ar *L*, laika

¹ Nosauktie standarti atļauj lietot arī citus apzīmējumus kopā ar tiem, kas minēti šai tabulā.

vienību ar T , masas vienību ar M . Tad tilpuma dimensija ir L^3 («garuma kubs»); ātruma dimensija $\frac{L}{T}$ jeb arī LT^{-1} («garuma attiecība pret laiku»). Tādu simbolisku pierakstu lasa parasti saīsināti, piemēram, «garuma kubs», bet saprot, ka tas ir «garuma vienības kubs». Lai lielumu dimensiju simbolus nesajauktu ar pašu lielumu apzīmējumiem, ir pieņemts simbolisko pierakstu likt kvadratiekavās; piemēram, paātrinājuma dimensiju raksta tā: $\left[\frac{L}{T^2}\right]$ jeb $[LT^{-2}]$.

Dažos gadījumos dimensiju simboliskam pierakstam ir priekšrocības, salīdzinot to ar nosaukumu pierakstu, jo simboliskā pierakstā paliek atklāts jautājums, kādi lielumi ņemti par mēru pamatvienībām (piemēram, centimetrs vai metrs, vai arī kilometrs; L var apzīmēt jebkuru garuma vienību; tāpat arī T un M var apzīmēt jebkuras laika un masas vienības).

Simboliskais dimensiju pieraksts ir ērts, ja jāpārbauda formulas: *visu formulas locekļu dimensijām arvien jābūt vienādām*, jo saskaitīt vai atņemt un salīdzināt var tikai vienāda nosaukuma skaitļus (no 5 cm nevar atņemt 2 g).

Dažos gadījumos, salīdzinot lielumu dimensijas, var secināt dažus slēdzienus par to, kāda ir šo lielumu funkcionālā sakarība. Ar tādiem tā sauktās «kvalitatīvās analīzes» piemēriem mums būs darīšanas turpmāk.

III NODAĻA

Spēku un enerģijas mehāniskā pārvešana

52. §. **Enerģijas pārvešana.** Mehānikā izšķir četrus enerģijas pārvešanas veidus: vilkšanu, triecienu, konvekciju un viļņveidīgu pārvešanu. *Vilkšana* un *trieciens* no tehniskā viedokļa ir ievērojamākie enerģijas pārvešanas veidi; liels skaits dažādo mašīnu kalpo enerģijas pārvešanai ar vilkšanu vai triecienu; šos abus enerģijas pārvešanas veidus šī nodaļā aplūkosim diezgan sīki, analizējot vienkāršākos mehānismus.

Enerģijas pārvešanu ar vielu sauc par *konvekciju*. Jebkura ķermeņa kustība ar noteiktu ātrumu (ne bezgalīgi mazu) ir šā ķermeņa kinētiskās enerģijas konvekcija. Piemēram, var sacīt, ka lodes lidojums ir lodes kinētiskās enerģijas konvekcija. Jebkuru enerģijas veidu var pārnest konvekcijas ceļā. Piemēram, elektrizēta ķermeņa pārvietošana ir elektriskās enerģijas konvekcija. Granatas lidojums ir tās ķīmiskās enerģijas konvekcija, kas atrodas granatas spārgstvielās. Kurināmā transports ir kurināmā ķīmiskās enerģijas konvekcija. Hidrauliskās mašīnas un arī mašīnas, kuras darbina saspīests gaiss (tādu mašīnu uzbuve paskaidrota VII nodaļā), var uzlūkot par piemēru, kur tehniski izmanto konvekciju.

Elastiskas deformācijas viļņu izplatīšanās cietā, šķidrā un gāzveidīgā vidē jeb, citiem vārdiem, *viļņveidīgā mehāniskā enerģijas pārvešana* ļoti bieži novērojama dabas parādībās, bet tehnikā tāda veida enerģijas pārvešanu, salīdzinot ar citiem enerģijas pārvešanas veidiem, izlieto maz. Šo parādību grupu aplūkosim nodaļās, kas veltītas elastības teorijai un svārstību mācībai, kā arī nodaļā, kas veltīta akustikai (par elektriskās enerģijas viļņveidīgo pārvešanu, kas ir radiotehnikas pamats, kā arī par citiem *elektriskās enerģijas pārvešanas veidiem*, būs runa kursa otrā sējumā).

Ierīces, kas domātas viena veida enerģijas pārvēršanai citā veidā, kā arī enerģijas pārvešanai un darba veikšanai, sauc par

mašīnām. Visas mašīnas var iedalīt divās klasēs: dzinējmašīnās un darba mašīnās. *Dzinējmašīnas* pārvērš vienu enerģijas veidu otrā (piemēram, kurināmā enerģiju — kinētiskā enerģijā). *Darba mašīnas* pārnes enerģiju, novirzot to uz ķermeņiem, kuri jāpārvieto vai jāapstrādā. Darba mašīnas, ar kurām pārvieto kravas, sauc par *transportmašīnām* (tītuves, trices, celtni, ekskavatori u. c.). Darba mašīnas, ar kurām apstrādā iezus, metālus, koku un citus materiālus un priekšmetus, sauc par *pārveidotājām mašīnām* (atskaldāmie veseri, zāģi, preses, darbagaldi u. c.).

Kad pētī kādas mašīnas uzbūvi (skeletu) un pievērš galveno vērību tam, kā dažu mašīnas elementu kustība nosaka pārējo mašīnas elementu kustību un kā noris to spēku pārvēršana un pārvešana, kas pielikti atsevišķiem mašīnas elementiem, tad tā ir mašīnas *mechanisma* pētīšana. Citiem vārdiem runājot, *mechanisms* ir visu mašīnas saišu kombinējums, t. i., visu to ierīču kombinējums, kuras ierobežo mašīnas atsevišķo elementu kustību. *Mechanisma* blakusdaļas, kuru kustības ir dažādas, sauc par *mechanisma locekļiem*.

Mašīnu vairumam ir pa vienai kustības brīvības pakāpei. Kāda atsevišķa *mechanisma* locekļa kustība stingri nosaka visu pārējo *mechanisma* locekļu kustību. Ir mašīnas, kurām ir divas un trīs brīvības pakāpes.

Attiecību starp derīgā darba daudzumu, ko mašīna veic, un mašīnai pievadītās enerģijas daudzumu sauc par *mašīnas lietderības koeficientu*. Tā kā daļa no enerģijas, ko pievada mašīnai, neizbēgami iet zudumā, pateicoties mašīnas berzei, un tā kā daļa no enerģijas pazūd kaut kādu mašīnas nepilnību vai īpatnību dēļ, tad katras mašīnas lietderības koeficients ir mazāks par vienu.

Ne vienmēr berze ir kustībai kaitīga pretestība, kas pazemina lietderības koeficientu; dažreiz berze ir nepieciešama mašīnas darbībā. Piemēram, lokomotive nevarētu pavilkt vagonus, ja starp lokomotives riteņu lokiem un sliedēm nebūtu berzes (28. §). Kā turpmāk redzēsim, berzei ir ievērojama nozīme *mechaniskā* spēku pārvešanā.

53. §. *Mechaniskā spēku pārvešana.* Lai gan teoretiskā *mechanikā* *mechanisko* spēku pārvešanu aplūko kā elementāru parādību, tomēr īstenībā *mechaniskā* spēku pārvešana ir diezgan sarežģīta parādība, kuras pamatā ir vielas sīkāko daļiņu — molekulu — savstarpējā iedarbība, kas vēl nebūt nav pilnīgi izpētīta. Ja, piemēram, ar kaut kādu spēku velkam aiz viena gala cietu (teiksim, tērauda) stieni, kura otram galam cieši pie-

stiprināts kāds svars (piemēram, pielodēts atsvars), tad stienis pārnes spēku saskaņā ar molekularo koheziju. Parādības (*elastiskos spraiņumus*), kas pavada šāda veida mechaniskā spēka pārnesanu, pēti elastības teorija un cieta ķermeņu uzbūves teorija. Tagad ir neapšaubāmi pierādīts, ka molekularās kohezijas spēku pamatā ir elektrība. Tādas pašas dabas acīm redzot ir arī pirmā veida mechaniskā spēka pārnesana — elastiskais spraiņums.

Teoretiskā mechanikā, sevišķi statikā, spēku, kas pielikts cietam ķermenim, vienkāršības dēļ aplūko kā *slidošu* vektoru, t. i., kā vektoru, kura sākums var būt jebkurš punkts, kas atrodas cietā ķermeņa iekšienē un gul uz taisnes, pa kuru spēks darbojas. Šai uzskatā par spēku kā slidošu vektoru, neieejot sīkumos, formali ir atspoguļots tas fakts, ka elastiskais spraiņums materialā darbojas spēka virzienā. Jautājumam par to, ka materiala elastiskā piepūle ir sevišķs vielas stāvoklis, kas atkarīgs no noteiktām pārmaiņām molekularā uzbūvē, teoretiskās mechanikas daļa — statika — atstāj bez paskaidrojuma (formalā attieksme pret parādību būtību neizdevīgi šķir statiku no Ņutona dinamikas).

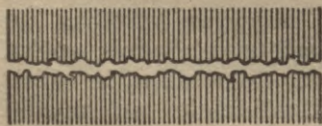
Elastiskais spraiņums nav vienīgais mechanisko spēku pārnesanas veids. Ne mazāk svarīgs ir arī otrs mechanisko spēku pārnesanas veids — *berze*. Berze tāpat kā elastiskais spraiņums ir ļoti sarežģīta molekulara parādība.

Berze var izpausties statiski, ja divu saskarošos ķermeņu gadījumā tā līdzsvaro spēku, ko mēs pieliekam vienam no ķermeņiem, lai to stumtu pa otra virsmu. Piemēram, lai izkustinātu no vietas kādu priekšmetu, kas atrodas uz horizontālas virsmas, šis priekšmets jāgrūž ar spēku, kura horizontālā komponente pārsniedz berzes spēku. Dinamiskā berze izpaužas pie divu saskarošos ķermeņu relatīvas kustības un izrāda šai kustībai pretestību. Abos gadījumos berzes spēks, kas pielikts ķermeņu saskaršanās virsmas elementam, ir vērsts tangenciali šim virsmas elementam. Vienlīdzīgie un pretēji vērstie berzes spēki iedarbojas uz katru no tiem ķermeņiem, kuri saskaras. Ja grāmatu, kas atrodas uz galda, piespiežam ar pirkstu un, virzot roku horizontāli, stumjam grāmatu pa galda virsmu, tad pirksta gala berze pret grāmatu neļauj pirkstam slidēt pa grāmatas vāku vai, ja slīdēšana novērojama, tad berze to palēnina. Bet vienlīdzīgais un pretēji (t. i., rokas kustības virzienā) vērstais berzes spēks darbojas uz grāmatu un bīda to pa galda virsmu. Tā ar berzes palīdzību var pārnest spēku, kas ir vērsts tangenciali saskarošos ķermeņu virsmai.

Berzes mehanismu un likumus sīkāk paskaidrosim turpmāk; šeit berzi pieminam tikai, lai atzīmētu berzes nozīmi mehaniskā spēku pārveidā. Spēka pārveidai ar berzi ir liela nozīme ikdienišķās parādībās un teknikā (ja nebūtu berzes, priekšmeti izslīdētu mums no rokām; nebūtu iespējama ne iebrašana, ne braukšana rastos, automobiļos, vilcienos; daudzas mašīnas izrādītos nederīgas savu uzdevumu veikšanai). Teknikā ierīci spēku pārveidai ar berzi sauc par berzes jeb frikcijas pārveidi.

Vēl varētu aizrādīt uz mehanisko spēku pārveidāšanas trešo veidu, tas ir uz *mehanisko sakabināšanu*. Parastais un uzskatāmākais piemērs ir ķēdes gredzens uz kāša; ja velkam kāsi, tad vilkšanas spēks pāriet uz ķēdi un no tās uz priekšmetu, kam ķēde piestiprināta. Pēc būtības spēka pārveidāšana šeit notiek ar ķēdes un kāša elastisko spraigumu; tāpat nekā jauna, salīdzinot to ar pirmo spēka pārveidāšanas veidu, mehaniskajā sakabināšanā nav. Sarežģītākos mehaniskās sakabināšanas piemēros (zob-rati, gliemežpārveidi u. c.) spēka pārveidāšana notiek vienā laikā ar elastisko spraigumu un berzi. Vispārīgi «mehaniskās sakabināšanas spēks» ir perpendikulāri ķermeņu saskaršanās virsmai vērsta spiediena un tangenciāli vērsta berzes spēka rezultējošais spēks.

54. §. Berze. Izšķir divus berzes veidus: *slīdes berzi* un *rites berzi*. Kamanu slīdēšana pa sniegu, slīdēšanu — uz ledu, naža vai cirvja — gar koku — ir slīdes berze. Kad ripo vagona, automobiļa, velosipeda ritenis, kad veļam apaļus balņus un mučas pa zemi — tad rodas rites berze. Riteņa ass berze rumbā ir slīdes berze, jo, ritenim griežoties, rumbas virsma slīd pa ass virsmu.



67. zīm. Virsmu saķeršanās, kas ir berzes galvenais cēlonis.

Vispirms aplūkosim slīdes berzi. Galvenais slīdes berzes rašanās cēlonis ir saskarošos priekšmetu *makro-* un *mikrogrumbuļainums*. 67. zīmējumā palielināti attēlotas divu saskarošos virsmu bedrītes un izcilnīši, kas pa daļai ieiet viens otrā (makrogrumbuļainums). Vienai virsmai kustoties gar otru, izcilnīši atsitas viens pret otru un lūst; berzes virsmu vie-

las sasmalcinās jeb, kā saka, *disperģējas*. Tā rodas zināms spēks, kas kavē kustību un kas vienmēr ir vērsts pret kustību. Nav tādu cietu ķermeņu, kuru virsma būtu ideāli gluda, tādēļ darbs, ko patērē berzes spēku pārvarēšanai, tiek izlietots arī lielākā vai

mazākā daudzumā saskarošos ķermeņu virskārtas disperģēšanai. Ievērojama daļa no šā virsmas disperģēšanas darba tiek patērēta berzes ķermeņu sasildīšanai; siltums rodas, pa virsmu slīdošām sasmalcinātām daļiņām vienai pret otru atsitoties un elastisko spraigumu enerģijai pārvēršoties siltumkustības molekularā enerģijā.

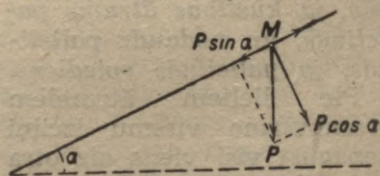
Berzes spēka otru daļu nosaka virsmas mikrogrumbuļainums, t. i., tādi virsmas grumbuļi, kuru lielums tuvojas molekulu izmēriem. Cietos kristaliskas strukturas ķermeņos molekulas ir sakārtotas noteiktā kārtībā. Tā kā starp molekulām ir atstarpes, tad arī kristala spoguļskaldne (t. i., virsma, kura ir tik gluda, ka atspoguļo gaismu kā spogulis) ir mikrogrumbuļaina. Vienas kristala spoguļskaldnes slīdēšana pa otru var būt saistīta ar «molekularo disperģēšanu», t. i., molekulu dabiskā sakārtojuma traucēšanu, atraujot dažas molekulas un pārbīdot tās citā vietā. Arī neievērojot kristala skaldņu molekularās uzbūves sagraušanu, viena kristala slīdēšanai pa otra kristala spoguļskaldni, pateicoties mikrogrumbuļiem, jāizsauc kristala elementāro daļiņu (molekulu, atomu) svārstīšanās kustības vai, pareizāk sakot, jāpastiprina jau esošās molekulu svārstības, t. i., jāsasilda kristals. Jo gludākas ir virsmas, jo vairākos punktos tās saskaras, ja tās saspiež kopā; tādēļ būtu nepareizi, ja mēs domātu, ka mikrogrumbuļi mazāk ietekmē berzes lielumu nekā makrogrumbuļi.

Slīdes berzes likumus noteica K u l o n s. Ja berzes spēku apzīmē ar F , bet spēku, ar kādu berzes virsmas spiež vienu pret otru, apzīmē ar P^1 , tad

$$F = k_{\text{slid}} P, \quad (1)$$

t. i., berzes spēks ir tieši proporcionāls spēkam, kas saspiež virsmas. Šeit k_{slid} (ko bieži apzīmē tikai ar k) ir proporcionālitates koeficients, ko sauc par *slīdes berzes koeficientu*. No formulas redzams, ka slīdes berzes koeficients ir nenosaukts skaitlis.

Vienkāršākais berzes koeficienta mērīšanas paņēmieni ir tā plaknes slīpuma noteikšana, pie kura ķermenis smaguma spēka ietekmē sāk slīdēt pa plakni. Uz slīpas plaknes novietotā ķermeņa smaguma spēku P sadalīsim divās komponent-



68. zīm. Berzes leņķa noteikšana.

¹ Ļoti bieži spēks, kas virsmas saspiež kopā, ir svars.

tēs: paraleli slīpai plaknei un perpendikulari tai (68. zīm.). Ja leņķis, ko veido slīpā plakne ar horizontu, ir α , tad pirmā komponente ir $P \sin \alpha$, bet otra — $P \cos \alpha$. Berzes spēku dabūsim, ja spēku, kas ķermeni spiež pie slīpās plaknes, reizināsim ar berzes koeficientu, t. i., berzes spēks būs $kP \cos \alpha$. Ja berzes spēks ir lielāks par dzinējspēku $P \sin \alpha$, tad ķermenis paliek nekustīgs. Ja plaknes slīpuma leņķi α palielina, tad palielinās dzinējspēks $P \sin \alpha$, bet berzes spēks $k \cdot P \cos \alpha$ samazinās; pie zināma slīpuma leņķa α ķermenis sāk vienmērīgi slīdēt lejup. Šai gadījumā

$$P \sin \alpha = k \cdot P \cos \alpha,$$

no kurienes

$$k = \operatorname{tg} \alpha. \quad (2)$$

Leņķi, pie kura sākas ķermeņa vienmērīga slīdēšana (smaguma spēka iedarbībā) pa slīpo plakni, sauc par *berzes leņķi*. Berzes koeficients ir vienlīdzīgs berzes leņķa tangensam.

Tabulā atzīmēti dažu materiālu *slīdes berzes koeficienti*.

Daudzos gadījumos novērojams, ka neviendabīgu virsmu savstarpējā berze ir mazāka nekā viendabīgu. To bieži izmanto teknikā, lai vajadzības gadījumā samazinātu berzi. Piemēram, gultņu ieliktnus gatavo no cita metala nekā rēdzes (vārpstu daļas, kas griežas gultnī). Berzes lielumu ietekmē arī berzes virsmu cietība: jo cietākas virsmas, jo zemāka berze; pulksteņu mechanismu gultņus izgatavo no ļoti cietiem akmeņiem (piemēram, no ačatiem vai dimantiem).

Kulons domāja, ka berzes koeficients ir pastāvīgs lielums un nav atkarīgs ne no kustības ātruma, ne no spiediena lieluma, ne no berzes virsmu laukuma. Eksperimentāli pētījumi tomēr rāda, ka *slīdes berze samazinās, ja kustības ātrums palielinās, un nedaudz palielinās, ja palielinās spiediens.*

Pie lieliem ātrumiem grumbuļaino virsmu izcilņi nepagūst visi viens aiz otra aizķerties un neieslīd tik dziļi bedrītēs (salīdzināsim ratu lēnu kustību, kad riteņi rit no vienas bruģa bedrītes otrā, ar ātru kustību, kad riteņi pārlec šīm bedrītēm). Lai

Slīdes berzes koeficients	k
Tērauds pa tēraudu	0,17
„ „ ķetu . . .	0,17
Dzelzs pa dzelzi . . .	0,3
„ „ misiņu . . .	0,2
„ „ ķetu vai bronzu	0,18
Bronza „ „ . . .	0,22
Misiņš „ „ . . .	0,16
Ozols pa ozolu, šķiedrām	0,4
Ozols pa ozolu, ⊥ šķiedrām	0,2
Ādas sikсна pa koku .	0,4
„ „ „ ķetu .	0,28
Ķieģelis pa ķieģeli . .	0,7
Tērauds pa ledu . . .	0,02
„ „ cietu zemi	0,2—0,4
„ „ irdenu zemi	0,4—0,8
Gumija (rieņa) pa cietu zemi . . .	0,4—0,6
Koks (sliece) pa ledu .	0,035

raksturotu berzes atkarību no ātruma, minēsim kā piemēru tērauda riteņu bremzēšanu ar ķeta klučiem. Ja vilciena ātrums ir 100 km stundā, tad berze ir 4 reizes mazāka nekā tad, ja vilciena ātrums ir 10 km stundā, un 5 reizes mazāka nekā vilcienam uzsākot kustību. Apstādinot tramvaja vagonu, kad ātrums samazinās, bremzes kluču berze pret riteņiem stipri pieaug un bremzēšana kļūst straujāka; tādēļ, lai izvairītos no grūdieniem, bremzi pirms vagona galīgas apturēšanas pakāpeniski izslēdz.

Berzes koeficienta atkarība no spiediena novērojama tikai pie lieliem spiedieniem. Piemēram, dzelzij pa dzelzi berzes koeficients, ja spiediens nepārsniedz $18 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$ ir, kā jau tabulā norādīts, 0,34; ja spiediens ir $36 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$, tad berzes koeficients ir 0,41 (kad spiediens $39 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$, tad jau bojājas dzelzs berzes virsmas).

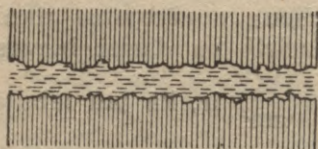
Misiņa-ķeta berzes koeficients		Tērauda-ķeta berzes koeficients	
Virsmas spiediens	Berzes koeficients	Virsmas spiediens	Berzes koeficients
$9 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$	0,16	$9 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$	0,17
13 „	0,23	13 „	0,3
47 „	0,23	47 „	0,4
57 „	0,27		

(Pie lielākiem spiedieniem bojājas ķeta virsma.)

Viss teiktais attiecas uz *saušo berzi*, kad berzes virsmas netiek eļļotas. Ir zināms, ka eļļošana stipri samazina berzi (caurmērā 8—10 reizes). Berzes samazināšanās iemesls ir tas, ka eļļa piepilda berzes virsmu nelīdzenumus un novietoja plānā kārtā starp tām, tā ka virsmas it kā nesaskaras viena ar otru (69. zīm.); šai gadījumā viena gar otru slīd šķidrums kārtas.

Tādā kārtā divu cietu virsmu tiešo berzi mēs aizstājam ar berzi šķidrumā, ko sauc par *iekšējo berzi*. Dažādiem šķidrumiem ir dažāda iekšējā berze. Piemēram, ja salīdzināšanai ņem ūdeni, tad izrādās, ka eterī iekšējā berze ir 5 reizes mazāka nekā ūdenī, smēreļļās 80 reizes lielāka, un glicerīnā pie 3^0 tā ir

2500 reizes lielāka nekā ūdenī. Šķidrums, kuriem ir liela iekšējā berze, sauc par *viskoziem*. Liekas, ka ūdenim vajadzētu būt ideālai smērvielai, jo tam maza viskozitate. Kādēļ tad par smērvielām ņem eļļas, kuru viskozitate 100 reizes lielāka nekā ūdenim? To izskaidro tā: eļļošanai noder tikai tāds šķidrums, ko nevar izspiest no mazās atstarpes starp berzes virsmām; tādēļ šķidrumam, ko lieto eļļošanai, jābūt pietiekami viskozam. Tomēr, braucot ar kamanām pa sniegu, ūdens izrādās par ļoti labu smērvielu, jo izspiestā ūdens vietā zem sliecēm arvien rodas jauns ūdens.



69. zīm. Eļļa atdala berzes virsmas vienu no otras.

Dažādo faktoru ietekmi uz berzi pie eļļošanas ir izpētījis N. P. Petrovs; viņš noskaidrojis, ka berzes spēks ir tieši proporcionāls ātrumam un virsmas lielumam, bet apgriezti proporcionāls eļļas kārtas biezumam un atkarīgs no tās fizikalām īpašībām.

Tagad aplūkosim *rites berzi*. Ja cilindriskam rullītim, kas novietots uz diviem horizontāliem dēļiņiem, pārliiek auklu ar galā piesietiem atsvariem P un Q , tad pie noteiktas Q un P starpības ($Q - P$) var panākt to, ka rullītis vienmērīgi kustas. Saņemams, ka tādā gadījumā berze F ir vienlīdzīga dzinējspēkam $Q - P$ (70. zīm.). Kulons atrada, ka *rites berze* ir

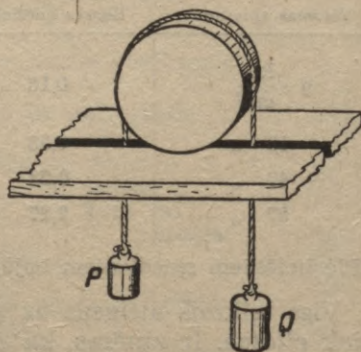
$$F = k_{\text{rit}} \cdot \frac{P}{r}, \quad (3)$$

kur P ir spēks, kas rullīti spiež pie atbalsta, r ir rullīša radiuss, k_{rit} ir *rites berzes koeficients*.

Tātad *rites berze ir tieši proporcionāla spiedes spēkam un apgriezti proporcionāla rullīša radiusam*.

Lai arī cik ciets būtu atbalsts un rullītis, tiem tomēr nedaudz jāmaina sava forma — jādeformējas; un jo lielāks ir rullīša spiediens uz atbalstu, jo lielākai jābūt deformacijai. No otras puses atkal, jo lielāks rullīša radiuss, jo mazāk tas sajūtis nelīdzenumus, kā tas redzams 71. zīmējumā.

Rites berze ir ievērojami mazāka nekā slīdes berze. Tādēļ arī



70. zīm. Atsvaru Q un svara P starpību līdzsvaro *rites berzes spēks*.

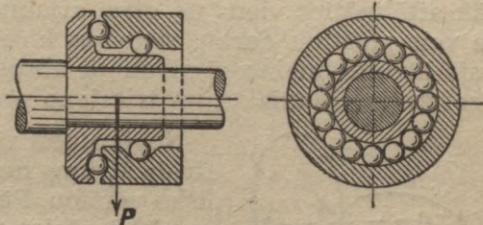
tik bieži lieto lodīšu gultņus, kuros ass slīdes berze rumbā tiek aizstāta ar lodīšu vai cilindru rites berzi (72. zīm.).

Formulā (3) redzams, ka rites berzes koeficients ir nosaukts skaitlis un ir izteikts garuma vienībās, piemēram, centimetros.

Sekojošā tabulā atzīmēti daži rites berzes koeficienti (centimetros).



71. zīm. Lielo riteņu rites berze ir mazāka nekā mazo.



72. zīm. Lodīšu gultnis (garengriezums un šķērs griezums).

Ritenis ar tērauda loku pa tērauda sliedi	0,05
Ķeta ritenis pa tērauda sliedi	0,12
Koka veltnis pa koku	0,16
Ritenis ar dzelzs loku pa šoseju	4,1

Parastam slīdes gultnim berze uz rēdzes virsmas (par rēdzi sauc to vārpstas daļu, kas griežas nekustīgajā gultnī), normali elļojot, ir

$$F \approx 0,08 P,$$

kur P ir rēdzes slodze (berzes moments ap rēdzes asi ir $F \cdot r$, kur r ir rēdzes radiuss).

Lodīšu gultnī berzes spēks uz rēdzes virsmu ir apmēram 50 reizes mazāks nekā parastā gultnī; tā vērtība ir

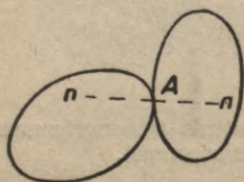
$$F \approx 0,0015 P.$$

Visiem zināms, cik kaitīga ir berze kā bremsējošs spēks. No 1500 miljoniem t akmeņogļu, ko katru gadu pasaulē sadedzina, ap 50 miljonus t patērē kaitīgās berzes darbības pārvarēšanai.

55. §. Trieciens. Par triecienu sauc ķermeņa kustības stāvokļa pēkšņu maiņu, ja tas saduras ar otru ķermeni. Trieciena laikā abiem ķermeņiem mainās forma (notiek deformācija). Trieciena būtība ir šāda: sadurošos ķermeņu relatīvās kustības kinētiskā enerģija uz īsu laiku pārvēršas elastiskās deformācijas enerģijā un — vairāk vai mazāk — molekularās kustības enerģijā; trie-

ciena rezultātā notiek enerģijas pārvešana vai vispārīgi tiek pārkārtots enerģijas sadalījums pa ķermeņiem, kas saduras.

Trieciena procesu var sadalīt divās fazēs. Pirmajā fazē noris ķermeņu tuvināšanās; abi ķermeņi veic darbu pret reakcijas spēkiem. To kopīgā kinētiskā enerģija samazinās; relatīvais ātrums (kas saskaršanās momentā nav nulle, jo citādi nebūtu trieciena) samazinās līdz nullei. Tad sākas otra faze: ķermeņi sāk attālināties viens no otra, atjaunojot savu formu. Reakcija te veic pozitīvu darbu, sistēmas kinētiskā enerģija aug, relatīvais ātrums maina zīmi un tā absolūtais lielums pieaug; beidzot ķermeņi atdalās, un trieciena process izbeidzas.



73. zīm. Trieciena linija nn .

Novērojumi rāda, ka pēc trieciena relatīvais ātrums nesasniedz savu agrāko skaitlisko vērtību. Pēc Ņutona likuma attiecība, ko dabū, dalot pret saskarvirsmu perpendikularās relatīvā ātruma komponentes skaitlisko vērtību pēc trieciena ar tās vērtību pirms trieciena, ir fizikāla konstante, kas raksturo sadūrušos ķermeņu darbu un kas nav atkarīga no ķermeņu masas un relatīvā ātruma lieluma. Šo konstanti sauc par *restaurēšanas koeficientu*. Konstantes skaitliskā vērtība ir starp 0 un 1:

$$0 \leq \epsilon \leq 1.$$

Ja ķermeņiem, kuri saduras, $\epsilon = 0$, tad tādus ķermeņus sauc par *absolūti neelastīgiem*. Tādiem ķermeņiem viss trieciena process sastāv tikai no pirmās faze: kad panākta maksimālā ķermeņu tuvināšanās, formas restaurēšana nenotiek, turpmāk abi ķermeņi kustas kā viens vesels. Izrādās, ka šai procesā ir zudusi daļa no kinētiskās enerģijas, kas izlietota deformēšanas darbā.



74. zīm. Ložu taisnais, centralais trieciens.

Ja $\epsilon = 1$, tad ķermeņi, kas saduras, ir *absolūti elastīgi*; šai gadījumā formas maiņa, kas notikusi pirmā fazē, pilnīgi likvidējas otrā fazē; relatīvais ātrums sasniedz iepriekšējo skaitlisko vērtību; sistēmas kinētiskā enerģija pilnīgi restaurējas.

Istenībā koeficienta ϵ vērtība visiem ķermeņiem ir starp 0 un 1. Mēģinājumi rāda, ka ziloņkauls un tērauds atrodas diezgan tuvu ķermeņiem, kuriem ir absolūta elastība, bet svins ir tuvs absolūti neelastīgiem ķermeņiem. Tādēļ aprēķini, kas izda-

rīti absolūti elastīgu un neelastīgu ķermeņu triecieniem, bieži vien ar lielu precizitāti attēlo parādības norisi.

Taisni m , kas iet caur ķermeņu saskaršanās punktu A (73. zīm.) un ir perpendikulāra pret saskaršanās virsmu, sauc par *triecienu līniju*.

Ja triecienu līnija iet caur abu ķermeņu smaguma centriem, tad triecienu sauc par *centralu*. (Homogenu ložu trieciens vienmēr ir centrāls.)

Ja pirms triecienu abi ķermeņi kustējušies triecienu līnijas virzienā, tad triecienu sauc par *taisnu*; pretējā gadījumā par *slīpu*.

Aplūkosim taisnu centrālu triecienu (74. zīm.). Apzīmēsim sadurošos ķermeņu masas ar m_1 un m_2 , ķermeņu ātrumus pirms triecienu ar v_1 un v_2 ¹, bet to ātrumus pēc triecienu ar v'_1 un v'_2 . Pēc kustības daudzuma nezūdamības likuma (34. §) var rakstīt:

$$m_1 v_1 + m_2 v_2 = m_1 v'_1 + m_2 v'_2.$$

Tas nozīmē, ka *ķermeņu kustības daudzuma summa pēc triecienu ir vienlīdzīga ar kustības daudzumu summu pirms triecienu*.

(Triecienu abi ķermeņi izveido vienu sistemu, uz kuru darbojas tikai iekšējie spēki, un tādēļ kopējais kustības daudzums nemainās.)

Absolūti neelastīgu ķermeņu trieciens ($\epsilon = 0$). Kā jau iepriekš aizrādīts, viss triecienu process šai gadījumā izbeidzas ar pirmo fazi, abi ķermeņi pēc triecienu kustas kā viens vesels ar vienu un to pašu ātrumu. Apzīmējot šo abiem ķermeņiem kopīgo ātrumu ar u , pēc kustības daudzuma nezūdamības likuma dabū:

$$m_1 v_1 + m_2 v_2 = m_1 u + m_2 u,$$

no kurienes:

$$u = \frac{m_1 v_1 + m_2 v_2}{m_1 + m_2}. \quad (4)$$

Tā kā neelastīgi ķermeņi triecienu deformējas un šī deformācija neizzūd, tad daļa no kinētiskās enerģijas iet zudumā: tā tiek patērēta deformēšanas darbā. Līdz triecienu kinētiskās enerģijas daudzums bija $\frac{m_1 v_1^2}{2} + \frac{m_2 v_2^2}{2}$, bet pēc triecienu

$\frac{(m_1 + m_2)u^2}{2}$ jeb, ievietojot u nozīmi no formulas (4),

$$\frac{(m_1 v_1 + m_2 v_2)^2}{2(m_1 + m_2)}.$$

¹ Ātrumus un kustības daudzumus uzlūkosim par pozitīviem, ja tie vērsti uz kādu noteiktu pusi (piemēram, pa labi), bet par negatīviem, ja tie vērsti uz pretējo pusi.

Tātad kinētiskās enerģijas zudums jeb *deformēšanas darbs* ir

$$E - E_0 = \frac{m_1 v_1^2}{2} + \frac{m_2 v_2^2}{2} - \frac{(m_1 v_1 + m_2 v_2)^2}{2(m_1 + m_2)} = \frac{m_1 m_2}{2(m_1 + m_2)} (v_1 - v_2)^2. \quad (5)$$

Aplūkosim sīkāk deformēšanas darbu gadījumā, kas biežāk sastopams praksē, proti, kad kāds ķermenis — piemēram, pirmais — pirms trieciena ir nekustīgs. Triecienu izdarošā ķermeņa kinētiskā enerģija ir $E = \frac{m_2 v_2^2}{2}$; kinētiskās enerģijas zudumu jeb deformēšanas darbu dabū no formulas (5), liekot tanī $v_1 = 0$:

$$E - E_0 = E \frac{m_1}{m_1 + m_2};$$

tātad

$$E_0 = E \frac{m_2}{m_1 + m_2}.$$

Praksē triecienu lieto divējādiem darbiem. Pirmā veida darbos maina ķermeņu formu (deformācija), piemēram, metālu kalšanā, blīvēšanā, spiešanā, ķermeņu sadrupināšanā u. c. No atzīmētām formulām redzams, ka šādā gadījumā ir izdevīgi, ja nekustīgā ķermeņa masa (m_1) ir lielāka nekā triecēja ķermeņa masa (m_2); tad $E - E_0 > E_0$ (tādēļ arī, starp citu, laktas taisa pēc iespējas masīvākas).

Otra veida darbos pēc trieciena notiek ķermeņu pārvietošana un pretestību pārvarēšana, piemēram, pāļu dzišana zemē, naglu un ķīļu sišana u. c. Šai gadījumā ir izdevīgi, lai nekustīgā ķermeņa masa, salīdzinot to ar triecēja ķermeņa masu, būtu maza (piemēram, vesera masai jābūt daudz lielākai par naglas masu, pāldziņa zveltņa masai — lielākai par pāļa masu).

Absoluti elastīgu ķermeņu trieciens ($\epsilon = 1$). Elastīgiem ķermeņiem saduroties, trieciena pirmās fāzes beigās, ko varētu saukt par *saspiešanas fazi*, abu ķermeņu ātrumi — tāpat kā neelastiskā triecienā — iegūst vienādas vērtības. Tātad pirmā ķermeņa ātruma maiņa (algebriskais pieaugums) ir ($u - v_1$), bet otra ($u - v_2$). Tā kā otras fāzes (*restaurēšanas fāzes*) laikā ķermeņu savstarpējo reakciju impulsi būs tādi paši kā pirmās fāzes laikā, jo ķermeņi ir absolūti elastīgi un tiem pilnīgi izzūd deformācija, tad arī ķermeņu ātrumu maiņa (algebriskie pieaugumi) otras fāzes laikā būs tāda pati kā pirmās fāzes laikā. Tādēļ pirmā ķermeņa pilnais ātruma pieaugums trieciena beig-

gās būs $2(u - v_1)$, bet otra ķermeņa ātruma pieaugums būs $2(u - v_2)$; pēc trieciena ķermeņu ātrumi būs:

$$v'_1 = v_1 + 2(u - v_2) = 2u - v_1; \quad v'_2 = v_2 + 2(u - v_2) = 2u - v_2.$$

Ievietojot u vietā tā nozīmi no formulas (4), iegūst:

$$v'_1 = \frac{2m_2v_2 + v_1(m_1 - m_2)}{m_1 + m_2}; \quad v'_2 = \frac{2m_1v_1 + v_2(m_2 - m_1)}{m_1 + m_2}. \quad (6)$$

Aplūkosim divus konkrētus gadījumus:

Ja ķermeņu masas vienlīdzīgas ($m_1 = m_2$), tad no formulas (6) var secināt: $v'_1 = v_2$, $v'_2 = v_1$, t. i., abi ķermeņi pēc trieciena apmainās saviem ātrumiem. Gadījumā, ja viens ķermenis pirms trieciena atradies miera stāvoklī, tad pēc trieciena kustīgais ķermenis apstāsies, bet ķermenis, kas dabūja triecienu, kustēsies ar triecēja ķermeņa ātrumu. Piemēram, ja divas elastīgas lodītes A un B (75. zīm.) iekar vienāda garuma diedziņos un vienu lodīti, piemēram, A , pavelk sānis no vertikālā stāvokļa par leņķi α , tad krītot šī lodīte atsīties pret otru lodīti B un apstāsies, bet lodīte B atvirzīsies par tādu pašu leņķi α .

Ja masas nav vienlīdzīgas un viena bija pirms trieciena mierā ($m_1 > m_2$; $v_1 = 0$), tad no formulas (6) iegūst:

$$v'_1 = \frac{2m_2v_2}{m_1 + m_2};$$

$$v'_2 = -v_2 \frac{m_1 - m_2}{m_1 + m_2}.$$

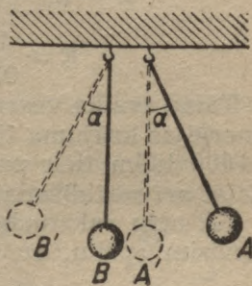
Ja masa m_1 ir nesalīdzināmi lielāka nekā m_2 , tad, pieņemot, ka $m_1 = \infty$, iegūst: $v_1 = 0$; $v'_2 = -v_2$, t. i., nekustīgais lielais ķermenis pēc trieciena paliek mierā, bet mazais ķermenis, kas triecās pret lielo, atlec no tā pretējā virzienā ar sākuma ātrumu.

Ja, lietojot formulu (6), aprēķina abu ķermeņu kinētisko enerģiju pēc trieciena, t. i., $\frac{m_1v_1'^2}{2} + \frac{m_2v_2'^2}{2}$, tad iegūst: $\frac{m_1v_1^2}{2} + \frac{m_2v_2^2}{2}$.

Tātad *absoluti elastiskā* triecienā sistemas kinētiskā enerģija paliek *nemainīga* ($E = E_0$).

Minētos trieciena likumus bieži lieto dažādu uzdevumu atrisināšanai. Aplūkosim divus raksturīgus piemērus.

Tvaika veseris, kura svars 12 t, krīt uz laktas ar ātrumu $5 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$; laktas svars kopā ar kaļamo dzelzs gabalu ir 250 t.



75. zīm. Vienādas elastīgas lodes triecienā apmainās ātrumiem.

Aprēķināsim vesera veicamo darbu dzelzs izplāšanā un enerģiju, kas zūd, pamatu satricinot. Aprēķinām varam izmantot formulu (5). Tvaika vesera sitienu pret kaļamās dzelzs gabalu, kas atrodas uz laktas, var pieņemt par neelastisku triecienu. Neelastiskā triecienā zūd daļa no kinētiskās enerģijas; zudušā enerģija šai gadījumā tiek patērēta kaļamā dzelzs gabala izplāšanai, kas ir tvaika vesera lietderīgais darbs, un ķermeņa sasildīšanai. Pārējā kinētiskās enerģijas daļa tiek patērēta pamata satricināšanai.

Formulas (5) pirmo indeksu attiecināsim uz laktu un dzelzs gabalu, bet otru — uz tvaika veseri:

$$m_2 = 12\,000 \text{ kg}; v_2 = 5 \frac{\text{m}}{\text{sec}};$$

$$m_1 = 250\,000 \text{ kg}; v_1 = 0.$$

Lai uzzinātu darbu kilogrammetros, darbs, kas izteikts džoulos, jādala ar brīvās krišanas paātrinājumu $g = 9,81$;

$$E - E_0 = \frac{12 \cdot 250 \cdot 25}{9,81 \cdot 2 \cdot 262} \cdot 10^3 \text{ kGm} = 14\,600 \text{ kGm};$$

$$E = \frac{12 \cdot 25}{9,81 \cdot 2} \cdot 10 \text{ kGm} = 15\,300 \text{ kGm}.$$

Tātad tvaika veseris neproduktīvi patērē no kopīgā kinētiskās enerģijas krājuma tikai 700 kGm pamatu satricināšanai, pārējie 14 600 kGm tiek patērēti kaļamā dzelzs gabala izplāšanai (pa daļai arī sasildīšanai).

Kā otru raksturīgu piemēru ņemsim tenisa raketu un aprēķināsim spēku, ar kādu jāsatur rakets, lai atsistu gumijas

bumbu, kuras svars 100 g un ātrums $9,8 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$, ja pieņem, ka bumba, atsitoties pret raketu zem taisna leņķa pret tās plakni, lido atpakaļ ar tādu pašu ātrumu un ka trieciena laiks ir $\frac{1}{20} \text{ sec}$.

Tā kā trieciena laiks ir zināms, tad, uzzinot spēka impulsu, varam noteikt meklējamo spēka F vērtību, ar kuru jāsatur rakets trieciena laikā. Bet spēka impulss ir vienlīdzīgs kustības daudzuma maiņai, un, tā kā mēs triecienu atzīstam par ideāli elastisku un pieņemam, ka bumbas kustība ir vērsta perpendikulāri raketa plaknei, tad kustības daudzuma maiņa ir $2mv$ (pirms trieciena ātrums bija v , pēc trieciena — v).

Tātad:

$$F = \frac{2mv}{t} \text{ dini} = \frac{2mv}{gt} \text{ g}.$$

Ja $m = 100 \text{ g}$; $v = 9,8 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$; $t = \frac{1}{20} \text{ sec}$, tad $F = 4 \text{ kG}$.

Protams, ja raketa kustība ir vērsta pret bumbu, tad spēks, ar kādu jāsatur rakets trieciena laikā, izrādīsies daudz mazāks, jo bumbas kustības daudzuma maiņa tiks kompensēta ar raketa kustības daudzuma maiņu trieciena laikā. Tādēļ tenisa spēle ar viegliem raketiem ir tikpat nogurdinoša kā ar pārāk smagiem raketiem, kas gan ir izdevīgi trieciena laikā, bet nogurdina triecienu starplaikā.

Tādu ķermeņu triecienu likumus, kas nav pilnīgi elastīgi, izved tāpat kā iepriekšējos, ņemot vērā restaurēšanas koeficientu.

Restaurēšanas koeficientu visvienkāršāk var noteikt, ja novēro lodītes atlēkšanu, kad tā krīt uz horizontālu plakni.

Pieņemsim, ka elastīga lodīte krīt no augstuma h uz elastīgu horizontālu plakni (76. zīm.). Lodītes ātrumu tai momentā, kad tā pieskaras plaknei, var uzzināt no formulas $v = \sqrt{2gh}$. Pēc trieciena tā atlec uz augšu par h' , kas mazāks nekā h . Attiecīgo lodītes ātrumu v' pēc trieciena uzzina no formulas $v' = \sqrt{2gh'}$.

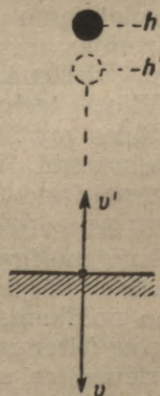
Tad

$$\varepsilon = \frac{v'}{v} = \frac{\sqrt{2gh'}}{\sqrt{2gh}} = \sqrt{\frac{h'}{h}}$$

Zilonkaulam un rūdītam tēraudam restaurēšanas koeficients ε ir tuvs 1; svinam ε ir mazs daļskaitlis.

Ja aprēķinā ievēro arī restaurēšanas koeficientu, tad var iegūt formulas ne visai elastīgu ķermeņu trieciena gadījumam.

Jo mazāks restaurēšanas koeficients, jo lielāka kinētiskās enerģijas daļa pazūd, ķermeņiem saduroties; tā pārvēršas molekularās siltumkustības enerģijā. Ja ķermeņi nav absolūti elastīgi, tad to trieciens, kā domājams, arvien ir saistīts ar kaut kādu ķermeņa «iekšēju disperģēšanu», t. i., ar to kristaliņu sasmalcināšanu, no kuriem veidoti cietie ķermeņi. Tātad trieciena parādība savā ziņā ir līdzīga berzes parādībai, jo abos gadījumos — kā triecienā, tā arī pie berzes — daļa no makroskopisko ķermeņu mechaniskās kustības enerģijas pārvēršas molekularās kustības un savstarpējās iedarbības enerģijā, t. i., notiek, kā saka, *mechaniskās enerģijas izklaidēšana*. Trieciena un berzes līdzību Engelss uzskatāmi izteicis šādos vārdos: «Berzi var uzlūkot par rindu mazu triecienu, kas noris viens pēc otra un viens otram blakus; triecienu var uzlūkot par vienā vietā un vienā

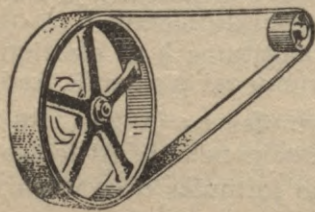


76. zīm.

Restaurēšanas koeficienta noteikšana pēc lodītes atlēciena.

momentā koncentrētu berzi. Berze ir chronisks trieciens, bet trieciens ir strauja berze.» (Engelss, «Dabas dialektika».¹)

56. §. Vilces spēks. Par vilci sauc vairāk vai mazāk vienmērīgu ķermeņa kustības stāvokļa maiņu, ko izraisa otra ķermeņa attīstītais spēks, kas uz pirmo ķermeni tiek pārnesti mechaniski, t. i., ar starpķermeņu elastisko spraigumu vai berzi. Lai gan ikdienas dzīvē, runājot par vilci, domā, ka dzinējs ķermenis «velk sev līdž» dzenamo ķermeni, tomēr, ievērojot teikto par vilces jēdziena izpratni, var secināt, ka dzinēja un



77. zīm. Siksnas pārvads.

dzītā ķermeņa savstarpējam stāvoklim nav sevišķas nozīmes; piemēram, ir vienalga, vai lokomotive piekabīnāta vagonu priekšgalā un tos velk, vai tā atrodas vilciena astē un vagonus stumj — abos gadījumos vilcieni pārvieto lokomotives vilces spēks. Vilces jēdzienam pretī nostāda «rāviena» jēdzienu; rāviena būtība ir trieciens, kurā reizē ar dzīto un dzi-

nēju ķermeni piedalās arī starpķermeņi, kas spēku pārnes mechaniski. Pēc būtības vilce ir spēka un enerģijas mechaniskā pārnesšana; viens ķermenis attīsta spēku un ar vilci pārnes enerģiju uz citu ķermeni. Spēka pielikšanas punkts pārvietojas kopā ar pārvietojamo ķermeni. Darbs, kas vienlīdzīgs spēka lieluma reizinājumam ar tā pielikšanas punkta pārvietojumu spēka darbības virzienā, nosaka vilcē pārnesto enerģiju.

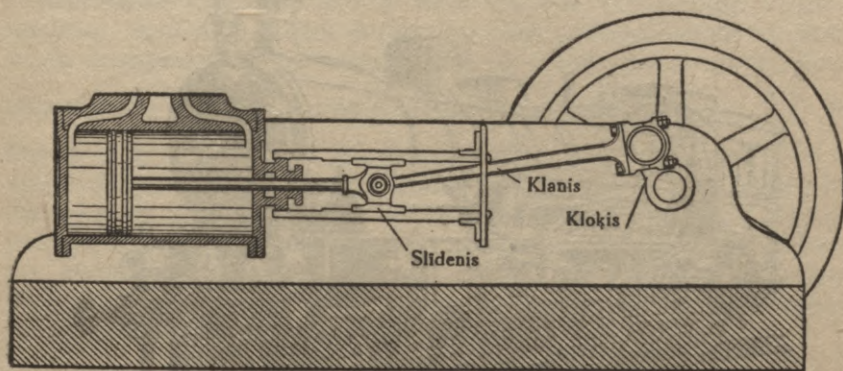
Vilcei teknikā ir noteicoša nozīme. Vilces realizēšanai dažādos apstākļos un dažādiem nolūkiem ir paredzēti daudzi mehānismi. Dažus no šiem mehānismiem aplūkosim vēlāk (sviras, trices, tītuves, celšanas skrūves u. c.).

Tā kā griešanās kustība no tehniskā viedokļa ir visparocīgākais mašīnu kustības veids, tad vilci bieži lieto, lai vienas mašīnas vārpstas griešanos pārnestu uz otras mašīnas vārpstu. Šim nolūkam, kā zināms, uz mašīnu vārpstām uzmontē skrīmeļus (riteņus ar gludu loka ārpusi); uz divu saistāmo mašīnu skrīmeļiem stingri uzstiepj siksnu, kuras gali sašūti kopā («bezgalīgā» siksnā; 77. zīm.). Šai gadījumā spēku pārnes siksnas elastiskais spraigums un berze starp siksnu un skrīmeļi. Vilces paveids ir arī *frikcijas* (berzes) *pārvads*: uz mašīnas vārpstas ir piestiprināts *skritulis* (ritenis), kuru ar noteiktu

¹ Энгельс, Дialeктика природы, 1933, 160. lpp.

spēku piespiež otram skritulim, kas atrodas uz citas mašīnas vārpstas. Kad griežas pirmās mašīnas vārpsta, tad berze skrituļu starpā griež arī otrās mašīnas vārpstu. Līdzīgam nolūkam, kā zināms, lieto arī zobratus, ķēdes pārnēsumus un citus mehānismus.

Par vilces piemēru, kur turpu-atpakaļ kustība tiek pārveidota griešanās kustībā, var noderēt tvaikmašīnas (78. zīm.) *kloķa-klaņa mehanisms*. Slīdenis atdarina tvaikmašīnas virzuļa kustību un bīda klanī, kura viens gals uzmaukts uz slīdeņa rēdzes (tapas), bet otrs — uz kloķa tapas. Dilstošo daļu ērtākai apmai-



78. zīm. Kloķa-klaņa mehanisms.

ņai lieto ieliktnus, ar kuriem klaņa gali cieši aptver kā slīdeņa rēdzi, tā arī kloķa tapu. Lai samazinātu berzi šais locīklās, kurās klanis savienots ar slīdeni un kloķi, tās labi jāeļļo.

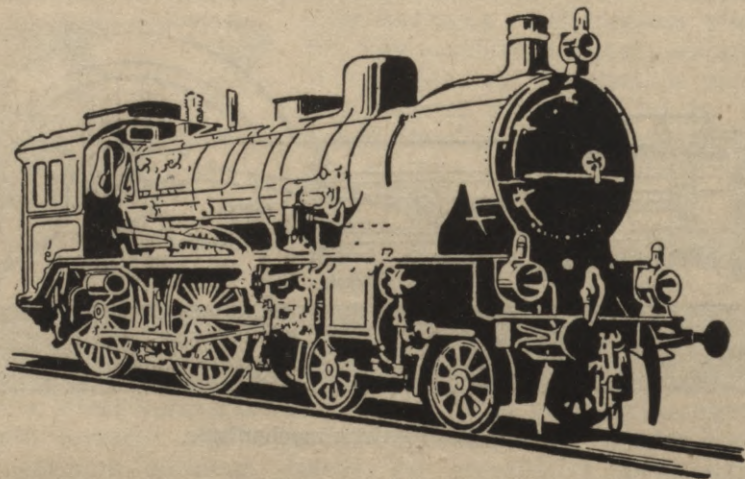
Tādās mašīnās kā automobiļos, traktoros, lokomotīvēs vilci rada šo mašīnu dzinēja un zemes savstarpējā iedarbība. 29. paragrafā (39. zīm.) bija paskaidrots, ka šādos gadījumos dzinējspēks («vilces spēks») ir berze, kas neļauj riteņiem slidēt pa ceļa vai sliežu virsmu. Šo berzi dažreiz sauc par *dzinējberzi*; tā ir pielikta riteņa lokam un darbojas pretēji relatīvās slīdes virzienam, t. i., riteņu braukšanas virzienā.

Dzinējberzes spēks ir proporcionāls spēkam, ar kādu dzinēja grieztie lokomotīves riteņi piespiesti slīdēm, t. i., proporcionāls tai lokomotīves svāra daļai, kas gulstas uz dzinējriteņiem; tas ir tā saucamais *lokomotīves sakābes svārs* P_0 (79. zīm.). Ja k ir slīdes berzes koeficients starp lokomotīves riteņu riepām un slīdēm, tad lokomotīves vilces spēks ir:

$$F = k_{stl} P_0$$

(vilces spēka aprēķinos slīdes berzes koeficientu k starp dzinējriteņu un ceļa virsmu bieži sauc par *sakabes koeficientu*).

Pa tērauda slīdēm lokomotīves riteņu tērauda riepu slīdes berzes koeficients ir apmēram $\frac{1}{6}$. Tādēļ lokomotīves vilces spēks ir viena sestdaļa no lokomotīves sakabes svara. Traktoriem, kas pārvietojas pa parastiem ceļiem, riteņu slīdes berzes koeficients uz ceļa var mainīties no $\frac{1}{5}$ līdz $\frac{4}{5}$, tādēļ traktora vilces spēks atkarībā no ceļa un riteņu virsmas veida ir viena, divas, trīs un pat četras piektdaļas no traktora svara.



79. zīm. Lokomotive ar divām dzinējriteņu asīm; lokomotīves sakabes svars aptuveni ir puse no tās kopējā svara.

Zirga vilces spēks vidēji ir vienlīdzīgs 0,1 no zirga svara un nepārsniedz $\frac{1}{5}$ no viņa svara. Zirgs sver apm. 400 kg, tādēļ zirga vilces spēks normali ir ap 40 kg un maksimāli ap 80 kg.

Vezuma braukšanas pretestība pa vidēja labuma ar akmeņiem bruģētu ceļu, ja riteņu caurmērs parastais un asis normali eļļotas, ir aptuveni $\frac{1}{20}$ no vezuma svara. Tātad pa horizontālu šoseju zirgs normali var pavilkt vezumu, kura svars 20 reizes lielāks par zirga vilces spēku, t. i., 2 reizes smagāku nekā zirga svars (kravas svars kamanās var būt 3 reizes lielāks par zirga svaru).

Ja vilciena kustības ātrums ir $20-40 \frac{\text{km}}{\text{st}}$, tad braukšanas pretestību (ieskaitot asu berzi pie normalas eļļošanas) var pieņemt aptuveni par $\frac{1}{300}$ no vilciena svara. Tātad pa horizontālu

ceļu lokomotive var vilkt vilcienu, kura svars 300 reizes lielāks par lokomotives vilces spēku; bet, tā kā lokomotives vilces spēks ir apmēram $\frac{1}{6}$ no lokomotives sakabes svara, tad vilciena svars (ieskaitot lokomotivi) šai gadījumā var 50 reizes pārsniegt lokomotives sakabes svaru. Dzelzceļu līniju cenšas būvēt pēc iespējas horizontālu, jo pat pie neliela — pusgrada — kāpuma (tādu kāpumu bieži sastop dzelzceļu maģistralēs) lokomotive var vilkt tikai tādu sastāvu, kura svars ir aptuveni 20 reizes lielāks nekā lokomotives sakabes svars (piemēram, «E» serijas lokomotive, kura sver 80 t, var vilkt 1500 t smagu sastāvu).

Pretestība, ko ceļa kāpums rada vilciena vienmērīgā ātruma kustībai, sastāv no divām daļām: no rites pretestības un vilciena svara komponentes uz ceļa. Reizē ar rites berzi ievērojami izpaužas arī berze asīs. Pēc Kulona likuma rites berze ir $\frac{k_{rit}}{R} \cdot P$,

kur k_{rit} ir rites berzes koeficients, R ir riteņa rādiuss un P ir vilciena svars (3. formula). Slīdes berzes spēks asīs (gultņos), pārnestš uz riteņa loku, ir tik reizes mazāks, cik reizes riteņa rādiuss R lielāks par ass (rēdzes) rādiusu r . Pieskaitot rites berzei slīdes berzi (asīs), kas pie citiem vienādiem apstākļiem tāpat ir proporcionāla vilciena svaram, dabū, ka vilciena braukšanas pretestība, ko izsauc berze, ir

$$\left(\frac{k_{rit}}{R} + \frac{k_{slid} r}{R} \right) \cdot P;$$

šeit k_{slid} ir vidējs slīdes berzes koeficients normali eļļotās asīs pie vidēja kustības ātruma. Lielumu, kas atrodas iekavās, sauc par *braukšanas pretestības koeficientu* un apzīmē ar k_{br} (vilces aprēķinos, kur sīki ievēroti visi berzes un triecienu zudumi, analogisku lielumu sauc par *īpatnējo braukšanas pretestību* un bieži apzīmē ar w^0).

Ja ceļa kāpuma leņķis, izteikts radianos, ir α , tad vilciena svara komponente uz ceļa ir $P \cdot \sin \alpha$ un, ja kāpuma leņķis ir mazs, tad aptuveni $P \cdot \alpha$. Tātad vilciena kopējā braukšanas pretestība pie vienmērīga ātruma ir vienlīdzīga $(k_{br} + \alpha) \cdot P$.

Lokomotives vilces spēkam jāpārvar šī pretestība. Tādēļ

$$(k_{br} + \alpha) \cdot P \leq k_{slid} \cdot P_0.$$

No šīs formulas aprēķinām vilciena maksimālo svaru P atkarībā no lokomotives sakabes svara P_0 :

$$P = \frac{k_{slid} \cdot P_0}{k_{br} + \alpha}. \quad (7)$$

Šī formula var noderēt arī robežsvara noteikšanai automobi-
lim ar pilnu kravu, traktoram, zirga vezumam utt. Ja vilcējs ir
zirgs, tad formulas labās puses skaitītājs, kā jau minēts, ir vien-
līdzīgs 0,1 no zirga svara; citos gadījumos P_0 ir mašīnas sakabes
svars, t. i., svars uz dzinējriteņiem.

Ja ceļa kāpumi ir lieli, tad α vietā (7. formula) jāatstāj $\sin \alpha$
(ceļa kāpumu pieņemts mērīt «tūkstošdaļās», t. i., norādīt, cik
liels ir α radiana tūkstošdaļās; vispār pieņemtais vienas tūk-
stošdaļas apzīmējums ir $1^0/00$). Parasti dzelzceļu maģistraļu kā-
pumi nepārsniedz 8—9 $^0/00$; pieveddzelzceļu atzarojumu kāpumi
sniedzas dažreiz līdz 40 $^0/00$.

Dažu vielu slīdes berzes koeficienta skaitliskās vērtības tika
minētas 54. paragrafā; tur norādīti arī k_{rit} un k_{slid} lielumi (pa-
rastiem un lodīšu gultņiem).

Sekojošā tabulā ir uzrādīti *braukšanas pretestības koeficienti*
satiksmes līdzekļiem uz dažādiem ceļiem (ja riteņu rādiuss ir
parastais, asis normali eļļotas un braukšanas ātrums attiecīgi
neliels):

Vagoniem uz dzelzceļa slīdēm	0,003—0,005
Tramvajam pa ielu dzelzceļa slīdēm	0,005—0,007
Ratiem ar dzelzs riepiem pa asfaltētu ceļu	0,015
„ „ gumijas „ „ asfaltētu ceļu	0,025
„ „ dzelzs „ „ labu koka bruģi	0,018
„ „ „ „ „ labu šoseju	0,023
„ „ „ „ „ sliktu šoseju	0,03—0,05
„ „ „ „ „ labu akmeņu bruģi	0,03
„ „ „ „ „ sliktu akmeņu bruģi	0,04—0,06
„ „ „ „ „ labu lielceļu	0,08—0,16
„ „ „ „ „ irdenām smiltīm	0,15—0,3

57. §. Vienkāršie mehanismi. Vispār zināms, cik dažādi un
bieži arī komplicēti ir mehanismi, kas paātrina, atvieglina un
aizstāj cilvēka darbu. Tomēr visi, pat sarežģītākie, mehanismi
ir samērā neliela daudzuma vienkāršāko mehanismu kombinē-
jums. Līdz ar ierīcēm, kas noder enerģijas veidu pārvēršanai,
vienkāršie mehanismi ir visu mašīnu pamats. Atsevišķi izdalīt
un sīki izpētīt vienkāršākos mehanismus, no kuriem kā no pa-
matelementiem varētu uzbūvēt komplicētākus mehanismus, ir
jau senatnē centies *Archimeds*. XV gadsimta beigās un
XVI gadsimta sākumā šo pašu mērķi mēģināja sasniegt *Leo-
nardo da Vinči* un vēlāk — *Galilejs*. No cita viedokļa
šo uzdevumu — vienkāršāko mehanismu izdalīšanu un izpēti-
šanu — atrisināja pagājušā gadsimta beigās *Re lo*, ko skaita
par modernās mehanismu teorijas dibinātāju.

Leonardo da Vinči laikā mehānismu izgatavošanas māksla bija sasniegusi jau diezgan augstu līmeni (Leonardo da Vinči dzīves aprakstos ir norādījumi, ka šis ģenialais mākslinieks un zinātnieks pratis izgatavot ļoti komplicētus automātus). Galilejs centās reducēt visus mehānismus uz pieciem vienkāršākiem mehānismiem: *sviru*, *trīsi*, *grieztuvi*, *ķīli* un *skrūvi*.

Šie elementārie mehānismi tiešām ir daudzu komplicētāku mehānismu svarīgākās sastāvdaļas. Minētie elementārie mehānismi un to kombinējums noteic «spēka iegūšanu», t. i., mehānismam pielikto spēku pārveidošanu un pārveidošanas likumus. Bet mehānismu uzdevums ir ne tikai spēku pārveidošana pie spēka mehāniskās pārveidošanas, bet arī pārveidot kaut kāda viena veida kustību (piemēram, turpu-atpakaļ kustību) citā kustībā (piemēram, griešanās kustībā). Tādēļ Galileja ideja neapņēma visu šo jautājumu.

Relo (modernās mehānismu kinematikas pamatlicējs) ievēda jebkura mehānisma sadalīšanu t. s. kinematiskos pāros. Par *kinematisko pāri* vispār sauc divu ķermeņu kopu, kas savstarpēji ierobežo kustību; katru šo ķermeni sauc par *pāra locekli*. Izšķir zemākos un augstākos kinematiskos pārus; ar *zemākiem* pāriem saprot tādus, kuru locekļi saskaras pa kādu virsmu, bet ar *augstākiem* — tādus, kuru locekļi saskaras pa kādu līniju vai punktā.

Formāli ņemot, Relo kinematiskā mehānisma klasifikācija ir sakarīgāka nekā Galileja, tomēr kinematiskā klasifikācija neatrisina uzdevumu par mehānisma racionālu sadalīšanu tādos elementos, kuri ne tikai no kinematikas viedokļa, bet arī no dinamikas viedokļa — kam vēl lielāka nozīme — būtu *svārīgākie* elementi un tādā nozīmē tiešām būtu katra sarežģītāka mehānisma uzbūves pamatelementi. Acīm redzot jācēnšas atrast kādu vēl nezināmu minēto pieeju kombināciju. Ņemot to vērā, turpmākajos paragrafos analizēsīm vienkāršākos Galileja mehānismus un pēc tam aplūkosīm galvenos kinematiskos pārus.

58. §. Svira. Par sviru sauc cietu ķermeni, kas var griezties ap nekustīgu asi. Aplūkosīm taisnlīnijas sviru AB , kuras ass ir O (80. zīm.). Uz sviras galiem A un B darbojas zem leņķa α un β spēki F_1 un F_2 . Dosīm svirai virtuālu pārvietojumu, proti, pagriezīsim to par bezgalīgi mazu leņķi $\delta\varphi$. Tad punkts A iegūs pārvietojumu $AA_1 = AO \cdot \delta\varphi$, bet punkts B — pārvietojumu $BB_1 = BO \cdot \delta\varphi$, pie kam leņķis, ko veido spēks F_1 , ar pārvietojumu AA_1 , ir $90^\circ + \alpha$, bet leņķis, ko veido spēks F_2 , ar pārvietojumu BB_1 , ir $90^\circ - \beta$.

Ievērojot iespējamo pārvietojumu principu, pielikto spēku darbu sumai pie jebkuras iespējamās pārvietošanas jābūt līdzsvara gadījumā vienlīdzīgai ar nulli:

$$F_1 \cdot AO \cos(90^\circ + \alpha) \cdot \delta\varphi + F_2 \cdot BO \cos(90^\circ - \beta) \cdot \delta\varphi = 0.$$

Bet

$$\cos(90^\circ + \alpha) = -\sin \alpha \text{ un } \cos(90^\circ - \beta) = \sin \beta,$$

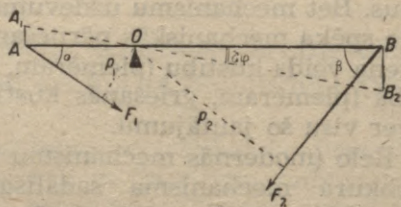
tātad

$$-F_1 \cdot AO \sin \alpha + F_2 \cdot BO \sin \beta = 0.$$

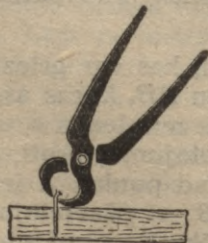
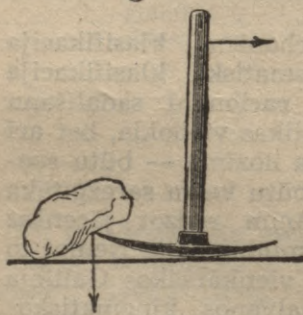
Novilksim no punkta O statenus p_1 un p_2 pret spēku F_1 un F_2 virzieniem; ievērosim, ka $p_1 = AO \sin \alpha$ un $p_2 = BO \sin \beta$. Tādēļ sviras līdzsvara noteikumu var uzrakstīt:

$$F_1 \cdot p_1 = F_2 \cdot p_2. \quad (3)$$

Kā kreisā, tā arī labā pusē šai vienādojumā izteic spēka reizinājumu ar tā mazāko atstatu-



80. zīm.



81. zīm. Pirmā veida sviras piemēri.

mu no griešanās ass, t. i., tās skaitliski ir vienlīdzīgas spēku momentam attiecībā pret griešanās punktu (statiņi p_1 un p_2 ir spēku pleči). Tātad sviras līdzsvara noteikums nosaka, ka divu spēku momentiem, kas griež sviru pretējos virzienos, jābūt vienlīdzīgiem.

Spēku momentus, kas griež uz vienu pusi (pulksteņa rādītāja kustības virzienā), pieņem par pozitīviem, bet spēku momentus, kas to griež uz otru pusi (pretēji pulksteņa rādītāja kustībai), pieņem par negatīviem; tādēļ sviras līdzsvara noteikumu var formulēt tā: līdzsvara stāvoklī spēku momentu sumai attiecībā pret griešanās punktu jābūt nullei.

Sviru parasti lieto tad, kad ar spēku, kas pielikts sviras vienā galā, jāpārvar lielāks spēks, kas pielikts sviras otrā galā. Acīm redzams, ka ar sviru var pārvarēt jo lielāku spēku, jo garāks ir darbīgā spēka plecs, salīdzinot ar pārvaramā spēka plecu. Nav grūti saprast, ka viss, kas teikts par pirmā veida sviru

(kad griešanās punkts atrodas starp darbīgā spēka pielikšanas punktu un pretestības spēka pielikšanas punktu), ir attiecināms arī uz otrā un trešā veida sviru (kad griešanās punkts atrodas aiz pretestības spēka pielikšanas punkta vai aiz tā spēka pielikšanas punkta, ar kuru mēs iedarbojamies uz sviru; 81., 82., 83., 84. zīm). Viegli saprast arī to: cik daudz mēs «zaudējam» pieliktā spēka punkta pārvietošanas garumā. Tādēļ svira, tāpat kā citi mehānismi, darba daudzumu nepalielina.



82. zīm. Otrā veida sviras piemērs.



83. zīm. Trešā veida sviras piemērs.

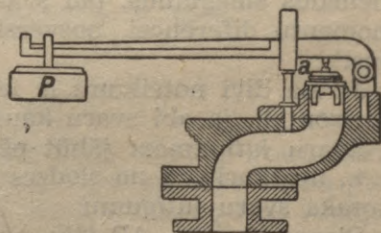
Sviru iedalījums trijos veidos ir ērts tikai taisnlīniju svirām, kad griešanās punkts atrodas uz taisnes, kas iet caur spēku pielikšanas punktu.

Bieži lieto sviras, kurām ir taisnleņķa, šaurleņķa vai platleņķa veids; tad griešanās punkts atrodas vai nu leņķa virsotnē, vai arī kādā citā punktā uz leņķa malas.

Šādos gadījumos griešanās punktu var projicēt uz taisni, kas savieno spēku pielikšanas punktus. Ja griešanās punkta projekcija atrodas starp spēku pielikšanas punktiem, tad tā ir pirmā veida svira, bet, ja griešanās punkta projekcija atrodas uz vienu vai otru pusi no spēku pielikšanas punktiem, tad tā ir otrā vai trešā veida svira. Minētais likums par spēku momentu vienlīdzību ir pareizs jebkuram sviras veidam.

59. §. Sviras svāri. Svarīgs sviras lietošanas veids ir sviras svāri, kurus lieto dažādu ķermeņu masu salīdzināšanai. Neapstājoties pie visiem zināmās sviras svaru uzbūves, aplūkosim divas galvenās labu svaru īpašības: *pareizību* un *jūtīgumu*.

Lai svāri būtu pareizi, jābūt izpildītiem šādiem noteikumiem:

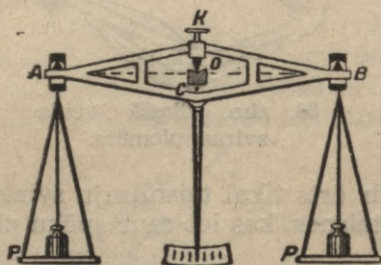


84. zīm. Tvaika katla automatiskā drošības vārstuļa svira (kad tvaika spiediens katlā pārmērīgi pieaug, tvaiks paceļ vārstuli *a*, kas ir piespiests tvaika kanālim ar spēku, kuru regulē ar atsvara *P* plecu).

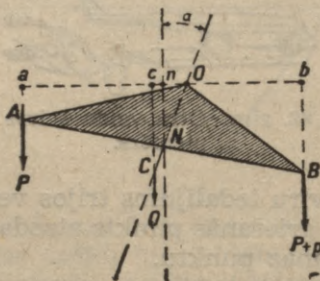
Abiem svaru kārts pleciem jābūt vienlīdzīgiem. Vissvarīgākā prasība ir, lai abu prizmu šķautnes, kas tur svaru kausus, būtu precīzi paralelas ar tās prizmas šķautni, uz kuras balstās svaru kārts; pretējā gadījumā īstais plecu garums var būt dažāds atkarībā no kravas novietojuma uz svaru kausiem.

Svaru kārts smaguma centram jāatrodas uz vertikālas taisnes, kas iet caur svaru kārts atbalsta punktu, un tam jābūt zemākam par atbalsta punktu, jo tas ir stabila līdzsvara noteikums.

Patiesām, ja smaguma centrs ir augstāk nekā atbalsta punkts, tad svaru kārts ir labilā līdzsvara stāvoklī un pie mazākā no-



85a. zīm.



85b. zīm. Paskaidrojums pie svaru jutīguma (leņķis α) analīzes.

virziena no horizontālā stāvokļa kārts apgāzīsies, pateicoties tās pašsvaram. Ja smaguma centrs sakrīt ar atbalsta punktu, tad svaru kārts ir indierentā līdzsvara stāvoklī, tātad ir līdzsvarā pie jebkura slīpuma stāvokļa. Ja uz svaru kausiem novieto nevienādus smagumus, tad svaru kārts, pateicoties šo smagumu momentu diferencei, nosvērsies par 90° uz lielākā smaguma pusi¹.

Ja šie divi noteikumi ir ievēroti, tad svaru kārts nostājas horizontāli, ja abi svaru kausi tukši vai abi vienādi noslogoti.

Svaru *jutīgumam* jābūt pēc iespējas lielam un pastāvīgam, t. i., neatkarīgam no slodzes lieluma. Aplūkosim faktoros, kas nosaka svaru jutīgumu.

Pieņemsim, ka AB (85a. un 85b. zīm.) ir vienādplecu svaru kārts, kas var griezties ap asi O ; A un B apzīmē prizmu vir-

¹ Šeit domāts parastais gadījums, kad kausu piekāršanas punkti un kārts atbalsta punkts ir uz vienas taisnes (85a. zīm.). Redzam, ka rezultējošā slodze $2P$ arvien iet caur atbalsta punktu O , neietekmējot svaru kārts stāvokli.

sējās šķautnes, uz kurām uzkārti svaru kausi. Pieņemsim, kā katra kausa svars kopā ar slodzi ir P . Punkts C ir svaru kārts smaguma centrs.

Punktam C ir pielikts svaru kārts spēks Q . 85b. zīmējums schematiski attēlo svaru kārts stāvokli, kad uz labā svaru kausa uzlikts pārsvars p . Leņķis α rāda svaru kārts nosvēršanos pārsvara p iedarbības dēļ. Šis leņķis α raksturo svaru jutību.

Slēdziena vispārināšanai pieņemsim, ka svaru kausu piekāŗšanas punktu savstarpējā atstatuma viduspunkts (punkts N — 85b. zīmējumā) nesakrīt ar griešanās asi (85a. un 85b. zīmējumā punkts O).

Lai svaru kārts, kas atrodas spēku P , $P + p$ un Q ietekmē, būtu līdzsvarā, nepieciešams, lai visu spēku momentu suma attiecībā pret griešanās asi O būtu nulle. Lai aprēķinātu plecus, caur punktu O jāvelk horizontāla taisne un jāturpina spēku darbības taisnes, kamēr tās krustojas ar šo taisni. Aprēķina vienkāršošanai jāievēro, ka abus spēkus P , kuri pielikti punktos A un B , mēs varam aizstāt ar vienu spēku $2P$, kas darbojas svaru kārts viduspunktā N .

Tad var uzrakstīt momentu vienādojumu šādā veidā:

$$Q \cdot Oc + 2P \cdot On = p \cdot Ob.$$

Apzīmējot:

$$ON = h, \quad OC = l, \quad AN = BN = L,$$

uzzinām:

$$On = h \cdot \sin \alpha, \quad Oc = l \cdot \sin \alpha, \quad Ob = nb - On = L \cdot \cos \alpha - h \cdot \sin \alpha.$$

Pēc ievietošanas vienādojumam ir šāds veids:

$$Q \cdot l \cdot \sin \alpha + 2P \cdot h \cdot \sin \alpha = p \cdot L \cdot \cos \alpha - p \cdot h \cdot \sin \alpha,$$

jeb

$$[(2P + p)h + Q \cdot l] \cdot \sin \alpha = p \cdot L \cdot \cos \alpha,$$

no kurienes

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{pL}{(2P + p)h + Q \cdot l}. \quad (9)$$

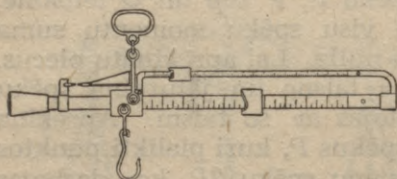
No formulas (9) redzam: ja h nav nulle, t. i., ja svaru kārts atbalsta punkts neatrodas uz taisnes, kura iet caur kausu piekāŗšanas punktiem, tad jutība ļoti stipri ir atkarīga no kopējās slodzes $2P$. Lai jutība nebūtu atkarīga no slodzes, tad h jābūt nullei, t. i., kausu piekāŗšanas punktiem A un B un atbalsta punktam O jābūt uz vienas taisnes (85a. zīm.). Tādā gadījumā formulai (9) ir šāds veids:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{p}{l} \cdot \frac{L}{Q}. \quad (10)$$

Tātad svaru jutība palielinās, ja svaru kārts smaguma centra atstatums l no griešanās ass samazinās un svaru kārts garuma L attiecība pret tās svaru palielinās.

Praksē izdevīgāk ir gatavot svarus ar īsām un vieglām svaru kārtīm (svaru kārts L garuma palielināšana prasa attiecīgu izturības palielinājumu, un tādēļ svaru kārts svars Q jāpalielina vairāk, nekā palielinās tās garums, kālab attiecība $\frac{L}{Q}$ samazinās).

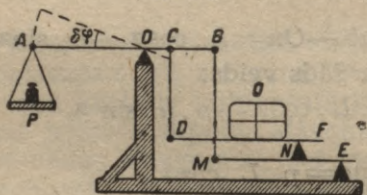
Lai varētu regulēt lielumu l , svaru kārtij ir pievienota skrūve K (85a. zīm.) ar uzgriezni, kuru skrūvējot var mainīt svaru jutību.



86. zīm. Bezmēns.

Jāpiezīmē, ka, ja nenoslogotos svaros prizmas A , B un O atrodas uz vienas taisnes, tad noslogotos tomēr notiek — kaut arī visai maza — svaru kārts saliekšana un punkti A un B tad ir zemāki nekā atbalsta punkts O ; tādēļ svaru jutība atkarājas arī no slodzes (9. formula).

Praksē par svaru jutības mēru pieņem to pārsvara lielumu, kas dotajā kopīgajā slodzē izsauc noteiktu kārts nosvēršanos, kas vienlīdzīga, piemēram, vienam skalas iedalījumam. Uz labā-



87. zīm. Decimalsvaru schema.



88. zīm. Robervalu svaru schema.

kiem sviras svāriem 1 kg kravu var nosvērt ar pareizību līdz 0,01 mg (viens miljonā daļa no procenta).

Precizā svēršanā nenovēro svaru kārts līdzsvara stāvokli, jo labos svaros tāds stāvoklis iestājas tikai pēc ļoti daudzām svārstībām, bet novēro pašas svārstības. Tādēļ ievērojama nozīme svaru lietošanā ir svārstību ilgumam, kuru periodam jābūt ne visai lielam. Palielinot svaru jutību ar svaru kārts smaguma centra un griešanās ass atstatuma l samazināšanu un svaru kārts garuma L palielināšanu, palielinām svārstību periodu. Tas atkal dod priekšroku īsai svaru kārtij: zaudējot nedaudz

svaru jutībā, iegūstam svēršanas ātrumā, kam ir svarīga nozīme precīzu rezultātu iegūšanā.

Neprecīzai — aptuvenai — preču svēršanai bieži lieto bezmēnu (86. zīm.), lielu kravu svēršanai lieto decimalsvarus (87. zīm.), ātrai nelielu priekšmetu svēršanai — Robervalā (88. zīm.) un Beranzē svarus.

Decimalsvaru uzbūve redzama 87. zīmējumā. Lai kravas Q iedarbība nebūtu atkarīga no tās stāvokļa uz platformas DF , platformai nolaižoties jāpaliek visu laiku sev paralelai. Lai šādu stāvokli uzturētu, jābūt ieturētai šādai attiecībai:

$$\frac{OB}{OC} = \frac{ME}{NE} = n.$$

Ja punkts C un arī D pazeminās par a , tad punkts B pazeminās par na un punkts M arī nolaižas par na , bet punkts N — par a . Tātad abi platformas gali D un N pazeminās vienādi.

Attiecību $\frac{AO}{CO}$ apzīmēsim ar K (ja $K=10$, tad svarus sauc par decimalsvariem, ja $K=100$, tad — par simtdaļu svariem) un aprēķināsim spēku P un Q attiecību līdzsvara gadījumā, izmantojot iespējamo pārvietojumu principu. Pielīdzinām nullei to darbu sumu, ko izdara spēki P un Q , ja svira AC nosveras par bezgalīgi mazu leņķi $\delta\varphi$ (kravas Q pārvietošanās ir tāda pati kā punkta C pārvietošanās):

$$-P \cdot AO \cdot \delta\varphi + Q \cdot OC \cdot \delta\varphi = 0$$

jeb

$$-P \cdot AO + Q \cdot OC = 0,$$

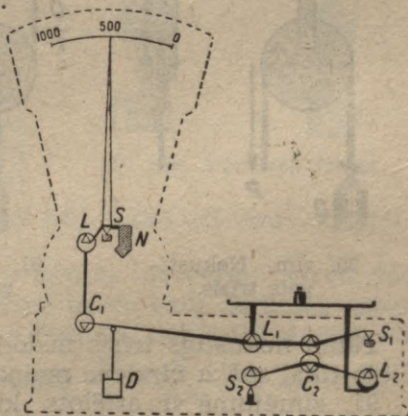
tādēļ

$$\frac{Q}{P} = \frac{AO}{OC} = K.$$

Tātad decimalsvaros jālieto atsviri, kas 10 reizes vieglāki nekā krava, bet simtdaļu svaros — kas 100 reizes vieglāki.

Robervalā svaros (88. zīm.) slodzes darbības neatkarību no slodzes atrašanās vietas uz kausiem panāk ar tādu stieņu sistēmu, ka svaru kausi var pārvietoties tikai paši sev paraleli.

Pēdējā laikā ļoti plaši lieto tirdzniecības svarus ar skalu;

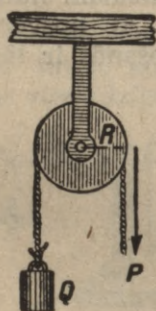


89. zīm. Tirdzniecības svāri ar ciparnieku. Schema. S, S_1, S_2 — atbalstu prizmas; L, L_1, L_2 — kravas cēlējas prizmas; C_1, C_2 — savienotājas prizmas; LSN — svaru kārts ar pret svaru; D — gaisa bremze.

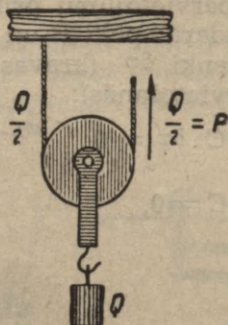
tiem ir priekšrocība, ka, lietojot tos svēršanā, nav jālieto atsvari. Šie svāri ir divu svāru svaru kombinējums; 89. zīmējums paskaidro šo svaru uzbūvi. Uzkravas svaru mēri ar spēku, ar kādu svaru kauss pazeminoties spiež uz prizmu C_1 ; šā spēka lielumu nosaka leņķis, par kādu nosveras svaru kārts ar pretsvaru N . Gaisa bremze D pārtrauc svaru kausu svārstību, lai ātri varētu noteikt svaru pēc rādītāja stāvokļa uz skalas. S , S_1 un S_2 ir atbalstu prizmas; L , L_1 un L_2 ir kravas cēlēja prizmas; C_1 un C_2 ir savienotājas prizmas; LSN ir svaru kārts ar pretsvaru.

60. §. Trīsis un trīšu sistēmas. Trīsis ir plakans, apaļš disks ar rievu visapkārt; diska centrā ir ass, ap kuru tas griežas. Ja trīša aptvere ir piestiprināta, tad tādu trīsi sauc par *nekustīgu*. Dzinēj spēks P un ceļamā krava Q darbojas uz virves galiem, kas pārlikta pār trīša rievu (90. zīm.). Trīsi var uzlūkot par vienādplecu svāri; tādēļ līdzsvara noteikumu iegūst, pielīdzinot P un Q momentus:

$$P \cdot R = Q \cdot R \text{ jeb } P = Q.$$



90. zīm. Nekustīgais trīsis.



91. zīm. Kustīgais trīsis.



92. zīm. Archimēda trīce.

Tātd nekustīgs trīsis nedod nekāda spēka ieguvuma, un to lieto tikai *spēka virziena* maiņai.

91. zīmējumā ir attēlots kustīgais trīsis. Tā kā slodze Q karājas divās virvēs, tad katra virve velk ar spēku $\frac{Q}{2}$; tātd spēks, kas pielikts virves brīvajam galam un tur slodzi Q , ir:

$$P = \frac{Q}{2}.$$

Lai iegūtu vēl lielāku spēku, lieto trišu sistemu, kurā ir vairāki kustīgie trīši, kas savienoti ar vienu vai vairākiem nekustīgiem trīšiem. Šādas trišu sistēmas sauc par *polispastiem* jeb *tricēm*. Aplūkosim dažas trices. Ar *chimedā* trice sastāv no vairākiem kustīgiem un viena nekustīga trīša (92. zīm.). Katru kustīgo trīsi tur atsevišķa virve, kuras viens gals piestiprināts nekustīgi, bet otrs piesiets nākamā trīša aptverei. Augšējā kustīgā trīša virves brīvais gals ir pārlikts nekustīgam trīsim.

Aplūkosim sakarību starp spēku P , kas pielikts brīvajam virves galam, un slodzi Q , neievērojot pašu trišu svaru un kaitīgās pretestības. Virvē a saskaņā ar brīvā trīša īpašībām darbojas spēks

$$\frac{Q}{2}, \text{ virvē } b \text{ spēks } \frac{Q}{2 \cdot 2} = \frac{Q}{2^2}; \text{ virvē } c$$

darbojas spēks $\frac{Q}{2^2 \cdot 2} = \frac{Q}{2^3}$, kas vien-

līdzīgs spēkam P . No teiktā var secināt, ka tricē ar n kustīgiem trīšiem

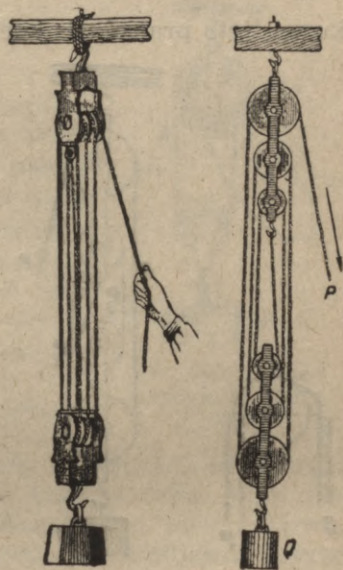
$$P = \frac{Q}{2^n}. \quad (11)$$

93. zīmējumā attēlotas parastās trices, kurās ir trīs kustīgi un trīs nekustīgi trīši, kas piestiprināti divās atsevišķās aptverēs. Parasti visus kustīgos trīšus uzmauc vienai asij, tāpat arī visus nekustīgos trīšus.

Virves viens gals ir piesiets augšējai aptverei; virve pēc kārtas aptver visus trīšus; uz virves brīvo galu darbojas spēks P . Tā kā slogs Q karājas virves 6 posmos, tad katrā posmā, kā arī virves brīvajā galā, darbojas spēks $\frac{Q}{6} = \frac{Q}{2 \cdot 3}$. Tā kā virvju posmu skaits ir divreiz lielāks par kustīgo trīšu skaitu, tad P var aprēķināt jebkuram kustīgo trīšu skaitam n :

$$P = \frac{Q}{2n}. \quad (12)$$

Izvedot formulas (11) un (12), mēs neievērojām berzi trīša asī un pretestību, ko izsauc virves locīšana. Nepilnīgas loka-

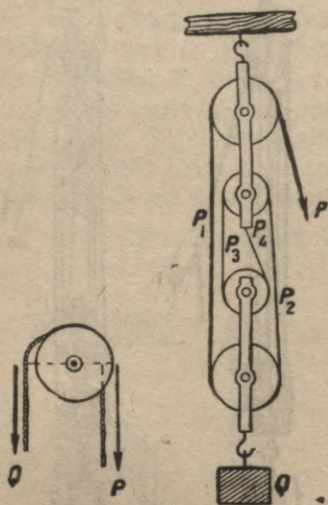


93. zīm. Parastās trices.

nības dēļ virves uzskrejošā daļa pieskaras triša aplocei nedaudz augstāk par horizontālā diametra galu, bet noskrejošā virves daļa atdalās no triša aploces nedaudz zemāk par tā paša diametra otru galu (94. zīm.). Tādēļ kravas Q plecs nedaudz palielinās, bet spēka P plecs nedaudz samazinās.

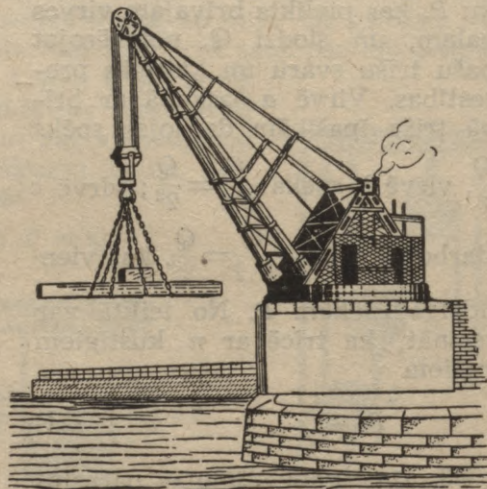
Pateicoties virves nepilnīgai lokanībai un ass berzei, spēks P , kas jāpieliek kravas Q pacelšanai, ir lielāks nekā kravas svars.

Attiecību $\frac{Q}{P} = \eta$ sauc par triša lietderības koeficientu. Trišiem, kurus lieto praksē, šis koeficients ir apmēram $\frac{3}{4}$ jeb 75%.



94. zīm.
Kā iedarbojas virves stīvums.

95. zīm.
Paskaidrojums pie trīces aprēķina.



96. zīm. Grozāmais celtnis. Trīces virve (trose) uztinas uz spoles, ko griež celtna tvaikmašīna (vai elektromotors). Celtna platforma un dzinējs griežas uz rullīšiem ap vertikālu asi.

Aplūkosim trīces darbību, ņemot vērā trīci veidojošo trišu lietderības koeficientu. Pieņemsim, ka uz ārējo brīvo virves galu (95. zīm.) darbojas spēks P , kam jāpaceļ krava Q . Pieņemot, ka trišu lietderības koeficients ir η , uzzinām, ka piepūle, ko pirmā virves posmā izsauc spēks P , ir $P_1 = P \cdot \eta$; otrā virves posmā $P_2 = P_1 \cdot \eta = P \cdot \eta^2$; trešā posmā $P_3 = P \cdot \eta^3$ un pēdējā $P_4 = P \cdot \eta^4$. Ja lieto trīci, kurā ir n virves posmu, tad piepūle n -tā posmā ir $P_n = P \cdot \eta^n$. Tā kā krava Q vienlīdzīga visu virves posmu spēku sumai, tad

$$Q = P_1 + P_2 + \dots + P_n = P \cdot \eta + P \cdot \eta^2 + \dots + P \cdot \eta^n = P \frac{1 - \eta^n}{1 - \eta}$$

tātad

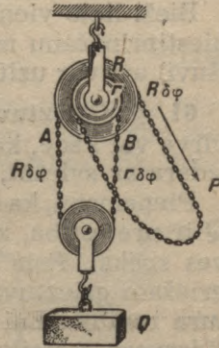
$$Q = P \frac{\eta}{1-\eta} (1-\eta^n). \quad (13)$$

Šī formula rāda, ka ar virves posmu skaita n palielināšanos spēka P darbība nepieaug proporcionāli posmu skaitam, bet daudz lēnāk. Ja lietderības koeficients $\eta = \frac{3}{4}$, tad var lietot trīšu, cik vēlas, tomēr spēka darbību var palielināt tikai 3 kārtīgi. Un tiešām, ja n ir ļoti liels skaitlis, tad η^n ir aptuveni nulle un

$$Q = P \frac{\eta}{1-\eta} = P \frac{\frac{3}{4}}{1-\frac{3}{4}} = 3P.$$

Tā kā, pateicoties berzei un virves nepilnīgai lokanībai, spēka ieguvums ar trīšu skaita palielināšanu pieaug ļoti lēnām, tad parasti trices izgatavo tikai ar 2 vai 3 pāriem trīšu.

Trices ļoti bieži lieto ceļamos un grozāmos celtņos (96. zīm.) un vispār celšanas un vilkšanas ierīcēs. Bieži vien virves vietā lieto ķēdi un trīšus aizstāj ar zobratiem vai arī izgatavo trīšus ar robiņiem, kas neļauj ķēdei slidēt. Tāda uzbūve, piemēram, ir diferenciālai ķēdes trīcei (97. zīm.). Tā ir pagatavota no diviem dažāda caurmēra trīšiem, kas



97. zīm. Dife-renciālā ķēdes trīce.

viens otram piestiprināti un piekārti nekustīgi aptverei, un no viena kustīga trīša, kura aptverei piestiprināts kāsis; kāsim piekar kravu. Noslēgta ķēde, kā tas redzams zīmējumā, aptver visus trīšus (to rievā ir izciļņi, kas neļauj ķēdei slidēt); ja velk aiz ķēdes brīvās cilpas, kas nāk no lielā nekustīgā trīša, tad ķēde tīsies uz lielā trīša un ritināsies nost no mazā trīša un krava celsies uz augšu.



98. zīm. Vienkāršota trīce.

Pieņemsim, ka divkārtšais trīsis ir pagriezies pulksteņa rādītāja kustības virzienā par leņķi $\delta\varphi$.

Tad spēka P pielikšanas punkts pārvietojas spēka virzienā par $R \cdot \delta\varphi$, un tādēļ spēks P veic

darbu $P \cdot R \cdot \delta\varphi$. Kad divkārtšais trīsis pagrieziesies par leņķi $\delta\varphi$, ķēde A sāks uztīties un saīsināsies par $R \cdot \delta\varphi$, ķēde B sāks notīties un pagarināsies par $r \cdot \delta\varphi$; tātad cilpa, uz kuras karājas krava Q , visumā saīsināsies par $(R-r) \cdot \delta\varphi$, un kravas svara pārvēšanai patērēs darbu $\frac{1}{2} Q (R-r) \cdot \delta\varphi$ (darbu sumā tā būs ar

minusa zīmi). Pēc iespējamo pārvietojumu principa iegūst:

$$P \cdot R \cdot \delta\varphi - \frac{1}{2} Q (R-r) \delta\varphi = 0$$

jeb

$$P = Q \frac{R-r}{2R}. \quad (14)$$

Nekustīgo trišu radiusu attiecību parasti ņem no $\frac{7}{8}$ līdz $\frac{14}{15}$, un tātad dzinējspēks ir no $\frac{1}{16}$ līdz $\frac{1}{30}$ no ceļamās kravas.

Bieži lieto vienkāršotās trices bez trišiem (98. zīm.). Brezenta piestiprināšanu metala stienim (99. zīm.) un parasto drēbju vīli (šuvi) arī var uzlūkot par trices principa pielietojumu.

61. §. Grieztuve. Grieztuve ir resna vārpsta, ap kuru tinas virve vai ķēde, kas velk kravu; vārpstas griešanu visvienkāršāk izdara ar svirām, kas savienotas ar vārpstu (100. un 101. zīm.).

Pieņemsim, ka r ir vārpstas radiuss, Q ir pretestība, ko pārvar virve (virves spēks), P ir spēks, ar kādu mēs griežam grieztuvi, L ir vārpstas roktura radiuss. Lai uzzinātu grieztuves līdzsvara noteikumu, iedomāsimies, ka vārpsta pagriezta par bezgalīgi mazu leņķi $\delta\alpha$. Pielikto spēku darbu sumai jābūt nullei:

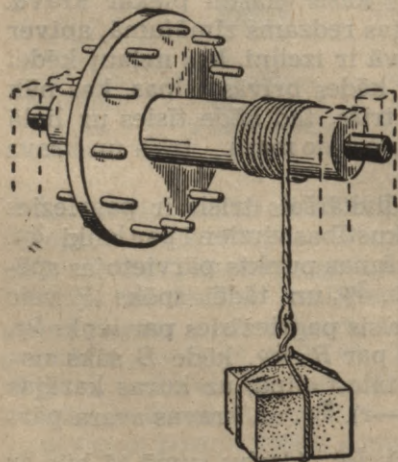
$$P \cdot L \delta\alpha - Q \cdot r \delta\alpha = 0.$$

no kurienes



99. zīm.

$$P = \frac{r}{L} Q, \quad (15)$$



100. zīm. Grieztuve.

t. i., grieztuve jāgriež ar spēku, kas tik reizes mazāks par kravu, cik reizes vārpstas radiuss mazāks par roktura radiusu. Rēdžu berze un virves vai ķēdes stīvums ievērojami samazina spēka ieguvumu, ko dod grieztuve. Vārpstas radiusa samazināšanu, kas būtu vēlama, traucē tas, ka tieva vārpsta var viegli pārlūzt; tas pats iemesls traucē arī roktura pārmērīgu pagarināšanu (roktura aizstāšana ar ļoti lielu riteni ir savienota ar grieztuves svara palielināšanu un berzes pieaugumu).

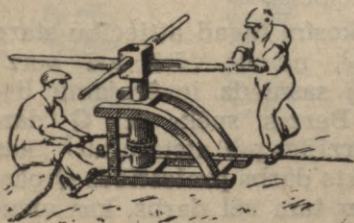
Minēto trūkumu nav t. s. diferencialai grieztuvei (ķiniešu grieztuve), kas attēlota 102. zīmējumā. Šeit sloga svars vienādi sadalās uz abiem virves galiem; ceļot slogu, viens virves gals tinas no vārpstas, kurai mazāks radiuss, bet otrs virves gals uztinas vārpstai, kurai lielāks radiuss. Ja pagrieziena leņķis $\delta\alpha$ ir bezgalīgi mazs, tad darbu suma ir nulle:

$$P \cdot L \delta\alpha + \frac{Q}{2} r \delta\alpha - \frac{Q}{2} R \cdot \delta\alpha = 0;$$

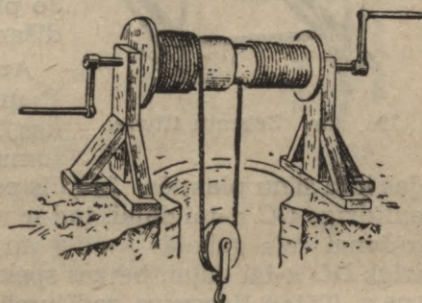
tātad

$$P = \frac{R - r}{2L} Q. \quad (16)$$

Ja lieto ķiniešu grieztuvi, tad spēka ieguvums ir pretēji proporcionāls grieztuves vārpstu radiusu starpībai, kuru var pataisīt tik mazu, cik vēlas, un iegūt spēka pieaugumu tik lielu, cik vēlas.



101. zīm. Vertikāla grieztuve (špils).



102. zīm. Ķiniešu grieztuve.

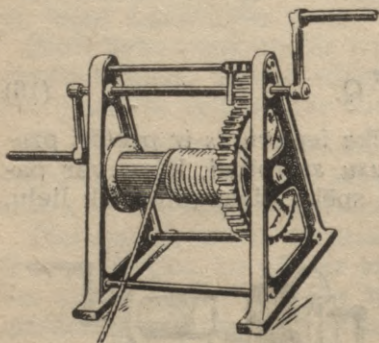
Bieži lieto grieztuves-tītuves ar zobratiem, kas atrodas uz ass, ko griež rokturis, un uz vārpstas, uz kuras uztinas virve (103. zīm.). Tītuves, ar kurām pārvieto lielas kravas, griež tvaikmašīnas vai elektromotori.

62. §. Ķilis. Ķilis ir visu skaldītāju un griezēju instrumentu nepieciešamā daļa (cirvji, naži, kalti u. c.); to bieži lieto mašīnu daļu savienošanai un arī ķermeņu saspiešanai.

Ķīlim ir trīsstūra prizmas veids (104. zīm.), kuras viens divplakņu kaktis ir ievērojami smailāks nekā divi pārējie; to sauc par *smailo kaktu*, bet šķautni *C* sauc par ķīļa asumu jeb asmeni. Skaldne *AB* ir ķīļa galva, bet skaldnes *AC* un *BC* ir ķīļa sāni jeb vaigi. Ķīli var uzlūkot par divām slīpām plaknēm, kas savienotas ar pamatiem.

Aplūkosit ķīļa līdzsvaru, ja uz ķīli darbojas dzinējspēks *P* un pretestības spēki *Q*, *Q*. Pieņemsim, ka ķīlis ir pārvietojies

par bezgalīgi mazu atstatumu λ spēka P virzienā un ka šis pārvietojums ir n -tā daļa no OC . Tad spēka Q pielikšanas punkts būs pārvietojies šā spēka virzienā par n -to daļu no OD ; tā kā $\frac{OD}{OC} = \sin \alpha$, tad spēka Q pielikšanas punkts ir atbūdīts par atstatumu $\lambda \sin \alpha$. Pēc iespējamo pārvietojumu principa iegūst:



103. zīm. Zobratu tītuve.

$$P \cdot \lambda - 2 Q \cdot \lambda \sin \alpha = 0,$$

no kurienes

$$\frac{P}{Q} = 2 \sin \alpha = \frac{AB}{BC}. \quad (17)$$

Tā tad dzinēj spēks attiecas pret pretestību tāpat kā ķīļa galvas platums pret ķīļa sānu garumu. Jo plānāks ķīlis, jo lielāks tā skalidšanas spēks.

Aplūkosim tagad attiecību starp P un Q , ņemot vērā arī berzi, kas ķīli sasniedz ievērojamu lielumu. Berzes spēks $k \cdot Q$ darbojas ķīļa sānu plaknēs. Ja ķīlis pavirzījies par atstatumu λ , kas vienlīdzīgs OC n -tai daļai, tad ir veikts darbs pretestības Q pārvārešanai ceļa gabalā $\lambda \sin \alpha$ un bez tam vēl darbs, kas vienlīdzīgs DC n -tai daļai, berzes spēka kQ pārvārešanai ceļa gabalā $\lambda \cos \alpha$. Tā tad līdzsvara gadījumā

$$P \cdot \lambda - 2Q \cdot \lambda \sin \alpha - 2kQ \cdot \lambda \cos \alpha = 0,$$

un

$$P = 2Q (\sin \alpha + k \cos \alpha). \quad (18)$$

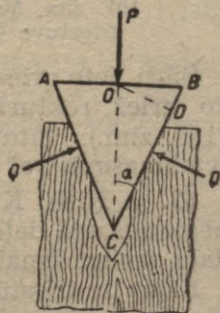
Ši formula iegūst citu izskatu, ja ķīlis pārvietojas nevis uz priekšu kā tikko aplūkotajā gadījumā, bet gan atpakaļ, t. i., kad sānu spiediens izgrūž to ārā. Tādā gadījumā

$$P = 2Q (\sin \alpha - k \cos \alpha). \quad (19)$$

Pieņemot, ka $P = 0$ (noturētājs spēks ir nulle), iegūst:

$$\sin \alpha = k \cos \alpha \text{ jeb } \operatorname{tg} \alpha = k.$$

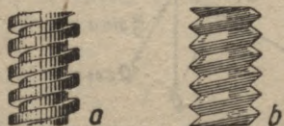
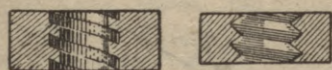
Tas nozīmē: ja $\operatorname{tg} \alpha \leq k$, tad iedzītu ķīli, ko nekāds spēks netur, nevar izspiest ārā nekādi sānu spiedienu Q , jo berzes spēki to noturēs uz vietas.



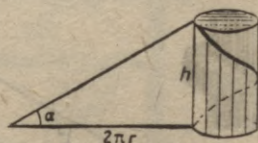
104. zīm. Ķīlis.

Berze ķīli ir ievērojams lielums, kas vairākkārt pārsniedz spēka P lielumu. Tādēļ, piemēram, plāns cirvis viegli iespiežas kokā, bet, no otras puses, stipri tur iesprūst; malkas skaldīšanai noderīgāks ir smags cirvis ar lielāku smailes leņķi.

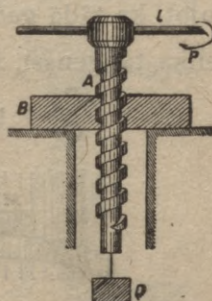
63. §. Skrūve. Skrūve ir cilindrisks stienis, kurā iegrieztas vītnes. Vītnes šķērs griezumums (profils) ir taisnstūris vai trīsstūris (105. zīm.) atkarībā no skrūves uzdevuma. Uzgrieznis ir prizmatisks ķermenis ar cilindrisku caurumu, kura sienās iegrieztas gluži tādas pašas taisnstūra vai trīsstūra vītnes kā skrūvei. Uzgrieznis kustas pa skrūves vītni vai arī otrādi — skrūve kustas



105. zīm.



106. zīm. Vītnes līnijas notinums; h — vītnes kāpe.



107. zīm.

pa uzgriežņa vītni kā ķermenis pa slīpu plakni. 106. zīmējumā redzam skrūves līnijas notinumu; h ir vītnes augstums jeb kāpe, r — skrūves radiuss, α — vītnes slīpuma leņķis, kura

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{h}{2\pi r}.$$

Pieņemsim, ka ar skrūvi A , kas griežas nekustīgā uzgrieznī B , ceļam kravu Q , griežot rokturi ar spēku P (107. zīm.). Noteiksim attiecību starp P un Q .

Pieņemsim, ka skrūve ir pagriezusies par bezgalīgi mazu leņķi $\delta\varphi$. Tad spēks P veiks darbu, pārvietojoties par $l \cdot \delta\varphi$, un krava Q nedaudz pacelsies. Ja skrūve veiktu vienu apgriezienu, t. i., pagriežtos par leņķi 2π , tad krava Q paceltos par h ; bet, tā kā skrūve pagriezusies par leņķi $\delta\varphi$, tad krava pacelsies par

$$h \cdot \frac{\delta\varphi}{2\pi}; \text{ tiks veikts darbs } Q \frac{h}{2\pi} \delta\varphi, \text{ pārvarot kravas svaru.}$$

Pēc iespējamo pārvietojumu principa

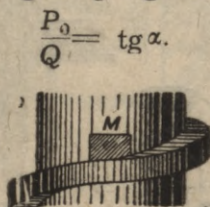
$$P \cdot l \delta\varphi - Q \frac{h}{2\pi} \delta\varphi = 0,$$

no kurienes

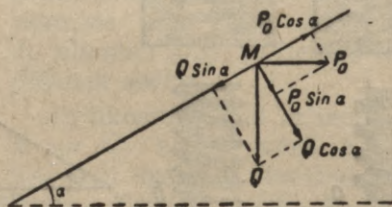
$$\frac{P}{Q} = \frac{h}{2\pi l}. \quad (20)$$

Tātad dzinēj spēks attiecas pret pretestību (kravas svaru) tāpat kā vītnes kāpe pret tās aploces garumu, ko veido roktura gals.

Apzīmējot ar P_0 spēku, kas pielikts skrūves aplocei, un ievērojot, ka tādā gadījumā $l = r$, $\frac{h}{2\pi l} = \frac{h}{2\pi r} = \operatorname{tg} \alpha$ (vītnes slīpuma leņķa tangenss), iegūstam:



108. zīm.



109. zīm.

Formulas izvedot, neņemām vērā berzi skrūves un uzgriežņa starpā, kas patiesībā ir ļoti liela. Noteiksim attiecību starp P un Q , ņemot vērā berzes spēkus. Tā kā berzes pretestība nav atkarīga no saskarējošo virsmu lieluma, tad varam iedomāties, ka visa slodze koncentrēta kādā ķermenī M , kas slid pa vienu vītņi (108. zīm.). Citiem vārdiem, varam aplūkot kāda ķermeņa kustību, kura svars ir Q , šim ķermenim pārvietojoties pa slīpu plakni zem leņķa α (109. zīm.).

Pieņemsim, ka P_0 , kā jau minēts, ir spēks, kas darbojas uz skrūves aploci. Sadalīsim spēkus Q un P_0 komponentēs: redzam, ka normalais spiediens vienlīdzīgs sumai: $Q \cos \alpha + P_0 \sin \alpha$, un tādēļ berzes spēks ir $k(Q \cos \alpha + P_0 \sin \alpha)$.

Pagriezīsim skrūvi par bezgalīgi mazu gabalu, tad punkts M pārvietosies par kādu bezgalīgi mazu gabalu λ uz augšu pa slīpo plakni. Šai pārvietojumā darbu, ko veic P_0 , Q un berzes spēks, attiecīgi varēs izteikt: $P_0 \cos \alpha \cdot \lambda$, $-Q \sin \alpha \cdot \lambda$ un $-k(Q \cos \alpha + P_0 \sin \alpha) \cdot \lambda$. Tātad līdzsvara noteikums iegūs šādu veidu:

$$P_0 \cos \alpha \cdot \lambda - Q \sin \alpha \cdot \lambda - k(Q \cos \alpha + P_0 \sin \alpha) \lambda = 0,$$

tāpēc

$$P_0 = Q \frac{\sin \alpha + k \cos \alpha}{\cos \alpha - k \sin \alpha}$$

Ievietojot šē berzes koeficienta k vietā vienlīdzīgu lielumu $\operatorname{tg} \varphi$, kur φ ir berzes leņķis, iegūst:

$$P_0 = Q \operatorname{tg}(\alpha + \varphi). \quad (21)$$

Ja skrūve griežas spēka Q , t. i., skrūves ass virzienā, tad, spriežot analogiski, iegūst:

$$P_0 = Q \operatorname{tg}(\alpha - \varphi). \quad (22)$$

Līdz šim mēs aplūkojām spēku P_0 , kas darbojas uz skrūvi pa

tās aploci, t. i., spēku, kura plecs ir r . Apzīmējot, tāpat kā iepriekš, ar P spēku, kas darbojas roktura galā, t. i., kura plecs ir l , un ņemot vērā

$$\text{proporciju } \frac{P}{P_0} = \frac{r}{l},$$

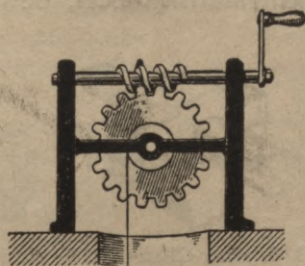
dabūsim:

$$P = Q \frac{r}{l} \operatorname{tg}(\alpha \pm \varphi). \quad (23)$$

No formulas (21) redzams, ka ar skrūvēm tāpat kā ar tricēm

spēka ieguvī nevar kāpināt patvaļīgi augsti (lietojot skrūves ar ļoti mazu kāpi), jo ar α bezgalīgu samazināšanos $\operatorname{tg}(\alpha + \varphi) = \operatorname{tg} \varphi$ (kaut kāds galīgs lielums). Tādēļ ar leņķa α samazināšanu ātri samazinās arī skrūves lietderības koeficients (derīgā darba attiecība pret patērēto darbu); piemēram, ja leņķis $\alpha = 20^\circ, 3^\circ$ un 1° , tad lietderības koeficienti (ja berzes koeficients $k = 0,1$) attiecīgi ir: 0,8; 0,34 un 0,15.

No formulas (22) redzam: ja $\alpha = \varphi$, tad $P_0 = 0$, t. i., ja vītnes slīpuma leņķis ir vienlīdzīgs berzes leņķim (vai par to mazāks), tad skrūve neatskrūvēsies, t. i., turēsies savā vietā vienīgi ar berzes spēku pret uzgriezni. Ieļļotās metala skrūvēs berzes koeficients $k = 0,1$, kas atbilst berzes leņķim $\approx 6^\circ$. Tātad skrūvi, kas tiek aksiali slogota, var «izspiest» no uzgriežņa tikai tad, kad vītnes slīpuma leņķis ir lielāks par 6° (neieļļotām skrūvēm $k = 0,18$ un $\varphi = 10^\circ$). Skrūvēm, kuras lieto praksē, slīpumā leņķi vienmēr ņem mazāku, apmēram 2–4° lielu; tad skrūve pati nevar izskrūvēties no uzgriežņa.



110. zīm. Gliemežpārvals.

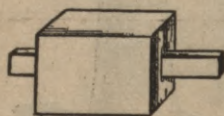


111. zīm. Celšanas skrūve (domkrats).

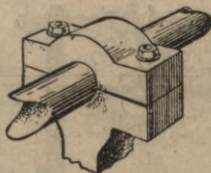
Iegaumēsīm, ka skrūvēm ar trīsstūra vītņi berze ir daudz lielāka nekā skrūvēm ar taisnstūra vītņi; tādēļ pirmās visvairāk lieto, lai savienotu daļas, bet otrās lieto spēka pārvešanai un kustības pārveidošanai.

Skrūves lietošanas veidi ir ļoti dažādi un daudzējādi. Skrūves lieto: spēka pārvešanai un kustības pārveidošanai — gliemežpārveds (110. zīm.); smaguma celšanai — celšanas skrūve (domkrats) (111. zīm.); ķermeņu saspiešanai — skrūvju spiede; mašīnu daļu un konstrukciju savienošanai — bultas; dažāda veida nostiprināšanai — skrūvspīles utt.

64. §. Kinematiskie pāri. Jau 57. paragrafā bija teikts, ka tādu divu ķermeņu kopu, kas savstarpēji ierobežo viens otra kustību, sauc par *kinematisku pāri*, bet pašus ķermeņus par



112. zīm. Prizmatiskais pāris.



113. zīm. Cilindriskais pāris.



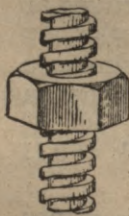
114. zīm. Griešanās pāris.



115. zīm. Lodes locīkla.

pāra locekļiem. Dažus kinematiskos pārus ļoti bieži lieto mehānismos. Nosauksim galvenos.

Ja ir vajadzīgs, lai kāds mehānisma loceklis kustētos taisnā virzienā, tad lieto *taisnvirzienu prizmatisko pāri*, kas attēlots 112. zīmējumā un kas sastāv no slīdeņa un virzītāja ķermeņa. Tā kā slīdenis, kam ir taisnstūra šķērssriezums, nevar griezties virzītāja ķermeņa caurumā, tad tādām pārim ir viena brīvības pakāpe.



116. zīm. Skrūves pāris.

Ja mehānisma loceklim jākustas ne tikai taisnā virzienā, bet arī jāgriežas ap asi, kas sakrīt ar taisnvirzienu kustību, tad lieto *cilindrisku pāri*, kas sastāv no slīdeņa, kam cilindra forma, un virzītāja ķermeņa ar apaļu caurumu (113. zīm.). Cilindriskam slīdenim, kā redzams, ir divas brīvības pakāpes: tas var kustēties taisnā virzienā un griezties.

Ja kāda mehānisma locekļa kustību vajag ierobežot ar griešanos vai svārstīšanos, tad lieto *griešanās pāri*, kas sastāv no rēdzes (vārpstas daļa) un gultņa (114. zīm.). Griešanās pāri, ja tas ļauj tikai svārstīties, bet neļauj izdarīt pilnu apgriezianu, sauc par *locīklu* (šarnīru).

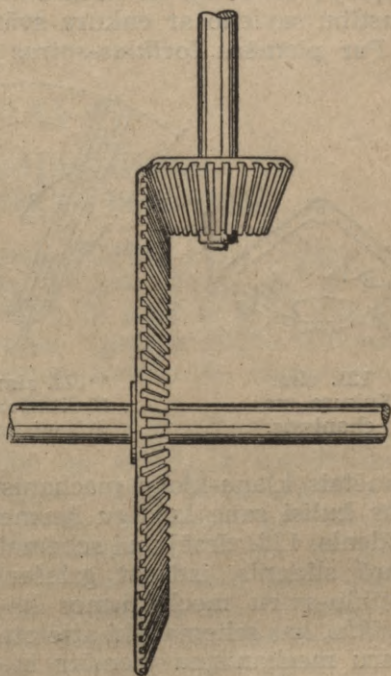
Kad jānodrošina mehanisma locekļa svārstišanās divās perpendikularās plaknēs, tad lieto *lodes locīklu* (115. zīm.). Un beidzot, kā jau minēts, bieži lieto *skrūves pāri* (116. zīm.).

Ja griešanās kustība vienā plaknē jāpārveido griešanās kustībā otrā plaknē, tad pie maziem ātrumiem lieto *gliemežpārvedu* (kas ir skrūves un zobrata kombinējums, kā tas bija parādīts 110. zīm.), bet izturīgāks un lieliem ātrumiem noderīgāks ir *konisko zobratu pāris* (117. zīm.).

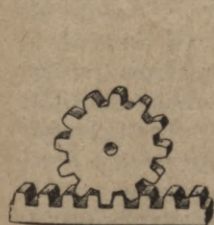
Taisnvirziena turpu-atpakal kustību pārveido griešanās kustībā (vai otrādi) ar *klaņa-kloķa mehanismu* (125. lpp.), kas sastāv no taisnvirziena prizmatiskā pāra (slīdeņa), griešanās pāra (tā locekļi ir kloķis) un no divām locīklām — *klaņa galiem*.

Griešanās kustības pārveidošanu nepārtrauktā taisnvirziena kustībā (un otrādi) var izdarīt ar *grieztuvi* vai ar *zobratu un zobstieni* (118. zīm.).

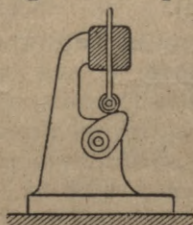
Komplicētākos mehanismus kā sastāvdaļas ļoti bieži lieto *izcilņu mehanismus un locīklu-svīru mehanismus*. Par *izcilni* vispār sauc tādu kustīgu ķermeni, kas kustina citu pa izcilņa virsmu slidošu ķermeni. Kā piemērs vienkāršam izcilņa mehanismam var noderēt griešanās pāra kombinācija ar izcilni un



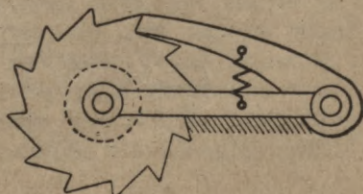
117. zīm. Konisko zobratu pārvedis.



118. zīm. Zobrats un zobstienis.



119. zīm. Izcilņu mehanisms.



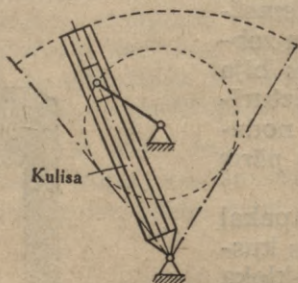
120. zīm. Sprūderata mehanisms.

taisnvirziena pāri (119. zīm.). Izciļņa mehānisma paveids ir *sprūdrata mehānisms*, kas atļauj ar to saistītai kinematiskai sistēmai kustēties tikai vienā virzienā, bet atpakaļ kustēties neļauj (120. zīm.), un *enkura mehānisms*, kas zobrata griešanās kustību savieno ar enkura svārstību kustību (121. zīm.).

Par piemēru *locīklas-sviras* mehānismam var noderēt jau



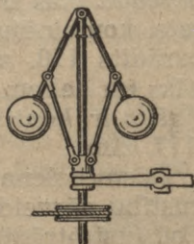
121. zīm.
Enkura me-
chanisms.



122. zīm.
Kulisas me-
chanisms.



123. zīm.
Huka lō-
cikla.



124. zīm.
Vata re-
gulators.

minētais klapa-kloķa mehānisms un arī kulises mehānisms. Par *kulisi* sauc kustīgu ķermeni ar rievu, kurā var kustēties slīdenis. 122. zīmējumā schematiski attēlots kulises mehānisms, kurā slīdenis, izdarot griešanās kustību, šūpo kulisi. Bieži locīklu-sviru mehānismos kā ievērojamu locekli lieto *Huka locīklu*, kas schematiski attēlota 123. zīmējumā. Svarīgs locīklu-sviru mehānisma piemērs ir *centrifugālais regulators* (Vata regulators), kas attēlots 124. zīmējumā. Vertikālo regulatora asi griež mašīnas vārpsta; ja mašīnas gaita kļūst pārāk ātra, tad pieaugošais inerces centrifugālais spēks, ko attīsta masīvās lodes un kas darbojas uz paralelogramu, paceļ uznavu, kura atrodas paralelograma apakšējā virsotnē, un ar sviru un aizbīdni automātiski regulē mašīnas gaitu (piem., tvaikmašīnās šī ierīce regulē tvaika ieplūšanu cilindrā).

IV NODAĻA

Pasaules gravitācijas likums un debesu mehanikas elementi

65. §. Ņutona gravitācijas likums. Kā jau otrās nodaļas sākumā minēts, Ņutons varēja izveidot dinamiku, jo viņš pareizi saprata masu kā inerces mēru un reizē ar to kā gravitācijas avotu un objektu. Šāda masas izpratne atļāva Ņutonam apvienot lietišķo mehaniku ar debesu mehaniku, pamatojoties uz vienotiem zinātniskiem principiem.

Ņutona laikā astronomijā iestājās straujš attīstības periods, ko izsauca Kopernika mācība un teleskopa izgudrošana. Teleskopu astronomiskos novērojumos sāka lietot Galilejs un Keplers. Galilejs sāka lietot pulksteni ar svārstu, kas palielināja laika mērīšanas precizitāti. Ticho Brahe (Keplera skolotājs), kas bija pazīstams ar savu lielo darba mīlestību, noteica gada ilgumu ar pareizību līdz 1 sekundeī un pat jau bez teleskopa izdarīja daudzus augstas kvalitātes novērojumus. Keplers pēc gandrīz divdesmit gadu ilgiem aprēķiniem, ko viņš veltīja planētu redzamo pārvietojumu analīzei, noteica planētu pareizās kustības likumus. Visi šie astronomijas pirmie panākumi ir saistīti ar Kopernika mācības uzvaru un sagatavoja auglīgu zemi Ņutona pasaules gravitācijas likuma atklāšanai. Pasaules gravitācijas likums savukārt deva vēl spēcīgāku ierosmi turpmākai astronomijas attīstībai. Šis likums ir šāds:

Ikkuru divu materialu daļiņu starpā darbojas savstarpējās pievilksnās spēks, kas ir proporcionāls abu daļiņu masām (citiem vārdiem, ir proporcionāls šo masu reizinājumam) un apgriezti proporcionāls šo daļiņu savstarpējā atstatuma kvadrātam. Ja m un m' ir divu daļiņu masas, kas atrodas atstatumā r viena no otras, tad šo daļiņu savstarpējās pievilksnās spēku P izsaka formula:

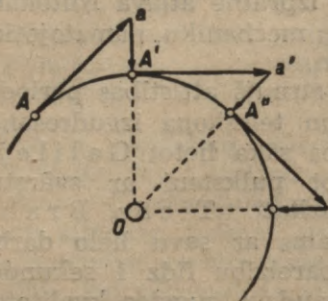
$$F = f \frac{mm'}{r^2}, \quad (1)$$

kur f ir konstants lielums, kura skaitliskā vērtība ir atkarīga no to vienību izvēles, kādās izteikti formulā ņemtie lielumi. Lielumu f sauc par *gravitācijas¹ konstanti*. Ja masas m un m' izteiktas gramos, bet atstatums r — centimetros, tad

$$f = 6,670 \cdot 10^{-8}$$

(1 g masas pievelk 1 g masas 1 cm atstatumā ar $6,67 \cdot 10^{-8}$ dinu spēku). Gravitācijas konstante f ir noteikta eksperimentāli; kā tas izdarīts, par to paskaidrots nākamajā paragrafā.

Katru akmens daļiņu, kas atrodas Zemes virsū, pievelk zemes lodes pārējās daļiņas. Visu šo spēku kopspēks nosaka akmens *svaru* attiecībā pret Zemi. Tāpat arī katru Mēness daļiņu pievelk katra Zemes daļiņa; visu šo spēku kopspēks ir Mēness un Zemes gravitācijas spēks. Šis spēks arī notur Mēnesi pie Zemes; ja šis spēks uzreiz pazustu, tad Mēness attālinātos no Zemes pa taisni, kas ir Mēness orbitas pieskare.



125. zīm.

Mēness kustību ap Zemi var uzlūkot par divu neatkarīgu kustību summu, ko dabū, saskaitot: 1) inerces kustību, kuras iedarbībā Mēness vajadzētu aiziet projām no Zemes pa līniju Aa , kas ir Mēness orbitas pieskare (125. zīm.); 2) Mēness «krišanu» uz Zemi, ko izsauc gravitācija. Tai laika sprīdī, kurā Mēness inerces kustībā vajadzētu pārvietoties no punkta A uz punktu a , Mēness, pateicoties «krišanai», tuvojas Zemei

par tādu pašu attālumu aA' , par kādu tas šai laikā būtu varējis attālināties no Zemes. Rezultatā Mēness noiet ceļu AA' , bet nākošajā laika sprīdī ceļu $A'A''$ utt., t. i., Mēness kustas ap Zemi pa aploci (aptuveni).

Analoģiski arī Zemes un Saules gravitācijas mijiedarbības spēks notur Zemi tās orbitā, Zemei kustoties ap Sauli. Tas pats sakāms arī par visām pārējām planetām un to pavadoņiem. Gravitācijas savstarpējā iedarbība starp zvaigznēm (starp atsevišķām debesu ķermeņu sistemām, kas līdzīgas mūsu Saules sistēmai), ievērojot milzīgo attālumu no vienas zvaigznes līdz otrai, nav tik liela, lai viegli varētu konstatēt tās ietekmi uz zvaigžņu kustību.

Gravitācijas spēku divu ķermeņu starpā dabū kā pievilksnās spēku rezultējošo, ņemot tos spēkus, kas darbojas starp

¹ No latīņu vārda *gravito* — pievelkos.

visām pa pāriem ņemtām daļiņām, no kurām sastāv šie ķermeņi; rezultējošā spēka aprēķināšana dažreiz rada lielas grūtības. Matematiskā fizikā ir izstrādāti paņēmieni, ar kuriem ātri atrisina līdzīgus uzdevumus (šo paņēmieni pamatā ir «potenciala teorija», kam liela nozīme matematiskā fizikā, un integralrēķinu lietošana). Dažos vienkāršos gadījumos gravitācijas rezultējošo spēku var viegli noteikt. Piemēram, divas lodes (ja katrā lodē viela ir vienmērīgi sadalīta) pievelk viena otru tā, it kā visa to masa būtu sakopota centros. Tātad šai gadījumā rezultējošo spēku var aprēķināt pēc formulas (1), pieņemot, ka m un m' nav atsevišķu daļiņu masa, no kā veidota ložu viela, bet katras lodes visa masa, un pieņemot, ka r ir atstatums starp ložu centriem.

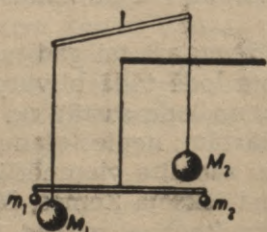
Šī aprēķina vienkāršošana nav kļūdaina arī tai gadījumā, ja lodes (vai arī abu ložu) viela sakārtota lodē tādā blīvumā, kas mainās ar atstatumu no lodes centra, un lode sastāv no vairākām koncentriskām dažāda blīvuma kārtām; nepieciešams tikai, lai katrā koncentriskā kārtā viela būtu sadalīta vienmērīgi. Šai prasībai, kā domājams, aptuveni atbilst iekšējā Zemes, Mēness, Saules un planētu uzbūve. Tādēļ gravitācijas spēkus debesu ķermeņu starpā var aprēķināt tieši pēc formulas (1).

66. §. Gravitācijas konstantes eksperimentāla noteikšana. Lai aprēķinos izmantotu gravitācijas likumu, jāzina gravitācijas konstantes f lielums, kas ir proporcionalitātes koeficients formulā (1). Lai to uzzinātu, kaut vienreiz precīzi jāizmēri gravitācijas spēks kādu divu zināmu masu m un m' starpā, piemēram, divu ložu starpā, kas atrodas precīzi izmērītā atstatumā r viena no otras. Ja tāda mērīšana izdarīta, tad pēc formulas (1) var viegli aprēķināt gravitācijas konstanti f , ievietojot formulā eksperimentāli uzzinātās lielumu m , m' , r un F vērtības.

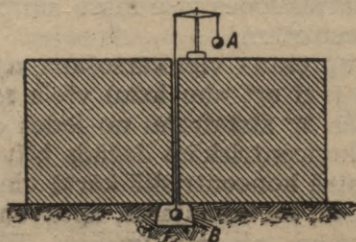
Gravitācijas konstanti pirmoreiz noteica Keveņdišs 1798. g. Keveņdišs izmērīja gravitācijas spēku divu svina ložu starpā ar aparātu, ko sauc par *vērpes svāriem*; aparata galvenā daļa ir schematiski attēlota 126. zīmējumā. Kastē, kas novietota uz stabila pamata un kas aizsargāta no temperatūras svārstībām, pie vākā iestiprinātas grozāmas ass piestiprināts horizontāls stienis. Šā stieņa galos piekārtas divas masīvas svina lodes M_1 un M_2 . Otra stieņa galos piekārtas vēl divas masīvas svina lodītes m_1 un m_2 . Griežot asi ar stienīti, kam piekārtas smagās lodes, varēja novērot, ka ar smago ložu tuvošanos vieglajām lodītēm vieglo lodīšu stienītis pagriežas par kādu leņķi pret smagajām lodēm. Iepriekš izmērijis pretestību, ko izrādīja savērpsanai diegs, kurā karājas stienis ar vieglajām lodītēm,

Kevendišs pēc savērpšanās leņķa varēja aprēķināt kopējo gravitācijas spēku $2F$ starp lodēm M_1 un m_1 un starp lodēm M_2 un m_2 . Precīzi noteikt atstatumu starp ložu centriem nebija grūti. Kevendiša aprēķinātās gravitācijas konstantes lielums atšķīrās no vēlāko mēģinājumu aprēķiniem tikai par 1%.

Pēc Žoli idejas 1898. g. Richards lietoja citu paņēmieni, lai aprēķinātu gravitācijas konstanti. Richardsa mēģinājumu schema ir parādīta 127. zīmējumā. Svaru kārts galos piekārtas divas lodes A un B , kurām ir (ja ieskaita arī diegus, ar kuriem tās piekārtas) vienādas masas. Šīm lodēm vajadzēja vienai otru līdzsvarot, bet lode A atradās virs masīvas svina



126. zīm. Kevendiša vērpes sviri gravitācijas konstantes noteikšanai.



127. zīm. Richardsa mēģinājumu schema gravitācijas konstantes noteikšanai.

plates, kas svēra 100 t; tā ar savu pievilksanu palielināja lodes A svaru. Otra lode B atradās zem svina plates, kas ar savu pievilksanu atkal pamazināja par tikpat daudz šīs lodes svaru; tādēļ svaru kārts noliecās uz lodes A pusi. Ievērojot svaru kārts noliekšanās leņķi, var spriest par gravitācijas spēku starp lodēm un svina plati. Šis gravitācijas konstantes noteikšanas paņmiens uzskatāms par visprecīzāko.

Uzzināts, ka (CGS vienībās):

$$f = 6,670 \cdot 10^{-8}.$$

67. §. Svāra un brīvās krišanas paātrinājuma atkarība no augstuma un vietas ģeogrāfiskā platuma. Kā zināms, svārs ir spēks, ar kuru ķermenis, no Zemes pievilktis, spiež uz atbalstu.

Pēc otrā mehanikas likuma ķermeņa svārs P ir saistīts ar brīvās krišanas paātrinājumu g un šā ķermeņa masu m šādā sakarībā:

$$P = mg. \quad (2)$$

Visu ķermeņa daļu Zemes pievilksanas spēku rezultējošais ir ķermeņa svārs. Tādēļ katra ķermeņa svāram jābūt propor-

cionalam šā ķermeņa masai, kā tas īstenībā arī ir. Ja neievēro Zemes diennakts griešanās ietekmi, tad saskaņā ar Ņūtona gravitācijas likumu svaru nosaka formula:

$$P = f \frac{Mm}{R^2}, \quad (3)$$

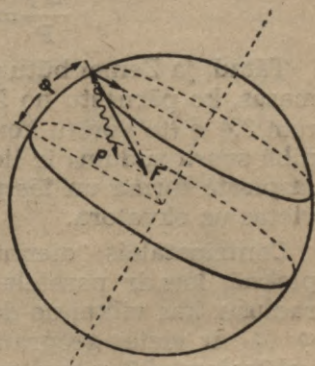
kur f ir gravitācijas konstante, bet R — ķermeņa atstatums no Zemes centra. Formula (3) rāda, ka ķermeņa svars samazinās, attālinoties no Zemes virsmas. Zemes radiuss vidēji ir 6371 km,

tādēļ, paceļoties par 1 km, svars samazinās attiecībā $\left(\frac{6371}{6371+1}\right)^2 = 1 - \frac{2}{6371}$, t. i., par 0,00032 no sava lieluma. Tā kā Zemes

garoza blīvuma ziņā nav viendabīga, tad vietās, kur Zemes garozas dziļumā atrodas blīvāki iezī, smaguma spēks ir nedaudz lielāks nekā vietās (tai pašā ģeografiskā platumā), kuru zemes slāņus veido mazāk blīvi iezī. Kalnu masīvi noliec svērtēni uz kalnu pusi.

Salīdzinot vienādojumus (2) un (3), iegūst brīvās krišanas paātrinājuma izteiksmi, kurā nav ievērota Zemes griešanās ietekme:

$$g = f \frac{M}{R^2}. \quad (4)$$



128. zīm.

Ievērojot Zemes diennakts griešanos, varam teikt par kādu ķermeni, kas atrodas Zemes virsū mierā, ka šim ķermenim nav paātrinājuma. Un tiešām, ja ķermenis piedalās Zemes diennakts apgriezīnā, tad tam ar doto vietu ir kopīgs centripetālais paātrinājums j_r , kas atrodas ekvatoram paralelā plaknē un vērsts pret griešanās asi (128. zīm.). Spēks F , ar kuru Zeme pievelk kādu ķermeni, kas nekustīgi atrodas Zemes virsū, daļai izpaužas statiski spiedienā P , ar kādu ķermenis spiež uz atbalstu (šo komponenti sauc par «svaru» $F = P$); spēka F otra ģeometriskā komponente F_d izpaužas dinamiski, dodot ķermenim centripetālo paātrinājumu, kas to iesaista Zemes diennakts griešanās. Uz ekvatora šis paātrinājums ir vislielākais; uz poliem tas ir nulle. Tādēļ, ja kādu ķermeni pārnestu no pola uz ekvatoru, tas mazliet «zaudētu svarā».

Ja Zemei būtu precīza lodes forma, tad svāra zudums uz ekvatora būtu

$$\Delta P = F_d = \frac{mv^2}{R},$$

kur v ir aploces ātrums uz ekvatora. Pieņemsim, ka T ir sekunžu skaits diennaktī, tad

$$v = \frac{2\pi R}{T}$$

un

$$\Delta P = 4\pi^2 R \frac{m}{T^2}$$

Ievērojot to, ka $P = mg$, var uzzināt relatīvo svāra zudumu:

$$\frac{\Delta P}{P} = \frac{4\pi^2 R}{gT^2} = 0,0034.$$

Tātad, ja Zemei būtu precīza lodes forma, tad katrs kilograms masas, ko pārnestu no Zemes pola uz ekvatoru, zaudētu apmēram 3,4 g (to varētu konstatēt, sverot ar atsperu svariem). Iestēnībā svāra zudums ir lielāks (apm. $5\frac{1}{3}$ g), jo Zemei ir nedaudz saspiesta forma un tās poli atrodas tuvāk Zemes centram nekā vietas uz ekvatora.

Centripetālais diennakts griešanās paātrinājums atrodas plaknē, kas ir paralela ekvatoram (128. zīm.); tā virziens ar radiusu, kas vilkts no dotās vietas uz Zemes centru, veido leņķi φ (φ ir vietas ģeogrāfiskais platums). Centripetālo spēku F_d uzlūkojam kā vienu gravitācijas spēka F komponenti, svāru P — kā otru tā pašā spēka F ģeometrisko komponenti. Tātad svērteņa līnijas virziens visām vietām, izņemot ekvatoru un polus, nesakrīt ar taisnes virzienu, kas vilkta uz Zemes centru. Leņķis starp tiem tomēr ir mazs, jo gravitācijas spēka centripetālā komponente ir maza, salīdzinot to ar svāru.

Zemes saspiedums, kas radies no Zemes diennakts griešanās, ir tāds, ka svērteņa līnija (bet ne taisne, kas vilkta uz Zemes centru) visās vietās ir perpendikulāra pret Zemes virsmu. Zemes forma ir rotācijas elipsoids; Zemes diametrs, kas sakrīt ar griešanās asi, ir par $\frac{1}{297}$ mazāks nekā tās ekvatoriālais diametrs.

Zemes elipsoida izmēri, kas 1924. g., starptautiski vienojoties, atzīti par visprecīzākiem, ir šādi (kilometros):

ekvatoriālais radiuss	6378,4
polarais radiuss	6356,9
vidējais radiuss R	6371,2

(vidējais radiuss ir tādas lodes radiuss, kuras tilpums vienlīdzīgs zemes elipsoida tilpumam).

Lai aprēķinātu brīvās krišanas paātrinājumu g atkarībā no vietas ģeografiskā platuma φ un lai noteiktu ķermeņa svaru uz jūras līmeņa ($P = mg$), Starptautiskais ģeodezijas kongress 1930. g. pieņēma šādu formulu:

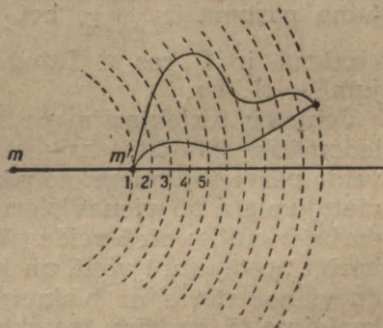
$$g = 978,049 (1 + 0,005288 \sin^2 \varphi - 0,000006 \sin^2 2\varphi).$$

Brīvās krišanas paātrinājumam dažādos ģeografiskos platumos (jūras līmeņa augstumā) ir šādas vērtības:

Platums φ	0°	10°	20°	30°	40°	50°	60°	70°	80°	90°
Paātrinājums g	978,05	978,20	978,65	979,34	980,18	981,08	981,92	982,61	983,06	983,22

Uz 45° platuma («normalais paātrinājums») $g = 980,665 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}$.

68. §. Gravitācijas potencialā enerģija. Ķermeņu (vai to daļiņu) gravitācijas potencialo enerģiju nosaka darbs, ko veic savstarpējās iedarbības spēki, ja ķermeņu (vai to daļiņu) — kas viens otru pievelk — sistemu sadala, t. i., ja ķermeņus (vai to daļiņas) attālina bezgalīgi tālu vienu no otra. Sadalot ķermeņu (kas savstarpēji pievelkas) sistemu, paši gravitācijas spēki nepadara nekādu darbu, bet gan otrādi, jāpatērē darbs šo spēku pārvarēšanai; tādēļ gravitācijas potencialā enerģija ir negatīvs lielums.



Aprēķināsim, kam ir vienlīdzīga divu daļiņu savstarpējās iedarbības potencialā enerģija, ja daļiņu masas ir m un m'

un ja to savstarpējais atstatums ir r . Pēc Ņutona likuma šīs daļiņas pievelkas viena otrai ar spēku

$$F = f \frac{mm'}{r^2}.$$

Mums jāaprēķina darbs, kas vajadzīgs, lai daļiņas attālinātu vienu no otras bezgalīgi tālu. Vispirms parādīsim, ka šis darbs nav atkarīgs no ceļa, pa kuru vienu daļiņu attālina no otras.

129. zīm. Gravitācijas darbs nav atkarīgs no pārvietošanas ceļa veida.

Pieņemsim, ka viena daļiņa, piemēram, m , paliek nekustīga; iedomāsimies, ka ap šo nekustīgo daļiņu kā centru novilkts bezgalīgi daudz sferu, kuru radiusi, sākot ar r , pakāpeniski pieaug līdz bezgalībai (129. zīm.). Lai kāda arī būtu trajektorijas forma, pa kuru daļiņu m' attālina no m , pievilksanas spēks visu laiku ir vērsts radially pret m . Daļiņas m' pārvietošanas darbs pa kaut kādu sferu, kuras centrā atrodas m , ir nulle, jo pievilksanās spēks šai gadījumā ir perpendikulārs pret ceļu. Darbs gravitācijas spēku pārvarēšanai jāpatērē tikai tad, kad mēs daļiņu m' pārvietojam no vienas sfēras uz otru, kurai lielāks radiuss.

Visos stāvokļos uz sfēras daļiņu m' pievelk daļiņa m , kas atrodas sfēras centrā, ar vienu un to pašu spēku. Koncentriskās sfēras ir visur vienādā atstatumā viena no otras; tādēļ saprotams, ka daļiņas pārvietošanas darbs no vienas sfēras otrā nav atkarīgs no tā radiusa virziena, pa kuru pārvietojam daļiņu m' . Pieņemsim, ka mazākais atstatums starp divām blakussfērām ir Δr ; daļiņas m' pārvietošanas darbs no vienas sfēras otrā pa kaut kādu radiusu ir $F \cdot \Delta r$. Ja daļiņu m' pārvietojam ne pa radiusu, bet novirzoties par leņķi α no radiusa, tad pārvietoējuma garums ir $\frac{\Delta r}{\cos \alpha}$, bet spēks, kas darbojas pārvietoējuma virzienā, ir $F \cdot \cos \alpha$. Tātad pārvietoējuma darbs arī šai gadījumā ir $F \cdot \Delta r$.

Jebkuru trajektoriju, pa kuru attālina daļiņu m' no m , var iedomāties kā tādu, kas sastāv no bezgalīgi maziem divējāda veida pārvietoējumiem: no pārvietoējumiem pa sfērām un no pārvietoējumiem no vienas sfēras otrā. Pirmā veida pārvietoējumu darbs ir nulle; otrā veida pārvietoējumu darbs ir vienāds neatkarīgi no tā, kurā vietā un kādā virzienā izdarām pārvietošanu no vienas sfēras uz blakussferu. No teiktā secinām, ka, neatkarīgi no tā, pa kādu trajektoriju mēs pārvietosim daļiņu m' no viena stāvokļa otrā attiecībā pret m , pievilksanas (vai pret pievilksanu vērtais) darbs visām trajektorijām būs vienāds.

Minētais darbs ir atkarīgs tikai no sākuma un beigu atstatuma starp daļiņām, bet nav atkarīgs no ceļa, pa kuru daļiņas pārvietojas no viena stāvokļa otrā. Kad daļiņas tuvojas, pievilksanās spēks veic darbu; kad daļiņas attālinās viena no otras, tad darbs jāpatērē pievilksanās spēka pārvarēšanai (t. i., darbs ir negatīvs). Ja pārvietoējuma rezultātā daļiņu savstarpējais atstatums ir tāds pats kā sākumā, tad darbs, ko veic pievilksanās spēks dažos ceļa posmos (daļiņām tuvojoties), ir vienlīdzīgs darbam, kas jāpatērē pievilksanās spēka pārvarēšanai pārējos ceļa

posmos (daļiņām attālinoties viena no otras); šai gadījumā pievilkšanās spēka sumarais darbs (algebriski) ir nulle.

Savstarpējās iedarbības spēkus, kuru darbs, kā jau 44. paragrafā teikts, nav atkarīgs no pārvietošanās ceļa, sauc par *konservatīviem spēkiem*. Redzam, ka pasaules gravitācija ir konservatīvs spēks.

Tātad, lai aprēķinātu daļiņu m un m' savstarpējās iedarbības potenciālo enerģiju, varam izvēlēties jebkuru trajektoriju, kas novada daļiņu m' bezgalībā. Pieņemsim, ka daļiņa m' attālinās no m pa taisni, kas savieno šo daļiņu sākuma stāvokļus; šim nolūkam vajadzīgais darbs, t. i., potenciālā enerģija ar minus zīmi, izveidos sumu:

$$- \Pi = \sum_{r=0}^{r=\infty} f \cdot \frac{mm'}{r^2} \Delta r,$$

kur r dažādos sumas locekļos ir ar pakāpeniski pieaugošu vērtību, sumas blakuslocekļi ir ļoti tuvi viens otram un kopīgais locekļu skaits (ja $\Delta r = dr$) ir bezgalīgi liels. Kā jau minēts (41. §), šāda veida sumu sauc par *integrālu*:

$$\Pi = - \int_0^{\infty} f \cdot \frac{mm'}{r^2} dr.$$

Dabūto sumu var aprēķināt arī bez integrēšanas. Darbs, kas ir jāpatērē daļiņas m' pārvietošanai par mazu atstatumu $\Delta r = r_2 - r_1$ (129. zīm.), ir vienlīdzīgs gravitācijas spēka vidējās vērtības reizinājumam ar pārvietoējuma garumu. Norādītajā pārvietojumā pievilkšanās spēks samazinās no lieluma

$$f \frac{mm'}{r_1^2} \text{ līdz lielumam } f \frac{mm'}{r_2^2};$$

vidēji gravitācijas spēku posmā Δr var uzlūkot par $f \frac{mm'}{r_1 r_2}$,

tātad darbu var uzrakstīt tā:

$$f \frac{mm'}{r_1 r_2} (r_2 - r_1) = fmm' \left(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2} \right).$$

Analogiski darbs, ko patērē mazā pārvietojumā $r_3 - r_2$, ir

$$fmm' \left(\frac{1}{r_2} - \frac{1}{r_3} \right)$$

utt. Tātad, ja ņemam visu šo darbu sumu, tad visi starplocekļi

šai sumā saīsināsies. Paliks tikai pirmais un pēdējais loceklis; bet, ja $r = \infty$, tad pēdējais loceklis ir nulle. Tātad

$$-\Pi = \sum_{r=0}^{r=\infty} f \frac{mm'}{r^2} \Delta r = f \frac{mm'}{r},$$

tādēļ

$$\Pi = -f \frac{mm'}{r}. \quad (5)$$

Divu daļiņu gravitācijas potencialā enerģija ir apgriezti proporcionāla daļiņu savstarpējam atstatumam.

Pieņemsim, ka dotā sistema sastāv no kaut kāda daļiņu skaita. Spēks, kas darbojas uz jebkuru daļiņu no pārējām daļiņām, vektorāli sumējas no aplūkojamās daļiņas gravitācijas spēkiem pret visām citām daļiņām. Šai gadījumā izdevīgāk ir aplūkot ne rezultējošo spēku, bet atsevišķās komponentes. Redzams, ka darbs, kas jāpatērē, lai aizvadītu kādu daļiņu bezgalībā, ir to darbu algebriska summa, ko šī daļiņa patērē, lai pārvarētu gravitācijas spēku attiecībā pret katru no pārējām daļiņām. Tātad kādas daļiņas m potencialo enerģiju attiecībā pret daļiņu sistemu var izteikt ar formulu

$$\Pi = - \sum f \frac{mm_i}{r_i}, \quad (6)$$

kur locekļu skaits zem sumas zīmes ir sistēmas pārējo daļiņu skaits, m ir aplūkojamās daļiņas masa, kurai aprēķina potencialo enerģiju, m_i — jebkuras citas daļiņas masa, r_i — atstatums no aplūkojamās daļiņas līdz daļiņai m . Lielumus f un m , kā kopīgus sumas visiem locekļiem, var ņemt aiz sumas zīmes; sakarā ar to formulu (6) var uzrakstīt:

$$\Pi = -fm \sum \frac{m_i}{r_i}. \quad (6')$$

Kā jau minēts 65. paragrafā, viendabīgas lodes pievelkas tā, it kā visa to masa atrastos lodes centrā. Tādēļ formulas (5) un (6) var lietot lodesveidīgu ķermeņu gravitācijas potencialās enerģijas aprēķināšanai; šai gadījumā r ir atstatums starp ložu centriem. Šīs formulas starp citu var lietot arī planētu gravitācijas potencialās enerģijas aprēķināšanai attiecībā pret Sauli.

Potencialo enerģiju kādam ķermenim m , kas atrodas uz Zemes virsmas, arī var izteikt ar formulu (5):

$$\Pi = -f \frac{M \cdot m}{R},$$

kur M ir Zemes masa un R — Zemes radiuss.

Ja kādu ķermeņi no Zemes virsmas pacel augstumā h virs jūras līmeņa, tad ķermeņa potencialā enerģija, paliekot negatīva, skaitliski samazinās (minētās formulas saucējs palielinās: R vietā ir $R + h$). Ja kāds negatīvs lielums skaitliski samazinās, tas nozīmē, ka algebriski tas palielinās (-2 ir lielāks nekā -3). Ja pacelšanas augstums, salīdzinot ar Zemes radiusu, ir mazs, tad pacelamā ķermeņa potencialās enerģijas pieaugums ir — kā par to viegli var pārliecināties — vienlīdzīgs svara reizinājumam ar paceluma augstumu. Tiešām:

$$\Delta \Pi = -f \frac{Mm}{R+h} - \left(-f \frac{Mm}{R} \right) = f \frac{Mm}{R} \cdot \frac{h}{R+h},$$

tādēļ, ja h , salīdzinot ar R , ir mazs, tad

$$\Delta \Pi \approx f \frac{Mm}{R^2} h = P \cdot h,$$

kur P ir ķermeņa svars.

69. §. Gravitācijas lauks. Gravitācijas potenciāls. Kas ir pasaules gravitācijas cēlonis? Šim jautājumam līdz mūsu dienām nav vēl tādas atbildes, kuru varētu uzlūkot par vispār pieņemtu.

Pēc Ņutona gandrīz pusotra gadsimta¹ valdīja uzskats, ka pasaules gravitācija ir kaut kāds «materijas iedzimts spēks», kas bez apkārtējās vides starpniecības iedarbojas visos attālumos acumirkli. Šis metafiziskais uzskats, ko vēlāk visi atmeta, ir pazīstams kā «actio in distans» teorija (teorija par iedarbību attālumā). Ņutons pats nebija šāda uzskata piekritējs, bet, atturēdamies no gravitācijas cēloņu izskaidrošanas, viņš netieši sekmēja šo uzskatu fizikā. Piekrītot tā laika valdošiem uzskatiem, Ņutons sava darba noslēgumā, prātodams par dievu, izteicās: «Gravitācijas spēka cēloņus es līdz šim nevarēju izdibināt no faktiem, bet hipotēzes es nevēlos izgudrot». Šis izteiciens ilgu laiku bija par devīzi visiem, kas nevēlējās apspriest fizikas principālos filozofiskos jautājumus. Jāatzīmē tomēr, ka Ņutons turpat paskaidro hipotēzes jēdzienu, kā viņš to saprot: «viss, kas neizriet no faktiem». Tagad par hipotēzi apzīmē tādus pieņēmumus par parādību cēloņiem un būtību, kas vairāk vai mazāk pārliecinoši noskaidroti novērojumos un eksperimentos.

Fakti nav apstiprinājuši daudzās un dažādos laikos ieteiktās hipotēzes par gravitācijas cēloņiem. Pēdējā laikā uzmanību no

¹ Līdz F a r a d e j a pētījumiem, kuri parādīja vides nozīmi elektriskā mijiedarbībā.

šīs problēmas pētīšanas novērsa Einšteina uzskats par gravitāciju kā pašas telpas ģeometrisku īpašību izpausmi (šāds gravitācijas traktējums tiek apskatīts teoretiskās fizikas kursos nodalījumā par vispārīgo relativitātes teoriju).

Neapspriežot pagaidām detaļas jautājumā par gravitācijas cēloņiem un tai pašā laikā kā metafizisku noteikti atmetot uzskatu par iedarbību attālumā, pieņemsim, ka gravitācija ir saistīta ar mums nezināmas vides sevišķu stāvokli (ar kaut kādām apslēptām kustībām šai vidē, kas piepilda pasaules telpu) vai — kā Einšteins saka — ar pašas tās telpas sevišķām īpašībām, kurā ir pievelkošās masas. Norādītajā izpratnē, t. i., pieņemot sevišķu vides stāvokli vai telpas sevišķas īpašības, fizikā lieto priekšstatu par *dinamisko lauku*. Vektoru analizē par dinamisku lauku sauc telpas daļu, kur izpaužas tādi vai citādi iedarbības spēki. Pievilksnās dinamisko lauku citādi sauc par *gravitācijas lauku* jeb vienkārši par *pievilksnās lauku*.

Pamatlielumi, kas raksturo dinamisko lauku, ir lauka stiprums un potenciāls. Par gravitācijas lauka *stiprumu* sauc spēku $\frac{F}{m}$, kas iedarbojas uz 1 g masas. Lai katram šā lauka punktam

varētu piedēvēt noteiktu lauka stipruma vektoru, minētā 1 g masa jāiedomājas kā «punktveidīga masa», t. i., kā masa, kas ieņem pavisam mazu tilpumu. Gravitācijas lauka stiprumam ir spēka un masas dalījuma dimensija, tātad paātrinājuma dimensija.

Par dinamiskā lauka *potencialu* vispār sauc darbu, kas jāpatērē, lai masas vienību (vai lādiņa vienību, ja ir elektriskais lauks) pārvietotu no bezgalības, kur lauka nav, lauka aplūkojamā punktā. Saskaņā ar to par gravitācijas lauka kaut kāda punkta potencialu V sauksim darbu, kas jāpatērē, lai 1 g masas pārvietotu no bezgalības, kur lauka nav, lauka aplūkojamā punktā. Atgādināsim, ka, lai gan potencialās enerģijas definīcijā bija runa par pretēju pārvietošanu no aplūkojamā punkta bezgalībā, tomēr tur bija teikts tikai par darbu, ko var iegūt tādā pārvietojumā, bet ne par darba patēriņu. Tātad gravitācijas potenciāls ir vienlīdzīgs 1 g punktveidīgas masas potencialai enerģijai, ja masa novietota lauka aplūkojamā punktā¹.

¹ Potenciala jēdzienu noteica Lagranžs (1777. g.) un izlietoja Grīns (1828. g.); terminu «potenciāls» sāka lietot Gaušs (1836. g.). Daudzi autori par gravitācijas potencialu sauc lielumu, kas skaitliski definēts, kā tekstā norādījām, bet kas ņemts ar pretēju zīmi. Mēs nepieturamies pie šīs tradīcijas, jo ar to rodas nesaskaņa starp jēdzienu par gravitācijas potencialu un elektriskā lauka potencialu.

Gravitācijas potenciālam ir enerģijas un masas dalījuma dimensija, t. i., ātruma kvadrāta dimensija. Tādēļ gravitācijas potenciāla vienību apzīmē: $1 \frac{\text{ergs}}{\text{g}}$ vai arī $1 \left(\frac{\text{cm}}{\text{sec}}\right)^2$.

Acīm redzams, ka gravitācijas potenciāls (tāpat kā gravitācijas potenciālā enerģija) arvien ir negatīvs. Gravitācijas spēki arvien cenšas tuvināt kādu attālinātu masu tām masām, kuras veido gravitācijas lauku; tādēļ 1 g masas pārvietošanai no bezgalības uz lauka aplūkojamo punktu nav jāpatērē darbs, bet gan otrādi: tādā pārvietošanā darbu var iegūt.

Tā kā gravitācijas potenciāls arvien ir negatīvs, tad skaidrs, ka algebriski gravitācijas potenciāls kādā lauka punktā ir jo mazāks (bet skaitliski — aritmetiski — jo lielāks), jo lielāks darbs jāpatērē, lai no dotā lauka punkta, ja tur atrastos 1 g masas, pārvietotu šo masas gramu bezgalībā, kur lauka nav. Pārvietojot kādu masu no gravitācijas lauka bezgalībā, palielinām šīs masas potenciālu no kāda negatīva lieluma līdz nullei. Vispār, masas pārvietošana virzienā, kas sakrīt ar potenciāla algebriskā pieauguma virzienu, prasa darba patēriņu (aritmetiski potenciāls tad samazinās). Bet, ja masu pārvieto potenciāla algebriska samazinājuma virzienā (kad aritmetiski tas palielinās), tad iegūstam darbu.

Ja kādā lauka punktā potenciāls ir V_1 , bet kādā citā punktā V_2 , tad darbs, kas jāpatērē, lai 1 g masas pārvietotu no pirmā punkta otrā, ir potenciāla pieaugums $V_2 - V_1$. Lai pārvietotu masu m , jāveic darbs, kas ir vienlīdzīgs masas reizinājumam ar potenciāla pieaugumu.

Pārvietojot masu m potenciāla samazināšanās virzienā, iegūstam darbu A , ko veic gravitācijas spēki:

$$A = m (V_1 - V_2). \quad (7)$$

Ja kādā lauka punktā potenciāls ir V_1 , tad acīm redzot masai m , kas novietota šai lauka punktā, potenciāla enerģija ir tik reizes lielāka nekā V_1 , cik reizes masa m ir lielāka nekā 1 g, t. i., vienlīdzīga potenciāla reizinājumam ar masu:

$$\Pi = mV. \quad (8)$$

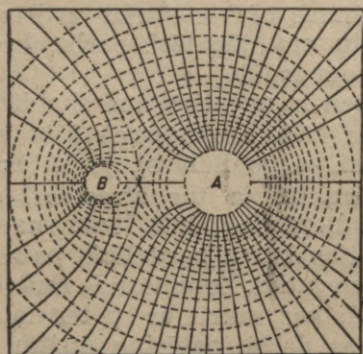
Salīdzinot šo vienādojumu ar vienādojumu (5), redzam, ka gravitācijas laukā, ko veido punktveidīga masa m , potenciālu attālumā r no šīs masas nosaka formula

$$V = -f \frac{m}{r}. \quad (9)$$

Pēc vienādojuma (6') gravitācijas laukā, ko veido kaut kā sakārtotu punktveidīgu masu sistēma, potenciālu nosaka ar formulu:

$$V = -f \sum \frac{m_i}{r_i}, \quad (10)$$

kur locekļu skaits zem sumas zīmes ir vienlīdzīgs visu to masu skaitam, kuras veido gravitācijas lauku, bet r_i ir atstatums no lauka punkta, kurā aprēķina potenciālu, līdz kādai no minētām masām.



130. zīm. Divu ložu gravitācijas lauks. Raustītās līnijas norāda ekvipotencialo virsmu šķērs griezumus. Nepārtrauktās līnijas norāda lauka spraiguma virzienu. Lielās lodes masa četrreiz lielāka par mazās lodes masu.

Virsmu, kuras visos punktos ir vienāds potenciāls, sauc par *līmeņa virsmu*, vai, citādi, par *ekvipotencialo virsmu*. Saprotais, kā gravitācijas laukā, ko veido punktveidīga masa, ekvipotencialām virsmām ir koncentrisku sferu forma.

Lode, kas sastāv no sferiskām kārtām, kurās blīvums ir vienāds, pievelk ārējo ķermeni tā, it kā visa lodes masa būtu sākopotā lodes centrā. Tādēļ smaguma spēka potenciālu Zemes virsū nosaka formula:

$$|V| = -f \frac{M}{R},$$

kur M ir Zemes masa ($M \approx 6 \cdot 10^{21}$ t) un R — Zemes rādiuss ($R = 6371$ km). Smaguma spēka potenciāla absolūtais lielums izteic darbu, kas būtu jāpatērē, lai 1 g masas aizsviestu no Zemes virsmas pasaules telpā:

$$V = 6394 \text{ kGm.}$$

Tālāk (73. §) tiks aprēķināts minimalais ātrums, kas nepieciešams pie izšaušanas lodei, lai tā uz visiem laikiem atstātu Zemi. Ja neievēro gaisa pretestību, šim ātrumam jābūt

$11,2 \frac{\text{km}}{\text{sec}}$. Aprēķins rāda, ka gaisa pretestības pārvarēšanai

tādā lidošanas ātrumā uz katru masas gramu jāpatērē darbs, kura lielums ir aptuveni 1700 kGm. Tātad, lai no Zemes virsmas varētu aizsviest pasaules telpā 1 g masas, vajadzētu pavisam patērēt ap 8000 kGm, t. i., tādu pašu darbu, kāds vajadzīgs, lai no Zemes virsmas paceltu 8 t smagu kravu 1 m augstumā.

70. §. Dažas teoremas par gravitācijas potenciālu. No potenciāla jēdziena definīcijas ir saprotams, ka punktveidīgas masas pārvietošana pa lauka ekvipotencialo virsmu nav saistīta ne ar darba patēriņu, ne ar tā iegūšanu. Tādēļ var secināt, ka *lauka stipruma vektors visos lauka punktos ir vērsts perpendikulari pret līmeņa virsmu* (pretējā gadījumā lauka stipruma projekcija uz kādu elementāru pārvietojumu pa līmeņa virsmu nebūtu nulle, un tādēļ arī pārvietojuma darbs pa līmeņa virsmu nebūtu nulle).

130. zīmējumā ir parādīts divu masīvu ložu veidotā gravitācijas lauka līmeņa virsmu sakārtojums, kā arī šā lauka stipruma vektoru virzieni.

Zinot potenciāla vērtību visos gravitācijas lauka punktos, nav grūti aprēķināt lauka stiprumu. Patiešām, iedomāsimies, ka caur lauka punktu, kas mūs interesē, ir novilkta ekvipotenciala virsma $V_1 = \text{const}$. Vilksim blakus otru potenciālu virsmu $V_2 = V + dV = \text{const}$, kur potenciāls par bezgalīgi mazu lielumu mazāks ($dV < 0$). Pieņemsim, ka no aplūkojamā punkta otrā ekvipotencialā virsma atrodas atstatumā ds (mērījot to perpendikulari pirmajai virsmai). Lauka stiprums ir spēks, kas darbojas uz 1 g lielu punktveidīgu masu, kas novietota aplūkojamā lauka punktā, bet potenciāla kritums ($V_1 - V_2$) ir darbs, ko veic gravitācija, pārvietojot 1 g masas; tātad

$$\frac{F}{m} ds = -dV$$

jeb

$$\frac{F}{m} = -\frac{dV}{ds}. \quad (11)$$

Potenciāla atvasinājumu pēc pārvietojuma (līmeņa virsmai perpendikularā virzienā) sauc par *potenciāla gradientu*¹. Potenciāla gradientu uzlūko par vektoru, kas vērsts uz potenciāla

¹ Vārds *gradients* ir atvasināts no latīņu *gradior* — staigāju, eju. Jēdzienu *gradients* var lietot katra lieluma apzīmēšanai, kas atkarīgs no punkta stāvokļa telpā (piemēram, var runāt par blīvuma gradientu, ja ķermeņa blīvums visos punktos nav vienāds, par temperatūras gradientu, ja ķermenis visos punktos nav vienādi sasildīts utt.). Ar

lieluma φ gradientu saprot robežu, uz kuru tiecas attiecība $\frac{\Delta\varphi}{\Delta l}$, ja Δl bezgalīgi samazinās; Δl nozīmē mazu pārvietojumu lieluma φ vislielākā pieauguma virzienā, bet $\Delta\varphi$ nozīmē lieluma φ maiņu, ko novēro

šai pārvietojumā; φ gradients virzienā $l = \text{robežai } \left[\frac{\Delta\varphi}{\Delta l} \right]_{\Delta l \rightarrow 0}$. Citiem vārdiem, ar gradientu saprot *lieluma maiņas telpisko ātrumu* (bet ne šā lieluma maiņas ātrumu laikā).

vislielākā pieauguma pusi. Redzam, ka *lauka stiprums skaitliski ir vienlīdzīgs potenciāla gradientam, bet vērsts uz to pusi, kas pretēja potenciāla gradientam, t. i., potenciāla samazināšanās virzienā.*

Ja pārvietojumā pa stateni pret līmeņa virsmu potenciāla maiņa notiktu vienmērīgi, tad lauka stiprums būtu vienlīdzīgs potenciāla kritumam uz 1 cm.

Par stiprumu dažādos lauka punktos var spriest pēc tā, cik tuvu atrodas viena otrai līmeņa virsmas, kuru potenciāls atšķiras par potenciāla vienību, t. i., par $1 \frac{\text{erg}}{\text{g}}$. Tiešām, ja

formulā (9) ņem $\Delta V = 1 \frac{\text{erg}}{\text{g}}$, tad redzam, ka *lauka stiprums*

dažādos lauka punktos ir apgriezti proporcionāls līmeņa virsmu atstatumam Δs , ja līmeņu virsmas atšķiras par potenciāla vienību (130. zīm.).

Ja lauka stiprumam visos punktos ir viens un tas pats virziens un vienāds lielums, tad tādu lauku sauc par viendabīgu (homogenu). Citiem vārdiem, viendabīgs ir tāds lauks, kurā potenciāla gradientam viscaur ir vienāda vērtība un vienāds virziens. Zemes virsmas tuvumā gravitācijas lauks ir aptuveni viendabīgs.

Lauka un potenciāla teoriju sīki iztīrā teoretiskā fizikā. Saskaņots un stingrs šo jautājumu apgaismojums prasa vektoru analīzes un integrālreķīnu (tilpumu integrālu, virsmu un līniju integrālu) plašu lietošanu. Kaut gan dažas no zemāk minētām potencialteorijas teoreēm iespējams pierādīt, lietojot tikai elementāro matematiku, tomēr tādi pierādījumi ir mākslīgi un smagi (tādēļ mēs šos pierādījumus te nedosim).

1. Kā jau 69. paragrafā minēts, vienāda blīvuma sferiska kāрта — kā arī vienāda blīvuma lode — izveido gravitācijas lauku, kas visos ārējos punktos ir tāds, it kā visa masa būtu sakopota sferiskās kārtas vai lodes centrā.

2. Dobumā, ko ietver plāna, vienāda blīvuma sferiska kāрта, potenciāls visur ir vienāds un tā lielums ir

$$V = -f \frac{M}{R} = \text{const}, \quad (12)$$

kur M ir sferiskās kārtas masa, R — sferiskās kārtas radiuss. *Gravitācijas lauka stiprums dobumā, ko ietver sferiska kāрта, ir nulle (uz masu, kas novietota sferiskās kārtas iekšienē, nekāds spēks neiedarbojas).*

3. Vienāda blīvuma lodes iekšienē potenciāls samazinās, pār-

vietojoties no lodes virsmas uz centru; uz lodes virsmas potenciāls ir

$$V_{(R)} = -f \frac{M}{R},$$

kur M ir lodes sumārā masa, R — lodes rādiuss. Nonākot lodes centrā, potenciāls samazinās par minētā lieluma pusi, t. i., lodes centrā potenciāls ir

$$V_{(0)} = -\frac{3}{2} f \frac{M}{R}.$$

Kaut kādā vienāda blīvuma lodes iekšējā punktā, kas atrodas atstatumā r no lodes centra, gravitācijas potenciālu izsaka formula:

$$V_{(r)} = -\frac{3}{2} f \frac{M}{R} \left(1 - \frac{r^2}{3R^2} \right). \quad (13)$$

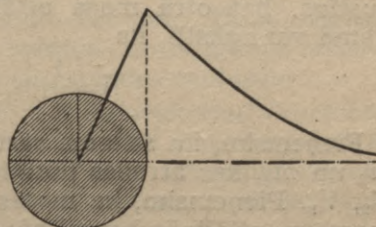
Gravitācijas lauka stiprums vienāda blīvuma lodes iekšienē ir vērsts uz centru un to izsaka šāda formula:

$$\frac{F}{m} = \frac{M}{R^3} r. \quad (14)$$

Tātad katru lodes daļiņu pievelk lodes centrs ar spēku, kas ir proporcionāls daļiņas atstatumam no lodes centra (131. zīm.).

71. §. Daļiņu sistēmas potenciālā enerģija (sistēmas potenciāls). Formulas (6) un (9) nosaka savstarpējās iedarbības potenciālo enerģiju vienai sistēmas daļiņai ar pārējām sistēmas daļiņām. Lai aprēķinātu visas sistēmas potenciālo enerģiju, jānosaka darbs, kas vajadzīgs, lai sistēmas daļiņas (vienu pēc otras) aizvadītu bezgalībā.

Pieņemsim, ka sistēma sastāv no divām masām (daļiņām) m_1 un m_2 , kas novietotas punktos A_1 un A_2 , kur potenciāli ir attiecīgi vienlīdzīgi V_1 un V_2 ; punktā A_2 , kur atrodas masa m_2 , potenciālu rada masa m_1 , bet potenciālu V_2 rada masa m_2 . Šo divu masu savstarpējās iedarbības potenciālo enerģiju var aprēķināt pēc diviem paņēmieniem. Varam iedomāties, ka otrā masa paliek nekustīga, bet pirmā attālinās no tās. Atrodoties spēku iedarbībā, kas rodas no otras nekustīgās masas, un pārvietojoties no vietas, kur potenciāls ir V_1 , uz vietu, kas atrodas tik tālu no otras masas, ka tur lauka potenciāls ir nulle, pirmā masa var veikt darbu¹ $m_1 V_1$. Kad pirmā masa ir bezgalīgi



131. zīm. Gravitācijas lauka spraiguma lielums dažādos atstatumos no viendabīgas masīvas lodes centra (ordinātas mērogs pieņemts brīvi).

¹ Mēs šeit runājam par «darba veikšanu» algebriskā nozīmē. Kā jau zinām, $m_1 V_1$ ir negatīvs lielums, jo masas attālināšanai no gravitācijas lauka ir jāpatērē darbs.

lielā attālumā no otrās masas, tad saprotams, ka otru masu var pārvietot, kā grib, nepatērējot šai pārvietojumā nekāda darba. Tātad darbs m_1V_1 , ko dabū, ja pirmo masu attālina, ir divu masu savstarpējās iedarbības potenciālā enerģija: $\Pi = m_1V_1$. Bet mēs tāpat varējām iedomāties, ka pirmā masa paliek nekustīga, bet otrā masa attālinās. Tad iegūtu, ka $\Pi = m_2V_2$. Tātad var rakstīt, ka

$$\Pi = \frac{1}{2}(m_1V_1 + m_2V_2).$$

Pieņemsim, ka sistema sastāv no trim masām (daļiņām) m_1 , m_2 un m_3 , kas atrodas punktos, kur attiecīgie potenciāli ir V_1 , V_2 , V_3 . Pieņemsim, ka masas m_1 un m_2 paliek nekustīgas, bet masa m_3 attālinās bezgalībā; sakarā ar to ir veikts (algebriskā nozīmē) darbs m_3V_3 . Tiem lauka punktiem, kuros novietotas palikušās masas, tagad, kad trešās masas nav, potenciālus apzīmēsim ar V_1' un V_2' ; kā jau parādīts, divu pārējo masu savstarpējās iedarbības potenciālā enerģija ir

$$\frac{1}{2}(m_1V_1' + m_2V_2').$$

Tātad

$$\Pi = \frac{1}{2}(m_1V_1' + m_2V_2') + m_3V_3.$$

Tagad aprēķināsim pēc cita paņēmiena visu triju masu savstarpējās iedarbības potenciālo enerģiju. Pieņemsim, ka masa m_3 paliek nekustīga, bet attālinās pirmās divas masas tā, ka to savstarpējais stāvoklis paliek nemainīgs. Šai kustībā tiks paveikts darbs $m_1(V_1 - V_1') + m_2(V_2 - V_2')$. Pievienojot šeit divu attālināmo masu savstarpējās iedarbības potenciālo enerģiju, dabūsim, ka

$$\Pi = \frac{1}{2}(m_1V_1' + m_2V_2') + m_1(V_1 - V_1') + m_2(V_2 - V_2').$$

Darot to pašu, ko gadījumā ar divām masām, t. i., saskaitot abas iegūtās Π izteiksmes un dalot iegūto rezultātu uz pusēm, iegūstam (pēc saīsināšanas):

$$\Pi = \frac{1}{2}(m_1V_1 + m_2V_2 + m_3V_3).$$

Minēto paņēmieni bez grūtībām var lietot, ja dotas četras, piecas un vispār masas jebkurā skaitā:

$$\Pi = \frac{1}{2} \sum mV. \quad (15)$$

Izmantojot integrālreķinus, formulu (15) var izlietot «nepārtraukta ķermeņa» potenciāla aprēķinos.

Vienāda blīvuma lodei aprēķins dod:

$$\Pi = -\frac{3}{5}f \frac{M^2}{R}, \quad (16)$$

kur M ir kopējā lodes masa, R — lodes radiuss. Tātad darbs, kuru var veikt gravitācija, ja lode veidojas no bezgalīgi izklaidētas materijas, ir apgriezti proporcionāls lodes radiusam.

Formula (16) noderēja par pamatu t. s. *kontrakcijas*¹ *hipotezei* par Saules un zvaigžņu kvēli. Pēc Kanta un Laplasa vispirms izteiktās un Helmholtza tālāk attīstītās domas Saule un planētas ir izveidojušās no izklaidētas materijas, kas pakāpeniski kļuvusi aizvien blīvāka. Ja vielai, no kuras izveidojās Saules sistēma, sākumā bija zema temperatūra un tā bija ļoti izklaidēta, tad pakāpeniski, pateicoties gravitācijai, savēloties ap Saules sistēmas masas centru, šai vielai vajadzēja sakarst no gravitācijas potenciālās enerģijas pārvēršanās molekulū siltumkustības enerģijā (gravitācijas potenciālā enerģija algebriski samazinās, ja viela kļūst blīvāka). Iespējams, ka Saules vielas blīvuma pieaugums turpinās arī tagad. Pēc kontrakcijas hipotēzes Saules enerģijas izstarošanu kompensē pakāpeniska Saules saspiešanās.

Zinot Saules masu un radiusu, pēc formulas (16) var aprēķināt, kādam daudzumam gravitācijas potenciālās enerģijas jāpārveidojas daļiņu kustības enerģijā un staru enerģijā visā Saules izveidošanās un pastāvēšanas laikā. Izrādās, ka Saules masas katram gramam vajadzēja atdot 120 miljonus džoulu enerģijas. Ja Saules enerģijas izstarošanu kompensētu Saules saraušanās, tad pēc vairāk nekā pusotra tūkstoša gadiem Saules radiusam vajadzētu samazināties apmēram par vienu desmit tūkstošdaļu no sava lieluma (katru gadu Saules radiusam vajadzētu samazināties par 36 m). Sākumā Saules izstarošana katrā ziņā bija intensīvāka. Aprēķini rāda, ka, ja Saules izstarošanu kompensētu tikai (vai lielāko daļu) saraušanās, tad Saulei vajadzētu atdzist un nodzist pēc ne vairāk kā 20 miljoniem gadu, skaitot no tās izcelšanās. Bet daudzi fakti norāda, ka zvaigžņu, piemēram, Saules, spīdēšanas ilgums ir nesalīdzināmi lielāks; to mēri biljoniem (10^{12}) gadu. Tādēļ ir atzīts, ka tikai neievērojamai daļai no tās enerģijas, ko izstaro Saule, var būt tāda izcelšanās, kas izskaidrojama ar kontrakcijas hipotēzi.

¹ No latīņu vārda *contractio* — saspiešana.

72. §. **Keplera likumi par planētu kustību.** Kā jau 65. paragrafā minēts, Ņutons atklāja gravitācijas likumu, pamatojoties uz planētu kustības likumiem, ko bija izstrādājis Keplers. Keplers strādāja ap 20 gadu, kamēr aprēķināja planētu istās kustības debess telpā, ņemot vērā redzamās planētu pārvietošanās. 1609. gadā Keplers publicēja pirmos divus likumus, bet 1619. g. — trešo.

1. Laukumu likums. *Radiuss-vektors, kas vilkts no Saules uz planētu, vienādos laika posmos pāriet vienādus laukumus.*

2. Orbitu likums. *Katra planeta kustas pa elipsi, kuras vienā fokusā atrodas Saule.*

3. Apgrīšanās laika likums. *Divu planētu apgrīšanās laiku kvadrātu attiecība ir tāda pati kā to elipsu lielo pusasu kubu attiecība, pa kurām kustas planētas.*

Ņutons parādīja, ka ar šiem likumiem (neizdarot nekādus papildpienēmumus) var noteikti aprēķināt, ka Saule pievelk planētas proporcionāli to masām un apgrīzti proporcionāli attālumu kvadrātiem no Saules. Ņutons tālāk parādīja, ka tiem pašiem Keplera likumiem ir padoti arī Jupitera un Saturna pavadoņi, kas kustas ap šīm planētām. No tā Ņutons secināja, ka gravitācijas likumam ir vispārēja nozīme. Vispārinājis Keplera likumus gravitācijas likumā, Ņutons to pārbaudīja, aprēķinot kometu kustības un Mēness kustību ap Zemi, ko komplicē Saules iedarbība uz Mēnesi.

Ja planētas kustētos pa aploci, bet ne pa elipsi, tad pietiktu trešā Keplera likuma, lai varētu spriest, ka planētas pievelkas Saulei apgrīzti proporcionāli attāluma kvadrātam no Saules. Ja divu planētu orbitu rādījumus apzīmē ar r_1 un r_2 , planētu aploces ātrumus ar v_1 un v_2 , centripetalos paātrinājumus ar j_1 un j_2 , apgrīšanās laikus ar T_1 un T_2 , centripetalos spēkus ar F_1 un F_2 , tad

$$v_1 = \frac{2\pi r_1}{T_1},$$

$$j_1 = \frac{v_1^2}{r_1} = \frac{4\pi^2 r_1}{T_1^2}$$

un analogiskas sakarības arī lielumiem v_2 un j_2 .

Tātad

$$\frac{j_1}{j_2} = \frac{\left(\frac{F_1}{m_1}\right)}{\left(\frac{F_2}{m_2}\right)} = \frac{r_1}{T_1^2} \cdot \frac{r_2}{T_2^2} = \left(\frac{T_2}{T_1}\right)^2.$$

Trešais Keplera likums nosaka, ka divu planetu apgriešanās laiku kvadrāti attiecas kā to attālumu kubi:

$$\left(\frac{T_2}{T_1}\right)^2 = \left(\frac{r_2}{r_1}\right)^3.$$

Tādēļ

$$\frac{\left(\frac{F_1}{m_1}\right)}{\left(\frac{F_2}{m_2}\right)} = \left(\frac{r_2}{r_1}\right)^2$$

un

$$\frac{F_1}{F_2} = \frac{m_1}{r_1^2} \cdot \frac{m_2}{r_2^2}.$$

Un apgriezti: no Ņutona likuma var iegūt visus trīs Keplera likumus.

Kas attiecas uz Keplera pirmo likumu par laukumiem, tad, ievērojot Saules sistemu visumā, gravitācijas spēki starp planetām un Sauli ir iekšējie spēki, un Keplera pirmo likumu var dabūt kā secinājumu no kustības daudzuma momenta nezūdamības likuma (39. §). Ņemsim tādu orientēšanās sistēmu, kas saistīta ar Sauli, un novietosim koordinātu sākuma punktu Saules centrā. Saules sistēmas kustības daudzuma moments attiecībā pret Saules centru ir ģeometriskā suma, kas sastāv no Saules griešanās impulsa, planetu kustības daudzuma momentiem, griežoties ap Sauli, un impulsiem, kas rodas, planetām griežoties ap savu asi. Pirmajā tuvinājumā neievēro ietekmi, kādu vienas planētas gravitācija atstāj uz otras planētas kustību, kā arī ietekmi, ko planetu sakārtojums var izdarīt uz Saules un planetu griešanās ātrumu ap to asi. Gravitācija planetu starpā ir visai maza, salīdzinot ar planetu gravitāciju attiecībā pret Sauli, jo Saules masa 750 reizes lielāka par visu planetu kopējo masu. Tādēļ gravitācija planetu starpā maz ietekmē planetu griešanos ap Sauli un, nemainot visumā planetu kustību, izpaužas tikai dažos sīkumos, kurus aplūko sevišķa debesu mehānikas nozare, kas saucas «perturbāciju teorija».

No teiktā varam secināt, ka pastāvīgs ir ne tikai Saules sistēmas kustības daudzuma summarais moments, bet ka aptuveni pastāvīgs ir arī šīs ģeometriskās summas katrs atsevišķs loceklis. Tātad, ja m ir kādas planētas masa, r — tās attālums no Saules centra un v — ātrums, ar kādu planēta riņķo ap Sauli, tad

$$[r \cdot mv] = \text{const}$$

un tātad

$$rv \sin(\mathbf{r}, \mathbf{v}) = C = \text{const}. \quad (17)$$

Nav grūti izprast, ka šīs formulas kreisā puse ir laukums, ko

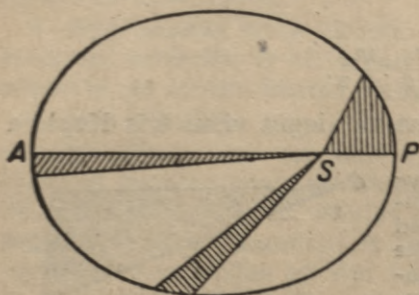


132. zīm. Sektorialais ātrums.

veido 1 sekundē radiuss-vektors, vilkts no Saules centra līdz punktam, kas nosaka planetas stāvokli uz orbitas (132. zīm.). Minēto laukumu sauc par planetas kustības *sektoriālo ātrumu*.

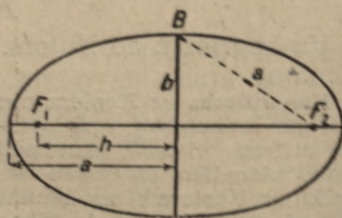
Vienādojumā (17) lielumu $v \sin(\mathbf{r}, \mathbf{v})$ var uzlūkot par ātruma projekciju uz pieskari pret liekuma riņķi, tādēļ lielums $v \sin(\mathbf{r}, \mathbf{v})$ var aizstāt ar leņķa ātruma $\frac{d\varphi}{dt}$ un radiusa-vektorar reizinājumu.

Tādēļ vienādojumu (17) var pārrakstīt:



133. zīm. Planetas riņķo ap Sauli tā, ka taisne, kas vilkta no Saules uz planētu, vienādos laika sprīžos veido vienlīdzīgus laukumus. Punkts P ir perihelijs, punkts A — afelijs.

$$r^2 \frac{d\varphi}{dt} = C = \text{const.} \quad (18)$$



134. zīm. Elipses ekscentritābe $e = \frac{h}{a}$.

Vienādojums (18) izsaka pirmo Keplera likumu, kuru var izteikt vārdos: *planetas kustības sektoriālais ātrums ir pastāvīgs lielums*. Saskaņā ar otro Keplera likumu planetas kustas pa elipsēm, kuru vienā fokusā atrodas Saule. Tādēļ, planetai griežoties ap Sauli, planetas attālums no Saules mainās. Orbitas punktu, kas atrodas vistuvāk Saulei, sauc par *periheliju*, bet diametrāli pretējo orbitas punktu, kas ir vistālāk no Saules, sauc par *afeliju*. No vienādojuma (18) redzams, ka planetai vislielākais kustības ātrums ir perihelijā, bet vismazākais — afelijā.

133. zīmējums grafiski paskaidro Keplera laukumu likumu. Tomēr jāievēro, ka planētu eliptiskās orbitas īstenībā daudz mazāk atšķiras no aplocēm nekā elipse, kas redzama 133. zīmējumā. Par elipses formu spriež pēc tās ekscentritātes e , ar kuru saprot fokālā attāluma h (fokusa attālums no elipses centra) attiecību pret lielo pusasi a (134 zīm.):

$$e = \frac{h}{a}$$

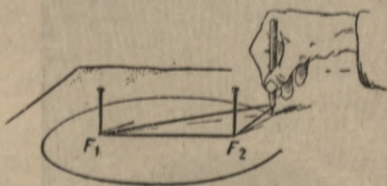
135. zīmējumā ir paskaidrots vienkāršākais elipses uzzīmēšanas paņēmieni. Nav grūti saprast, ka, novelkot no elipses mazās pusass virsotnes B aploci ar radiusu, kura garums vienlīdzīgs lielai pusasij a , dabūsim divus punktus, kur šī aploce krustosies ar lielo asi (punkti F_1 un F_2 134. zīmējumā); tie ir elipses fokusi. No šīs konstrukcijas izriet:

$$h = ae = \sqrt{a^2 - b^2},$$

tātad

$$b = a \sqrt{1 - e^2}.$$

Ja salīdzina planetu orbītas, tad vislielākās ekscentrības ir: Plutonam, kas ir visattālākā planeta no Saules ($e = 0,248$), Merkuram, kas ir Saulei tuvākā planeta ($e = 0,206$), un Marsam ($e = 0,093$). 136. zīmējumā attēlota Marsa eliptiskā orbīta. Salīdzināšanai tai pašā zīmējumā ir uzvilka arī aploce ar radiusu, kas vienlīdzīgs lielajai pusasij (mērogā $2:10^{13}$); abu līniju atšķirība izpaužas tikai līniju resnumā, kas radies, šīm divām līkām līnijām — elipsei un aplocei — saplūstot kopā.



135. zīm. Vienkāršākais elipses uzzīmēšanas paņēmieni; punkti F_1 un F_2 ir fokusi.



136. zīm. Marsa eliptiskā orbīta. Iekšējā līnija ir elipse, ārējā — aploce.

Keplera likumi attiecas uz iepriekš minēto orientēšanas sistemu, kad pieņemam, ka Saules centrs ir nekustīgs. Istenībā Saules centrs griežas pa elipsi ap Saules sistēmas masu centru. Ja Saules sistēmas masu centru pieņem par nekustīgu, tad planetas apgriešanās arī noris pa elipsi, kuras fokusā atrodas Saules sistēmas masu centrs. Tātad Keplera likums par planetu orbītu eliptiskumu ir pareizs planetām ne tikai, kad tās griežas ap Sauli, bet arī, kad tās griežas ap Saules sistēmas masu centru. Bet Keplera laukumu likums ir pareizs tikai planetu kustībai ap Saules centru, bet nav pareizs planetu kustībai ap Saules sistēmas masu centru.

Saules masa un izmēri ir tik lieli (137. un 138. zīm.), ka Saules sistēmas masu centrs ir attālināts no Saules centra par attā-

lumu, kas tikai 2,15 reizes pārsniedz Saules radiusu (Saules radiuss ir 695 000 km; Saules centra attālums no Saules sistēmas masu centra ir ap 1 486 000 km).



137. zīm. Saules šķērs griezumš. Raustītā līnija ir Mēness orbita; punkts apakšā ir Zeme. Saules tilpums ir 1 300 000 reizes lielāks nekā Zemes tilpums.

Precīzu otrā un trešā Keplera likuma atvasināšanu no gravitācijas likuma apskata teoretiskās fizikas un debesu mehanikas kursā. Tad izrādās, ka kustība gravitācijas spēku iedarbībā iespējama ne tikai pa elipsi un aploci, bet arī pa parabolu un pa hiperbolu, t. i., pa jebkuru konisku šķēlumu (139. zīm.). Piemēram, dažas kometas (kas nepieder Saules sistēmai, bet pa laiku iekļūst šai sistēmā) pārvietojas ap Sauli pa hiperbolu.

Kas attiecas uz trešo Keplera likumu, tad šā likuma precīzs atvasinājums no gravitācijas likuma rāda, ka Keplera likums nav gluži pareizs. Proti, pēc Keplera trešā likuma orbitas lielās pusass kuba a^3 attiecībai pret apgriešanās laika kvadrātu T^2 jābūt lielumam, kas ir visām planetām vienāds. Īstenībā šo attiecību var uzlūkot par vienādu par tik, par cik ir iespējams neievērot planetas masu m , salīdzinot to ar Saules masu M ; precīzi ir:

$$\frac{a^3}{T^2} = f \cdot \frac{M}{4\pi^2} \left(1 + \frac{m}{M}\right). \quad (19)$$

73. §. Orbitas formas atkarība no sākuma ātruma. Ja ķermenis m kustas gravitācijas iedarbībā ap M pa riņķveidīgu orbitu, tad gravitācijas spēks pilnīgi izpaužas kā centripetalais spēks:

$$f \frac{mM}{r^2} = \frac{mv^2}{r};$$

tādēļ

$$v = \pm \sqrt{f \frac{M}{r}}. \quad (20)$$

Pievērsīsimies 140. zīmējumam un iedomāsimies, ka punktā F atrodas pievilcējs ķermenis M , bet punktā O ķermenis m , kas iegūvis kādu ātrumu v virzienā, kas ir perpendikulārs pret radiusu-vektoru FO .

Ja ķermenim m sākuma ātrums punktā O ir nulle ($v = 0$), tad šis ķermenis krīt uz ķermeni M pa taisni.

Ja ķermenim, kas atrodas punktā O , ir ātrums v , kura virziens ir perpendikulārs pret radiusu-vektoru, un ja šis ātrums ir mazāks nekā tas, kas pēc formulas (20) atbilst riņķveidīgai orbitai, tad ķermenis m kustēsies pa elipsi ap M un punkts O būs šīs elipses afelijs.

Ja ātrums v ir lielāks par ātrumu, kas atbilst riņķveidīgai orbitai, arī tad ķermenis m kustēsies pa elipsi ap M , bet punkts O tagad būs šīs elipses perihelijs; jo lielāks ātrums v , jo lielāka ir orbitas ekscentritāte.

Tālākais sākuma ātruma v palielinājums tiks ķermenim kustēties pa parabolu (ekscentritāte ir vienlīdzīga 1) un beidzot pa hiperbolu (ekscentritāte lielāka par 1). Ja ķermeņa m sākuma ātrums būtu bezgalīgi liels, tad ķermenis kustētos pa taisni, kas ir perpendikulāra pret radiusu-vektoru.

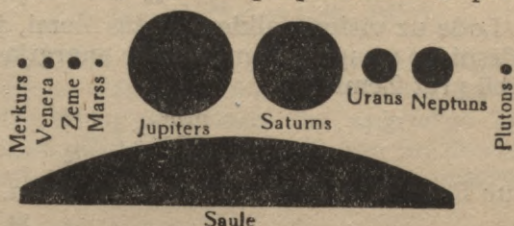
Vienādojumu (20) var lietot, lai aprēķinātu sākuma ātrumu, kas būtu jādod lodei, lai horizontālā šāvienā lode pārvērstos par Zemes pavadoni (ja tās kustība notiktu bezgaisa telpā). Šai gadījumā M ir Zemes masa, $r = R$ — Zemes radiuss. Ņemot vērā, ka

$$f \frac{M}{R^2} = g \quad (\text{kur } g \text{ ir brīvās krišanas paātrinājums Zemes virsū) un ka } g = 9,81 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}, \text{ bet}$$

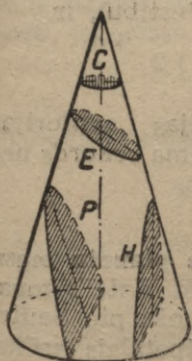
$R = 6378 \text{ km}$, iegūst, ka

$$v = \sqrt{gR} = 7,9 \frac{\text{km}}{\text{sec}}$$

(šo formulu var iegūt vēl vienkāršāk no noteikuma, ka lodei, kas pārvērtusies par Zemes pavadoni un griežas pa aploci



138. zīm. Saules un planētu relatīvie izmēri.



139. zīm. Koniskie šķēlumi: C — aploce; E — elipse; P — parabola (šķēluma plakne ir paralela kādai veidotājai); H — hiperbola.

netālu no Zemes virsmas, centripetalais paātrinājums ir smaguma spēka paātrinājums: $\frac{v^2}{R} = g$.

Lode uz visiem laikiem atstās Zemi, ja tās kinētiskā enerģija pārsniegs smaguma potencialās enerģijas absolūto lielumu attiecībā pret Zemi:

$$\frac{mv^2}{2} \geq f \frac{mM}{R},$$

kur R un M ir Zemes radiuss un masa. Ievietojot šai izteiksmē brīvās krišanas paātrinājumu $g = f \frac{M}{R^2}$, dabū:

$$\frac{mv^2}{2} \geq mg \cdot R.$$

No tā var secināt, ka mazākais ātrums, kas jādod lodei, lai tā uz visiem laikiem atstātu Zemi (ja neievēro gaisa pretestību), ir

$$v = \sqrt{2gR} = 11,2 \frac{\text{km}}{\text{sec}}$$

(modernās tālšāvējas artilērijas šāvīna sākuma ātruma rekords nesasniedz $2 \frac{\text{km}}{\text{sec}}$).

74. §. Saules un planētu masu aprēķināšana. Zinot noteikumus, ka Zemes pievilkšanās pie Saules izpaužas kā centripetalais spēks, kas Zemi notur tās orbitā (vienkāršības dēļ Zemes orbitu uzlūkosim par aploci), var aprēķināt Saules masu M :

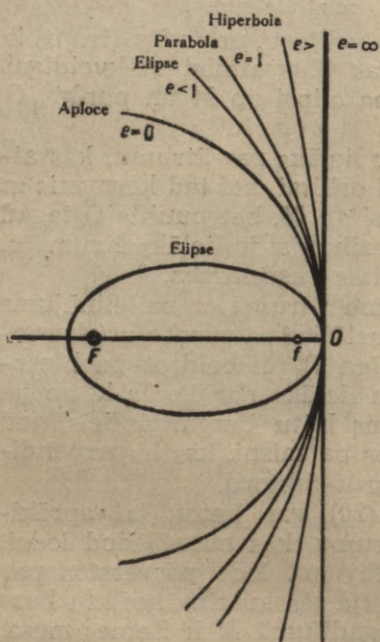
$$f \frac{mM}{r^2} = \frac{mv^2}{r}.$$

Šeit m ir Zemes masa, r — vidējais attālums starp Zemi un Sauli. Apzīmējot gada ilgumu sekundēs ar T , dabū

$$v = \frac{2\pi r}{T}.$$

Tātad:

$$f \frac{M}{r^2} = \frac{4\pi^2 r}{T^2},$$



140. zīm. Trajektorijas formas atkarībā no sākuma ātruma.

ievietojot f , T un r skaitliskās vērtības ($r = 149\,500\,000$ km = $= 149,5 \cdot 10^{11}$ cm), dabūsim Saules masu:

$$M = \frac{4\pi^2 r^3}{f \cdot T^2} = 1,98 \cdot 10^{33} \text{ g} = 1,98 \cdot 10^{27} \text{ t.}$$

To pašu formulu var izmantot jebkuras planētas masas aprēķināšanai, kurai ir pavadonis. Šai gadījumā r ir vidējais pavadņa attālums no planētas, T ir laiks, kurā tas apgriežas ap planētu, M — planētas masa. Zinot Mēness attālumu no Zemes un sekunžu skaitu mēnesī, pēc minētā paņēmiena var noteikt Zemes masu.

Zemes masu var arī aprēķināt, pielīdzinot kāda ķermeņa svaru šā ķermeņa pievilkšanās spēkam Zemei, atņemot no pēdējā dinamisko komponenti, kura ķermenim, kas piedalās Zemes diennakts griešanās kustībā, dod attiecīgo centripetālo paātrinājumu (67. §). Šā labojuma nepieciešamība atkrīt, ja Zemes masas aprēķināšanā lietojam to smaguma paātrinājumu, kas novērojams uz Zemes poliem ($g' = 983,22$). Apzīmējot tad ar R vidējo Zemes rādiusu ($R = 6371,2$ km) un ar M — Zemes masu, iegūstam:

$$f \frac{mM}{R^2} = mg',$$

un Zemes masa tad ir

$$M = \frac{R^2 \cdot g}{f} = 5,98 \cdot 10^{27} \text{ g} = 5,98 \cdot 10^{21} \text{ t.}$$

Ja zemes lodes vidējo blīvumu apzīmē ar ρ_{vid} , tad $M = \frac{4}{3}\pi R^3 \cdot \rho_{\text{vid}}$. Vidējais zemes lodes blīvums tad ir $5,5 \frac{\text{g}}{\text{cm}^3}$.

Zemes virskārtu mineraliežu vidējais blīvums ir aptuveni $2,5 \frac{\text{g}}{\text{cm}^3}$. Tātad zemes lodes kodola blīvumam ievērojami jāpārsniedz $5,5 \frac{\text{g}}{\text{cm}^3}$.

Zemes blīvuma pētījumus dažādos dziļumos sāka Ležāndrs, un tos ir turpinājuši daudzi zinātnieki. Pēc Guttenberga un Haalka (1924. g.) slēdzieniem Zemes blīvums dažādos dziļumos ir aptuveni šāds:

Zemes lodes centrā (6370 km dziļumā)	10—11 g/cm ³
3000 km dziļumā	6—9 "
1200 " "	4—5 "
60 " "	3,1—3,6 "
Viršējā kārtā	2,5 "

Pilnīga teorija par planētu kustību, ko aplūko debesu mehanika, dod iespēju aprēķināt planētas masu, novērojot tās iedarbību, ko dotā planēta izdara uz kādas citas planētas kustību. Pagājušā gadsimta sākumā bija pazīstamas šādas planētas: Merkurs, Venera, Zeme, Marss, Jupiters, Saturns, Urans. Tika novērots, ka Urana kustībā ir kaut kādas «anomalijas», kas norādīja, ka aiz Urana atrodas kāda nenovērota planēta, kas ietekmē Urana kustību. 1845. g. franču zinātnieks *Leverjē* un neatkarīgi no viņa angļi *Adams* s, pētījot Urana kustības, aprēķināja tās planētas masu un atrašanās vietu, kuru neviens vēl nebija novērojis. Tikai pēc tam šo planētu atrada debesu telpā tai vietā, kas bija noteikta aprēķinos; šo planētu nosauca par Neptunu.

Astronomi *Lovels* 1914. g. analogiski noteica, ka ir vēl viena planēta, kas atrodas tālāk no Saules nekā Neptuns. Tikai 1930. g. šo planētu atrada un nosauca par Plutonu.

Zemāk ievietotā tabulā ir ziņas par 9 lielākām Saules sistēmas planētām.

Ziņas par lielām planētām

Planēta	Attālums no Saules (km)	Apriņķošanās laiks ap Sauli (gados)	Planētas masa, salīdzinot ar Zemes masu ¹	Planētas tilpums, salīdzinot ar Zemes tilpumu	Planētas rādiuss (ekvatorālais) (km)	Planētas vietas vidējais blīvums	Brīvās krišanas paātrinājums uz planētas virsmas, salīdzinot to ar paātrinājumu uz Zemes.
Merkurs	58 000 000	0,241	0,036	0,05	2 421	≈ 4	0,26
Venera	108 000 000	0,615	0,815	0,88	6 096	5,21	0,90
Zeme	149 450 000	1	1	1	6 378	5,53	1
Marss	228 000 000	1,881	0,106	0,15	3 392	3,93	0,38
Jupiters	778 000 000	11,862	314	1312	66 618	1,32	2,64
Saturns	1 425 000 000	29,485	94,0	763	54 050	0,69	1,13
Urans	2 869 000 000	84,015	14,4	59	24 850	1,36	0,96
Neptuns	4 496 000 000	164,788	17,0	72	27 000	1,30	0,98
Plutons	5 897 000 000	247,697	0,94	—	—	—	—

Bez minētām lielām planētām ir zināmas vēl ap 1300 ļoti mazas planētas, kuras sauc par asteroidiem (jeb planetoidiem). To orbītas visumā atrodas starp Marsa un Jupitera orbītām.

¹ Par vienību ir ņemta Zemes un Mēness masa kopā: to kopmasa ir 329 390 reizes mazāka nekā Saules masa. Zemes masa bez Mēness ir 334 340 reizes mazāka nekā Saules masa.

V N O D A Ļ A

Cieto ķermeņu statika un dinamika

75. §. Cieto ķermeņu taisnvirziena un griešanās kustība. Mehanikā par cietu ķermeni sauc materialo punktu kopu, kurā savstarpējais daļiņu stāvoklis ir nemainīgs. Mechanikas pamatlíkumi nosaka atsevišķā materialā punkta kustību. Lai pilnīgi varētu noteikt tāda ķermeņa kustību, kurš nav ciets un kura daļiņas nav pakļautas noteikumam par daļiņu savstarpējā sakārtojuma absolūtu nemainīgumu, vajadzētu zināt spēkus, kas pielikti katrai daļiņai atsevišķi. Cietam ķermenim tādas vajadzības nav. Šai gadījumā jebkuru kustību var iedomāties kā tādu, kas iegūta, apvienojot divas elementaras kustības: *t a i s n v i r z i e n a* kustību, *pie kuras ikviena līnija, ko domās velkam ķermeņa iekšpusē un kas savienota ar tā daļiņām, pārvietojas sev paraleli*, un *g r i e š a n ā s* kustību, *pie kuras ķermeņa ikviens punkts veido aploci ap noteiktu griešanās asi*. Brīvi izvēlētās kustības sadalīšana divās kustībās — taisnvirziena un griešanās — uzdevumu ievērojami vienkāršo un bez tam ļauj formulēt cietu ķermeņu griešanās kustību likumus tā, ka katrs no šiem likumiem ir analogisks kādam no mechanikas elementarajiem likumiem.

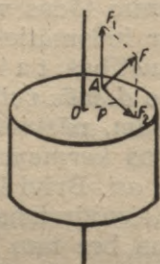
Taisnvirziena kustībā, kā viegli saprast, ķermeņa visu punktu trajektorijas ir paralelas viena otrai, bet punktu ātrumi vienādi. Tādēļ pietiek, ja zinām viena punkta kustību, lai viegli varētu noteikt visa ķermeņa stāvokli telpā jebkurā laika momentā. Ķermenis kustas taisnvirzienā tā, it kā visa ķermeņa masa būtu koncentrēta masas centrā. Kā piemērs taisnvirziena kustībai var noderēt: ķermeņa brīvā krišana smaguma spēka iedarbībā, virzuļa kustība cilindrā u. c.

Griešanās kustības raksturošanai jāņem palīgā jēdziens par leņķa ātrumu un leņķa paātrinājumu, kuri ir vienādi visām ķermeņa daļiņām jebkurā momentā. Sakarā ar daļiņu savstarpējā stāvokļa nemainīgumu linearie ātrumi un linearie paātrinājumi ir proporcionāli daļiņu attālumam no griešanās ass. Tas norāda

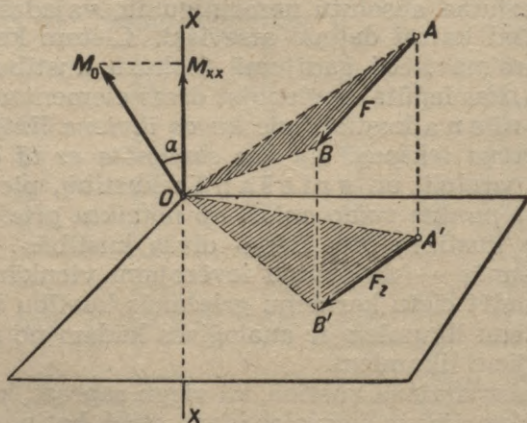
uz to ievērojamo nozīmi, kāda ir cietā ķermeņa griešanās kustības dinamikā daļiņu atstatumam no griešanās ass: atstatums r no griešanās ass slēptā veidā ieiet visos griešanās kustības vienādojumos. Atklāti atstatums neparādās šais vienādojumos, bet tas atrodas tais lielumos, kas tur aizstāj spēka un masas jēdzienu. Griešanās kustību dinamikā spēku un masu vietā aplūko spēku un inerces momentus.

Jēdziena «spēka moments» formalā definīcija ir jau dota, un to mēs lietojām mehanikas pamatlikumu iztirzājumā (37. un 39. §). Vēsturiski priekšstats par spēka momentu radās un ieguva konkrētu raksturu cietu ķermeņu statikā un dinamikā; šeit spilgti parādās momentu jēdziena derīgums un nepieciešamība.

76. §. Spēka moments attiecībā pret griešanās asi. Vispārīga priekšstata vietā par spēka momentu attiecībā pret punktu (37. §) cietu ķermeņu statikā un dinamikā bieži lieto spēka momenta jēdzienus attiecībā pret griešanās asi.



141. zīm.
Spēka F
moments attiecībā pret asi ir skaitliski vienlīdzīgs $F_2 \cdot p$.



142. zīm. Spēka F momentu attiecībā pret asi xx dabū, ja spēka momentu, kas ņemts pret jebkuru punktu uz ass, projicē uz šo asi.

Pieņemsim, ka ķermenis, piemēram, cilindrs, var griezties ap asi, kas iet caur punktu O , un pieņemsim, ka punktā A tam ir pielikts spēks F (141. zīm.). Sadalīsim spēku F divās savstarpēji perpendikulārās komponentēs tā, lai viena komponente F_1 būtu paralela asij, bet otra — F_2 atrastos plaknē, kas ir perpendikulāra asij. Komponente F_2 ir dotā spēka F projekcija uz šo plakni. Pirmā komponente F_1 nevar dot nekāda griešanās efekta

(ja ass nebūtu nostiprināta, tad šis spēks varētu izsaukt ķermeņa slīdēšanu gar asi). Tikai otra komponente F_2 rada griešanos un izpaužas reizinājumā $F_2 \cdot p$, kur p ir statenis, kas novilkts no punkta O pret spēka F projekciju F_2 .

Tādēļ par spēka momentu attiecībā pret asi sauc reizinājumu, ko dabū, reizinot spēka projekciju (uz plakni, kas perpendikulāra asij) ar īsāko atstatumu starp spēku un asi.

Spēka momentu attiecībā pret asi uzlūko par vektoru, kas vērsts ass virzienā uz to pusi, no kurienes redzams, ka spēka virziens sakrīt ar pulksteņa rādītāja kustības virzienu.

Viegli pierādīt, ka spēka moments attiecībā pret kādu asi ir vienlīdzīgs tāda vektora projekcijai uz šo asi, kurš attēlo spēka momentu pret jebkuru punktu uz šīs ass. Aplūkosim 142. zīmējumu. Šai zīmējumā spēka F momentu attiecībā pret asi xx attēlo vektors M_{xx} , bet tā paša spēka moments attiecībā pret punktu O uz xx ass ir attēlots ar vektoru M_0 . Katrs no šiem momentiem ir skaitliski divreiz lielāks par iesvītrotu trīsstūru laukumiem: $M_0 = 2 \triangle OAB$; $M_{xx} = 2 \triangle OA'B'$. Vektori, kas attēlo šos momentus, ir perpendikulāri pret attiecīgo trīsstūru plaknēm. Redzams, ka trīsstūra $OA'B'$ laukumu var uzlūkot par trīsstūra OAB laukuma projekciju, un tātad spēka F momentu M_{xx} attiecībā pret xx asi var uzlūkot par vektora M_0 projekciju uz xx asi, kur M_0 attēlo spēka momentu attiecībā pret punktu O . Punkta O stāvokli uz xx ass mēs izvēlējamies brīvi, tādēļ sākumā minētā teorema ir pierādīta.

77. §. Spēku pāra moments. Aplūkosim divus paralelus spēkus F_1 un F_2 (143. zīm.), kas vērsti pretējos virzienos. Šo spēku rezultējošo R un tā pielikšanas punktu O , kā zināms, nosaka sakarība:

$$R = F_1 - F_2, \quad \frac{F_1}{F_2} = \frac{BC}{AC}.$$

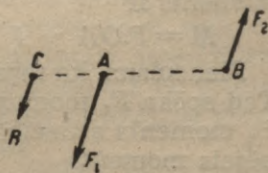
Pēdējo proporciju var uzrakstīt tā:

$$\frac{F_1 - F_2}{F_2} = \frac{BC - AC}{AC} \quad \text{jeb} \quad \frac{R}{F_2} = \frac{AB}{AC},$$

tādēļ

$$AC = \frac{F_2 \cdot AB}{R}.$$

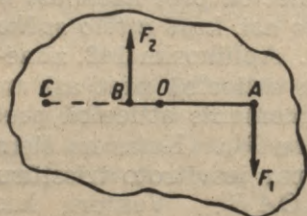
Ja paralelie spēki ir vienlīdzīgi un vērsti pretējos virzienos, t. i., ja $F_1 = F_2$, tad $R = 0$ un $AC = \infty$, t. i., rezultējošā spēka pielikšanas punkts ir bezgalībā un pats rezultējošais ir nulle. Praktiski tas nozīmē, ka tādus divus spēkus nevar aizstāt ar



143. zīm.

vienu rezultējošo. Šie spēki nevar izsaukt nekādu ķermeņa taisnvirziena kustību, tie var izpausties tikai ķermeņa rotācijā ap kādu asi, kas ir perpendikulāra pret plakni, kurā abi spēki atrodas.

Šie spēki ir vienlīdzīgi un pretēji vērsti, un tādēļ jebkurā ķermeņa pārvietošanā taisnā virzienā (kad ķermenis pārvietojas pats sev paraleli) tie veic darbu, kas sumā ir nulle. Tādēļ šie spēki nevar dot ķermenim taisnvirziena kustības kinētisko enerģiju un tāpat nevar ierosināt kustību. Bet rotācijā šo spēku sumarais darbs nav nulle, un tādēļ tie var likt ķermenim griezties.



144. zīm. Spēku pāris.

Tāpat divi vienlīdzīgi paraleli spēki, kas pretēji vērsti (*spēku pāris* jeb, kā bieži saka — «pāris»), ir pavisam sevišķs dinamisks elements, ko nevar izteikt vienā spēkā.

Izpētīsim spēku pāra darbību. Pieņemsim, ka cietam ķermenim ir pielikti punktos A un B divi vienlīdzīgi paraleli un pretēji vērsti spēki F_1 un F_2 . Punktos A un B izvēlēsimies tā, lai nogrieznis AB būtu perpendikulārs pret spēku virzienu (to vienmēr var izdarīt, pārvietojot spēku pielikšanas punktus spēku darbības virzienā). Nosauksim $AB = p$ par pāra *plecu* (144. zīm.). Tas ir īsākais atstatums starp pāra spēku darbības virzieniem.

Novilksim griešanās asi perpendikulāri zīmējuma plaknei caur punktu O . Tad spēka F_1 moments attiecībā pret asi O ir vienlīdzīgs $F \cdot OA$ (pieņemam, ka $F_1 = F_2 = F$), bet spēka F_2 moments attiecībā pret to pašu asi ir $F \cdot OB$. Kopējais abu spēku moments ir

$$M = F \cdot OA + F \cdot OB = F (OA + OB) = F \cdot AB = F \cdot p.$$

Pieņemsim, ka tagad griešanās ass atrodas kaut kur punktā C . Tad spēka F_1 moments attiecībā pret asi C ir $F \cdot AC$, bet spēka F_2 moments attiecībā pret to pašu asi ir $F \cdot CB$. Abu spēku kopējais moments

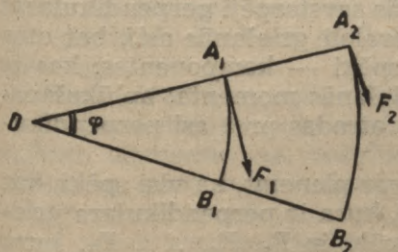
$$M = F \cdot AC - F \cdot CB = F (AC - CB) = F \cdot AB = F \cdot p.$$

Vispārīgāku gadījumu, kad punkts C neatrodas uz līnijas AB , var reducēt uz iepriekšējo gadījumu, jo pielikšanas punktu spēkam, kas darbojas uz cietu ķermeni, var iedomāties jebkurā vietā uz taisnes, pa kuru spēks darbojas; tāpat punktu C un punktus A un B (spēku pāra pielikšanas punktus) arvien var uzlūkot par tādiem, kas atrodas uz vienas taisnes.

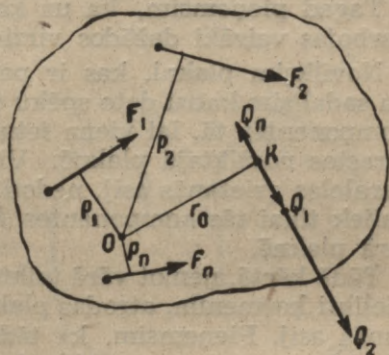
Tātad spēku pāra griešanas efektu nosaka spēka un pleca reizinājums. Šo reizinājumu sauc par spēku pāra momentu; spēku pāra momentu uzlūko par vektoru, kas ir perpendikulārs pret spēku pāra plakni un vērsts uz to pusi, no kurienes redzams, ka griešanās sakrīt ar pulksteņa rādītāja kustības virzienu.

Ja divi spēki, kas veido spēku pāri, darbojas uz brīvu cietu ķermeni, tad šie spēki, neatkarīgi no tā, kur tie būtu pielikti, griež ķermeni ap asi, kas iet caur ķermeņa masas centru un ir perpendikulāra spēku pāra plaknei. Patiešām, to spēku ģeometriskā suma, kuri veido pāri, ir nulle, tādēļ ķermeņa masas centram jāpaliek mierā (tas bija paskaidrots 35. §; 55. zīm.).

78. §. Spēku momentu teorema. Variņjona teorema. Priekšstats par vienlīdzīgiem spēkiem, kas dominē taisnvirziena



145. zīm. Ekvivalentie spēki.



146. zīm. Variņjona teoremas grafiskais paskaidrojums.

kustību dinamikā, dod vietu jēdzienam par ekvivalentiem spēkiem griešanās kustību dinamikā. Par ekvivalentiem spēkiem sauc tādus spēkus, kas, darbodamies uz ķermeņa atsevišķiem materiāliem punktiem, kuri atrodas dažādā attālumā no griešanās asi, veic vienlīdzīgu darbu, ja šos punktus novirza pa vienu un to pašu leņķi attiecībā pret griešanās asi.

Aplūkosim, kādi ir tie noteikumi, kam padoti ekvivalentie spēki. Pieņemsim, ka cietā ķermeņa divi punkti A_1 un A_2 (145. zīm.) ir novirzīti par vienu un to pašu leņķi φ attiecībā pret griešanās asi O un ka uz punktiem A_1 un A_2 darbojas ekvivalenti spēki F_1 un F_2 . Punktu atstatumus no griešanās ass apzīmēsim attiecīgi ar r_1 un r_2 . Novirzot punktu A_1 par leņķi φ , tas noies ceļu $A_1B_1 = \varphi \cdot r_1$ un spēka F_1 darbs būs izsakāms ar

reizinājumu $F_1 \cdot \varphi \cdot r_1$. Punkta A_2 noietais ceļš attiecīgi ir $\varphi \cdot r_2$, un spēka F_2 darbs ir izsakāms ar reizinājumu $F_2 \cdot \varphi \cdot r_2$.

Pēc ekvivalences jēdziena definīcijas ekvivalentiem spēkiem jāveic vienāds darbs, ja spēku pielikšanas punktus novirza par vienu un to pašu leņķi. Tādēļ var rakstīt:

$$F_1 \cdot \varphi \cdot r_1 = F_2 \cdot \varphi \cdot r_2$$

jeb

$$F_1 \cdot r_1 = F_2 \cdot r_2. \quad (1)$$

Bet $F_1 \cdot r_1$ ir spēka F_1 moments attiecībā pret griešanās asi O , un $F_2 \cdot r_2$ ir spēka F_2 moments attiecībā pret to pašu asi. To ievērojot, teikto var ietvert šādā teoremā:

Divi spēki ir ekvivalenti griešanās izpratnē, ja to momenti ir vienlīdzīgi.

Tagad pieņemsim, ka uz ķermeni, kas griežas ap kādu asi, darbojas vairāki dažādos virzienos vērsti spēki.

Novilksim plakni, kas ir perpendikulāra pret griešanās asi, un sadalīsim katru doto spēku divās savstarpēji perpendikulārās komponentēs tā, lai viena ietu paraleli griešanās asij, bet otra atrastos novilktajā plaknē. Visi spēki — komponentes, kas ir paralelas griešanās asij, nedod griešanās momenta; aplūkošanai paliek tikai tās komponentes, kas atrodas pret asi perpendikulārā plaknē.

Tādā kārtā, ņemot vērā teikto, var pieņemt, ka visi spēki, kas pielikti ķermenim, atrodas plaknē, kura ir perpendikulāra griešanās asij. Pieņemsim, ka tādi spēki ir F_1, F_2, \dots, F_n , kuru pleci ir p_1, p_2, \dots, p_n (146. zīm.).

Ievērojot ekvivalento spēku teoremu, varam katru no šiem spēkiem F aizstāt ar citu spēku Q , kura brīvi izvēlēta pleca r_0 garums vienlīdzīgs, piemēram, garuma vienībai. Tad iegūstam spēkus Q_1, Q_2, \dots, Q_n , kas pielikti vienam un tam pašam punktam K un vērsti pa kādu taisni uz vienu vai otru pusi atkarībā no attiecīgā momenta zīmes (iegaumēsim, ka spēku momentus, kas griež pulksteņa rādītāja kustības virzienā, sauc par pozitīviem, bet spēku momentus, kas griež pretējā virzienā — par negatīviem).

Šos spēkus Q var aprēķināt no šādām sakarībām, kas izsaka ekvivalences noteikumus:

$$F_1 \cdot p_1 = Q_1 \cdot r_0; \quad F_2 \cdot p_2 = Q_2 \cdot r_0, \dots, F_n \cdot p_n = Q_n \cdot r_0,$$

bet rezultējošais spēks vienlīdzīgs to algebriskai sumai:

$$R = Q_1 + Q_2 + \dots + Q_n.$$

Uzzināsim tagad šim rezultējošam spēkam momentu M jeb visu doto spēku F_1, F_2, \dots, F_n rezultējošo momentu. Ievērojot, ka spēka R plecs ir r_0 , iegūstam:

$$\begin{aligned} M &= R \cdot r_0 = (Q_1 + Q_2 + \dots + Q_n) r_0 = \\ &= F_1 \cdot p_1 + F_2 \cdot p_2 + \dots + F_n \cdot p_n \end{aligned}$$

jeb

$$M = \Sigma F \cdot p, \quad (2)$$

kur Σ nozīmē algebrisku sumu.

Tātad vairāku spēku rezultējošais moments vienlīdzīgs atsevišķo spēku momentu algebriskai sumai. Šo apgalvojumu sauc par *Variņjona teoremu*.

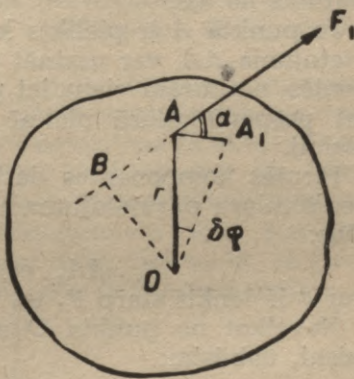
79. §. Brīva cieta ķermeņa līdzsvara noteikumi. Katru brīva cieta ķermeņa pārvietojumu var uzlūkot par taisnvirziena kustību un griešanās kustību ap asi. Jebkuru taisnvirziena kustību var savukārt sadalīt trijās taisnvirziena kustībās paraleli trim koordinātu asīm x, y, z , bet griešanos ap jebkuru asi var sadalīt trīs griešanās kustībās ap koordinātu asīm.

Tātad cieta ķermeņa bezgalīgi mazu pārvietojumu var aizstāt ar sešiem elementariem pārvietojumiem: ar trim taisnvirziena pārvietojumiem koordinātu asu virzienā un ar trim pagriezieniem ap koordinātu asīm. Šie seši iespējamie pārvietojumi nav reducējami, tos nevar savstarpēji aizstāt, tie ir neatkarīgi; brīvam cietam ķermenim ir sešas brīvības pakāpes.

Pēc iespējamo pārvietojumu principa līdzsvaram nepieciešamais un pietiekamais noteikums prasa, lai visu pielikto spēku darbu suma katrā iespējamā pārvietojumā būtu nulle. Tātad iegūsim tik vienādojumu, cik neatkarīgu iespējamo pārvietojumu var būt dotajam ķermenim jeb cik tam ir brīvības pakāpju. Šos vienādojumus iegūsim, ja aplūkosim atsevišķi katru no minētiem 6 pārvietojumiem.

Ņemsim taisnvirziena pārvietojumu, kas ir paralels x asij un kurā visi ķermeņa punkti pārvietojas par lielumu δx . Ja spēka projekciju uz x ass apzīmē ar X , tad šā spēka darbs minētajā pārvietojumā ir

$$X \cdot \delta x.$$



147. zīm. Cieta ķermeņa līdzsvara noteikumu grafiskais paskaidrojums.

Saskaitot visu pielikto spēku darbus un apzīmējot sumu ar zīmi Σ , iegūstam (pēc iespējamo pārvietojumu principa):

$$\Sigma(X \cdot \delta x) = 0$$

jeb, atdalot kopīgo reizinātāju,

$$\delta x \cdot \Sigma X = 0,$$

tādēļ

$$\Sigma X = 0,$$

t. i., visu spēku projekciju sumai uz x ass jābūt nullei. Līdzīgus vienādojumus iegūsim arī y un z asīm, t. i.,

$$\Sigma Y = 0, \Sigma Z = 0.$$

Aplūkosim tagad griešanās pārvietojumu ap kādu asi O (147. zīm.). Šai gadījumā jebkurš ķermeņa punkts A gūs pārvietojumu AA_1 , kas atradīsies plaknē, kura ir perpendikulāra pret asi O ; pārvietojums vienlīdzīgs $\delta\varphi \cdot r$, kur $\delta\varphi$ ir ķermeņa bezgalīgi mazs pagrieziens ap asi O , bet r — punkta attālumam no ass.

Ja punktā A ir pielikts kāds spēks F , tad tā darbu pie pārvietojuma AA , var uzzināt tā: sadalīsim spēku F divās komponentēs, no kurām viena iet paraleli asij O , bet otra atrodas pret asi perpendikulārā plaknē un ir spēka F projekcija uz šo plakni.

Pirmās komponentes darbs ir nulle, jo komponente ir perpendikulāra pārvietojumam AA_1 . Otrās komponentes darbs ir šāds:

$$F_1 \cdot AA_1 \cdot \cos \alpha = F_1 \cdot \delta\varphi \cdot r \cdot \cos \alpha,$$

kur α ir leņķis starp F_1 un pārvietojumu AA_1 .

Novelkot no punkta O stateni OB pret spēka F_1 darbības taisni, dabūsim:

$$OB = r \cdot \cos \alpha,$$

un darba izteiksme būs šāda:

$$F_1 \cdot OB \cdot \delta\varphi.$$

Bet $F_1 \cdot OB$, t. i., spēka F projekcija uz plakni, kas perpendikulāra asij, reizināta ar išāko atstatumu starp spēku F un asi O , ir spēka moments attiecībā pret asi O . Apzīmēsim to ar M . Tātad griešanas spēka F darbs vienlīdzīgs spēka momenta (attiecībā pret griešanās asi) reizinājumam ar leņķa pārvietojumu.

Uzrakstot šādas izteiksmes visu spēku darbiem, saskaitot tās un pielīdzinot to sumu (pēc iespējamo pārvietojumu principa) nullei, iegūst:

$$\Sigma M \cdot \delta\varphi = 0$$

jeb, ņemot aiz iekavām kopīgo reizinātāju $\delta\varphi$,

$$\delta\varphi \cdot \Sigma M = 0,$$

no kurienes

$$\Sigma M = 0,$$

t. i., visu spēku momentu sumai attiecībā pret asi O jābūt vienlīdzīgai ar nulli. Šo noteikumu var lietot visām trim griešanās kustībām ap koordinātu asīm x , y un z .

Tādā kārtā mums ir šādi seši brīva cieta ķermeņa līdzsvara noteikumi:

$$\left. \begin{aligned} \Sigma X &= 0; & \Sigma M_{xx} &= 0; \\ \Sigma Y &= 0; & \Sigma M_{yy} &= 0; \\ \Sigma Z &= 0; & \Sigma M_{zz} &= 0; \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

t. i., visu spēku projekciju sumai uz katru koordinātu asi jābūt nullei, un to pašu spēku momentu sumai attiecībā pret šīm koordinātu asīm arī jābūt nullei.

80. §. Nebrīva cieta ķermeņa līdzsvara noteikumi. Par nebrīvu cietu ķermeni sauc tādu, kura pārvietošanas brīvība ir ierobežota ar kādiem noteikumiem. Aplūkosim divus gadījumus.

1. *Ķermenis, kam viens nekustīgs punkts.* Tādam ķermenim nav iespējams nekāds taisnvirziena pārvietojums, bet tas var griezties ap jebkuru asi, kas iet caur nekustīgo punktu. Griešanās ap jebkuru asi var sadalīt trijos pagriezienos ap trim koordinātu asīm; tie ir trīs iespējamie neatkarīgie pārvietojumi, ko saite atļauj. Katrā no šiem pārvietojumiem visu pielikto spēku darbu sumai jābūt vienlīdzīgai ar nulli. Bet no tā, kā mēs redzējām iepriekšējā paragrafā, izriet trīs šādi noteikumi:

$$\left. \begin{aligned} \Sigma M_{xx} &= 0; \\ \Sigma M_{yy} &= 0; \\ \Sigma M_{zz} &= 0; \end{aligned} \right\} \quad (4)$$

t. i., lai ķermenis, kuram ir kāds nekustīgs punkts, atrastos līdzsvarā, visu spēku momentu sumai attiecībā pret katru koordinātu asi jābūt vienlīdzīgai ar nulli.

2. *Ķermenis, kam divi nekustīgi punkti* (jeb kam nostiprināta griešanās ass). Vienīgais iespējama pārvietojums šādam ķermenim ir griešanās ap asi, kas iet caur šiem punktiem. Tādēļ ķermeņa līdzsvaram, kura griešanās ass ir nostiprināta, visu spēku momentu sumai attiecībā pret griešanās asi jābūt vienlīdzīgai ar nulli:

$$\Sigma M = 0. \quad (5)$$

81. §. Teorema par inerces momentiem. Ja taisnvirziena kustību dinamikā aplūko vienlīdzīgas masas, tad griešanās kustību dinamikā to vietu aizstāj ekvivalentas masas. *Par ekvivalentām*

sauc tādas masas, kuras iegūst vienādus leņķa paātrinājumus, ja uz tām darbojas ekvivalenti griešanās spēki.

Aplūkosim masu ekvivalences noteikumu. Pieņemsim, ka masas m_1 un m_2 (148. zīm.), kuru atstatumi no griešanās ass ir r_1 un r_2 , atrodas ekvivalentu (t. i., tādu, kam vienlīdzīgi momenti) spēku F_1 un F_2 iedarbībā un iegūst vienādu leņķa paātrinājumu ϵ . Apzīmēsim masas m_1 linearo paātrinājumu ar $j\tau_1$ un masas m_2 linearo paātrinājumu — ar $j\tau_2$; ņemot vērā spēka izteiksmi (masas reizinājumu ar paātrinājumu), iegūstam:

$$F_1 = m_1 \cdot j\tau_1,$$

$$F_2 = m_2 \cdot j\tau_2;$$

tā kā $j\tau_1 = \epsilon \cdot r_1$ un $j\tau_2 = \epsilon \cdot r_2$ (9. §), tad spēku izteiksmes iegūs šādu veidu:

$$F_1 = m_1 \cdot \epsilon \cdot r_1,$$

$$F_2 = m_2 \cdot \epsilon \cdot r_2.$$

Pēc noteikuma spēki F_1 un F_2 ir ekvivalenti, tādēļ

$$F_1 \cdot r_1 = F_2 \cdot r_2;$$

ievietojot F_1 un F_2 vērtības iegūtajās izteiksmēs un saīsinot ar

ϵ , dabūsim masu ekvivalences noteikumu:

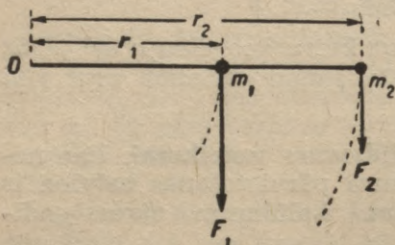
$$m_1 \cdot r_1^2 = m_2 \cdot r_2^2. \quad (6)$$

Kā redzams, griešanās kustībā svarīga nozīme ir lielumam, ko nosaka masas reizinājums ar tās atstatuma kvadrātu no griešanās ass. Šis lielums nosaka ķermeņa inerci attiecībā pret griešanās kustību. To sauc par *inerces momentu*. Inerces momentu pieņemts apzīmēt ar burtu I .

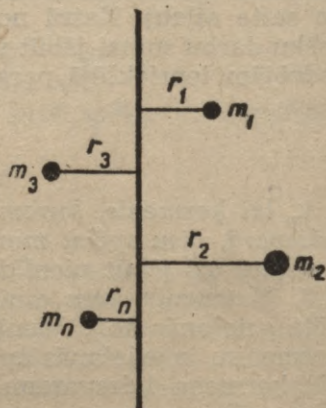
Tātad masu ekvivalences noteikumu var izteikt tā: *divas masas griešanās izpratnē ir ekvivalentas, ja to inerces momenti vienlīdzīgi.*

Lietojot šo ekvivalences noteikumu, kādu masu m , kas atrodas no griešanās ass atstatumā r , var aizstāt ar tai ekvivalentu masu μ , kas atrodas no tās pašas ass kādā brīvi izvēlētā atstatumā r_0 ; šo masu μ var noteikt no sakarības:

$$I = m \cdot r^2 = \mu \cdot r_0^2.$$



148. zīm. Inerces momentu teoremas paskaidrojums.



149. zīm. Inerces momenta aprēķina paskaidrojums.

Izvēloties r_0 vienlīdzīgu kādai garuma vienībai, redzam, ka kādas masas m inerces moments skaitliski vienlīdzīgs griešanās izpratnē ekvivalentai masai μ , kas atrodas garuma vienības atstatumā no griešanās ass ($I = \mu \cdot l^2$).

Pieņemsim, ka jāuzzina inerces moments sistēmai, kas sastāv no n nemainīgi savienotām masām m_1, m_2, \dots, m_n (149. zīm.), kuras griežas ap vienu un to pašu asi un atrodas no tās attālumos r_1, r_2, \dots, r_n .

Aizstājot šīs masas ar masām $\mu_1, \mu_2, \dots, \mu_n$, kas tām ekvivalentas un atrodas no griešanās ass atstatumā r_0 , iegūst:

$$\mu_1 r_0^2 = m_1 r_1^2; \mu_2 r_0^2 = m_2 r_2^2, \dots, \mu_n r_0^2 = m_n r_n^2.$$

Masa μ , kas vienlīdzīga sumai $\mu_1 + \mu_2 + \dots + \mu_n$ un atrodas attālumā r_0 , ir griešanās izpratnē ekvivalenta visām masām, kas sastāda aplūkojamo sistēmu. Tātad dotās sistēmas inerces moments vienlīdzīgs masas μ inerces momentam:

$$I = \mu \cdot r_0^2 = (\mu_1 + \mu_2 + \dots + \mu_n) \cdot r_0^2 = m_1 r_1^2 + m_2 r_2^2 + \dots + m_n r_n^2$$

jeb

$$I = \sum_1^n m r^2 \quad (7)$$

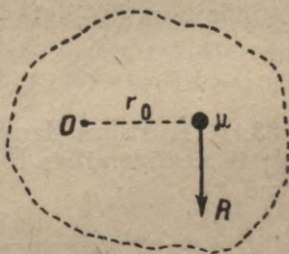
No $m r^2$ formulā redzams, ka inerces momenta vienība ir $1 \text{ g} \cdot \text{cm}^2$, t. i., tādas masas inerces moments, kas griešanās izpratnē ir ekvivalenta masai 1 g un atrodas 1 cm atstatumā no griešanās ass.

82. §. Griešanās kustību dinamikas pamatvienādojums. Ja kādam ķermenim, kas var griezties ap nekustīgu asi, pielikti vairāki griešanās spēki F_1, F_2, \dots, F_n , kuru pleci ir p_1, p_2, \dots, p_n , tad, saskaņā ar iepriekšējo, visu šo spēku kopu var aizstāt ar vienu ekvivalentu spēku R , kuram ir brīvi izraudzīts plecs r_0 un kuru var noteikt no šādas sakarības:

$$R r_0 = \sum F \cdot p.$$

Tāpat arī ķermeņa atsevišķu daļu masas var aizstāt ar ekvivalentu masu μ , kas atrodas tādā pašā atstatumā r_0 no griešanās ass kā spēks R un ko var noteikt no sakarības:

$$\mu \cdot r_0^2 = \sum m r^2.$$



150. zīm.

¹ Ja materiālo punktu galīgā skaita n vietā mums ir nepārtraukta ķermenis, tad to var sadalīt elementārās masās dm ; galīga skaita saskaitāmo sumā pāriet bezgalīgi liela skaita saskaitāmo sumā, un inerces momentu tad izteiks integrāls:

$$I = \int r^2 \cdot dm.$$

Tātad izrādās, ka kaut kāds spēks R darbojas uz masu μ (150. zīm.), un pēc otrā mechanikas likuma paātrinājumu j^τ var uzzināt no sakarības:

$$R = \mu \cdot j^\tau.$$

Pareizinot šīs vienlīdzības abas puses ar r_0 , to var pārveidot:

$$R \cdot r_0 = \mu \cdot r_0^2 \cdot \frac{j^\tau}{r_0}.$$

Bet $\frac{j^\tau}{r_0}$ ir leņķa paātrinājums ε ; $R \cdot r_0$, kas vienlīdzīgs ar $F \cdot p$, nav nekas cits kā rezultējošais moments M , bet $\mu \cdot r_0^2$, kas vienlīdzīgs ar Σmr^2 , ir inerces moments I . Tādēļ var rakstīt:

$$M = I \cdot \varepsilon, \quad (8)$$

t. i., spēku rezultējošais moments attiecībā pret griešanās asi vienlīdzīgs inerces momenta reizinājumam ar leņķa paātrinājumu.

Tā kā $\varepsilon = \frac{d\omega}{dt}$, tad vienādojumu (8) var pārrakstīt:

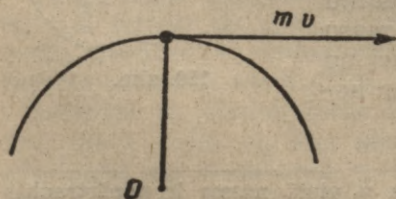
$$M = I \frac{d\omega}{dt}. \quad (9)$$

Izvedot šo griešanās kustību dinamikas pamatvienādojumu, pieņemām, ka ķermeņa inerces moments paliek visu griešanās laiku nemainīgs (masu atstatums no griešanās ass nemainās).

Ja mēs ņemtu vērā, ka inerces moments var mainīties, tad vienādojuma (9) vietā iegūtu šādu vienādojumu:

$$M = \frac{d(I\omega)}{dt}. \quad (10)$$

83. §. Kustības daudzuma moments attiecībā pret griešanās asi; tā nezūdamības likums. Griešanās kustības pamatvienādojumā



151. zīm.

$$M = \frac{d(I\omega)}{dt}$$

figurē lielums $I\omega$. Noskaidrosim šā lieluma fizikālo jēgu. Griešanās kustībā ķermeņa katra daļiņa, kuras masa ir m , veido aploci; pieņemsim, ka aploces rāduss ir r un daļiņas aploces

ātrums ir v (151. zīm.). Reizinājums $m \cdot v$ ir daļiņas kustības daudzums. Daļiņas kustības daudzuma reizinājums ar daļiņas

isāko atstatumu no kādas ass, t. i., lielums mvr , ir *kustības daudzuma moments* L attiecībā pret asi. Kustības daudzuma momentu attiecībā pret asi uzlūko par vektoru, kas vērsts ass virzienā uz to pusi, no kurienes kustība redzama pulksteņa rādītāja kustības virzienā.

Aizstājot 142. zīmējumā vektorus F un F_2 ar vektoru mv un tā projekciju uz plakni (mv), bet vektorus M_0 un M_{xx} — ar vektoriem L_0 un L_{xx} , viegli pierādīt (atkārtojot 76. § teikto), ka *kustības daudzuma moments attiecībā pret asi vienlīdzīgs kustības daudzuma momenta projekcijai uz šo asi, ja šis kustības daudzuma moments ņemts pret jebkuru punktu, kas atrodas uz šīs ass* (38. §).

Ņemot visu daļiņu (kas veido rotējošo ķermeni) kustības daudzuma momentu sumu, iegūst visa dotā ķermeņa kustības daudzuma momentu:

$$L = \sum mv \cdot r = \sum m \cdot \omega r \cdot r = \sum m \omega r^2$$

jeb, ņemot aiz sumas zīmes visiem punktiem kopīgo reizinātāju ω un ievērojot, ka $\sum mr^2$ ir inerces moments I , iegūst:

$$L = \omega \sum mr^2 = I \omega. \quad (11)$$

Tāpat ķermeņa kustības daudzuma moments attiecībā pret griešanās asi vienlīdzīgs inerces momenta reizinājumam ar leņķa ātrumu.

Ņemsim pamatvienādību

$$M = \frac{d(I\omega)}{dt} = \frac{dL}{dt}$$

un aplūkosim atsevišķo gadījumu, kad uz ķermeni nedarbojas nekādi ārējie spēki vai arī tie ir tādi, ka šo spēku rezultējošais attiecībā pret griešanās asi nedod momentu ($M = 0$). Tad

$$d(I\omega) = M \cdot dt = 0.$$

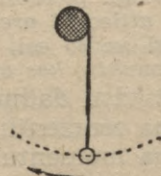
Bet, ja lieluma $I\omega$ maiņa ir nulle, tad pašam lielumam $I\omega$ jābūt pastāvīgam:

$$L = I\omega = \text{const}. \quad (12)$$

Tāpat, ja uz ķermeni nedarbojas ārēji spēki (vai to rezultējošais moments attiecībā pret griešanās asi ir nulle), tad ķermeņa kustības daudzuma moments attiecībā pret griešanās asi paliek nemainīgs. Šo likumu sauc par kustības daudzuma momenta (attiecībā pret griešanās asi) nezūdamības likumu. Saprātams, ka šis likums ir tiešs secinājums (izdevīgs pārfrazējums) agrāk pierādītam (II nodaļā, 39. §) likumam par kustības daudzuma momenta (attiecībā pret punktu) nezūdamības likumu.

Atzīmēsim dažus piemērus, kas ilustrē kustības daudzuma momenta nezūdamības likumu.

Vingrotājs, izdarot salto mortale lēcieni (152. zīm.), piespiež rokas un kājas rumpim. Ar to viņš samazina savu inerces momentu; bet, tā kā reizinājumam $I\omega$ jāpaliek nemainīgam, tad



152. zīm. Salto mortale.

153. zīm.

leņķa ātrums ω pieaug un vingrotājs īsajā laika sprīdī, kamēr tas atrodas gaisā, pagūst izdarīt pilnu apgriezību.



154. zīm. Cilvēka (kas stāv uz soliņa) griešanās paātrinās, ja viņš nolaiž rokas; griešanās palēninās, ja viņš rokas paceļ.



155. zīm. Ja izdara kustību ar rokām uz vienu pusi, tad kājas kopā ar soliņa augšējo platformu pagriežas uz pretējo pusi.



156. zīm. Ja virs galvas paceļ velosipeda riteni un sāk to griezt, tad griezējs kopā ar platformu sāks griezties pretējā virzienā.

Diegu, kuram piekārtā lodīte, tin uz nūjas (153. zīm.); diega garumam samazinoties, samazinās arī lodītes inerces moments, un tādēļ pieaug leņķa ātrums. Vairākus interesantus mēģinā-

jumus var izdarīt, ja nostājas uz platformas, kas griežas lodišu gultnī. 154., 155. un 156. zīmējumā attēloti daži šādi mēģinājumi.

84. §. Griešanās kustības kinētiskā enerģija. Ja ķermenis kustas taisnā virzienā, tad visiem ķermeņa punktiem ir viens un tas pats ātrums v . Kādas ķermeņa daļiņas (kuras masa ir m_i) kinētiskā enerģija ir $\frac{m_i v^2}{2}$, bet visa ķermeņa kinētiskā enerģija E ir šādu izteiksmju summa, t. i.,

$$E = \sum \frac{m_i v^2}{2}.$$

Ņemot kopīgo reizinātāju $\frac{v^2}{2}$ aiz sumas zīmes, iegūst:

$$E = \frac{v^2}{2} \sum m_i = \frac{m v^2}{2},$$

kur $\sum m_i = m$ ir dotā ķermeņa masa. Tātad taisnvirziena kustībā ķermeņa kinētiskai enerģijai ir tāda pati izteiksme kā materialā punkta kinētiskai enerģijai.

Ja ķermenis griežas ap kādu asi, tad punktu aploces ātrumi ir proporcionāli šo punktu atstatumiem no griešanās ass:

$$v_i = \omega r_i,$$

kur ω ir leņķa ātrums.

Ņemsim visu rotējošā ķermeņa daļiņu kinētiskās enerģijas sumu:

$$E = \sum \frac{m_i v_i^2}{2} = \sum \frac{m_i \cdot \omega^2 r_i^2}{2}.$$

Ņemsim visu daļiņu kopīgo reizinātāju $\frac{\omega^2}{2}$ aiz sumas zīmes:

$$E = \frac{\omega^2}{2} \sum m_i r_i^2,$$

kur $\sum m_i r_i^2$ nav nekas cits kā inerces moments I . Tātad rotējošā ķermeņa kinētisko enerģiju izteic šāda formula:

$$E = \frac{I \omega^2}{2}. \quad (13)$$

Šī formula atšķiras no tās formulas, kas nosaka ķermeņa kinētisko enerģiju taisnvirziena kustībā, ar to, ka te ķermeņa masas m vietā ir inerces moments I un ātruma v vietā ir leņķa ātrums ω .

Rotējošā spara rata lielo kinētisko enerģiju izmanto teknikā, lai nodrošinātu mašīnai vienmērīgu gaitu strauji svārstīgā

slodzē. Lai sākumā iekustinātu spara ratu, kam liels inerces moments, mašīnai jāpatērē ievērojams darbs, bet toties, pēkšņi palielinot slodzi, mašīna neapstājas, bet turpina strādāt uz spara rata kinētiskās enerģijas krājuma rēķina.

Sevišķi masīvus spara ratus lieto velmēšanas iekārtās, kuras dzen elektromotors. Lūk, viena tāda spara rata apraksts: «Rata diametrs ir 3,5 m, un tas sver 41 t. Pie normalā ātruma

600 $\frac{\text{apgr}}{\text{min}}$ šā rata kinētiskās enerģijas krājums ir tāds, ka velmēšanas momentā rats dod mašīnai 20 000 ZS lielu jaudu. Berze gultņos ir samazināta līdz minimumam, lietojot spiediena eļļošanu; lai novērstu inerces centrifugālpēku kaitīgo darbību, ritenis ir līdzsvarots tā, ka 30 g svars, kas piestiprināts riteņa lokam, spēj to jau iekustināt».

Salīdzinot pēdējo triju paragrafu un 9. § vienādojumus ar taisnvirziena kustības likumiem, viegli ievērot, ka formulas, kas izsaka griešanās kustību ap nekustīgu asi, ir analogiskas ar taisnvirziena kustības formulām.

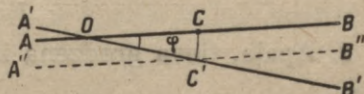
Sekojošā tabulā ir salīdzināti pamatlīelumi un vienādojumi, kas nosaka šīs kustības.

Taisnvirziena kustība	Griešanās kustība (ap nekustīgu asi)
masa m	I . . . inerces moments
ceļš s	φ . . . pagrieziena leņķis
ātrums $v = \frac{ds}{dt}$	$\omega = \frac{d\varphi}{dt}$. . . leņķa ātrums
paātrinājums $j = \frac{dv}{dt}$	$\varepsilon = \frac{d\omega}{dt}$ leņķa paātrinājums
kustības daudzums mv	$I\omega$ kustības daudzuma moments
spēks F	M . . spēka moments
pamatvienādojums $\left\{ \begin{array}{l} F = mj \\ F = \frac{d(mv)}{dt} \end{array} \right.$	$M = I\varepsilon$ $M = \frac{d(I\omega)}{dt}$ } pamatvienādojums
darbs $F \cdot s$	$M\varphi$ darbs
kinētiskā enerģija $\frac{mv^2}{2}$	$\frac{I\omega^2}{2}$ kinētiskā enerģija

85. §. Dažu ķermeņu inerces momenti. Aplūkosim inerces momenta atkarību no griešanās ass stāvokļa.

Pieņemsim, ka stienītis AB (157. zīm.), kura smaguma centrs

ir punkts C , griežas ar leņķa ātrumu ω ap asi O , kas ir perpendikulāra zīmējuma plaknei. Pieņemsim, ka kādā laika posmā stienis pārvietojas no stāvokļa AB stāvoklī $A'B'$ un smaguma centrs izveido loku CC' . Šo stieņa pārvietojumu var uzlūkot par tādu, pie kura stienis vispirms pārvietojas taisnā virzienā (paliekot sev paralels) stāvoklī $A''B''$ un pēc tam pagriežas ap C' stāvoklī $A'B'$. Apzīmēsim OC (smaguma centra attālumu no griešanās asi) ar a , un leņķi BOB' ar φ . Stienim pārvietojoties no stāvokļa AB stāvoklī $A''B''$,



157. zīm.

katra daļiņa stienī pārvietojas tāpat kā smaguma centrs, t. i., pārvietojums vienlīdzīgs CC' jeb $a\varphi$. Lai uzzinātu stieņa īsto kustību, varam iedomāties, ka abas kustības noris vienā laikā.

Ievērojot to, stieņa kinētisko enerģiju (ja stieņa griešanās leņķa ātrums ap asi, kas iet caur O , ir ω) var sadalīt divās daļās. Pirmā daļa ir stieņa taisnvirziena kustības kinētiskā enerģija, pie kam visiem stieņa punktiem ir viens un tas pats ātrums. Stieņa kāda punkta ātrums, proti, punkta C ātrums, mums ir zināms: tas ir $a\omega$,

tātad šī kinētiskās enerģijas daļa ir $\frac{1}{2} m(a\omega)^2$, kur m ir stieņa

masa. Kinetiskās enerģijas otra daļa ir stieņa griešanās kustības kinētiskā enerģija, kas rodas, stienim griežoties ar leņķa ātrumu

ω ap smaguma centru C . Tā ir $\frac{1}{2} I_c \omega^2$, kur I_c ir stieņa inerces

moments attiecībā pret asi, kas iet caur smaguma centru un ir paralela asij, kas iet caur O . Pieņemsim tagad, ka I ir stieņa inerces moments attiecībā pret asi, kas iet caur O ; aplūkojot stieņa kustību kā griešanos ap asi O , varam apgalvot, ka stieņa

kinētiskā enerģija ir $\frac{1}{2} I\omega^2$. Tādēļ

$$\frac{1}{2} I\omega^2 = \frac{1}{2} I_c \omega^2 + \frac{1}{2} m a^2 \omega^2.$$

Saīsinot visus vienādojuma locekļus ar $\frac{\omega^2}{2}$, dabū

$$I = I_c + m a^2. \quad (14)$$

Tātad inerces moments attiecībā pret jebkuru griešanās asi vienlīdzīgs inerces momentam attiecībā pret asi, kas paralela dotai asi un iet caur smaguma centru, plus ķermeņa masas

reizinājumam ar kvadrātā ņemtu ķermeņa smaguma centra atstatumu no griešanās ass.

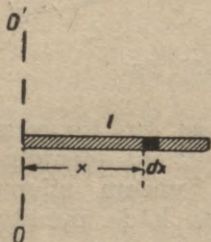
Ķermeņu inerces momentu aprēķināšanai lieto integrāl-rēķinus¹.

Minētos aprēķinus šeit neizdarot, atzīmēsim dažu ķermeņu inerces momentu vērtības (pieņem, ka katram ņemtajam ķermeņim visās vietās ir vienāds blīvums).

1. Taisna, tieva stieņa inerces moments attiecībā pret asi, kas ir perpendikulāra pret stieni un iet caur tā galu (158. zīm.):

$$I = \frac{1}{3} ml^2. \quad (15)$$

2. Apaļa, tieva gredzena inerces moments attiecībā pret asi,



158. zīm.



159. zīm.



160. zīm.



161. zīm.



162. zīm.

kas iet caur gredzena centru un ir perpendikulāra pret tā plakni (159. zīm.):

$$I = mr^2. \quad (16)$$

3. Apaļa diska (vai cilindra) inerces moments attiecībā pret asi, kas iet caur tā centru un ir perpendikulāra plaknei (polārais diska inerces moments; 160. zīm.):

$$I = \frac{1}{2} mr^2. \quad (17)$$

¹ Lai gūtu priekšstatu par šādu aprēķinu gaitu, aprēķināsim stieņa inerces momentu attiecībā pret stienim perpendikulāru asi (158. zīm.). Pieņemsim, ka q ir stieņa šķērsgriezums, bet ρ ir blīvums. Ņemsim elementāri mazu stieņa daļu, kuras garums ir dx un kura atrodas atstatumā x no griešanās ass. Tad daļiņas masa ir $dm = q \cdot dx \cdot \rho$. Tā kā daļiņa atrodas attālumā x no griešanās ass, tad tās inerces moments ir $dI = q \cdot dx \cdot \rho \cdot x^2$. Integrējot robežās no nulles līdz l ,

$$I = \int_0^l q \cdot \rho \cdot x^2 dx = q \cdot \rho \int_0^l x^2 dx = q \cdot \rho \left[\frac{1}{3} x^3 \right]_0^l = \frac{1}{3} q \cdot \rho l^3,$$

bet, tā kā $q \cdot \rho \cdot l$ ir visa stieņa masa m , tad $I = \frac{1}{3} ml^2$.

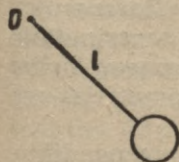
Plāna, apaļa diska inerces moments attiecībā pret asi, kas sakrīt ar tā diametru (ekvatoriālais diska inerces moments; 161. zīm.):

$$I = \frac{1}{2} mr^2. \quad (18)$$

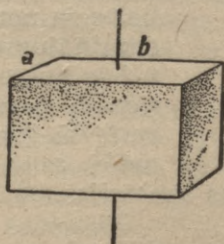
4. Lodes inerces moments attiecībā pret asi, kas sakrīt ar tās diametru (162. zīm.):

$$I = \frac{2}{5} mr^2. \quad (19)$$

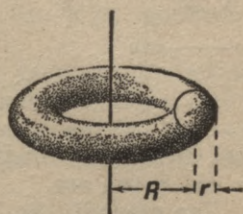
Noteiksim inerces momentu lodei attiecībā pret asi, kas iet caur punktu O , ja lodes masa ir m un radiuss r un ja tā piekārtā punktā O diegā, kura garums ir l («fizikālais svārsts»,



163. zīm.



164. zīm.



165. zīm.

163. zīm.). Tā kā lodes inerces moments attiecībā pret diametru jeb — citiem vārdiem — attiecībā pret asi, kas iet caur smaguma centru, ir $\frac{2}{5} mr^2$, bet atstatums starp asīm šai gadījumā ir $l + r$, tad — ņemot vērā formulu (14) — meklējamais inerces moments ir

$$I = \frac{2}{5} mr^2 + m(l + r)^2. \quad (20)$$

5. Plānas sferiskas kārtas (čaulas) (kuras radiuss ir r) inerces moments attiecībā pret asi, kas iet caur centru:

$$I = \frac{2}{3} mr^2. \quad (21)$$

Biezas sferiskas kārtas (čaulas) (tukšas lodes, kuras ārējais radiuss ir R un iekšējais radiuss r) inerces moments attiecībā pret asi, kas iet caur centru:

$$I = \frac{2}{5} m \frac{R^5 - r^5}{R^3 - r^3}. \quad (22)$$

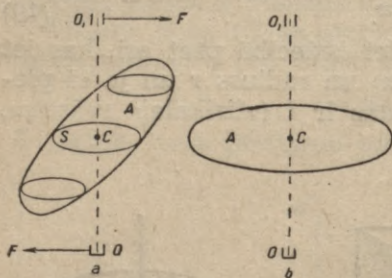
6. Taisnstūru paralelepīpēda inerces moments attiecībā pret simetrijas asi (164. zīm.):

$$I = \frac{1}{12} m(a^2 + b^2). \quad (23)$$

7. Gredzena (tora) inerces moments (165. zīm.):

$$I = m(R^2 + \frac{3}{4}r^2). \quad (24)$$

86. §. Brīvās assis. Ja ķermeņa A griežas ap asi OO_1 , kas iet caur ķermeņa smaguma centru C (166a. zīm.), tad centripetalos spēkus, kuri nepieciešami to ķermeņa daļu griešanai, kas atrodas virs un zem vidējā šķēsgriezuma, var izsaukt tikai gultņu O un O_1 spiedienu uz asi. Tādēļ arī ass izdarīs spiedienu uz gultņiem. Ja ķermeņim ļauj pagriezties ap horizontālu asi,

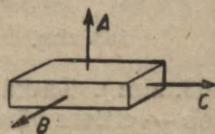


166. zīm.

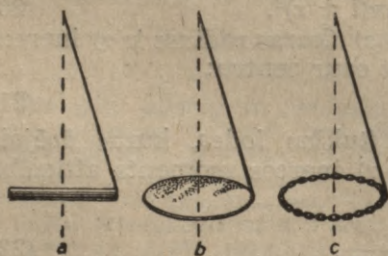
tas ieņems stāvokli, kāds redzams 166. zīmējumā b, kur visi centripetalie spēki līdzsvarojas un uz asi OO_1 nedarbojas nekādi spēki. Tādā gadījumā augšējais gultnis ir pavisam lieks; ja noņemsim augšējo nostiprinājumu, tad ass stāvoklī nekas negrozīsies. Tādu asi, attiecībā pret kuru līdzsvarojas rotējošā ķermeņa centripetalie spēki, sauc par ķermeņa brīvo

asi. Ja ķermeņim ir pilnīgas simetrijas ass, tas šī simetrijas ass ir arī brīvā ass.

Var pierādīt, ka katrā ķermeņī ir trīs savstarpēji perpendikularas brīvās assis. Piemēram, kārbīņai, kas attēlota 167. zīmējumā, brīvās assis ir trīs savstarpēji perpendikularas taisnes A , B un C , kas iet caur kārbīņas smaguma centru. Lielākais inerces moments ir attiecībā pret A asi, mazākais pret C asi, bet vidēja vērtība inerces momentam ir attiecībā pret B asi.



167. zīm.



168. zīm. Brīvās assis: a — nūjiņa; b — kartona ripa; c — ķēdīte.

Pieņemsim, ka ķermeņa griežas ap kādu brīvo asi bez ārējo spēku pielikšanas. Attiecībā pret griešanās stabilitāti nav vienāda, kura brīvā ass ir ņemta par griešanās asi. Mēģinājumi un teorija rāda, ka griešanās ap asīm, kurām ir vislielākais un vismazākais inerces moments, izrādās stabila, bet griešanās ap asi ar vidēju inerces momentu — nestabila.

Ja kārbīņu sviež uz augšu, liekot tai griezties ap asi A vai C , griešanās notiek vienmērīgi bez šūpošanās. Bet, ja mēģina kārbīņu griezt ap asi B , tad griešanās arvien beidzas ar šūpošanos.

Aplūkosim dažus vienkāršus mēģinājumus, no kuriem var gūt uzskatāmu priekšstatu par brīvām griešanās asīm.

Ja nūjiņu vienā galā piekar diegā un diega otru galu ar centrifugālo mašīnu vai pirkstiem ātri griež (168a. zīm.), tad nūjiņa griežas horizontālā plaknē ap vertikālu asi, kas ir perpendikulāra pret nūjiņu un iet caur tās viduspunktu. Tā ir brīvā griešanās ass, bet nūjiņas inerces moments tādā ass stāvoklī ir maksimāls.

Tāpat horizontālā plaknē griezīsies smags gredzens vai bieza kartona ripa, kas pakārta aiz malas (168b. zīm.).

Ja tādām pašām mēģinājumam ņem ķēdīti, kuras gali savienoti, tad tā sakārtojas horizontāla gredzena veidā (168c. zīm.) un izturas tā, it kā tā būtu elastīgs ciets ķermenis. Arī tad, ja diegu ar ķēdīti strauji kustina uz augšu un leju, gredzens paliek horizontālā plaknē.

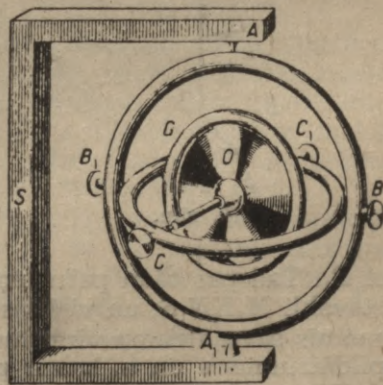
Jēdzienam par brīvo griešanās asi liela nozīme teknikā. Rotējošām mašīnas daļām jāliek griezties ap to brīvajām asīm vai, kā saka, tās labi jācentrē, jo citādi spiedienam uz asi, sevišķi pie lieliem ātrumiem, var būt kaitīgas sekas, kas var beigties ar mašīnas salaušanu.

87. §. Žiroskops. Par žiroskopu sauc ciētu ķermeni, kas ar lielu leņķa ātrumu griežas ap kādu asi, kura vispārīgā gadījumā maina savu stāvokli kā telpā, tā arī pašā ķermenī. Parasti žiroskops ir ciets, homogens rotācijas ķermenis, kura smaguma centrs atrodas uz ģeometriskās ass. Teknikā lieto žiroskopu, kas izveidots kā ripa ar masīvu loku.

Galvenais jautājums žiroskopa teorijā ir sakarības noteikšana starp ārējiem spēkiem, kas darbojas uz žiroskopu, tā ass stāvokļa maiņu un inerces spēkiem, kas pie tam attīstās.

Ja žiroskopam liek griezties ap tā simetrijas (brīvo) asi, tad tas cenšas paturēt savas ass virzienu telpā nemainīgu; žiroskops ir jo stabilāks, jo lielāks tā leņķa ātrums un jo lielāks ir žiroskopa inerces moments attiecībā pret griešanās asi.

To var parādīt, piemēram, ar *Bonenbergera* žiroskopa ierīci (169. zīm.). Šeit realizēta t. s. *kardana iekare*. Statīvā *S*

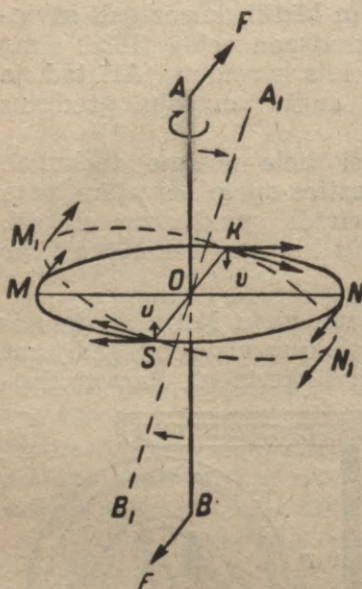


169. zīm. Žiroskops kardana iekarē.

ap asi AA_1 var griesties ārējais gredzens, kura iekšpusē ap asi BB_1 , kas perpendikulāra pret asi AA_1 , var griesties otrs gredzens. Šā gredzena iekšpusē ap asi CC_1 , kas ir perpendikulāra pret asi BB_1 , griežas žiroskops O .

Tādā iekārtojumā žiroskopa ass var brīvi ieņemt jebkuru virzienu telpā.

Ja žiroskopu ar aukliņu sāk ātri griezt ap simetrijas asi, tad šīs ass virziens paliek nemainīgs, lai kā arī grozītos statīva S stāvoklis.



170. zīm.

Ja rotējošam žiroskopam pieliek spēku pāri, kas cenšas to pagriezt ap asi, kas ir perpendikulāra žiroskopa griešanās asij, tad žiroskops pagriezīsies, bet tikai ap trešo asi, kas perpendikulāra pirmajām divām asīm. Aplūkosim šo pirmajā acu uzmetienā pārsteidzošo parādību un noskaidrosim šīs parādības cēloņus.

Pieņemsim, ka AB (170. zīm.) ir žiroskopa ass, bet aploce $MKNS$ ir ar asi AB saistīta gredzena schematisks attēls. Ja žiroskops griežas pulksteņa rādītāja kustības virzienā, skatoties no ass gala A , tad aploces $MKNS$ punktu ātrumi vērsti aploces pieskaru virzienā, kā tas parādīts zīmējumā.

Noskaidrosim, kādi spēki jāpieliek, lai žiroskopa ass AB pagriežtos pa ļoti mazu leņķi, pārējot no stāvokļa AB stāvokli

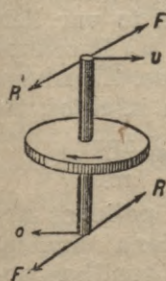
A_1B_1 . Tad par tādu pašu leņķi pagriezīsies arī aploce, ieņemot stāvokli $M_1KN_1S_1$, un visi tās punkti, izņemot punktus M un N , mainīs savu ātrumu virzienus. Punkti K un S iegūs dažus papildātrumus v un u , kas ir paraleli asij AB . Pusaploces MSN dažādo punktu papildātrumi ir paraleli ar u , un to lielums svārstās no 0 līdz u . Tāpat arī pusaploces MKN punktu papildātrumi ir paraleli ar v un to lielumi svārstās no 0 līdz v . Lai ierosinātu šos papildātrumus, jāpieliek pusaploces MSN punktiem spēki, kas ir paraleli ar OA , bet pusaploces MKN punktiem jāpieliek spēki, kas ir paraleli ar OB . Visu šo spēku kopu var aizstāt ar kādu spēku pāri, kura asij ir ON virziens. Divus

spēkus F , kas veido šo pāri, var pielikt kādiem žiroskopa punktiem, piemēram, tā ass galiem A un B .

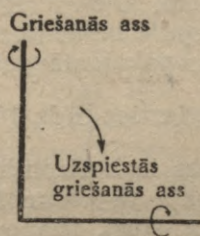
Tādējādi nonākam pie šāda slēdziena: lai grieztu žiroskopa asi AB ap kādu tai perpendikularu asi KS , žiroskopam jāpieliek moments, kurš to grieztu ap asi MN , kas ir perpendikulāra pirmajām divām asīm.

Un otrādi, ja žiroskopam pieliek griezes momentu, kurš griež to ap kādu asi, kas ir perpendikulāra žiroskopa griešanās asiņ, tad žiroskops griežas ap trešo asi, kas perpendikulāra divām pirmajām asīm.

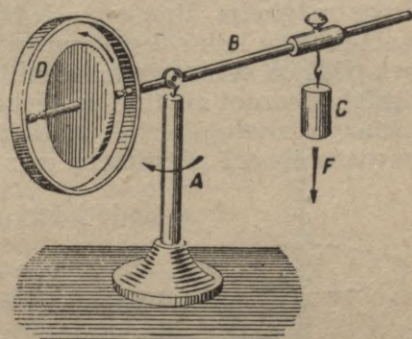
Griežoties žiroskopa ass izdara spiedienu uz atbalstiem (vai



171. zīm.



172. zīm.



173. zīm.

uz gultņiem, kuros tā ielikta), kas vienlīdzīgs pieliktiem spēkiem F . Attīstās t. s. žiroskopiskie spēki, pie kam žiroskopiskais moments ir vienlīdzīgs, bet pretējs pielikto spēku momentam.

171. zīmējumā ir schematiski attēlots žiroskops; bulta norāda tā griešanās virzienu; F ir aktīvie spēki, kurus pieliekam žiroskopam; v ir pārvietojuma virziens; R ir žiroskopa spēki.

No iepriekš teiktā izriet šāds vispārīgs noteikums: žiroskops cenšas nostādīt savu griešanās asi tā, lai ass veidotu iespējami mazāku leņķi ar piespiedu griešanās asi un lai abas rotācijas notiktu vienā un tai pašā virzienā (172. zīm.).

Žiroskopa ass tieksme sakrist ar papildgriešanās asi ir žiroskopa darbības pamatlikums.

Šis noteikums turpmāk palīdzēs dažos gadījumos noteikt žiroskopa ass pagriešanās virzienu, citos atkal — žiroskopa spēku virzienu¹.

¹ Pirmajā gadījumā par piespiedu griešanās asi jāpieņem virziens, kas ir perpendikulārs pret FI , bet otrā gadījumā — virziens, kas ir perpendikulārs pret vv . Par pozitīvo ass galu pieņem to, no kura griešanās liekas notiekam pulksteņa rādītāja kustības virzienā.

Visu iepriekš teikto eksperimentāli var parādīt ar F e s e l a žiroskopu (173. zīm.). Uz statīva *A* ar locīklu ir piestiprināts stienītis *B*, kas var griezties kā vertikālā, tā arī horizontālā plaknē. Uz stienīša *B* viena gala atrodas pārbīdāms svars *C*, bet uz otra gala — gredzens, kurā ielikts rotējošais disks *D*. Kad svars *C* līdzsvaro disku, tad ierīces daļas patur doto stāvokli, kaut arī disks griežtos. Ja svars ir lielāks un tas ar spēku *F* cenšas pagriezt sistemu vertikālā plaknē uz leju, tad sistēma sāk griezties horizontālā plaknē tādā virzienā, kā tas ar bultu norādīts (saskaņā ar iepriekš minēto noteikumu).

88. §. Žiroskopa lietošana. Žiroskopu izgudroja F u k o 1852. g. Fuko mēģināja žiroskopu izmantot Zemes griešanās pierādījumam. Ilgu laiku žiroskopu uzlūkoja par interesantu rotaļlietu, bet pēdējos četros gadu desmitos noskaidrojās, ka to var lietderīgi izmantot zinātnē un teknikā. O b r i (1898. g.) žiroskopa principu izlietoja ierīcē, ar ko regulē mīnu kustības. Žiroskopu kardana iekārē piestiprina mīnas pakalgalā; mīnu izšaujot, tas



174. zīm.

sāk ļoti ātri griezties (līdz $10\,000 \frac{\text{apgr}}{\text{min}}$).

Žiroskopa ass ir horizontāla; paliekot nemainīgā stāvoklī, tā patur šāviena virzienu un darbojas uz stūri, izlabojot kustības novirzienu.

Viens no svarīgākiem žiroskopa lietošanas veidiem ir žiroskopiskie stabilizatori, kuru uzdevums ir nestabilas sistēmas novadīt stabila līdzsvara stāvoklī vai uzlabot jau esošo līdzsvaru. Š l i k s 1905. g. ieteica izmantot žiroskopu kuģu šūpošanās samazināšanai. Tādus žiroskopiskus kuģu stabilizatorus konstruēja S p e r i; tos ierīko okeanu tvaikoņos. Ir konstruēti stabilizatori arī viensliežu dzelzceļiem; masīvs, ātri rotējošs žiroskops atrodas viensliežu dzelzceļa vagonā un neļauj vagonam apgāzties. Žiroskopisko stabilizatoru rotoru svārs ir no 1—100 t un vēl vairāk.

A n š i c s konstruēja žiroskopisko kompasu, kuru plaši lieto sevišķi kara flotē. Anšica žirokompas ir ātri rotējošs vilciņš (trīzfāzu maiņstrāvas motors, kam $25\,000 \frac{\text{apgr}}{\text{min}}$), kas uz sevišķa pludiņa peld traukā ar dzīvsudrabu un kura ass ir meridiana plaknē. Šai gadījumā ārējā griešanās momenta avots ir Zemes diennakts griešanās ap tās asi. Zemes griešanās iedarbībā žiroskopa griešanās ass cenšas virzienā sakrist ar Zemes griešanās

asi; bet, tā kā Zemes griešanās iedarbojas uz žiroskopu nepārtraukti, tad žiroskopa ass beidzot arī ietur šo stāvokli, t. i., nostājas gar meridianu un turpina tajā palikt tāpat kā parastā magnetadata.

Neskatoties uz to, ka traucējumu novēršana, ko izsauc kuģu šūpošanās, ir saistīta ar konstruktīvām grūtībām, žirokompasi ar panākumiem aizstāj magnetkompasus, kuru rādījumus stipri vien sagroza kuģu dzelzs daļu un elektrisko ierīču ietekme.

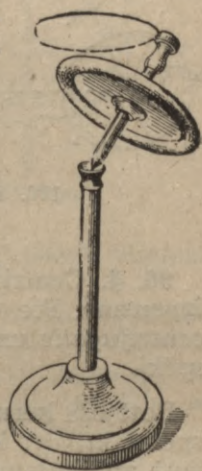
Pēc žiroskopa principa pagatavo instrumentus, kas rāda vietas platumu, un izgatavo arī aparatus, kas atļauj noteikt horizontālo plaknes stāvokli — *mākslīgo horizontu*. Žiroskopa mākslīgajam horizontam ir sevišķi ievērojama nozīme aeroplānu lidojumos naktī un miglā.

89. §. Precesija. Aplūkosim vēl vilciņa kustību, kas attēlota 174. un 175. zīmējumā. Smaguma spēka iedarbībā vilciņš lēni krīt; pateicoties smaguma spēka griešanās momentam, vilciņa ass veido riņķa konusa virsmu. Vilciņa ass kustību sauc par *precesiju* un ass veidoto konusu par *precesijas konusu*. Abas kustības — vilciņa griešanās ap simetrijas asi un šīs ass precesijas kustība — noris uz vienu un to pašu pusi. Vilciņa kustības raksturs nav grūti izprotams, ja izmanto iepriekš noskaidroto noteikumu: patiešām, piespiedu griešanās ass tai momentā, kas attēlots 174. zīmējumā, ir vērsta perpendikulāri pret zīmējuma plakni. Vilciņa griešanās ass tiecas kļūt tai paralela; bet, tā kā ass apakšējais gals ir nekustīgs, tad virsējais gals kustas perpendikulāri pret zīmējuma plakni virzienā uz novērotāju.

Ja precesijas leņķis α patur vienu un to pašu lielumu, tad precesiju sauc par *precīzu*. Aprakstīto ass kustību parasti pavada precesijas leņķa niecīgas periodiskas maiņas; tādu kustību sauc par *nutāciju*.

Interesants precesijas kustības gadījums ir Zemes ass kustība.

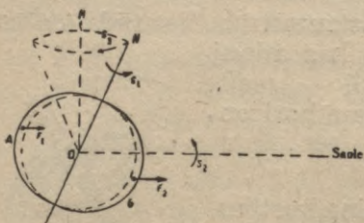
Tā kā Zeme nav īsta lode, bet nedaudz saspiests rotācijas elipsoīds, tad Saules pievilkšana dod rezultējošo spēku, kas neiet caur Zemes masas centru (kā tas notiktu lodes gadījumā). Daļas B (176. zīm.), kas tuvāk Saulei, tiek vairāk pievilktas nekā daļas



175. zīm. Vilciņš, kas griežas slīpā stāvoklī, negāžas; vilciņa ass veido konusu.

A, un tādēļ spēku F_1 un F_2 rezultējošais neiet caur masu centru (punktu O) un izveido attiecībā pret to griešanās momentu, kas cenšas pagriezt Zemi virzienā, ko norāda bulta S_2 .

Ja Zeme negrieztos, tad tās ass ON neizbēgami sakristu ar OK virzienu (stātenis pret Zemes orbītas plakni), un šai gadījumā spēku F_1 un F_2 rezultējošais ietu caur punktu O. Bet, Zemei griežoties, tās ass veido procesijas konusu virzienā, ko rāda bulta S_3 ; to var viegli konstatēt, ja lieto iepriekšējo noteikumu.



176. zīm.

Zemes ass procesijas kustība noris ļoti lēni: pilnu konusu tā izveido apmēram 25 800 gados. Analogiski Saulei darbojas arī Mēness; bet tas ir daudz tuvāk Zemei, un tādēļ Mēness nozīme procesijā ir daudz ievērojamāka nekā Saules nozīme. Tā kā Saules un Mēness procesijas spēki pastāvīgi maina savu lielumu, tad procesijas parādība ir ļoti komplicēta.

90. §. Centrifugālo un pagriezienu (Koriolisa) inerces spēku izpausme. Pie cietu ķermeņu griešanās kustības novērojami *centrifugālie* un dažos gadījumos tā saucamie *Koriolisa inerces spēki*.

Rotējošā ķermeņa katra daļiņa m_1 attīsta centrifugālo inerces spēku $m_1 \omega^2 r$, kas pielikts ķermeņa blakusdaļiņām, kuras neļauj aplūkojamai daļiņai attālināties no griešanās ass. Tādēļ rotējošā cietā ķermeņa viela atrodas piepūlētā stāvoklī: inerces spēki, kas vērsti pa radiusu no centra, tiecas atraut vielas ārējās kārtas no iekšējām. Ja vielas izturība nav pietiekoša, tad pie liela griešanās ātruma centrifugālie inerces spēki sagrauj ķermeni, saraujot to daļās. Lai izvairītos no tādām avarijām, visas tādas daļas mašīnā, kas ātri griežas (rotorus) un ātri skrejošus spara ratus izgatavo no visizturīgākiem metāliem (parasti tērauda).

Par centrifugālo inerces spēku lielumu mašīnu rotējošās daļās var spriest no šādiem piemēriem. Speri žiroskopa rotors, kas domāts liela tvaikoņa šūpošanās samazināšanai, sver 110 t, un tā diametrs ir 4 m; rotors apgriežas 900 reizes minūtē. Pie minētā apgriezienu skaita centrifugālais spēks, ko attīsta jebkura masa, kas atrodas uz rotora loka, 2000 reizes lielāka par šīs masas svaru. Anšica žirokompasa rotors, kura diametrs ir 12 cm un kas sver 2,5 kG, apgriežas 20 000 reizes minūtē. Centri-

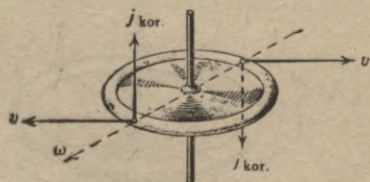
fugalais spēks, ko attīsta kāda masa uz rotora loka, ir 25 000 reizes lielāks par šīs masas svaru.

Vairāki piemēri, kuros izpaužas centrifugalais inerces spēks, ir jau aplūkoti 30. paragrafā.

Katrs inerces spēks ir ķermeņa reakcija, kas pielikta saitēm un kas rodas tad, kad ķermenis, pateicoties saitēm, tiek paātrināts. Starp citu, ja ķermenis iegūst pagriezienu (Koriolisa) paātrinājumu (kura rašanos aplūkojām 14. §), tad ķermenis attīsta pagriezienu (Koriolisa) inerces spēku, kas vienlīdzīgs ķermeņa masas reizinājumam ar Koriolisa paātrinājumu, vērsts pretēji Koriolisa paātrinājumam un pielikts saitēm.

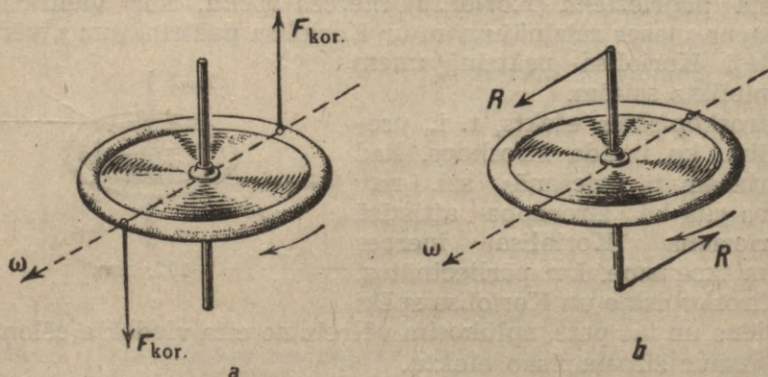
Žiroskopiskais efekts, t. i., pretestība, ko izrāda žiroskops, kad pagriežam tā griešanās asi, nav nekas cits kā žiroskopa attīstītā pagriezienu (Koriolisa) inerces spēka izpausme. Lai pārlicinātos, ka žiroskopiskie un Koriolisa spēki ir viens un tas pats, aplūkosim vēlreiz no cita viedokļa cēloņus, kas izsauc žiroskopisko efektu.

Pieņemsim, ka novērotājs tur rokās ātri rotējoša žiroskopa asi (ass gultņus) un pagriežoties maina žiroskopa ass stāvokli telpā, bet nemaina attiecībā pret žiroskopu sava ķermeņa un roku stāvokli. Ņemsim koordinātu sistemu, kas saistīta ar minēto novērotāju. Attiecībā pret astronomisko inercialo koordinātu sistemu minētā koordinātu sistema ir kustīga; pārnesšanas kustība šai gadījumā ir novērotāja pagrieziens. Pieņemsim, ka novērotājs pagriežas ar leņķa ātrumu ω . 177. zīmējumā ass, ap kuru pagriežas kopā žiroskops, novērotājs un orientēšanas kustīgā sistema, attēlota ar raustītu bultu un apzīmēta ar ω . Žiroskopa leņķa ātrumu apzīmēsim ar ω' , bet žiroskopa kādas daļiņas aploces ātrumu apzīmēsim ar $v = \omega' r$ (kur r ir daļiņas atstatums no žiroskopa ass). Skaidrs, ka v šai gadījumā apzīmē relatīvās kustības ātrumu (pirmajā nodaļā mēs šo relatīvās kustības ātrumu apzīmējām ar w). Saskaņā ar 14. paragrafā teikto, Koriolisa paātrinājums ir vērsts perpendikulāri pret orientēšanas kustīgās sistēmas pagriezienu asi un perpendikulāri pret relatīvo ātrumu uz to pusi, no kurienes pārvietojs no pagriezienu asi uz relatīvā ātruma vektoru redzams sakrītām ar pulksteņa rādītāja kustības virzienu. Tātad to daļiņu Koriolisa paātrinājums j_{kor} , kas atrodas uz pagriezienu asi, ir vērsts tā, kā tas redzams 177. zīmējumā. Minēto daļiņu attīstītā Koriolisa inerces spēka virziens parādīts



177. zīm.

178a. zīmējumā. Tā kā Koriolisa paātrinājums ir proporcionāls kustīgās sistēmas pagrieziena ass un relatīvā ātruma virziena veidotā leņķa sinusam, tad acīm redzot žiroskopa dažādo daļiņu Koriolisa paātrinājumam ir dažāds lielums. Tām daļiņām, kurām aploces ātrums dotajā momentā ir paralels pagrieziena asij, j_{kor} ir nulle. Ja ievēro žiroskopa simetriju, tad saprotams, ka visu žiroskopa daļiņu attīstīto Koriolisa inerces spēku suma dod spēku pāri, kas orientēts tāpat kā to daļiņu



178. zīm.

inerces spēki, kuras atrodas uz pagrieziena ass (178a. zīm.). Šis spēku pāris ir tā reakcija, ar kādu žiroskopa ass darbojas uz novērotāja rokām, kurš cenšas pagriezt žiroskopu (178b. zīm.).



179. zīm.

Zemei diennaktī griežoties, Koriolisa inerces spēki ietekmē kustības Zemes virsū. Zemes diennakts griešanās, kas noris no rietumiem uz austrumiem, var attēlot kā leņķa ātruma vektoru, kas vērsts Zemes ass virzienā no ziemeļpola uz dienvidpolu. Ja kāds ķermenis kustas ziemeļpuslodē pa meridianu no pola uz ekvatoru, tad šā ķermeņa Koriolisa paātrinājums vērsts pieskares virzienā pret Zemes virsmu uz austrumiem, un tātad Koriolisa inerces spēks, ko

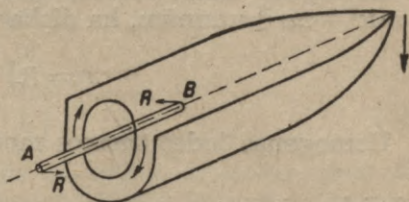
attīsta ķermenis, ir vērsts uz rietumiem (179. zīm.). Koriolisa inerces spēks, ko attīsta upe, kas tek no pola uz ekvatoru, ir

pielikts upes rietumkrastam, kurš ar laiku izskalojas un tādēļ parasti ir augstāks nekā austrumu krasts.

Viegli saprast, ka dienvidpuslodē Koriolisa paātrinājums ķermenim, kas kustas no pola uz ekvatoru, ir vērsts uz to pašu pusi kā ziemeļpuslodē, t. i., uz austrumiem, bet Koriolisa inerces spēks — uz rietumiem.

Ar teikto izskaidrojams *pasatu vēju* virziens. Pie ekvatora sasildītā gaisa strāvas paceļas augšā un nopiūst uz poliem. Atmosferas apakšējā kārtā aukstais gaiss plūst no poliem uz ekvatoru. Gaisa apakšējā plūstumā Koriolisa inerces spēki rada spiedienu, kas novirza gaisa strāvas no meridiaņa uz rietumiem; tādēļ, tuvojoties tropiem, vējš iegūst pastāvīgu virzienu: ziemeļpuslodē no ziemeļaustrumiem, bet dienvidpuslodē no dienvidaustrumiem uz rietumiem.

Koriolisa inerces spēkiem un it īpaši žiroskopiskiem spēkiem ir zināma nozīme visās tehnikas nozarēs, kur ir ātri rotējoši diski, riteņi, spara rati utt. Dzelzceļu nozarē žiroskopiskie spēki



180. zīm.

izpaužas ceļu pagriezienos, palielinot riteņu vertikālo spiedienu uz ārējo sliedi un samazinot spiedienu uz iekšējo. Arī velosipeda kustībā žiroskopiskiem spēkiem ir liela nozīme, proti: rotējošo riteņu reaktīvais moments veicina velosipeda stabilitāti.

Dzinēji kuģos var izsaukt ievērojamus reaktīvos momentus kā kuģa šūpošanās, tā arī kursa mainīšanas laikā. 180. zīmējumā ir redzams kuģa griezumums, kur līdztekus korpusam novietota turbīna AB. Kuģim šūpojoties garenvirzienā, turbīnas ass maina savu stāvokli. Sakarā ar to rodas ass spiedienu uz gultņiem, kas var sasniegt ievērojamu lielumu. 180. zīmējumā redzams gadījums, kad kuģa priekšgals noliecas uz leju. Kad tas paceļas, spiedienu vērsti pretējos virzienos. Līdzīgas parādības novērojama arī aeroplana lidojumā, kur žiroskopu aizstāj propelleris un motors. Ja propelleris griežas pulksteņa rādītāja kustības virzienā (skatoties no lidotāja), tad pagriezienā pa labi iegūst reaktīvo momentu, kas noliec aeroplana priekšējo daļu uz leju, bet pagriezienā pa kreisi — uz augšu. Jāatzīmē, ka, mainot lidojuma augstumu, aeroplans attiecīgi pagriežas ap vertikālo asi.

91. §. Ķermeņa ritēšana pa plakni. Inerces rādiuss. Lai izpētītu tādu ķermeņu ritēšanu kā stīpa, disks, lode, riteņi,

jāņem palīgā jēdziens par inerces radiusu. Par riteņa, diska, lodes utt. *inerces radiusu* r_i sauc noteiktas stīpas radiusu, proti, tādas stīpas radiusu, kurai ir tāda pati masa m un tāds pats inerces moments I , kāds ir aplūkojamam ķermenim (domāts inerces moments attiecībā pret pilnīgās simetrijas asi).

Stīpas inerces moments attiecībā pret asi, kas ir perpendikulāra pret stīpas plakni un iet caur tās centru, vienlīdzīgs mr_i^2 . Tātad saskaņā ar definīciju *jebkura ķermeņa inerces radiuss* r_i ir saistīts ar ķermeņa masu m un inerces momentu I šādā sakarībā:

$$I = mr_i^2. \quad (25)$$

Homogēna diska inerces moments ir $\frac{1}{2} mR^2$. No sakarības $\frac{1}{2} mR^2 = mr_i^2$ uzzinām, ka diska inerces radiuss

$$r_i = R\sqrt{\frac{1}{2}}. \quad (26)$$

Homogēnas lodes inerces moments ir $\frac{2}{5} mR^2$, bet plāna sferiska slāņa inerces moments $\frac{2}{3} mR^2$. No sakarības $\frac{2}{5} mR^2 = mr_i^2$ uzzinām, ka *homogēnas lodes inerces radiuss*

$$r_i = R\sqrt{\frac{2}{5}}, \quad (27)$$

un analogiski tukšas plānsienu lodes inerces radiuss

$$r_i = R\sqrt{\frac{2}{3}}. \quad (28)$$

Riteņa inerces radiusu, ja riteņa masa ir m un inerces moments ir I , nosaka (no sakarības $I = mr_i^2$) formula:

$$r_i = \sqrt{\frac{I}{m}}. \quad (29)$$

Aplūkosim, kā pa plakni bez slīdēšanas ritoša ķermeņa griešanās enerģija ir saistīta ar tā paša ķermeņa taisnvirziena kustības enerģiju.

Ritoša ķermeņa taisnvirziena kustības enerģija ir $\frac{mv^2}{2}$, kur m ir ķermeņa masa un v ir taisnvirziena ātrums. Pieņemsim, ka ω apzīmē ritoša ķermeņa leņķa ātrumu, bet R — ķermeņa radiusu. Viegli izprast, ka ķermeņa taisnvirziena kustības ātrums, ķermenim ritot bez slīdēšanas, vienlīdzīgs ķermeņa aploces ātrumam punktā, kuros ķermenis saskaras ar plakni

(laikā t , kad ķermenis veic vienu apgriezību $\omega t = 2\pi$, ķermeņa smaguma centrs pārvietojas par attālumu $2\pi R$; tādēļ

$$v = \frac{2\pi R}{t} = \omega R). \text{ Tātad:}$$

$$E_{\text{taisnv}} = \frac{m\omega^2 R^2}{2},$$

Griešanās enerģija

$$E_{\text{gr}} = \frac{I\omega^2}{2},$$

bet, tā kā inerces moments $I = mr_i^2$, kur r_i ir ķermeņa inerces rādiuss, tad

$$E_{\text{gr}} = \frac{m\omega^2 r_i^2}{2},$$

tādēļ

$$\frac{E_{\text{gr}}}{E_{\text{taisnv}}} = \left(\frac{r_i}{R}\right)^2. \quad (30)$$

Tātad ritoša ķermeņa griešanās enerģijas attiecība pret tā taisnvirziena kustības enerģiju vienlīdzīga ķermeņa inerces rādiusa un ķermeņa īstā rādiusa attiecības kvadrātam.

Izlietojot formulas (26), (27) un (28), dabūsim, ka:

a) ritošas stīpas (tāpat arī tukša plānsienu cilindra) griešanās kustības enerģija vienlīdzīga taisnvirziena kustības enerģijai;

b) homogēna ritoša diska (tāpat arī masīva cilindra) griešanās enerģija vienlīdzīga pusei no taisnvirziena kustības enerģijas;

c) homogēnas ritošas lodes griešanās enerģija ir $\frac{2}{5}$ no taisnvirziena kustības enerģijas;

d) tukšas plānsienu ritošas lodes griešanās enerģija ir $\frac{2}{3}$ no taisnvirziena kustības enerģijas.

No formulas (30) redzams, ka ritoša ķermeņa pilna enerģija arvien ir:

$$E_{\text{taisnv}} + E_{\text{gr}} = \frac{mv^2}{2} \left[1 + \left(\frac{r_i}{R}\right)^2 \right]. \quad (31)$$

Atrisinot dažādus uzdevumus par ķermeņu ritēšanu, iepriekšējās formulas ievērojami vienkāršo aprēķinus.

Kā piemēru aplūkosim jautājumu par laiku, kurā ķermeņi norit pa slīpu plakni, un parādīsim, ka ķermeņu rites ātrums no noteiktas slīpas plaknes nav atkarīgs ne no masas, ne arī no ķermeņa rādiusa un to nosaka vienīgi ķermeņa ģeometriskā forma.

Pieņemsim, ka ķermenis, ritot pa slīpo plakni smaguma spēka iedarbībā, paguvis laika sprīdī t' noieta ceļu l . Apzīmēsim lenķi, ko slīpā plakne veido ar horizontu, ar ϑ ; ķermeņa vertikālais pārvietojums laika sprīdī t' ir $l \sin \vartheta$, un smaguma spēka darbs šai laika sprīdī sasniegs vērtību $mg l \sin \vartheta$. Ja ķermeņa sākuma ātrums bijis nulle, tad acīm redzot jebkurā laika momentā ķermeņa kinētiskā enerģija būs vienlīdzīga smaguma spēka darbam:

$$E_{\text{taisnv}} + E_{\text{gr}} = \frac{mv^2}{2} \left[1 + \left(\frac{r_i}{R} \right)^2 \right] = mgl \sin \vartheta.$$

Pēc formulas varam uzzināt taisnvirziena kustības ātrumu tai laika momentā, kad ķermenis, ritēdams pa slīpo plakni, ir nogājis ceļu l :

$$v = \sqrt{\frac{2gl \sin \vartheta}{1 + \left(\frac{r_i}{R} \right)^2}}.$$

Ķermeņa inerces radiusa r_i attiecību pret ģeometrisko radiusu R nosaka tikai ķermeņa ģeometriskā forma. Kā iepriekš parādīts, $\left(\frac{r_i}{R} \right)^2$ stīpai ir 1, homogenam diskam un masivam cilindram $\frac{1}{2}$, homogenai lodei $\frac{2}{5}$, tukšai plānsienu lodei $\frac{2}{3}$.

Tātad, salīdzinot dažādu ķermeņu rites ātrumus pa kādu slīpu plakni, redzam, ka šie ātrumi nav atkarīgi ne no ķermeņa masas, ne arī no izmēriem; piemēram, dažāda izmēra un dažāda

blīvuma homogenu ložu rites ātrums ir $\sqrt{\frac{2}{1 + \frac{2}{5}}}$, t. i., 1,19 reizes lielāks (bet rites laiks tik reizes mazāks) nekā jebkura radiusa stīpai.

VI NODAĻA

Elastības teorijas pamatjēdzieni

92. §. Huka likums. Ārējie spēki *deformē* ķermeni. Pār deformāciju sauc ķermeņa daļiņu savstarpējo pārvietošanos vai arī ķermeņa daļiņu savstarpējā vidējā atstatuma maiņu. Lai konstatētu deformāciju, domās sadala cieto ķermeni atsevišķās «šķiedrās» vai «kārtās». Dažreiz deformācijas novērošanai uz ķermeņa virsmas zīmē tīkliņu, spriežot par ķermeņa deformācijām pēc tām pārmaiņām, kas līdz ar to notiek uz ķermeņa virsmas uzzīmētā tīkliņā.

Izšķir šādas svarīgākās deformācijas: *vispusīgu spiedi un vispusīgu stiepi; spiedi un stiepi garenvirzienā; bīdi; vērpi; lieci; lodzi*. Šīs deformācijas, tāpat kā jebkuras citas, var reducēt uz *divām pamatdeformācijām — stiepi un spiedi garenvirzienā*, kas notiek vienlaicīgi dažādos virzienos. Kā turpmāk redzēsīm, pie lieces stieņa izliektā maiā šķiedras tiek stieptas, bet ieliektā malā šķiedras tiek spiestas. Pie bīdes ķermenis vienlaicīgi tiek spiests un stiepts divos savstarpēji perpendikularos virzienos.

Ja, ārējo spēku iedarbībai izbeidzoties, deformācija izzūd, tad ķermenis ir *elastīgs*; ja turpretim novērojama «paliekoša» deformācija, tad ķermenis ir *plastisks*. Elastības pakāpi mēri ar attiecību starp darbu, ko veiktu ķermenis, ja to pakāpeniski atslogotu no deformējošiem spēkiem, un to darbu, kas patērēts, ķermeni deformējot.

Plašākā nozīmē ar elastību vispār saprot ķermeņa tieksmi atjaunot tilpumu, ko ārējie spēki uz laiku mainījuši, vai arī atjaunot uz laiku zaudēto formu. Izšķir tilpuma elastību un formas elastību. *Tilpuma elastība* ir universāla īpašība, kas piemīt visiem ķermeņiem, ieskaitot šķidrumus un gāzes; gāzu atšķirība no šķidrumiem ir tā, ka to tilpuma elastība ir vienuspusīga; gāzes pretojas saspiešanai, bet nepretojas izplešanai. *Formas elastība* piemīt daudziem cietiem ķermeņiem. Ķermenis ir plastisks, ja tā formas elastība ir vāja.

Viens un tas pats ķermenis atkarībā no ārējiem apstākļiem — temperatūras un spiediena — var būt elastīgs vai plastisks.

Tādi ķermeņi kā tērauds, gumija, koks parastos apstākļos — ir elastīgi. Svins, mitri māli, vasks — plastiski. Bet zem vairāku tūkstošu atmosferu spiediena vai pie augstas temperatūras tērauds kļūst tikpat plastisks kā svins; turpretim svins, sasaldēts šķidrā gaisā, iegūst visas elastīga materiāla īpašības. Deformācijas lielumu novērtē ar attiecību ε starp ķermeņa izmēra maiņu Δx un ķermeņa sākuma izmēru x :

$$\varepsilon = \frac{\Delta x}{x}.$$

Nenosaukto skaitli ε , kas norāda, par kādu daļu ķermeņa izmēri palielinājušies vai samazinājušies, sauc par *relatīvo deformāciju*.

Pie vispusīgas stiepes vai spiedes x nozīmē tilpumu V , bet Δx nozīmē tilpuma pieaugumu vai samazinājumu ΔV , ko iz-

sauc deformācija ($\varepsilon = \frac{\Delta V}{V}$). Pie garenvirziena stiepes vai spie-

des x nozīmē garumu l (182. zīm.). Pie bīdes deformāciju novērtē ar bīdes leņķi Θ (183. zīm.).

Ja elastiski deformētu ķermeni domās sadala divās daļās, tad viena daļa darbojas uz otru ar spēkiem, kas sadalīti pa visu šķērsgriezuma laukumu. Šos spēkus sauc par *iekšējiem elastiskiem spēkiem*. Ārējos spēkus, kas darbojas uz deformētu ķermeni, līdzsvaro iekšējie elastiskie spēki. Elastisko spēku lielums un virziens atkarīgs no deformācijas veida. Ķermenis pretosies ārējām iedarbībām tik ilgi, kamēr iekšējo spēku intensitāte nepārsniedz zināmu robežu, kad ķermenis vai nu zaudē elastiskās īpašības, vai salūst.

Elastisko spēku intensitāti raksturo ar tā spēka lielumu, kas darbojas uz šķērsgriezuma laukuma *vienību*, ņemot šķērsgriezumu vai nu perpendikulāri, vai tangenciali attiecībā pret ārējiem (darbīgiem) spēkiem. Šos lielumus sauc par deformētā ķermeņa *normalo* vai *tangencialo spraigumu*. Ja piepūli sadalījums ir vienmērīgs, tad, lai noteiktu spraigumu p , spēks F jādala ar tā šķērsgriezuma laukumu S , kurā spēks vienmērīgi sadalīts:

$$p = \frac{F}{S}. \quad (1)$$

Angļu fiziķis Roberts Huks jau XVII gs. konstatēja, ka deformēta ķermeņa spraigums *proporcionāls relatīvai deformācijai*:

$$p = K \frac{\Delta x}{x}. \quad (2)$$

Koeficientu K sauc par elastības moduli.

Huka likums pareizs tikai līdz zināmai robežai. Ja spraugums sasniedzis noteiktu lielumu, tad starp spraugumu un deformāciju vairs nav proporcionalitātes. Šo sprauguma lielumu sauc par *proporcionalitātes robežu* (P_p).

Pie nedaudz lielāka sprauguma, ko sauc par *elastības robežu* (P_e), ķermenis zaudē savas elastiskās īpašības; ārējo spēku darbībai izbeidzoties, ķermeņa forma pilnīgi vairs neatjaunojas; rodas t. s. *paliekošā deformācija*.

Kad spraugums ir lielāks par zināmu lielumu, ko sauc par *tecēšanas robežu* (P_s), tad ķermenis turpina deformēties arī pie nepalielinātas slodzes.

Spraugumu, pie kura materials sagrūst, sauc par *stiprības robežu* (R).

93. §. Spiediena un sprauguma mēru vienības. Lai novērstu ķermeņa deformāciju, ko izsauc kāds spēks, jāzina ne tikai spēka lielums, bet arī tās virsmas laukums, pa kuru šis spēks sadalīts. Spēku, kas darbojas uz laukuma vienību, vispārīgi sauc par *spraugumu*; ja spēks vērsts perpendikulāri virsmai, tad šai gadījumā spēku, kas darbojas uz laukuma vienību, sauc par *spiedienu*.

Spiediens, tāpat kā jebkurš spēks, var rasties tikai divu ķermeņu savstarpējās iedarbības rezultātā. Piemēram, trauka sienu spiediens uz šķidrumu ir tikpat liels, cik šķidruma spiediens uz trauka sienām, tikai pretēji vērsts. Šķidruma molekulas viegli kustas, tādēļ mierīgā šķidrumā nevar rasties spēks, kas tangenciāls šķidrumā novietotā ķermeņa virsmai vai trauka sienu virsmai. Spēks, ar kādu šķidrums spiež uz ķermeni, kas ar to saskaras, vienmēr perpendikulārs saskares virsmai.

Dažreiz spiediens ir sadalīts pa virsmu vienmērīgi. Lai šādā gadījumā aprēķinātu spiedienu p , spēks F , kas darbojas uz doto virsmu, jāizdala ar šīs virsmas laukumu S .

Kad spēki nevienmērīgi sadalīti pa ķermeņa virsmu, tad ņem vai nu vidējo spiedienu uz šo virsmu, vai norāda spiedienu virsmas dažādos punktos. Ja runā par spiedienu vai spraugumu kādā punktā, tad ar jēdzienu «punkts» nosacīti saprot elementāri mazu virsmas laukumu dS . Tā kā izdalītās virsmas laukumiņš ir bezgalīgi mazs, tad var pieņemt, ka spēks dF , kas darbojas uz šo laukumiņu, sadalās vienmērīgi pa laukumiņu dS . Tādēļ ar spiedienu un spraugumu virsmas punktā saprot attiecību:

$$p = \frac{dF}{dS} \quad (3)$$

Tiek lietotas dažādas vienības spiediena¹ mērišanai. Absolutā CGS sistēmā spēka vienība ir 1 dins un laukuma vienība 1 cm², tādēļ spiediena vienība ir $1 \frac{\text{din}}{\text{cm}^2}$ t. s. *barijs*². 1 miljonu bariju sauc par *baru*; 0,001 bara sauc par *milibaru* — 1 mb.

Technikā par spiediena vienību bieži lieto arī 1 kG/m².

Par spiediena vienību lieto arī fizikālo un tehnisko atmosferu. *Fizikalā (normalā) atmosfera* ir spiediens, ko ar savu svaru izdara 760 mm augsts dzīvsudraba stabs. Nav grūti aprēķināt³, ka fizikalā atmosfera $\approx 76.13,6 = 1033 \frac{\text{G}}{\text{cm}^2} = 1,033 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$. Par *tehnisko atmosferu* sauc spiedienu 1 kG uz 1 cm².

Citas vienības spiediena mērišanai parādītas sekojošā tabulā.

Spiediena mēru vienības

1 bars⁴ = 10⁶ bariju = megadins uz 1 cm² = 0,987 normalās atmosferas = 750,1 mm dzīvsudraba staba spiediens = 1,020 tehniskās atmosferas.

1 milibars = 10³ bariju = 1000 dinu uz 1 cm² = 0,75 mm dzīvsudraba staba spiediens

1 barijs = 10⁻⁶ baru = 1 dins uz 1 cm²

1 pjezs = 1 stens uz 1 m² = 1,02 kilogramspēka uz 1 dm² = 0,01 bara = 0,00987 normalās atmosferas = 7,50 mm dzīvsudraba staba spiediens = 0,0102 tehniskās atmosferas = 102 mm ūdens staba.

Normalā atmosfera = 760 mm dzīvsudraba staba spiediens = 1,033 tehniskās atmosferas = 10330 kilogramspēku spiediens uz 1 m² = 101,3 pjezu = 1,013 baru = 1013 milibaru.

1 tehniskā atmosfera = 1 kilogramspēka spiediens uz 1 cm² = 10000 kilogramspēku spiediens uz 1 m² = 0,968 normalās atmosferas = 735,6 mm dzīvsudraba staba spiediens = 10 m ūdens staba spiediens = 98 pjezi = 0,98 baru = 980 milibaru.

¹ Spiediena dimensija: $[p] = \left[\frac{F}{S} \right] = \frac{ML}{T^2 L^2} = MT^{-2} L^{-1}$.

² no grieķu *báros* — smagums.

³ Normalā atmosfera ir 76 cm augsta vertikāla dzīvsudraba staba spiediens, ja dzīvsudraba blīvums pie 0°C ir $13,5951 \frac{\text{g}}{\text{cm}^3}$, un brīvās krišanas paātrinājums ir $980,665 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}$ (45° platumā, jūras līmeņa augstumā).

⁴ Tabula sastādīta pēc «OST 6052» pirmā izdevuma. «OST 6052» otrā izdevumā ir pārlabojušs, pēc kura ar jēdzienu *bars* saprot spiedienu

1 kilogramspēks uz 1 mm² = 100 tehniskās atmosferas = 9800 pjezi = 98 bari.

1 kilogramspēks uz 1 m² = 0,0001 tehniskās atmosferas = 98 bariji = 1 mm ūdens staba.

1 milimetrs dzīvsudraba staba = 0,001316 normalās atmosferas = 1333 bariju = 1,360 gramspēka uz 1 cm² = 0,1333 pjezu = 0,0136 m ūdens staba = 1,333 milibarū = 1 tors.

1 metrs ūdens staba = 0,1 kilogramspēka uz 1 cm².

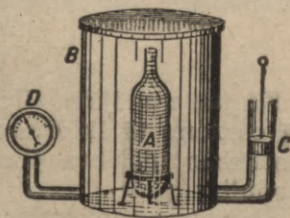
94. §. Tilpuma elastības modulis. Saspiežamība. Ķermenis tiek vispusīgi spiests vai stiepts tai gadījumā, kad uz ķermeņa virsmu no visām pusēm iedarbojas vienāda sprauguma p spēki. Tas pats spraugums darboies uz jebkuru virsmu, ko iedomāsimies ņemt ķermeņa iekšpusē. Sprauguma p dalījumu ar ķermeņa tilpuma relatīvās maiņas absolūto lielumu sauc par vispusīgās tilpuma elastības moduli:

$$K = \frac{p}{\left| \frac{\Delta V}{V} \right|} \quad (4)$$

Ja $\frac{\Delta V}{V} = 1$, tad $K = p$. Tātad, ja ķermeņa elastiskās īpašības

paliktu nemainīgas pie jebkura vispusīgas stiepes lieluma, tad vispusīgās stiepes spraugums p , ja tas būtu vienlīdzīgs elastības moduļim K , palielinātu ķermeņa tilpumu 2 reizes. Visiem ķermeņiem šis spraugums daudzkārt lielāks par stiprības robežu, tādēļ ķermenis sabrūk daudz ātrāk, vēl pirms tā tilpums ir palielinājies 2 reizes.

Viegli pierādīt, ka tilpuma relatīvais palielinājums (vai samazinājums) $\varepsilon = \frac{\Delta V}{V}$ ir trīs reizes lielāks par ķermeņa lineāro



181. zīm. Aparats šķidruma saspiežamības pētišanai.

1 dins uz 1 cm². Tādā kārtā jaunajā OST izdevumā ar vārdu **bars** saprot to, ko pirmajā izdevumā sauca par bariju. Spiediens 10⁶ $\frac{\text{din}}{\text{cm}^2}$,

ko OST pirmajā izdevumā sauca par baru, jaunajā izdevumā ir bez nosaukuma. Meteoroloģijā arī vēl tagad sinoptiskajās kartēs spiedienu izteic milibaros pēc OST pirmā izdevuma. Tātad milibars, ko

lieto meteoroloģijā, ir 10³ $\frac{\text{din}}{\text{cm}^2} = 0,75 \text{ mm Hg}$ un tas atbilst 1000 ba-

riem pēc jaunā OST izdevuma.

Akustikā ar baru saprot lielumu, kas atbilst OST jaunajam izdevumam.

izmēru relatīvo palielināšanos (vai samazināšanos). Pieņemsim, ka uz kubu, kura mala ir l , darbojas vispusīga stiepe. Kuba katra šķautne tad pagarinās par Δl . Galīgais kuba tilpums ir $(l + \Delta l)^3$, bet tilpuma relatīvais palielinājums:

$$\epsilon = \frac{\Delta V}{V} = \frac{(l + \Delta l)^3 - l^3}{l^3} = 3 \frac{\Delta l}{l} + 3 \left(\frac{\Delta l}{l}\right)^2 + \left(\frac{\Delta l}{l}\right)^3$$

Šā vienādojuma labās puses divus pēdējos locekļus var neņemt vērā, jo lielums $\frac{\Delta l}{l}$ ir ļoti mazs, tādēļ

$$\frac{\Delta V}{V} \approx 3 \frac{\Delta l}{l} \quad (5)$$

Kā jau minējām, tilpuma elastība piemīt visiem ķermeņiem: kā cietiem, tā šķidriem un gāzveidīgiem. Šķidrumu un gāzu elastiskās īpašības pilnīgi var raksturot ar tilpuma elastības moduli.

Šķidruma molekulas atrodas tik ātrā siltuma kustībā, ka kristaliskos ķermeņos novērojamais regulārais molekulu sakārtojums telpā šķidrumos ir izjaukts. Tomēr šķidruma blīvums maz atšķiras no tās pašas vielas cieta ķermeņa blīvuma, tādēļ *molekularās mijiedarbības spēki šķidrumos gandrīz tikpat lieli kā cietos ķermeņos*. Pateicoties molekulu kustīgumam, šķidrums ļoti maz pretojas tādai ārējai iedarbībai, kas maina tā formu. Bet, pateicoties tiem spēkiem, kas saista kustīgās molekulas, šķidrums izrāda sevišķi lielu pretestību iedarbībai, kas cenšas mainīt tā tilpumu. Lai stādītos sev priekšā, cik liela ir šķidruma spiedes pretestība, iedomāsimies, ka 1 m garā cilindrā, kura šķērsriezums ir 1 cm², ieliets ūdens; ja uz virzuli, kas no virspuses noslēdz ūdens stabu, spiež ar 220 kG lielu spēku, tad ūdens staba garums samazinās tikai par 1 cm. Ņemot slodzi, kas šķidrumu saspiež, šķidruma tilpums ieņems sākuma stāvokli.

Šķidruma tilpuma elastības modulis jāmērī tādos apstākļos, lai būtu izslēgta tā trauka izplešanās, kurā atrodas šķidrums. Tādēļ pētījamo šķidrumu ievieto traukā *A* (181. zīm.), kas izbeidzas ar graduētu caurulīti; trauks *A* atrodas lielā traukā *B*, kas savienots ar gaisa sūkni *C*. Sūknis iespiež traukā *B* gaisu, kas spiež uz šķidrumu traukā *A*, samazinot šķidruma tilpumu. Novērojot šķidruma līmeņa pazemināšanos graduētā caurulītē un atzīmējot manometra *D* rādīto spiedienu, nosaka šķidruma tilpuma elastības moduli.

Lielumu $\left(\frac{1}{K}\right)$, kas ir tilpuma elastības moduļa apgrieztais

lielums, sauc par *saspiežamības koeficientu* jeb par *saspiežamību*.

Saspiežamības koeficienta (tāpat kā elastības moduļa) skaitliskā vērtība ir atkarīga no tā, kādās mērvienībās mērīts spiediens. Spiedienu visbiežāk mēri atmosfērās; tad saspiežamības koeficients $\frac{1}{K}$ ir skaitlis, kas rāda, par kādu sākuma lieluma daļu samazinās ķermeņa tilpums, ja spiedienu palielina par 1 at; tieši tāda nozīme ir zemāk atzīmētajām dažu šķidrumu (pie istabas temperatūras) saspiežamības koeficientu skaitliskām vērtībām.

Dažu šķidrumu saspiežamības koeficienti

Dzīvsudrabs	0,000 0039	Terpentins	0,000 079
Glicerins	0,000 025	Toluols	0,000 079
Ūdens	0,000 046	Benzols	0,000 088
Broms	0,000 058	Sērogleklis	0,000 089
Oliveļļa	0,000 063	Spirts	0,000 110
Petroleja	0,000 077	Eteris	0,000 183

95. §. Junga modulis un Puasona koeficients. Pie gareniskas stiepes (182. zīm.) stiepjšie spēki F ir vienmērīgi sadalīti pārbaudāmā parauga šķērsriezuma laukumā S , tāpēc spraugumu p nosakām vienkārši ar dalīšanu: $p = \frac{F}{S}$.

Spraiguma p attiecību pret relatīvo pagarinājumu $\frac{\Delta l}{l}$ sauc par *elastības moduli* jeb *Junga moduli* E :

$$F = \frac{p}{\left| \frac{\Delta l}{l} \right|} \quad (6)$$

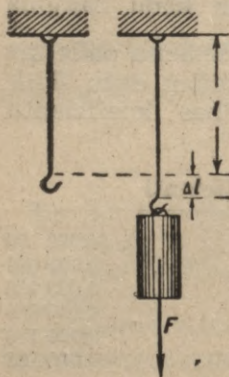
Ievietojot $p = \frac{F}{S}$, iegūst:

$$\Delta l = \frac{Fl}{ES} \quad (7)$$

Pagarinājums tieši proporcionāls darbīgam spēkam un parauga sākuma garumam, bet apgriezti proporcionāls dotā materiāla Junga modulim un parauga šķērsriezuma laukumam.

Ja $\frac{\Delta l}{l} = 1$, tad $E = p = \frac{F}{S}$; tātad Junga modulis ir tāda slodze, kas, darbodamās uz paraugu, kura šķērsriezuma laukums $S = 1$, palielinātu parauga garumu 2 reizes, ja materiāla elastiskās īpašības nemainītos. Vienīgi kaučuks var izturēt tādu

slodzi. Visi pārējie materiāli sabrūk daudz ātrāk, vēl pirms spraugums sasniedz Junga moduļa lielumu. Junga moduļa lielumi dažādiem materiāliem parādīti 522. lappusē ievietotā tabulā. Vienam un tam pašam materiālam lielums E atkarīgs no piemaisījumiem un apstrādāšanas veida. Kristāliem un



182. zīm. Stiepes deformācija.

šķiedrainām vielām E lielums atkarīgs no stiepes virziena. Ķermeni, kura elastiskās īpašības vienādas visos tā virzienos, sauc par *izotropu*, pretējā gadījumā to sauc par *anizotropu*.

Kad slodze stieni pagarinājusi, var novērot, ka pēc zināma laika sprīža pagarinājums pats no sevis, nepalielinot slodzi, nedaudz pieaug. Kad slodze noņemta, var novērot, ka pat ķermeņa elastības robežās vajadzīgs zināms laika sprīdis, lai deformācija pilnīgi pazustu. Šo parādību sauc par *elastisko pēcdarbību*. Elastiskās pēcdarbības lielums metālos pie tiem spraugumiem, ar kādiem jāstoppas tehnikā, ir niecīgs. Parasti elastiskā pēcdarbība ir jo mazāka, jo homogēnāks materiāls.

Stiepjot stieni, tā šķērsriezuma laukums samazinās (notiek kontrakcija). Šķērskontrakcijas $\frac{\Delta d}{d}$ attiecību pret relatīvo pagarinājumu $\frac{\Delta l}{l}$ sauc par *Puasona koeficientu* μ (d stieņa caurmērs). Tātad šķērskontrakcija vienlīdzīga relatīva pagarinājuma reizinājumam ar Puasona koeficientu:

$$\frac{\Delta d}{d} = \mu \frac{\Delta l}{l}. \quad (8)$$

Zinot μ , var spriest par stieņa tilpuma maiņu, ja stiepe notiek proporcionalitātes robežās.

96. §. Bīdes modulis. Bīde ir tāda deformācija, kurā visas ķermeņa kārtas, kas paralelas dotai plaknei, neizliecoties un nemainot izmērus, pārvietojas viena otrai paraleli (183. zīm.). Nogriezni $\Delta x = AA'$ sauc par *absolūto bīdi*, leņķi Θ — par *bīdes leņķi*. Ja bīdes leņķis Θ mazs (un izteikts radianos), tad

$$\Theta = \text{tg} \Theta = \frac{\Delta x}{x}, \quad (9)$$

tāpēc leņķi Θ bieži sauc par *relatīvo bīdi*.

Parasti bīdi rada divi spēku pāri, kas darbojas, kā tas parādīts 183. zīmējumā, deformētā ķermeņa pretējās skaldņēs.

Saskaņā ar Huka likumu, relatīvai bīdei Θ jābūt proporcionālai tangencialam spraigumam $T = \frac{F}{S}$:

$$T = G\Theta. \quad (10)$$

Koeficientu G sauc par bīdes moduli.

183. zīmējumā skaidri redzams, ka visas deformējamā parauga kārtas, kas paralelas AC , saīsinās šai virzienā, bet kārtas, kas paralelas BD , pagarinās BD virzienā.

Bīdi var radīt ar vienlaicīgu spiedi diagonales AC virzienā un stiepi diagonālei perpendikularā virzienā BD .

Par to var pārlicināties, aplūkojot 184. zīmējumā kubu, ko iedomājamies izdalītu (raustītā līnija) no taisnstūra parauga, kuru spiež un stiepj divos savstarpēji perpendikularos virzienos. Paraugam pagarinoties, uz kubu darbosies bīde; bīdes tangencialais spraigums T , kā tas tai pašā zīmējumā redzams, līdzināsies ārējo spiedes un stiepes spēku spraigumam p :

$$T = \frac{F\sqrt{2}}{2} : \frac{S\sqrt{2}}{2} = \frac{F}{S} = p. \quad (11)$$

Viegli pierādīt, ka ķermeņa relatīvais pagarinājums vai saīsinājums spiedes vai stiepes spēku darbības virzienā vienlīdzīgs pusei no relatīvās bīdes, kas veido 45° leņķi ar šiem spēkiem:

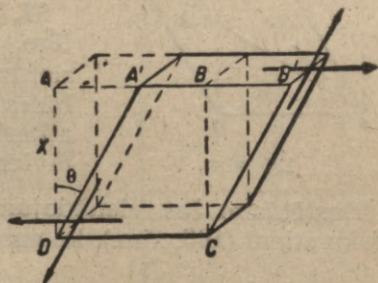
$$\frac{\Delta l}{l} = \frac{\Theta}{2}. \quad (12)$$

Tiešām, ja bīde nav liela, tad var pieņemt, ka $\sphericalangle CC'O = 45^\circ$

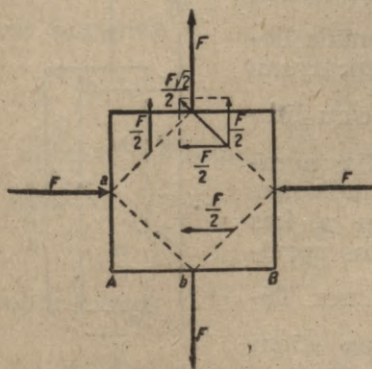
(185. zīm.); $\triangle COC'$ ir vienādsānu taisnleņķa trīsstūris.

No tā var secināt:

$$OC' = \frac{CC'}{\sqrt{2}}.$$



183. zīm. Bīdes deformācija.



184. zīm. Laukums $AB = S$.

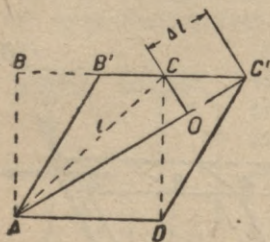
$$\text{Laukums } ab = \frac{S \cdot \sqrt{2}}{2}.$$

Tālāk:

$$AC = CD\sqrt{2}.$$

Tātad relatīvais pagarinājums AC virzienā ir

$$\frac{\Delta l}{l} = \frac{OC'}{AC} = \frac{CC'}{\sqrt{2}CD\sqrt{2}} = \frac{\Theta}{2}.$$



185. zīm.

97. §. Sakarība starp elastības konstantēm. Junga modulis E , Puasona koeficients μ , tilpuma elastības modulis K un bīdes modulis G nav viens no otra neatkarīgi. Tie saistīti savā starpā ar diviem vienādojumiem.

Sastādīsim šos vienādojumus. Iedomāsimies taisnu prizmatisku stieni (186. zīm.), ko gareniski stiepj spēki, kuru spraigums

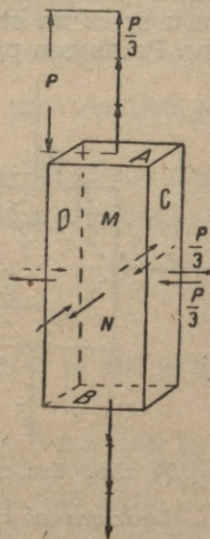
ir p . Stieņa relatīvais pagarinājums $\epsilon = \frac{\Delta l}{l} = \frac{p}{E}$. Stienī darbojas šķērskontrakcija, kas vienlīdzīga relatīvā pagarinājuma reizinājumam ar Puasona koeficientu:

$\frac{\Delta d}{d} = \mu\epsilon$. Iedomāsimies, ka uz stieņa katras sānvirsmas darbojas ik pa divi vienāda lieluma, bet pretēji virzīti spēki, kuru spraigumi ir $\frac{p}{3}$. Skaidrs, ka šie spēki viens otru līdz-

svaros un nekādas jaunas deformācijas nerādīs, tādēļ sākuma deformācija nemainīsies. Sadalīsim stieņa stiepes spraigumu p , kas darbojas stieņa galos, trijos vienādos spraigumos $\frac{p}{3}$, kas darbojas uz vienas taisnes. Tagad varam pēc patikas sagrupēt uz stieni darbojošos spēkus.

Stiepes spraigumi $\frac{p}{3}$, kas darbojas uz visām stieņa skaldnēm, izsauks relatīvu tilpuma pieaugumu $\frac{\Delta V}{V} = \frac{p}{3K}$, kas ekvivalents vis-

pusīgam relatīvam pagarinājumam $\frac{p}{9K}$ (94. §).



186. zīm.

Stiepes spraigumi $\frac{p}{3}$, kas darbojas uz skaldnēm A un B, kopā ar spiedes spraigumiem, kas darbojas uz skaldnēm C un D, radīs bīdi $\Theta = \frac{p}{3G}$ (45° leņķī ar stieņa asi), kas ekvivalenta divi reizes mazākam relatīvam pagarinājumam stieņa ass virzienā

un tikpat lielai šķērskontrācijai $\frac{p}{6G}$.

Gluži tāpat palikušie stiepes spraigumi, kas darbojas uz stieņa augšējo un apakšējo pamatni, kopā ar spiedes spraigumiem, kas darbojas uz divām atlikušām sānu skaldnēm N un M, radīs bīdi, kas ekvivalenta relatīvam pagarinājumam $\frac{p}{6G}$ ass virzienā un tikpat lielai šķērskonstrukcijai.

Tātad kopējais relatīvais pagarinājums

$$\frac{\Delta l}{l} = \frac{p}{9K} + \frac{p}{6G} + \frac{p}{6G} = \frac{p}{E},$$

no kurienes

$$\frac{1}{E} = \frac{1}{9K} + \frac{1}{3G}. \quad (13)$$

Šķērskontrācija $\frac{\Delta d}{d}$, kas perpendikulara skaldnēm C un D vai M un N, ir

$$\frac{\Delta d}{d} = \frac{\mu p}{E} = \frac{p}{6G} - \frac{p}{9K},$$

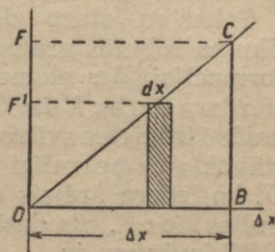
no kurienes

$$\frac{\mu}{E} = \frac{1}{6G} - \frac{1}{9K}. \quad (14)$$

Vienādojumu (13) lieto, lai aprēķinātu vispusīgās tilpuma elastības moduli K, zinot mēģinājumos viegli nosakāmo Junga moduli E un bīdes moduli G.

Saskaitot vienādojumus (13) un (14), iegūst vienādojumu, kas noder Puasona koeficienta aprēķināšanai:

$$\frac{1}{E}(1 + \mu) = \frac{1}{2G}$$



187. zīm. Deformēšanas darba grafika.

jeb:

$$\mu = \frac{E}{2G} - 1. \quad (15)$$

98. §. Deformētā ķermeņa enerģija. Ķermeņa elastiskā deformācijā ārējo spēku darbs pārvēršas deformētā ķermeņa potenciālā enerģijā.

Sakarību starp deformāciju un darbojošos spēku Huka likuma robežās grafiski attēlo taisne (187. zīm.). Piešķirsim deformācijai Δx elementāri mazu pieaugumu dx ; šim nolūkam jāizdara darbs $F'dx$. Šis darbs 187. zīmējumā parādīts kā vertikālās strēmeles svītrotais laukums. Pakāpeniski pārejot no kāda stāvokļa uz bezgalīgi tuvu stāvokli, varam aprēķināt visu darbu U , ko izdara ārējais deformējošais spēks, mainoties lielumā no nulles līdz F . Šis darbs, kas 187. zīmējumā attēlots kā trīsstūra OBC laukums, ir

$$U = \frac{F \Delta x}{2}. \quad (16)$$

Šeit F — deformējošais spēks, bet Δx — spēka radītā (jebkura veida) deformācija. Lietojot šo formulu, viegli aprēķināt potenciālās enerģijas lielumu jebkuram deformācijas gadījumam.

Gareniskai stiepei ($\Delta x = \Delta l$), ņemot vērā formulu

$$F = E \frac{\Delta l}{l} S,$$

iegūstam

$$U = \frac{E \cdot S}{l} \frac{\Delta l^2}{2}. \quad (17)$$

Lai iegūtu rezultātu, kas nav atkarīgs no stienīša izmēriem, aprēķināsim enerģiju izstieptā ķermeņa tilpuma vienībai:

$$\frac{U}{Sl} = u = E \cdot \frac{1}{2} \cdot \left(\frac{\Delta l}{l} \right)^2. \quad (18)$$

Ņemot vērā, ka pēc Huka likuma (6. formula) spraigumu p , ko rada deformācija, saista ar Junga moduli sakarība $p = E \frac{\Delta l}{l}$, formulu (18) var pārrakstīt tā:

$$u = \frac{p^2}{2E}. \quad (19)$$

99. §. Vērpe. Par vērpi sauc deformāciju, kas rodas stienī, kura viens gals nekustīgi nostiprināts, bet uz kura otru galu darbojas spēku pāris, kura plakne perpendikulāra stieņa asij.

Mēģinājumi rāda: ja vērpošais spēku pāris nav pārsniedzis zināmu robežu, vērpes leņķis φ , t. i., leņķis, par kādu pagriezies stieņa kustīgā gala šķērsgriezums attiecībā pret nekustīgā gala šķērsgriezumu, ir tieši proporcionāls spēku pāra momentam un stieņa garumam, bet apgriezti proporcionāls t. s. stieņa šķērsgriezuma laukuma polāram momentam I_p ,

$$\varphi = \frac{Ml}{GI_p}, \quad (20)$$

kur G — bīdes modulis.

So formulu var iegūt teoretiski prātojot, iegaumējot, ka vērptomā stieņa elementi pakļauti bīdei.

Cilindriskiem stieņiem

$$I_p = \frac{\pi r^4}{2},$$

kur r — šķērsgriezuma laukuma rāduss; dažiem šķērsgriezumiem I_p lielumi atzīmēti 224. lpp. ievietotā tabulā.

Savērtā ķermeņa enerģija ir

$$U = \frac{M\varphi}{2}, \quad (21)$$

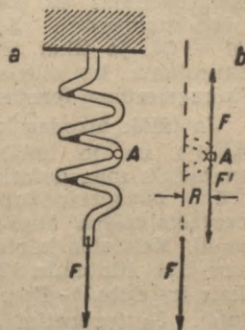
šeit M — vērpes moments, bet φ vērpes leņķis. Ievietojot šai formulā M vērtību no formulas (20) un izsakot M ar φ , bet pēc tam otrādi — izsakot φ ar M , dabū divas savērtā ķermeņa enerģijas formulas:

$$U = \frac{GI_p}{l} \cdot \frac{\varphi^2}{2};$$

$$U = \frac{l}{GI_p} \cdot \frac{M^2}{2}.$$

Interesants vērpes gadījums ir cilindriskas atsperes deformācija (188. zīm.); šis atsperes viens gals iestiprināts nekustīgi, bet otru galu stiepj spēks F . Par to, ka šeit tiešām notiek vērpe, viegli pārlicināties, aplūkojot spēkus, kas darbojas uz patvaļīgi izvēlētu atsperes šķērsgriezumu, piemēram, griezumā A . Uz atsperes apakšējo galu darbojas vienīgi spēks F . Līdzsvars nezudīs, ja griezumā A pieliksim divus pretēji vērstus spēkus F' un F , kur katrs no viņiem vienlīdzīgs spēkam, kas stiepj atsperi. Tagad atsperes apakšējās daļas darbību pret augšējo noteiks vispirms spēks F' un, otrkārt, spēku pāris, kura moments ir FR , ja R — atsperes rāduss. Tangencialie spraigumi, kurus rada spēks F' , ir mazi; tos katrā ziņā var neņemt vērā, salīdzinot ar spēku pāra FR izsauktiem spraigumiem. Vērpes leņķi φ , ko izsauc spēku pāris FR , var aprēķināt ar formulu (20).

100. §. Liece. Liece raksturīga ar to, ka stieņa šķērsgriezumi, kas sākumā ir paraleli, tiek pagriezti viens pret otru un stieņa ass izliecas. Liece rodas tad, kad uz stieni, kas iestiprināts vienā vai vairākos punktos, darbojas spēks, kurš pielikts zināmā atstatumā no iesīrinājuma punkta (189a. zīm.). Stieņa kārtas izliektās malas pusē pagarinās, ieliektās malas pusē — saspiežas, turpretim kārtā, ko sauc par *neutrālo* kārtu, paliek nedeformējusies. Ja stienis izgatavots no elastīga materiāla, tad izliektās un izstieptās kārtas centīsies saīsināties, turpretim ieliektās, saspieptās kārtas centīsies pagarināties un stieni



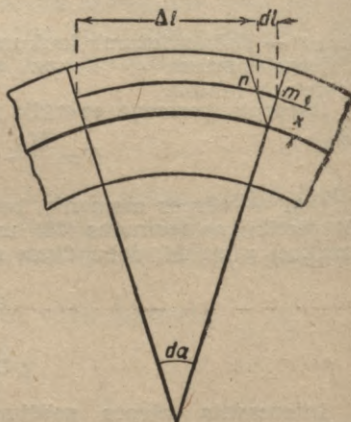
188. zīm.

radīesies elastiski spēki, kuri saskaņā ar Huka likumu ir jo lielāki, jo lielāka ir kārtas deformācija, t. i., jo lielāks ir atstatums x no aplūkojamās kārtas līdz neitralai kārtai (189. zīm.). Tādēļ uz stieņa šķērsgriezumu darbojas spēku pāris, kura moments ir visu elementāro spēku dF radīto momentu $x \cdot dF$ summa; šie spēki dF ir elastiskie spēki, kas darbojas uz katru šķērsgriezuma elementārlaukumu. Šā spēku pāra momentam $\sum x dF$ jābūt vienlīdzīgam ar lieces spēka momentu $M = Ql$, jo tikai tādā gadījumā stienis paliks līdzsvarā. Tūlīt kļūst saprotams, ka stieņa spēja pretoties liecei lielā mērā atkarājas no šķērsgriezuma formas.

Jo tālāk atrodas kāda kārta no neitralās kārtas, jo lielāka ir deformācija un jo lielāks ir spraugums šajā kārtā. Ap neitrālo kārtu materiāls maz deformējas, un tajā rodas tikai neievērojami spraugumi. Tādēļ visizdevīgākais ir gadījums, kad gandrīz viss materiāls ir koncentrēts stieņa augšējā un apakšējā malā. Neitralās kārtas plāknē biezums var būt minimāls. Tādēļ visizdevīgākais ir dubult- T profils (tabula 224. lpp.). Ja turpretim stienim jāpretoties liecei visos virzienos vienādi, tad visizdevīgākā ir caurules forma.



189. zīm. Lieces deformācija.



190. zīm.

Lidmašīnu ķermeņiem, velosipēdu un motociklu rāmjiem, daudzu augu stiebriem un dzīvnieku kauliem ir caurules forma.

Aplūkosim izliktā stieņa elementu. Liekuma rādiusu apzīmēsim ar r . Kādas aplūkojamās kārtas atstatumu no neitralās kārtas apzīmēsim ar x . No šīs kārtas izdalītā gabaliņa sākuma garumu apzīmēsim ar Δl un pieņemsim, ka gabaliņa pagarinājums dl būs mn . 190. zīmējumā redzams, ka $mn = x d\alpha$ un $\Delta l = r d\alpha$. Kārtas relatīvais pagarinājums

$$\epsilon = \frac{dl}{\Delta l} = \frac{x d\alpha}{r d\alpha} = \frac{x}{r}$$

Spraigums, kas radies kārtā, vienlīdzīgs Junga moduļa E reizinājumam ar relatīvo pagarinājumu:

$$p = E \frac{\Delta l}{\Delta l} = E \frac{x}{r}$$

Iezīmēsim stieņa šķērsgriezuma laukumā elementāru laukumiņu dS , atstatumā x no neitralās kārtas (189b. zīm.). Spēks dF , kas darbojas uz šo laukumiņu, ir

$$dF = p \cdot dS.$$

Šā spēka moments:

$$dM = xpdS = E \frac{x^3}{r} dS.$$

Lai stienis atrastos līdzsvarā, visu elementāro iekšējo elastisko spēku rezultējošam momentam jābūt vienlīdzīgam ar ārējā liecošā spēka Q momentu M ; spēka Q pielikšanas punkts atrodas no aplūkojamā elementa atstatumā l ($M = Ql$; 189a. zīm.);

$$M = \sum dM = Ql = \sum E \frac{x^3}{r} dS = \frac{E}{r} \sum x^3 dS$$

jeb

$$M = \frac{E}{r} I, \quad (22)$$

kur:

$$I = \sum x^2 dS.$$

Sumu (integralu) $I = \sum x^2 dS$, kas aprēķināta visam šķērsgriezuma laukumam, sauc par *šķērsgriezuma inerces momentu* I . I lielums atkarīgs no šķērsgriezuma formas un izmēriem. Visbiežāk lietojamo šķērsgriezumu inerces momenti atzīmēti tabulā šā paragrafa beigās.

Iegūtā formula viegli atļauj aprēķināt sijas liekuma rādiusu r atstatumā l no ārējā liecošā spēka Q pielikšanas punkta; šim nolūkam jāzina sijas materiāla Junga modulis E un sijas šķērsgriezuma inerces moments. Ievietojot M vietā Ql , iegūstam:

$$r = \frac{EI}{Ql}. \quad (23)$$

Atceroties, ka $p = E \frac{x}{r}$, un izslēdzot no šīs un iepriekšējās formulas (23) liekuma rādiusu r , dabūjam vienādojumu, pēc kura var aprēķināt spraigumu p kārtā, kas atrodas atstatumā x no neitralās kārtas:

$$p = \frac{Qlx}{I} = \frac{Mx}{I}.$$

Vislielākie spraigumi ir kārtās, kas atrodas vistālāk no neitralās kārtas. Ja h — sijas šķērsgriezuma augstums, tad $x_{\max} = \frac{h}{2}$, un tā tad spraigums no neitralās kārtas vistālākā kārtā ir

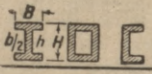



$$p_{\max} = \frac{Mh}{2I}.$$

Nosaucot izteiksmi $I: \frac{h}{2}$ par sijas pretestības momentu W , iegūst:

$$p_{\max} = \frac{M}{W}, \quad (24)$$

spraigums kārtā, kas atrodas vistālāk no neitralās kārtas, vienlīdzīgs lieces momenta M un sijas šķērsgriezuma pretestības momenta W dalījumam. Ja šis spraigums pārsniegs izturības robežu, stienis salūzis. Visvairāk lietoto šķērsgriezumu pretestības momenti doti apakšējā tabulā. Zinot tā materiāla stiprību, no kura pagatavota sija, kā arī sijas pretestības momentu, viegli noteikt vislielāko lieces momentu, ko sija var izturēt.

Pretestības un inerces momenti

Šķērsriezuma forma	Šķērsriezuma inerces moments	Pretestības moments	Polarais inerces moments
	$I = \frac{BH^3 - bh^3}{12}$	$W = \frac{BH^3 - bh^3}{6H}$	
	$I = \frac{\pi}{64} (D^4 - d^4)$	$W = \frac{\pi (D^4 - d^4)}{32 D}$	$I_p = \frac{\pi}{32} (D^4 - d^4)$
	$I = \frac{\pi}{64} \cdot d^4$	$W = \frac{\pi}{32} d^3$	$I_p = \frac{\pi}{32} d^4$
	$I = \frac{bh^3}{11}$	$W = \frac{bh^3}{6}$	$I_p = \frac{1}{36} \cdot \frac{b^3 h^3}{b^2 + h^2}$

VII NODAĻA

Hidrostatika un aerostatika

101. §. Paskala likums un teoremas par šķidruma spiedienu uz trauka sienām un dibenu. Šķidrumam ir ļoti maza formas elastība, bet ļoti liela tilpuma elastība. Techniskos aprēķinos šķidrumu uzskata par absolūti nesaspiežamu. Hidromechanikas likumi ir ļoti vienkārši, sevišķi attiecībā uz tā saucamiem *idealiem šķidrumiem*. Pieņem, ka idealiem šķidrumiem ir šādas īpašības: 1) tie nav viskozi, un 2) tie ir absolūti nesaspiežami.

Pateicoties šķidruma daļiņu kustīgumam, šķidrums var atrasties līdzsvarā tikai tad, ja spēki, kas uz to iedarbojas, ir virzīti perpendikulāri šķidruma virsmai. Tādēļ šķidruma virsma nelielā traukā ir horizontāla. Lielu ūdens platību — jūru un okeanu — virsma ir perpendikulāra Zemes pievilkšanas spēka virzienam, un tādēļ tai ir elipsoida forma.

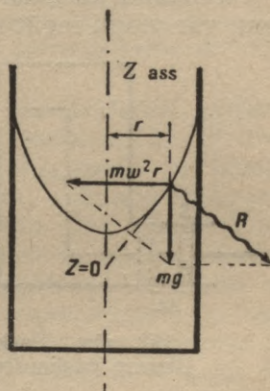
Cilindriskā traukā ielieta šķidruma virsmai, ja trauku griež ap tā asi, ir rotācijas paraboloida forma.

Rotējošā šķidruma katras daļiņas svars mg izpaužas dinamiski kā centripetāls spēks $m\omega^2 r$ un statiski kā spiediens R , ar ko aplūkojamā daļiņa iedarbojas uz citām šķidruma daļiņām. Šeit m ir daļiņas masa, r — daļiņas atstatums no griešanās ass un ω — leņķa ātrums (191. zīm.). Šķidruma virsmai jābūt perpendikulārai pret R . No 191. zīmējuma redzams, ka

$$\operatorname{tg}\alpha = \frac{r}{z} = \frac{dr}{dz} = \frac{mg}{m\omega^2 r}$$

jeb

$$\frac{g}{\omega^2} dz = r dr.$$



191. zīm.

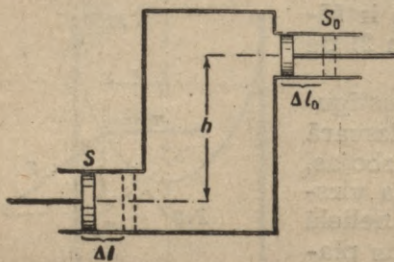
Šāda sakarība starp dz un dr atbilst parabolas vienādojumam:

$$\frac{2g}{\omega^2} z = r^2 + C.$$

Pateicoties šķidruma daļiņu kustīgumam, *ārējais spiediens uz šķidrumu izplatās uz visām pusēm vienmērīgi*. Šo likumu sauc par *Paskala likumu*. Iedomāsimies šķidrumu traukā, ko noslēdz divi virzuļi, kurū laukumi ir S un S_0 . Uz virzuļiem darbojas spēki F un F_0 (192. zīm.). Visa sistēma atrodas līdzsvarā. Tā kā spiedieniem p , kurus rada virzuļi, jābūt vienlīdzīgiem, tad var rakstīt:

$$p = \frac{F}{S} = \frac{F_0}{S_0} \text{ jeb } \frac{F}{F_0} = \frac{S}{S_0}. \quad (1)$$

Šķidrumu statikas pamatteoremas, piemēram, Paskala likumu, var viegli iegūt no enerģijas nezūdamības likuma. Ar šķidrumu piepildītā traukā (192. zīm.), kam divi virzuļi, kuru laukumi ir S un S_0 , atstatums starp šo laukumu smaguma centriem (vertikalā virzienā) ir h . Spiediens uz apakšējo virzuļi ir p un uz augšējo — p_0 . Visa sistēma atrodas līdzsvarā. Pavirzīsim pirmo virzuļi uz priekšu par ļoti mazu gabaliņu Δl . Zināms šķidruma daudzums $S \cdot \Delta l$ ieies cilindrā un



192. zīm. Paskala likuma paskaidrojums.

pabīdīs otro virzuļi par gabalu Δl_0 . Pēc enerģijas nezūdamības likuma pirmā virzuļa darbam $pS \Delta l$, atņemot no tā otrā virzuļa darbu $p_0 S_0 \Delta l_0$, jābūt vienlīdzīgam ar augstumā h paceltā šķidruma (tā tilpums $S_0 \Delta l_0$) potenciālo enerģiju:

$$pS \Delta l - p_0 S_0 \Delta l_0 = \rho g S_0 \Delta l_0 h$$

(šeit ρ šķidruma tilpuma vienības masa un g — brīvās krišanas paātrinājums).

Izdalot vienlīdzības katru locekli ar vienlīdzīgiem tilpumiem $S \Delta l$ un $S_0 \Delta l_0$, dabūjam, ka

$$p = p_0 + \rho gh. \quad (2)$$

Šis vienādojums ir pats par sevi saprotams. Tas norāda uz to, ka *miera stāvoklī esoša šķidruma spiediens dziļumā h pārsniedz spiedienu šķidruma virspusē par šķidruma stabiņa svaru, kura augstums ir h un šķērsriezuma laukums 1 cm^2* (193. zīm.).

Tā kā spiediens šķidrumā ar iegremdēšanas dziļumu pakāpeniski pieaug, tad *vidējais spiediens uz trauka sānu virsmu vienlīdzīgs šķidruma īpatnējā svāra reizinājumam ar trauka sānu virsmas smaguma centra atstatumu līdz šķidrums brīvajam līmenim.*

No Paskala likuma varam tieši secināt: *spiediens uz trauka dibenu nav atkarīgs no trauka formas.* Šo apgalvojumu, kas



194. zīm. Spēks, ar kādu šķidrums spiež uz zīmējumā attēloto trauku dibieniem, ir vienāds (līmeņu augstumi vienādi un pamatlaukumi vienlieli).

193. zīm. Uz laukuma A darbojas papildspiediens, kas vienlīdzīgs ar ūdens staba h svaru.

pirmā acumirkli liekas pārsteidzošs, dažreiz sauc par *hidrostatisko paradoksu*. Ir skaidrs, ka spēku, ar kādu šķidrums spiež uz trauka dibenu, vienmēr dabūsim, reizinot šķidrums spiedienu trauka dibenā ar dibena laukumu (194. zīm.). Cilindriskā traukā spēks, ar kādu šķidrums spiež uz trauka dibenu, vienlīdzīgs šķidrums svāram (ārējais atmosfēras spiediens uz trauka dibenu no apakšas un uz brīvo šķidrums virsmu no augšas gandrīz izlīdzinās). Traukā, kura šķērsgriezuma laukums uz augšu palielinās, spēks, ar kādu šķidrums spiež uz trauka dibenu, ir mazāks par traukā ielietā šķidrums svaru; difference ir vienlīdzīga tā spēka vertikālajai komponentei, ar kādu šķidrums spiež pret trauka sienām. Otrādi, traukā, kura šķērsgriezuma laukums uz augšu samazinās, šķidrums spiež uz dibenu ar spēku, kas lielāks par traukā ielietā šķidrums svaru; arī šai gadījumā difference ir tā spēka vertikālā komponente, ar kādu šķidrums spiež pret trauka sienām, bet vērsta augšup.

No Paskala likumā un formulas (2) ir skaidrs, ka *savienotos traukos šķidrums nostājas vienādā līmenī* (195. zīm.).

Apvidū ar ieplakas formu, kur ir irdena grunts kārtā (oļi, smilts, grants), kas ieslēgta starp divām ūdeni necaurlaidīgām māla kārtām, nokrišņi nokļūst zemē un uzkrājas irdenā slānī. Ja zemā vietā izdara urbšanu līdz ūdens slānim, tad ūdens celsies uz augšu un var pat izplūst ar stipru strūklu no urbuma. Šādas akas sauc par *arteziskām*.

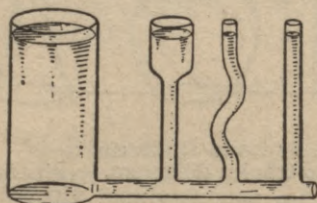
Ja savienotos traukos ielieti dažāda blīvuma ρ_1 un ρ_2 šķidrums, kas nesajaucas, tad pēc Paskala likuma un formulas (2) līdzsvara stāvoklī šķidrums stabu augstumiem h_1 un h_2 jābūt tādiem, lai būtu spēkā vienlīdzība:

$$\rho_1 g h_1 = \rho_2 g h_2,$$

no kurienes

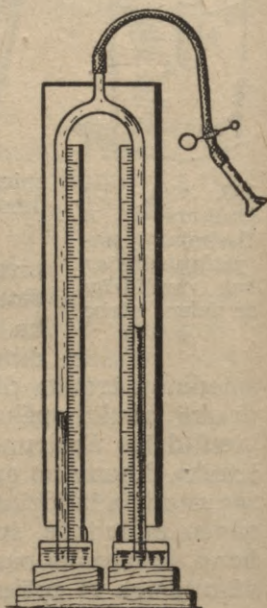
$$\frac{h_1}{h_2} = \frac{\rho_2}{\rho_1}, \quad (3)$$

t. i., savienotos traukos dažāda blīvuma šķidrums stabu augstumi ir apgriezti proporcionāli šķidrums blīvumiem.

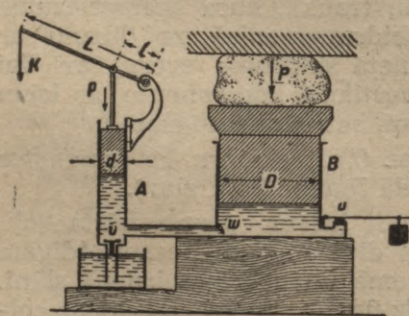


195. zīm. Savienotos traukos šķidrums nostājas vienā līmenī.

196. zīmējumā attēlots Vata aparats šķidruma blīvuma noteikšanai; šim nolūkam nezināma blīvuma šķidrums salīdzina ar zināma blīvuma šķidrumu: ūdeni vai dzīvsudrabu.



196. zīm. Vata aparats šķidruma blīvuma salīdzināšanai. Caur gumijas cauruli izsūknē gaisu.



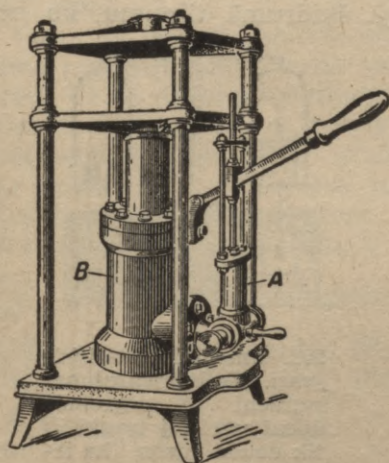
197. zīm. Hidrauliskā prese (schema).

vārstuli v šķidrums iesūc mazajā cilindrā, vārstulis w kavē šķidruma atpakaļtecēšanu. Drošības vārstulis u atveras tai momentā, kad spiediens lielajā cilindrā pārsniedz robežu, ko nosaka atsvars uz sviras, kas piespiež vārstuli u .

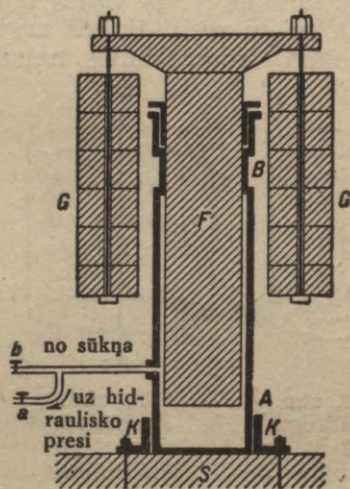
Pēc Paskala likuma spēki, kas darbojas uz lielā un mazā cilindra virzuliem, attiecas viens pret otru kā virzulu laukumi, tātad kā diametru kvadrāti:

$$\frac{P}{p} = \frac{S}{s} = \frac{D^2}{d^2} \quad (4)$$

Spiedienu caurulēs var palielināt līdz 500 at un vairāk, tādēļ ar hidraulisko presi var iegūt ievērojamus spēkus — līdz 14—15 tūkstošiem t. Saprotams, ka, jo vairāk iegūstam spēkā, jo vairāk



198. zīm. Hidrauliskā prese.



199. zīm. Hidrauliskais akumulators.

zaudējam noietā ceļa gabalā: lielais virzulis noiet ceļa gabalu, kas tik reizes mazāks par mazā virzula ceļa gabalu, cik reizes tā laukums lielāks.

Hidraulisko presi lieto visdažādākās tehnikas nozarēs. Metalapstrādāšanas rūpniecībā hidrauliskās prešes lieto lieliem kalumiem un izgatavojot dzelzs vai tērauda priekšmetus ar biežām sienām.

Uz Paskala likuma pamatojas arī hidrauliskā akumulatora darbība, kuru lieto šķidrums pastāvīga spiediena uzturēšanai caurulēs, kas baro hidrauliskās mašīnas.

Akumulatora uzbūve parādīta 199. zīmējumā. Cilindrs A piestiprināts ar savienotāju uz savu pamatu S. Cilindrā kustas virzulis F, kam piestiprināta platforma, kas noslogota ar kravu G — tās ir kastes ar dzelzs lūžņiem vai ķeta plāksnēm. Lai šķidrums neizsūktos, noblīvēšanai paredzēta ādas uzdeva B.

Akumulatoru «uzpilda», paceļot virzuli un slogus. To panāk, iespiežot akumulatorā ūdeni ar sūkni, ko darbina tvaiks vai elektrība. No akumulatora ūdeni pievada mašīnām.

103. §. Archimeda likums. Archimeds bija pirmais, kas vairāk nekā pirms 2150 gadiem konstatēja, ka šķidrumā iegremdētais ķermenis it kā zaudē no sava svara tik, cik sver ķermeņa izspiestais šķidrums.

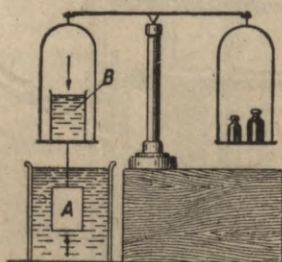
«Svara zudumu» izskaidro tā, ka šķidrumā iegremdēta ķermeņa virsmaš visas vietas izjūt šķidruma spiedienu; visu spiediena spēku rezultējošais arvien ir vērsts vertikāli uz augšu. Patiešām, iedomāsimies nekustīgā šķidrumā tilpumu, ko no-



200. zīm. Šķidrums spiež uz laukumu *A* no apakšas stiprāk nekā uz laukumu *B* no augšas. Spiedienu starpība vērsta uz augšu un vienlīdzīga ar šķidruma stabiņa *AB* svaru.



201. zīm. Archimeda likuma paskaidrojums. *G*—ķermeņa svars, *P*—celšanas spēks, kas vienlīdzīgs ķermeņa izspiestā šķidruma svaram.



202. zīm. Hidrostatiskie svāri. Pēc līdzsvarošanas ķermeni *A* iegremdē ūdenī un ielej traukā *B* tik daudz ūdens, ka iestājas līdzsvars.

robežo kāda virsma; pieņemsim, ka šķidrums, kas atrodas tilpuma iekšpusē, pēkšņi sacietē, paturot to pašu blīvumu. Acīm redzot šķidruma sacietēšana netraucētu līdzsvaru, tāpēc šķidruma kopējais spiediens uz kaut kādu noslēgtu virsmu, kas atrodas šķidrumā, pēc lieluma vienlīdzīgs virsmas ierobežotā šķidruma svaram un darbojas tam pretējā virzienā. Tātad uz šķidrumā iegremdētu ķermeni darbojas celšanas spēks, kas vienlīdzīgs ķermeņa izspiestā šķidruma svaram (200. un 201. zīm.).

Ķermeņa svars un ceļošais spēks darbojas viens otram pretī: ja pārsvarā ir svars, ķermenis grimst dibenā, ja pārsvarā ir ceļošais spēks, tad ķermenis ceļas uz augšu. Ķermenis grimst šķidrumā, ja ķermeņa blīvums ir lielāks par šķidruma blīvumu.

Ķermenis uzpeld, ja tā blīvums ir mazāks par šķidruma blīvumu, kurā tas iegremdēts. Ja ķermenim un šķidrumam, kurā ķermenis iegremdēts, ir vienādi blīvumi, tad ceļošais spēks ir vienlīdzīgs ar svaru un ķermenis «karājas» šķidrumā jebkurā augstumā.

Uz Archimeda likuma pamatojas viens no vienkāršākiem cietu ķermeņu *īpatnējā svara* (1 cm^3 svara) noteikšanas paņēmieniem: pārbaudāmo ķermeni vispirms nosver gaisā, pēc tam, iegremdējot to ūdenī, nosver otru reizi. Aprēķinot «svara zudumu», var precīzi noteikt pārbaudāmā ķermeņa tilpumu (202. zīm.).

Viens un tas pats peldošs ķermenis vieglā šķidrumā iegrimst dziļāk nekā smagā (blīvākā) šķidrumā. Uz šā Archimeda likuma secinājuma pamatojas šķidrumu blīvuma noteikšana ar *areometru*; areometrs ir pludiņš ar graduētu caurulīti, kuras iedaļas rāda areometra iegrimšanas dziļumu šķidrumā (203. zīm.). Dažreiz areometrus graduē blīvuma absolūtās vienībās, t. i.,

$\frac{\text{g}}{\text{cm}^3}$, bet visbiežāk lieto pieņemtu blīvuma skalu,

piemēram, B o m ē gradus (Bomē gradus apzīmē: •Bé). Pārreķināšanu no pieņemtās skalas uz

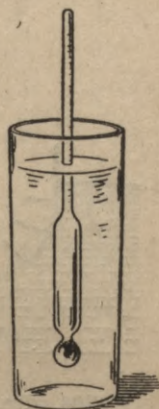
$\frac{\text{g}}{\text{cm}^3}$ izdara pēc formulas:

$$\rho = \frac{N}{N + n},$$

kur n — skaitlis, kas rāda, cik areometra iedaļas iegrimušas šķidrumā (šķidrumiem, kas blīvāki par ūdeni, n ir ar minusa zīmi un norāda, par cik daļījumiem areometrs pacēlies augstāk nekā tad, kad tas būtu iegremdēts ūdenī); dažādu konstrukciju areometriem skaitlis N ir dažāda lieluma: Bomē sistēmas areometriem $N = 146,78$, Beka sistēmas areometriem $N = 170$, Briksa sistēmas areometriem $N = 400$ (pie + 17,5°).

104. §. Kuģa peldamība un stabilitāte. Kuģa svars ir vienlīdzīgs ar tā izspiestā ūdens tilpuma svaru. Šo tilpumu sauc par kuģa ūdensizspaidu; tas raksturo kuģa spēju noturēties virs ūdens pie noteiktas iegrimmes («peldamības» mēraukla). Kuģa izspiestā ūdens tilpumam jābūt pastāvīgam dažādos kuģa stāvokļos.

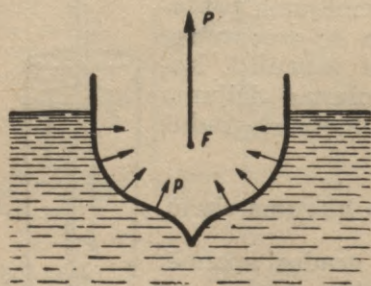
Ceļošais spēks sadalīts pa visu kuģa apakšūdens daļu (204.



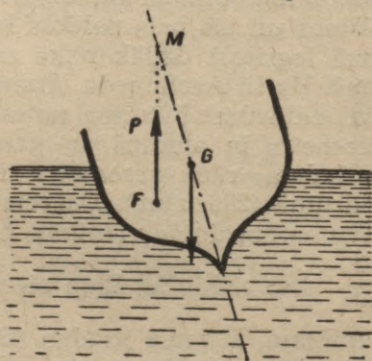
203. zīm.
Areometrs
— ierīce
šķidrumu
īpatnējā
svara no-
teikšanai.

zīm.). Uz katru elementari mazu kuģa virsmas apakšūdens daļu darbojas elementars ceļošais spēks. Visu šo spēku rezultējošais P ir kuģa celšanas spēks jeb *peldamība*. Šā rezultējošā spēka pielikšanas punktu (204. zīm. punkts F) sauc par *spiediena centru* vai, kā krievu literatūrā pieņemts, par *lieluma centru*. Spiediena centrs sakrīt ar izspiestā šķidruma smaguma centru. Dažādos kuģa stāvokļos tā izspiestā šķidruma smaguma centrs, citiem vārdiem, spiediena centrs — punkts F — pārvietojas (205. zīm.).

Lai kuģis būtu stabils jeb, kā mēdz teikt, noturīgs, tad kuģa spiediena centram un smaguma centram jāatrodas uz vienas vertikālas taisnes. Kuģa noturības raksturošanai lieto jēdzienu



204. zīm. Kuģa peldspēja.



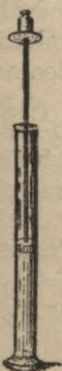
205. zīm. F — spiediena centrs; G — kuģa smaguma centrs; M — metacentrs.

— *metacentrs*. Metacentrs ir divu līniju krustojšanās punkts; viena līnija ir taisne, kas iet caur kuģa smaguma centru un caur spiediena centra sākuma stāvokli (kad kuģa ķermenis nav sasvērēis), otra līnija ir vertikāla taisne, kas iet caur spiediena centru, kuģim sasvērēties (205. zīm. metacentrs ir punkts M). Ja metacentrs atrodas virs smaguma centra, kā to rāda 205. zīmējums, tad kuģa svars un ceļošais spēks pie kuģa sasvēršanās veido spēku pāri, kas atgriež kuģi sākuma stāvoklī. Šā spēku pāra moments ir proporcionāls metacentra M atstatumam no smaguma centra G ; tādēļ pieņem, ka metacentra atstatums no smaguma centra (nogrieznis MG) ir kuģa *noturības* mērs.

105. §. Boila likums. Gāzes blīvums pie normala spiediena ir dažas simt vai pat tūkstoš reizes mazāks par šķidruma blīvumu, no kura gāze radusies. Tas nozīmē, ka normalos apstākļos gāzes molekulu vidējie atstatumi desmitām reizes pārsniedz atstatumus starp šķidruma molekulām. Tādēļ molekularie spēki gāzēs izpaužas stipri mazāk nekā šķidrumos.

Pateicoties molekulu siltumkustībai, gāze piepilda visu tai pieejamo tilpumu. Gāzes aizņemto tilpumu var vairākkārt samazināt ārējais spiediens. Mēģinājums rāda, ka *gāzes tilpums pie nemainīgas temperatūras ir apgriezti proporcionāls spiedienam*. Citiem vārdiem, mēģinājumi rāda, ka ārējā spēka izsauktā gāzes saspišana rada tādu gāzes pretestības pieaugumu saspišanai, ka gāzes tilpuma V reizinājums ar spiedienu p paliek konstants, ja tikai gāzes temperatūra nemainās:

$$pV = \text{const.} \quad (5)$$

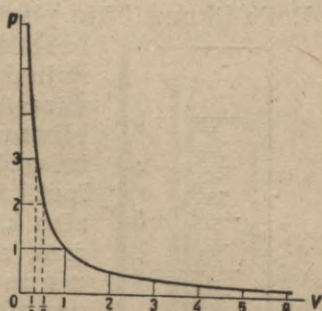


206. zīm. Boila likuma pakaidrojums.

Kad gāzei ļauj izplesties, tad (pie nemainīgas temperatūras) gāzes spiediens samazinās tik reizes, cik reizes pieaug gāzes ieņemtais tilpums.

Minēto likumību pirmais novērojis *Taunlijs*, 1662. gadā ar mēģinājumu pierādījis *Boils* un vēlāk 1676. gadā *Mariots*. Parasti šo likumu sauc par *Boila likumu*, dažreiz arī par *Boila un Mariota likumu*.

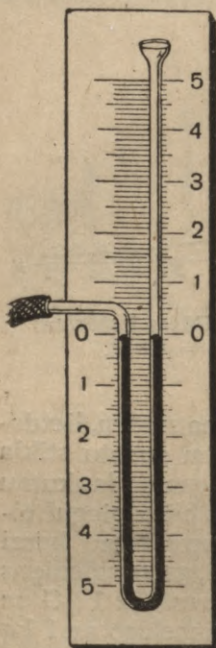
Lai uzskatāmāk attēlotu Boila likuma saturu, lietderīgi izdarīt šādu mēģinājumu. Ņemsim augstu stikla cilindru ar 1 cm^2 lielu iekšējo šķērsriezuma laukumu un ievadīsim tanī gaisu necaurīdīgu virzuli, kas blīvi piegul cilindra sienā, bet var pārvietoties ar iespējami mazu berzi (206. zīm.). Kad virzulis atrodas cilindra augšgalā, gaisa spiediens cilindrā ir vienu atmosferu liels, kas nedaudz pārsniedz 1 kG uz 1 cm^2 . Tādēļ saskaņā ar Boila likumu virzulis jānoslogo ar 1 kg atsvaru, lai virzulis nonāktu līdz cilindra vidum. 3 kg atsvars (tādā gadījumā gaisa spiediens cilindrā ir $4 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$) piespiedīs virzuli nolaisties vēl par $\frac{1}{4}$ no cilindra garuma zemāk, utt. Cilindrā gaisa spiediens, kas šai gadījumā vienlīdzīgs atsvara smagumam plus $1 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$ atmosfēras spiediena, pieaug saskaņā ar Boila likumu n reizes, ja gāze aizņem $\frac{1}{n}$ daļu no sava sākuma tilpuma. Ja sāksim samazināt virzuļa slodzi, tad gāze sāks izplesties un, kad visa slodze būs noņemta, gāze ieņems sākuma



207. zīm. Gāzes izoterma: $pV = \text{const.}$

tilpumu. Sakarību starp gāzes spiedienu un tilpumu pie nemainīgas temperatūras var attēlot grafiski, atliekot uz abscisu ass gāzes ieņemto tilpumu, bet uz ordinātu ass — gāzes spiedienu. Iegūtā līkne, kas attēlo vienādojumu (5), ir vienādsānu hiperbola (207. zīm.), kuras viens zars tiecas sakrist ar ordinātu asi, ja tilpums tiecas uz nulli, bet otrs zars tiecas sakrist ar abscisu asi, ja tilpums tiecas uz bezgalību. Šādu grafiku sauc par *gāzes stāvokļa diagramu*, bet hiperbolu, kas attēlo Boila likumu, par *gāzes izotermu*.

Boila likums būtu pilnīgi precīzs, ja gāzes molekulas būtu bezgalīgi mazas un to starpā nebūtu nekādu mijiedarbības spēku. Tomēr šādas «ideālas» gāzes patiesībā nav. Jo mazāks ir gāzes blīvums, jo mazāki ir gāzes molekulu mijiedarbības spēki un jo vairāk gāze ar savām īpašībām tuvojas ideālai gāzei. Tādām gāzēm kā gaisam, ūdeņradim, skābeklim, helijam, slāpeklim atkāpšanās no Boila likuma pie ne visai lieliem spiedieniem (līdz 30—50 at) nav tik liela, lai tā tehniskos aprēķinos būtu jāņem vērā.



208. zīm. Vaļējais manometrs.

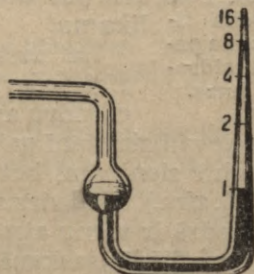
106. §. Manometri un barometri. Aparāti spiediena mērīšanai pazīstami jau no skolas kursa, tādēļ šeit tos aprakstīsim konspektīvi.

Šķidrumu un gāzu spiedienu mēri ar **manometru**.

Vaļējais šķidruma manometrs (208. zīm.) izveidots no U-veidīgas caurules, kas piepildīta ar kādu maz gaistošu

šķidrumu. Viens caurules gals savienots ar rezervuaru, kura spiedienu grib mērīt, otrs gals — ar atmosferu. Pēc šķidrumu līmeņu starpības abos caurules galos var spriest par mērījamā spiediena lielumu.

Lai izmēritu lielus spiedienus, lieto slēgtu šķidruma manometru (209. zīm.), ko veido U-veidīga caurule, kas vienā galā aizkausēta. Vaļējo caurules galu savieno ar rezervuaru, kura spiediens jāmērī. Slēgtajā caurules galā ir gaiss, kam sākmērī



209. zīm. Slēgtais šķidruma manometrs.

ir atmosfēras spiediens. Šis gaiss tiek saspiests, un pēc gaisa tilpuma samazināšanās var spriest par mērījamā spiediena lielumu: ja gaiss izrādīsies saspiests 2 reizes, spiediens ir 2 at, ja trīs reizes — 3 at utt.

Metala manometru (210. zīm.) veido izliekta metala caurulīte, kas vienā galā aizlodēta; otru caurulītes galu savieno ar rezervuaru, kura spiediens jāmērī. Caurulītē ieplūstošās gāzes vai šķidrums ietekmē caurulīte cenšas iztaisnoties. Caurulītes gals savienots ar rādītāju, kas uz skalas norāda spiediena lielumu. Metala manometrus lieto galvenokārt lielu spiedienu mērīšanai (piem., mērījot stipri saspiesta gaisa spiedienu vai tvaika spiedienu tvaika katlos).

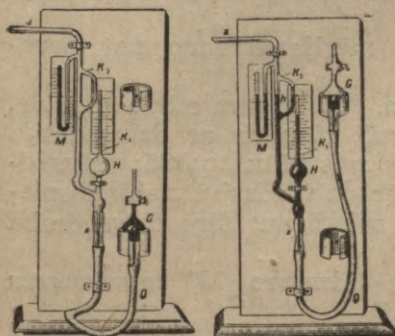
Ļoti mazu spiedienu mērīšanai lieto komplicētākus aparātus. Telpu, ko ieņem gāze, kuras spiediens mazāks par atmosfēras spiedienu, sauc par vakuumu. Izšķir augstu vakuumu, kur spiediens mazāks par 0,0001 mm Hg, zemu vakuumu, — kur spiediens lielāks par 0,01 mm Hg, un vidēju vakuumu — ar spiedienu no 0,0001 līdz 0,01 mm Hg.

Augsta vakuuma spiediena mērīšanai bieži lieto Mak-Leoda manometru. Šai manometrā izretināto gāzi, kuras spiedienu grib izmērīt, stipri saspiež; ar noteiktu kompresijas pakāpi saspiestās gāzes spiedienu mērī pēc slēgta manometra principa.

Mak-Leoda manometra uzbūve G e d e s izveidojumā attēlota 211. un 212. zīmējuma. Šajos zīmējumos parādīta stikla cauruļu sistēma, kuras viens



210. zīm.
Metala manometrs.



211. zīm.
Mak-Leoda manometrs (pēc Gedes).

212. zīm.

gals *a* savienots ar telpu, kurā mērī spiedienu; otru galu *x* gumijas caurule *Q* savieno ar dzīvsudrabu pildītu stikla tvertni *G*. Manometra cauruļu *M* un *K*, augšgali aizkausēti. Mērījot spiedienu, tvertni *G* ar dzīvsudrabu vispirms nolaiž. 211. zīmējuma parādītā stāvoklī un pēc tam pacel 212. zīmējuma parādītā stāvoklī. Nolaizot tvertni *G* uz leju, dzīvsudrabs izplūst no caurulēm un balona *H* (211. zīm.); balonu *H* kā arī cauruli *K*, piepilda gāze, kuras spiediens *p* jāmērī. Ap-

zīmēsim balona H un caurules K_1 tilpumu ar V . Kad tvertne G pacelta (212. zīm.), dzīvsudrabs pa cauruļu sistemu ceļas uz augšu un saspiež gāzi, kas atrodas balonā H un caurulē K_1 , līdz tilpumam v . Pēc gāzes saspiešanas spiedienu caurulē K_1 nosaka pēc dzīvsudraba līmeņu starpības h caurulēs K_1 un K_2 , lietojot skalu m ; gāzes spiedienu virs dzīvsudraba caurulē K_2 , t. i., vakuumā, var neņemt vērā, salīdzinot ar gāzes spiedienu virs dzīvsudraba caurulē K_1 . Pēc Boila likuma:

$$pV = hv,$$

no kurienes

$$p = h \frac{v}{V}.$$

Tātad, mēriņot spiedienu h caurulē K_1 un zinot tilpumus V un v , var aprēķināt spiedienu vakuumā. Skalas m iedaļas var iezīmēt tā, ka tās tieši norāda meklējamo vakuuma spiedienu.

Lai Mak-Leoda manometrs precīzi rādītu vakuuma spiedienu, nepieciešams, lai caurulītes K_1 un K_2 būtu ar vienlīdzīgiem iekšējiem caurmēriem [tilpumam V jābūt daudzkārt lielākam par tilpumu v , tādēļ caurulīšu K_1 un K_2 iekšējie caurmēri ir ļoti mazi; tās ir tā saucamās kapilarās caurulītes, kurās šķidruma līmeņa augstums līdzsvara stāvoklī ir atkarīgs no kapilarā caurmēra (iemesls tiks paskaidrots XIII nodaļā); kapilarās parādības neietekmē manometra nolasījumu, ja caurulīšu K_1 un K_2 caurmēri ir vienlīdzīgi].

Ar Mak-Leoda manometru var mērīt spiedienus, kuru lielums ir apmēram dzīvsudraba staba milimetra viena miljonā daļa.

Aparatus atmosfēras spiediena mērīšanai sauc par barometriem.

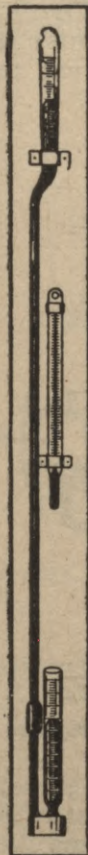
Dzīvsudraba barometram ir apm. 90 cm gara stikla caurule, kuras viens gals aizkausēts. Cauruli piepilda ar dzīvsudrabu un apgriež tā, lai caurules vaļējais gals būtu apakšā; dzīvsudrabs noslīdēs tik zemu, līdz kamēr dzīvsudraba stabiņa spiediens būs vienāds ar atmosfēras spiedienu; virs dzīvsudraba radīsies telpa — *Toričeli tukšums*.

Normalais atmosfēras spiediens līdzsvaro 760 mm augstu dzīvsudraba stabiņu, kas ir $^1 76 \cdot 13,595 = 1033,3 \frac{G}{cm^2} = 1013$ milibaru.

¹ Dzīvsudraba īpatnējais svārs ir $13,595 \frac{G}{cm^3}$.

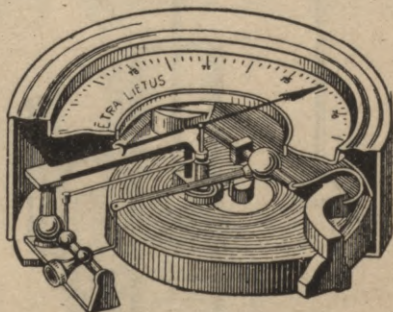
Atmosferas spiediens, atkarībā no laika apstākļiem, mainās nelielās robežās (par dažiem dzīvsudraba stabīņa centimetriem), tāpēc laboratoriju un meteoroloģiskā dienesta barometriem iedaļas paredz tikai skalas daļai ap 76 cm.

Precīziem barometriskiem nolasījumiem paredz temperatūras korekturu, jo dzīvsudraba blīvums un skalas garums pie sasīšanas mainās. Termometru parasti novieto uz paša barometra.



213. zīm. Dzīvsudraba barometrs (trauks ar sifonu).

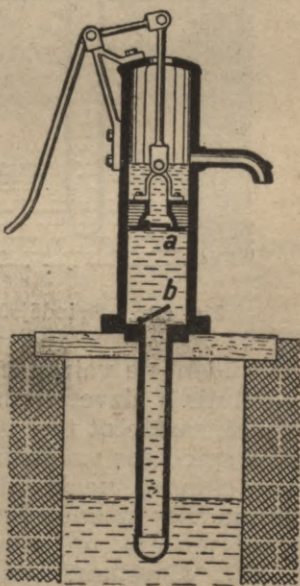
Metala barometrs-*aneroids* ir metala kārba ar elastīgu vāku, no kuras izsūk-nēts gaiss. Vāku satur stingra atspere, jo citādi to iespiestu atmosferas spiediens. Spiedienam mainoties, vāks vai nu ieliecas vai izliecas un ar sviru sistemu iedarbina rādītāju, kura galš pārvietojas pa skalu ar iedaļām; iedaļas atzīmē-tas, salīdzinot aneroida nola-sījumu ar dzīvsudraba ba-rometra nolasījumiem.



214. zīm. Metala barometrs (aneroids).

107. §. Ūdens sūkņi. Sūcēj-sūkņi ir senu laiku izgudro-jums. Tos lietoja jau Aristo-teļa laikā, t. i., vairāk nekā 3 gadsimtus pirms mūsu eras.

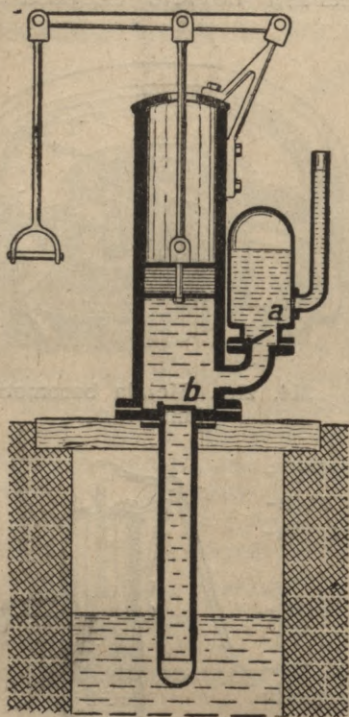
215. zīmējums attēlo jau no elementārā kursa pazīsta-mo vienkāršā sūcējsūkņa konstrukciju. Virzulim pace-ļoties uz augšu, vārstulis b atveras (vārstulis a pa-liek slēgts) un ūdens tiek iesūknēts pā cauruli cilindrā, kurā spiediens, virzulim pace-ļoties, pazeminās zem atmo-sferas spiediena. Virzuli spie-



215. zīm. Sūcējsūkņis.

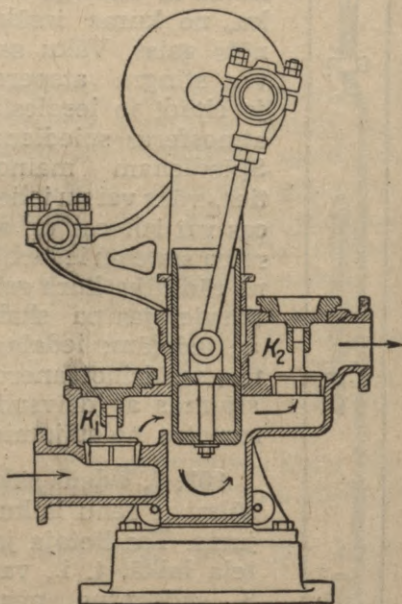
žot uz leju, ūdens spiediens atver vārstuli *a*, bet vārstulis *b* aizveras; ūdens nokļūst telpā virs virzuļa un, virzulim atkal ceļoties uz augšu, izplūst pa sānu cauruli.

Šāds sūkņis, tāpat kā visi sūcējsūkņi, nevar uzsūknēt ūdeni no dziļuma, kas lielāks par 10 m, jo atmosfēras spiediens līdzsvaro tikai 10 m augstu ūdens stabu.



216. zīm. Spiedējsūknis.

216. zīmējumā redzama spiedējsūkņa konstrukcija. Virzulim ceļoties uz augšu, šis sūkņis strādā kā sūcējsūknis un var pa-



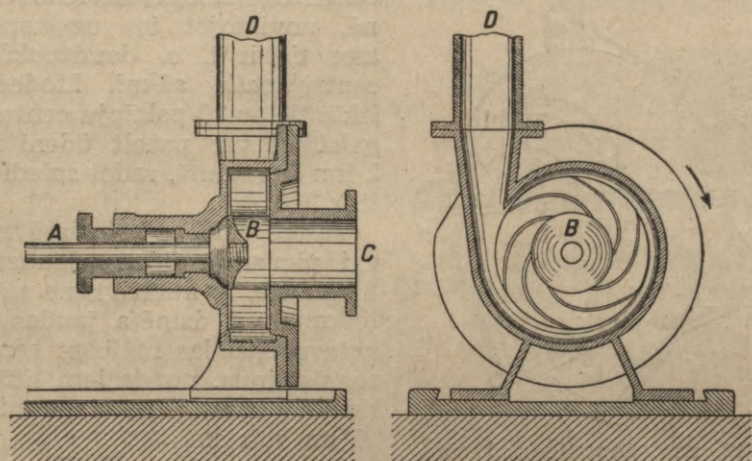
217. zīm. Virzuļa ūdenssūknis.

celt ūdeni ne vairāk kā no 10 m dziļuma. Virzulim ejot uz leju, vārstulis *b* aizveras un atveras *a*, pa kuru ūdens nokļūst rezervuarā, saspiežot tajā gaisu, kas atrodas virs ūdens līmeņa. Virzuļa spiediens uz ūdeni, kas vienlīdzīgs ar gaisa spiedienu metāla cilindrā, paceļ ūdeni sānu caurulē. Ūdens pacelšanas augstumu virs spiedējsūkņa līmeņa nosaka spēks, ar kādu virzuli spiež uz leju, un sūkņa konstrukcijas izturība.

217. zīmējumā griezumā redzama ar elektromotoru vai tvaika mašīnu darbināma ūdenssūkņa konstrukcija. Kloķa un kļauņa mehānisms, kas saistīts ar mašīnas vārpstu, dzen vir-

zuli uz priekšu un atpakaļ. Virzulim ceļoties uz augšu, ūdens tiek iesūkts kreisajā caurulē pa pacelto vārstuli K_1 ; virzulim ejot uz leju, vārstulis K_1 aizveras, aizsprostojot ūdenim atpakaļceļu, bet vārstuli K_2 ūdens spiediens paceļ uz augšu un ūdens tiek iespiests labajā caurulē.

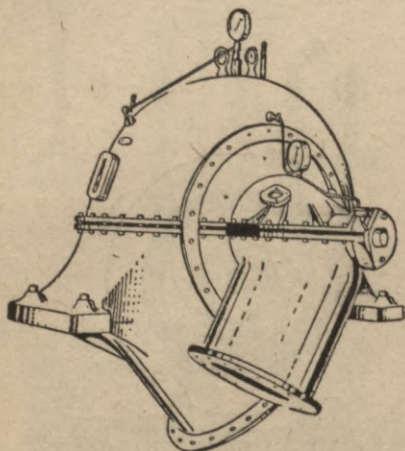
Pēdējā laikā plaši pielieto centrifugālos ūdenssūkņus, kuriem ir vairākas priekšrocības, salīdzinot ar virzulsūkņiem. Lai gan šā sūkņa darbības principu aplūko hidrodinamika, centrifugālsūkņa uzbūvē nav grūti orientēties arī, nezinot



218. zīm. Centrifugālais ūdenssūknis (pa kreisi — garengriezums, pa labi — šķērsriezums).

hidromechanikas likumus. Centrifugālsūkņa uzbūve redzama 218. zīmējumā; pa kreisi parādīts vertikālais aksialais griezum, bet pa labi — sūkņa griezumam perpendikulāri asij A . Cilindriskā apvalkā uz ass A nostiprināts ritenis B ar izliektām lāpstiņām. Ritenim B griežoties (218. zīm.) pulksteņa rādītāja kustības virzienā, lāpstiņas satver ūdeni, kas piepilda cilindrisko apvalku, un iesaista ūdeni rotācijas kustībā, izsviežot ūdeni spiedcaurulē D , kas tangenciali pieslēdzas apvalkam. Tas samazina spiedienu pie sūkņa ass, kur atmosfēras spiediens iespiež pa cauruli C no jauna ūdeni. 219. zīmējumā redzams centrifugālsūkņa ārējais izskats. Sūknim ir divi metāla manometri, viens no tiem rāda paaugstināto spiedienu, ar kādu ūdens ieplūst spiedcaurulē, otrs — pazemināto spiedienu sūkņa ass telpā.

Centrifugalsūkņu lielā priekšrocība, salīdzinot ar virzuļsūkņiem, ir tā, ka pirmajiem nav neviena vārstuļa. Spēcīgs centrifugalsūkņis neaizsērējot var iesūknēt kopā ar ūdeni arī netīrumus un sīkus akmentiņus. Lieljaudas centrifugalsūkņu lāpstiņu veltņu apgriezīnu skaits ir no 1 līdz 3 tūkstošiem vienā minūtē. Šādi sūkņi var pacelt ūdeni spiedcaurulē no 40—80 m augstumā. Lai paceltu ūdeni vēl augstāk, kas nepieciešams, izsūknējot ūdeni no šachtām vai spiežot ūdeni pa ūdensvadiem



219. zīm. Centrifugalsūkņis
(ārējais skats).

uz augstāku vietu, vairākus centrifugalsūkņus savieno virknē, novietojot tos uz kopējas ass; tie ir t. s. *daudzpakāpju centrifugālie sūkņi*. Modernās iekārtās ar 20-pakāpju centrifugalsūkņi var pacelt ūdeni līdz 2 km augstumā, radot spiedienu līdz 200 at.

Sūkņu ražība, t. i., izsūknētā vai pievadītā ūdens daudzums 1 minūtē, ir atkarīga no sūkņa lieluma un dzinēja jaudas. Izgatavo dažādas ražības centrifugalsūkņus: no dažiem litriem līdz 300 tūkst. litru vienā minūtē un vairāk.

Specialos sūkņus tvaika katlu barošanai ar ūdeni (inžektorus) aplūkosim 115. §.

108. §. Gaisa sūkņi. Lai mainītu gāzes statisko spiedienu kādā rezervuārā, lieto dažādu konstrukciju gaisa sūkņus. Ar sūkņi gāzi var no rezervuāra aizvadīt (jeb kā saka «izsūknēt»), var arī ievadīt, «iespiest» rezervuārā. Pirmā gadījumā rezervuārā rodas vakuums, otrā — paaugstināts gāzes spiediens. Tādēļ sūkņus iedala gaisa vakuuma sūkņos un gaisa spiedēsūkņos. Pēdējos sauc arī par pūtējiem un, ja tie paaugstina gāzes spiedienu līdz 4 un vairāk atmosfērām, par kompresoriem.

Pūtēju un kompresoru uzbūves princips līdzīgs ūdens virzuļsūkņu principam (sk. 217. zīm.). Kloķa-kloķa mehānisms darbina virzuli ātrā kustībā turp un atpakaļ. Tikai šai gadījumā cilindra un virzuļa caurmērs ir daudz lielāks nekā ūdens sūkņos. Vārstuļi ir gludi noslīpētas, plānas tērauda plāksnītes, ko piespiež atsperes. Parasti kompresors ir «dubultdarbības mašīna», t. i., virzulis iesūc un saspiež gaisu abās virzuļa pusēs (220. zīm.).

Technikā saspieyto gaisu izlieto daudzējādi. Saspieyto gaisu lieto dažādu darbarīku un mašīnu, piem., atskaldāmo veseru, akmens urbjammašīnu utt., darbināšanai. Darbarīkus un mašīnas, kas darbināmi ar saspieyto gaisu, sauc par *pneimatiskiem*. Pneimatiskiem darbarīkiem un mašīnām lieto līdz 5 at un bieži pat līdz 10—12 at saspieyto gaisu.

Gaisa iedzīšanai krāsnīs lieto līdz 2,5 at saspieyto gaisu. Jaunākā tipa pūtēju mašīnām, kuras lieto mūsu rūpnīcās, cilindra caurmērs pārsniedz 3 m un virzuļa gājiens ir 1,5 m; šīs mašīnas dod domeņu krāsnīm saspieyto gaisu līdz

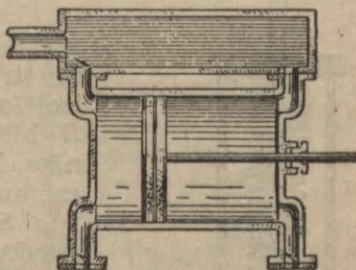
$$1800 \frac{\text{m}^3}{\text{min}}.$$

Pūtējas mašīnas lieto arī ventilācijai, nosūcot vai iespiežot gaisu. Raktuvju vēdināšanas mašīnas nodrošina gaisa apmaiņu līdz 12 000 m³ vienā minūtē.

Lietojot virzulsūkni kā vakuumsūkni, rūpīgi jāizolē no atmosfēras gaisa cilindra telpa, kad tajā iesūknē gāzi no vakuuma. Šim nolūkam lieto biezu eļļu, ko prāvā kārtā uzlej uz izvadvārstuļa. Eļļas

virzulsūkņa schema gāzes nosūknēšanai redzama 221. zīmējumā. Caurule *M* savieno sūkni ar rezervuaru, no kura jāizsūknē gaisa vai kāda cita gāze. Zīmējumā parādītajā virzuļa stāvoklī izvadvārstuļis *G*, uz kura uzlieta eļļa, noslēgts, un cilindra telpā atrodas gāze, kas ieplūdusi tajā no izsūknējamā rezervuara pa caurulēm *M* un *B*. Virzulim ceļoties uz augšu, eļļas kārtā uz virzuļa noslēdz caurumu *B*; ar to novērš gāzes atpakaļieplūšanu izsūknējamā rezervuarā, un virzulis saspiež cilindrā esošo gāzi. Kad virzulis nonācis augšējā galējā stāvoklī, tad eļļa, kas uzlieta virs virzuļa, atver vārstuļi *G* un saspieštais gaisa caur eļļas kārtu pūslīšu veidā spiežas laukā; arī daļa eļļas izplūst kopā ar gaisu. Virzuļa nākošā kustībā uz leju virs virzuļa rodas retināta telpa, kurā pa cauruli *B* no jauna ieplūst gāze no izsūknējamā rezervuara. Apakšējā caurule, kas izbeidzas zem virzuļa, ierīkota, lai virzulis nepieliptu cilindra dibenam.

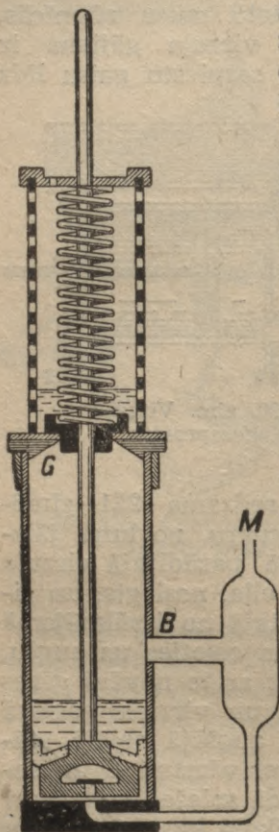
Virzulsūkni vakuuma iegūšanai pirmais lietoja Gerike (XVII gs.). Tādēļ arī jaunlaiku eļļas virzulsūkņus gaisa izsūknēšanai bieži sauc par *Gerikes sūkņiem*. Bieži divus Gerikes sūkņus savieno virknē tā, lai viens sūknis gāzi no vakuuma



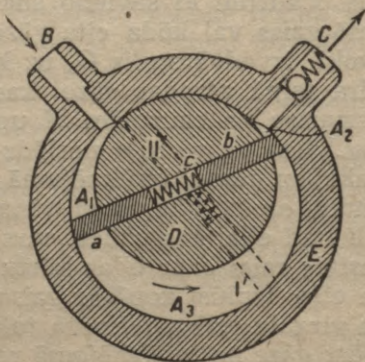
220. zīm. Virzuļa kompresors.

sūknē rezervuarā ar pazeminātu gāzes spiedienu (priekšvakuumā), bet otrs sūknis izsūknē gāzi no priekšvakuuma atmosfērā. Šāda divu Gerikes sūkņa kombinācija dod iespēju izsūknēt gaisu līdz 0,05 mm Hg spiediena.

Modernāki ir rotācijas eļļas sūkņi. Šāda sūkņa galvenās daļas schema parādīta 222. zīmējumā. Masīvs cilindrs D griežas ap savu asi, visu laiku piespiežoties cilindriskā dobuma augšējai sienai. Cilindra D diametrālā izgriezuma galos iestiprinātas divas lāpstiņas a un b , starp kurām atrodas atspere, kas piespiež lāpstiņas cilindriskās telpas sienām tā, ka šī telpa izrādās sadalīta trijās savstarpēji izolētās kamerās A_1 , A_2 un A_3 . Šīs trīs kameras savstarpēji pilnīgi tiek izolētas, lāpstiņām a un b un cilindram D blīvi piespiežoties dobtā cilindra sienām, kas pārklātas ar eļļas kārtu. 222. zīmējumā parādītajā lāpstiņu stāvoklī caurule B savieno kameru A_1 ar izsūknējamo trauku. Cilindram D griežoties pretēji pulksteņa rādītāja kustības virzienam, kameras A_1 tilpums pieaug un tanī tiek iesūknēta gāze no izsūknējamā trauka. Kameras A_2 un A_3 jau atrodas gāze, kas tur tika iesūkta, kad katra no šīm kamerām bija



221. zīm. Eļļas virzulsūknis gāzes izsūknēšanai.
Schema.



222. zīm. Rotācijas eļļas sūkņa darbīgās daļas schema.

savienota ar cauruli B . Cilindram griežoties pretēji pulksteņa rādītāja virzienam, zīmējumā parādītā momentā kameras A_2 tilpums samazinās, kameras gāze tiek saspiesta un, paceļot

vieglo lodīšu vārstuli, caur eļļas kārtu pa cauruli C tiek izspiesta atmosfērā vai priekšvakuumā.

Jaunākos Pfeifera rotācijas eļļas sūkņos visa sūkņa strādājošā daļa ir ievietota metala kārbā, kas piepildīta ar eļļu (223. zīm.); lodīšu vārstulis šeit ir aizstāts ar plāksņu vārstuli.

Šādus sūkņus PSR Savienībā izgatavo rūpnīca «Svetlana» Ļeņingradā un Elektrorūpnīca Maskavā. Ar šādu sūkņiem var iegūt retinājumu līdz spiedienam, kāds ir dzīvsudraba staba milimetra dažām tūkstošdaļām. Ar trīs virknē savienotiem sūkņiem spiedienu var pazemināt līdz $1,5 \cdot 10^{-4}$ mm Hg.

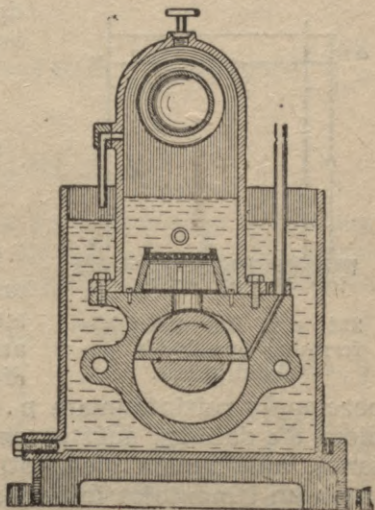
Lielāka vakuuma iegūšanai lieto tā saucamos molekularos vakuuma sūkņus (Gedes un Lengmira sūkņi), kuru uzbūve tiks paskaidrota turpmāk.

109. §. Barometriskā formula.

Zemi ietver gaisa apvalks — atmosfēra; gaisa neaizplūst pasaules telpā, jo tam pretojas gravitācijas spēki: lai atstātu Zemes lodi, gaisa molekulām, kas atrodas uz atmosfēras augšējās robežas, jāattīsta ātrums, kas lielāks par $10 \frac{\text{km}}{\text{sec}}$, bet gaisa molekulu siltumkustības vidējais ātrums ievērojami mazāks par šo lielumu.

Līdzīgi šķidrums kārtai atmosfēras svārs spiež uz katru tanī esošu ķermeni. Zinot, ka jūras līmeņa augstumā atmosfēras normāls spiediens $p = 760 \text{ mm Hg} = 1,033 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$ un ka pie

šā spiediena un 0°C temperatūras gaisa blīvums ir $1,293 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$, varētu aprēķināt atmosfēras biezumu, ja vien gaisa blīvums visur būtu viens un tas pats. Bet pēc Boila likuma gaisa blīvums ir tieši proporcionāls spiedienam; jo augstāk pacelamies, jo plānāka kļūst gaisa augšējā kārtā, jo mazāks ir šīs kārtas spiediens, tādēļ ar pacelšanās augstumu gaisa blīvums samazinās.



223. zīm. Pfeifera rotācijas eļļas sūkņa schema.

Pienemsim, ka Zemes virsū gaisa spiediens ir p_0 un blīvums — ρ_0 , bet augstumā h — spiediens p un blīvums ρ (224. zīm.). Augstumam mainoties par zināmu lielumu Δh , spiediens mainīsies (samazināsies) par lielumu Δp . Ja kārtā Δh ir tik plāna, ka gaisa blīvumu tanī var uzlūkot par nemainīgu, tad

$dp = g\rho dh$. Šeit ρ ir gaisa blīvums augstumā h ; pēc Boila likuma

$$\rho = \rho_0 \frac{p_0}{p}$$

Tātad

$$dp = -g\rho_0 \frac{p_0}{p} dh. \quad (6)$$

Šis vienādojums rāda, ka spiediena samazinājums nav proporcionāls augstuma pieaugumam; jo lielāks augstums, jo lēnāk samazinās spiediens (vienādojuma labā puse proporcionāla reizinājumam $p \cdot dh$, bet šis reizinājums pie vienādiem dh dažādos augstumos ir dažāds sakarā ar p samazināšanos, augstumam pieaugot). Pamatojoties uz iegūto vienādojumu un izmantojot integrālreķinus, var pierādīt¹, ka spiediens mainās atkarībā no augstuma saskaņā ar šādu formulu:

$$\ln \frac{p}{p_0} = -g \frac{\rho_0 h}{p_0}. \quad (7)$$

Šeit \ln apzīmē naturalo logaritmu, t. i., logaritmu ar bazi $e = 2,7183 \dots$ (parastos logaritmus pie bāzes 10 šīnī grāmatā apzīmēsīm ar zīmi \log).

Tā kā skaitļa (šai gadījumā lieluma $\frac{p}{p_0}$) logaritms ir kā-

¹ Izdalīsim vienādojuma (6) abas puses ar p . Iegaumēsīm, ka, $\frac{dp}{p} = d \ln p$, kur \ln ir naturalo logaritmu zīme. Integrēsīm tagad iegūto vienādojumu robežās no jūras līmeņa ($h = 0$) līdz augstumam h un attiecīgi no spiediena $p = p_0$ līdz p :

$$\int_{p_0}^p \frac{dp}{p} = -g \frac{\rho_0}{p_0} \int_0^h dh.$$

Dabūsīm, ka

$$\ln \frac{p}{p_0} = -g \frac{\rho_0 h}{p_0}.$$

pinātājs, ar ko jākāpina bāze, lai iegūtu doto skaitli, tad formulu (7) var pārrakstīt šādi:

$$\frac{p}{p_0} = e^{-g \frac{\rho_0 h}{p_0}} \quad (8)$$

Tā kā $g\rho_0 = 1,293 \frac{\text{kG}}{\text{m}^3}$ un $p_0 = 1,0333 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2} = 10333 \frac{\text{kG}}{\text{m}^2}$, atrodam, ka

$$-g \frac{\rho_0 h}{p_0} = -0,000125 h,$$

pie kam augstums h jāmērī metros. Ja vienosimies izteikt augstumu h kilometros, tad koeficients pie h jāpalielina 1000 reizes. Tādējādi nonākam pie šāda barometriskā likuma par atmosfēras gaisa spiediena samazināšanos atkarībā no augstuma:

$$p = p_0 e^{-0,125h}; \quad (9)$$

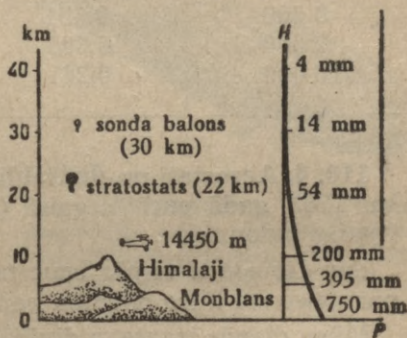
šeit h izteikts kilometros, bet p ir spiediens augstumā h (km) un p_0 — spiediens virs jūras līmeņa, mērīti brīvi izvēlētās, bet vienādās vienībās.

Spiediena samazināšanās atkarībā no augstuma grafiski atēlota 225. zīmējumā.

Barometrisko formulu bieži lieto ģeodezijā, aviācijā un meteoroloģijā.

Barometriskā formula būtu precīza, ja gaisa temperatūra visos augstumos būtu viena un tā pati. Patiesībā atmosfērā siltuma līdzsvara nav: gaisa temperatūra pazeminās, augstumam pieaugot. Tādēļ gaisa blīvuma maiņu atkarībā no augstuma ietekmē ne tikai augstāko atmosfēras slāņu svara samazināšanās, bet arī gaisa temperatūras pazemināšanās. Šī gaisa temperatūras pazemināšanās, attālinoties no Zemes virsmas, zemes lodes katrā vietā ir dažāda.

Daudzās valstīs, to skaitā arī PSR Savienībā, par salīdzināšanas pamatu pieņemta standarta atmosfēra, ko aprēķina, pieņemot, ka spiediens virs jūras līmeņa pie 15°C ir 1013 milibaras = 760 mm Hg un ka temperatūras pazemināšanās ik uz katriem 1000 m augstuma ir 6,5°C.



225. zīm. Atmosfēras spiediens atkarībā no augstuma.

Sakarība starp standartatmosferu, augstumu, spiedienu, blīvumu un temperatūru parādīta tabulā:

Standartatmosfera

Augstums m	Spiedienu p attiecība p_0	Blīvumu ρ attiecība ρ_0	Temperatūra °C
0	1	1	15
1 000	0,887	0,907	8,5
2 000	0,784	0,822	2
3 000	0,692	0,742	— 4,5
4 000	0,608	0,669	— 11
5 000	0,533	0,601	— 17,5
6 000	0,465	0,538	— 24
7 000	0,405	0,481	— 30,5
8 000	0,351	0,428	— 37
9 000	0,303	0,381	— 43
10 000	0,261	0,337	— 50

110. §. Aerostati un dirižabļi. Brāļi *M o n g o l f j ē* bija pirmie, kas 1783. gadā pacēlās gaisā (atmosferā) ar primitīvu aerostatu («gaisa balonu»).

Par *aerostatu* vispār sauc nevadāmu lidaparatu, kas vieglāks par gaisu un kura darbība pamatojas uz Archimeda likuma.

Mūsu dienās izgatavo divējāda veida aerostatus: 1) *brīvas gaitas* — *sferiskos*, kurus lieto lidotāju (dirižablistu) sagatavošanai augstlidojumiem atmosfēras pētīšanai un sporta nolūkos, un 2) *piesaistītos* — *pūķus* (226. zīm.), kurus izlieto kara laikā kā nekustīgus novērošanas punktus.

Aerostatu *celšanas spēks* rodas tāpēc, ka aerostata apvālkā ieslēgtā gāze ir vieglāka nekā tādas pašas temperatūras un spiediena gaisa. Pieņemsim, ka d ir 1 m^3 «lidgāzes» svars un d_{gaisa} ir 1 m^3 gaisa svars. Tad lidgāzes katra kubmetra celšanas spēks gaisā ir $f = d_{\text{gaisa}} - d$. Ja aerostata tilpums ir V , tad aerostata celšanas spēks ir

$$F = V (d_{\text{gaisa}} - d). \quad (10)$$

Aerostata brīvais (atlikuma) celšanas spēks $F_{\text{brīvs}} = F - Q$, kur Q — apvālkas, iekārtas un aerostata pārējā balasta kopsvars. Šis spēks spiež aerostatu pacelties no zemes.

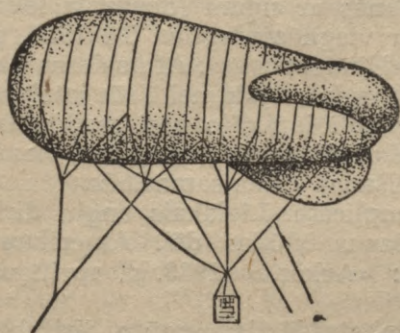
Aerostatu uzpildīšanai parasti lieto vienu no šīm gāzēm:

$$\text{ūdeņradis } d = 0,0896 \frac{\text{kG}}{\text{m}^3}, \quad f = 1,2 \frac{\text{kG}}{\text{m}^3};$$

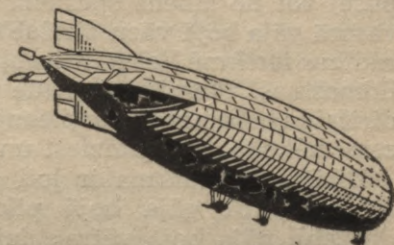
$$\text{helijs } d = 0,18 \frac{\text{kG}}{\text{m}^3}, \quad f = 1,1 \frac{\text{kG}}{\text{m}^3};$$

$$\text{deggāze } d = \text{no } 0,45 \text{ līdz } 0,67 \frac{\text{kG}}{\text{m}^3}, \quad f = \text{no } 0,62 \text{ līdz } 0,84 \frac{\text{kG}}{\text{m}^3}.$$

Ceļoties augšup, spiediens uz aerostata apvalku samazinās, aerostata gāze izplešas un daļa no tās izplūst pa sferiskā aero-



226. zīm. Piesaistītais (pūķa) aerostats.



227. zīm. Dirižablis. Redzamas augstuma stūres un stabilizatori (novietoti horizontāli) un sānu stūres (novietotas vertikāli).

stata piedēkli (apendiksu); aerostata celšanas spēks, augstumam pieaugot, samazinās. Ir tomēr vienkārša ierīce, kas uztur nemainīgu aerostata celšanas spēku, gan tikai nelielam pacelšanās augstumam. Ierīce ir šāda: aerostata iekšpusē novieto balonetu, t. i., maisu ar gaisu; aerostatam ceļoties un lidgāzei izplešoties, gaiss pakāpeniski tiek izspiests. Ar baloneti parasti apgādāti pūķu aerostati.

Aerostatus ar hermetiski slēgtu gondolu, kas domāti augstāko atmosfēru slāņu — stratosferas — pētīšanai, sauc par *stratostatiem*. 1933. g. septembrī padomju lidotāji Prokofjevs, Birnbaums un Godunovs sasniedza tā laika pacelšanās augstuma pasaules rekordu ar stratostatu «СССР», pacēloties 19 km augstumā. 1934. g. 30. janvarī Usiskins, Vasenko un Fedosejenko stratostatā «Osoaviachim» pacēlās vēl augstāk (apm. 22 km). Šis lidojums beidzās ar stratostata avāriju un lidotāju traģisku nāvi.

Aerostats lido vēja virzienā un, iekļūvis stiprā gaisa straumē, var nolidot ievērojamus attālumus. Aerostatu var arī vadīt, uzstādot tanī motoru ar propeleri. Tādiem aerostatiem piešķir pludlīnijas formu (227. zīm.). Vadāmos aerostatus sauc par *dirižabļiem*.

Dirižabļus iedala trīs grupās: 1) *mīkstos*, kuru apvalks patur noteiktu formu, pateicoties iepildītās gāzes spiedienam, 2) *puscietos*, kurus atbalsta ietvars (rāmis), neļaujot apvalkam saliekties šķērsvirzienā, un beidzot 3) *cietos*, kuriem ir stingrs, vieglu metala kopņu skelets, apvilīts ar lakotu kokvilnas audumu.

Dirižabļus pilda ar ūdeņradi vai heliju. Ar ūdeņradi pildīts dirižablis no neuzmanīgas rīkošanās ar uguni (dirižabļa iekšpusē) vai no zibens spēriena var viegli aizdegties. Tā 1937. g. vasarā gāja bojā vācu dirižablis «Hindenburgs». Atmosferas parādības ietekmē lielos dirižabļus daudz vairāk, nekā tās ietekmē lidmašīnas. Piemēram, saule dirižiblī iepildīto gāzi sasilda un dirižabļa celšanas spēks pieaug. Kad dirižablis nonāk ēnā, piem., zem mākoņa, gāze atdziest un celšanas spēks samazinās.

Dirižabļa vadīšana ir ļoti komplicēta. Lielākais angļu dirižablis K-101 gāja bojā pilotēšanas kļūdas dēļ. Ameriķaņu dirižabļi gāja bojā vētras laikā: «Arkons» 1933. g. aprīlī un «Mekons» 1935. g. februārī.

Padomju Savienībā plānveidīgi strādā, lai apgūtu dirižabļu būvēšanas un vadīšanas tehniku.

VIII NODAĻA

Hidrodinamika un aerodinamika

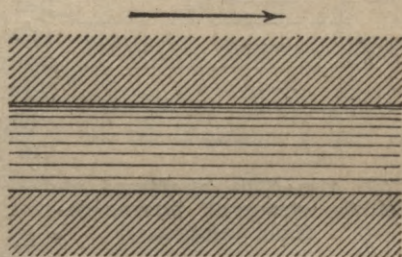
111. §. Šķidrumu un gāzu viskozitate (iekšējā berze). Par viskozitāti sauc šķidrumu un gāzu īpašību pretoties viņu daļiņu savstarpējai pārvietošanai.

Nerunājot par cietiem ķermeņiem, visus pārējos var iedalīt trijās grupās: 1) šķidrumos ar lielu viskozitāti, 2) šķidrumos ar mazu viskozitāti un 3) gāzēs. Šīs grupas pāriet viena otrā un starp tām no mechanikas viedokļa nav iespējams novilkt stingras robežas.

Galvenā atšķirība starp viskoziem šķidrumiem (piemēram, sīrups, kurpnieku piķis, sasildīts asfalts) un cietiem ķermeņiem izpaužas to dažādās spējās pretoties ārējām iedarbībām, kas cenšas mainīt to formu. Cietu ķermeņu deformācija, kā zināms, ir proporcionāla tās spēka lielumam, kas darbojas uz ķermeni (Huka likums), turpretim viskoza šķidruma deformācija

ir atkarīga ne tik daudz no spēka lieluma, cik no spēka iedarbības ilguma. Pietiekami lielā laika sprīdī pat ļoti mazs spēks var izdarīt lielu viskoza šķidruma deformāciju: asfalts lēni iztek pa mucas caurumu, korķis, kas apliets ar piķi, pēc kāda laika uzpeld virspusē, smilšu graudiņš, kas uzkrītis sīrupam, lēni grimst un sasniedz trauka dibenu.

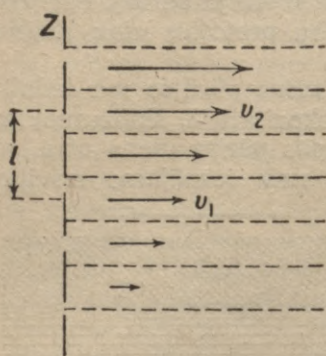
Lai noteiktu viskozitates lielumu, izdarīsim šādu mēģinājumu: ņemsim divas plāksnītes, kas saslapinātas ar kādu šķidrumu (228a. zīm.), un pārvietosim augšējo plāksnīti pret apakšējo bultas norādītā virzienā. Šķidruma kārtas, kas tieši pieskaras šīm plāksnītēm, pielīp tām. Apakšējai plāksnītei pielīpušā šķidruma kārtā paliek uz vietas, visas pārējās kārtas pārvietojas, slīd viena gar otru ar ātrumu, kas ir jo lielāks, jo lielāks



228a. zīm. Šķidrumu iekšējā berze.

ir šo kārtu atstatums no apakšējās kārtas. Šķidruma viskozitate izpaužas tādējādi, ka rodas spēks, kas kavē šķidruma kārtu un tādad arī plāksnīšu savstarpējo pārvietošanos.

Ja novelkam z asi perpendikulari kārtām (tādad arī kārtu kustības ātrumiem), tad kārtu ātruma v atvasināto $\frac{dv}{dz}$ sauc par *ātruma gradientu*¹. Ja kārtu ātrums vienmērīgi pieaug, palielinoties koordinātai z , tad ātruma gradients ir pastāvīgs visai šķidruma vai gāzes masai un to var izteikt ar attiecību $\frac{v_2 - v_1}{l}$,



kur v_1 un v_2 ir kaut kādu divu plānu kārtiņu pārvietošanās ātrumi un l — kārtiņu savstarpējais atstatums (228b. zīm.).

Kā šķidrumi tā arī gāzes pretojas minētai kustībai; šo pretēstību sauc par *viskozo pretēstību*, viskozitati vai *iekšējo berzi*. Šķidrumu viskozitate daudz lielāka par gāzu viskozitati. Savukārt medus, glicerīna, ricīnēļas viskozitate ir daudz lielāka par ūdens vai spirta viskozitati. Ņutons noteica

228b. zīm. 228a. zīmējumā at-
tēlotās straumes ātrums da-
žādos punktos.

viskozitates mehānisko pamatli-
mu: viskozitates spēks F , kas jāpār-
var, lai divas šķidruma vai gāzes bla-
kuskārtas slidētu viena *gar* otru, ir

proporcionāls kārtu laukumam S un ātruma gradientam $\frac{dv}{dz}$.

Apzīmējot ar η proporcionalitātes koeficientu, dabū:

$$F = \eta \cdot S \cdot \frac{dv}{dz}, \quad (1)$$

kur η ir *viskozitates koeficients* jeb *iekšējās berzes koeficients* (apgriezto lielumu $\frac{1}{\eta}$ sauc par *tecēšanas koeficientu*).

Spēku F var uzlūkot par daudzu spēku summu, kas katrs darbojas «slīdēšanas plaknes» elementārā laukumīnā dS (par slīdēšanas plakni sauc divu vienu pret otru slīdošu kārtu kopējo robežu S); spēka F virziens pretējs tās kārtas relatīvā ātruma virzienam, kurai spēks pielikts. Tāpēc viskozitates spēks cenšas

¹ Jēdziens *gradients* tika paskaidrots 163. lpp.

apturēt to no divām blakuskārtām, kura kustas ātrāk, un pa-
ātrināt to, kura kustas lēnāk (analogiski, kā tas notiek pie cietu
ķermeņu slīdes berzes).

Ir zināms, ka starp mašīnas elementiem, kas beržas, ievada
vienu vai otru smērvielu (parasti šķidru). Rodas plāna šķid-
ruma kārtiņa, kas ar savām virsmām pielīp abiem mašīnas ele-
mentiem, starp kuriem smērviela ievadīta; viegli izprast, ka,
elementiem savstarpēji pārvietojoties, smērvielas kārtā rodas
relatīvas kustības, kas līdzīgas aprakstītām. Tā kā šķidrumu vis-
kozā pretestība ir daudz mazāka par cietu ķermeņu berzes
slīdes pretestību, tad eļļošana samazina mechaniskās pretestī-
bas mašīnā.

Minēsim mēģinājumu, kas uzskatāmi ilustrē gāzveidīgas
vides viskozitāti. Nostiprina nelielu cilindrisku trauku tā, lai tas
varētu griezties ap savu asi; trauka iekšpusē iekar diegā otru,
mazāku trauciņu tā, lai to no pirmā trauka šķirtu no visām pu-
sēm gaisa kārtā. Griežot ārējo trauku, sāks griezties arī iekšē-
jais. Šeit gaisa kārtā, kas pielipusi ārējā trauka virsmai, ar vis-
kozitātes spēku iedarbojas uz blakuskārtu un rauj to sev līdz,
otrā kārtā — trešo, utt.; beidzot gaisa kārtā, kas pielipusi iekšējā
trauka ārējai virsmai, aizrauj šo trauku.

Viskozitātes koeficients¹ rāda, cik dinu lielam jābūt spēkam,
lai šķidruma kārtā, kuras biezums 1 cm un laukums 1 cm², šis
spēks pārvietotu kārtas augšējo virsmu pret apakšējo ar 1 $\frac{\text{cm}}{\text{sec}}$

lielu ātrumu. Viskozitātes vienību 1 $\frac{\text{din} \cdot \text{sec}}{\text{cm}^2}$ jeb 1 $\frac{\text{g}}{\text{cm} \cdot \text{sec}}$
sauc par *puazu*².

Dažādu vielu viskozitātes koeficienti, kā to rāda pētījumi,
svārstās plašās robežās un ir atkarīgi no temperatūras. Zemāk
atzīmēti dažu šķidru un gāzveidīgu vielu viskozitātes koeficienti.

Parādības, kas saistītas ar viskozitāti un saspiežamību, stipri
apgrūtina šķidrumu un gāzu kustības pētīšanu. Lai iegūtu
skaidrību diezgan komplicētā gāzu un šķidrumu kustībā, ietei-
cāms sākumā neņemt vērā tās komplikācijas, ko izsauc viskozi-
tāte un saspiežamība.

¹ Pēc Ņutona formulas viegli var noteikt viskozitātes koeficienta di-
mensiju:

$$[\eta] = \left[\frac{f \Delta l}{\Delta v} \right] = \frac{ML}{T^2} \cdot \frac{L}{l^2} \cdot \frac{T}{L} = ML^{-1} T^{-1}.$$

² Par godu franču fiziologam un fizikim Puazejam, kas pirmais
izdarīja precīzus pētījumus par viskozitātes ietekmi uz šķidruma tecē-
šanu kapilārā caurulē.

V i e l a	Viskozitātes koeficients pie 18°C puazos
Ricinella	12
Glicerins	11
Spirts	0,017
Ūdens	0,0106
Eteris	0,0026
Skābeklis	0,0003
Gaiss	0,00018
Ūdeņradis	0,000088

Kā iepriekšējās nodaļas sākumā bija aizrādīts, iedomātu šķidrumu, kas absoluti nav saspiežams un nav viskozs, sauc par *ideālu šķidrumu*. Ciktāl dažādām vielām viskozitate un saspiežamības īpašības nav vienādi stipri izteiktas, var acīm redzot gadīties, ka vienā gadījumā šo īpašību izpausme ir svarīga, citos gadījumos — mazsvarīga. Redzēsim, ka pat viegli saspiežamas gāzes pie ne visai lieliem kustības ātrumiem izturas attiecībā pret cietu ķermeni, kas kustas gāzē, līdzīgi nesaspiežamam šķidrumam.

112. §. Šķidruma tecēšana. Potencialā, laminārā un turbulentā tecēšana. Hidrodinamika pēti, pirmkārt, šķidruma kustības likumus, otrkārt, spēkus, ar kādiem tekošs šķidrums darbojas uz tajā ievietotiem ķermeņiem. Šo spēku izcelšanās cēlonis var būt vai nu viskozitate, vai to šķidruma daļiņu inerces, kuras ir spiestas mainīt kustības virzienu, apejot ķermeni, kas novietots to ceļā. Šo spēku (viskozitātes un inerces spēku) lielums un virziens ir atkarīgs tikai no šķidruma un tajā esošā ķermeņa *relatīvās* pārvietošanās.

Lai noteiktu spēkus, kādus rada šķidro masu inerces, jāzina atsevišķo šķidruma daļiņu trajektorijas un ātrumi pirms un pēc ķermeņa ievietošanas straumē. Šķidrumu daļiņu ātrums plūsmas dažādos posmos ir dažāda lieluma. Lai iegūtu pilnīgu priekšstatu par ātruma virzienu katrā straumes punktā, zīmējumā, kas attēlo straumi, novelk līnijas, kuru virzieni katrā punktā sakrīt ar ātruma virzienu — šīs līnijas sauc par straumes līnijām¹. Straumes līnijas novelk tā, lai to b i e ž u m s parādītu noteiktā mērogā ā t r u m a l i e l u m u vienā vai otrā plūsmas posmā.

Ja tecēšana nostabilizējusies, šķidruma ātrumi dažādos plūsmas punktos ir laikā nemainīgi. Šai gadījumā straumes līnijas

¹ Analogiski ar *spēka līnijām* attēlo lauka stipruma vektoru virzienu elektriskā, magnetiskā vai gravitācijas lauka jebkurā punktā.

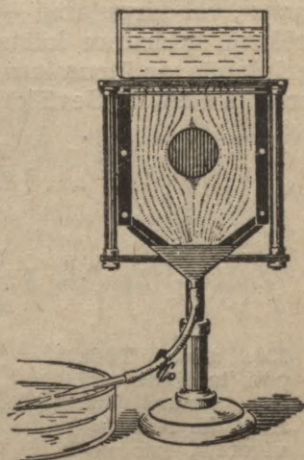
sakrīt ar šķidrums atsevišķo daļiņu trajektorijām. Plūsmas daļu, ko no visām pusēm ierobežo straumes līnijas, sauc par *strāumes caurulīti*.

Straumes līnijas var padarīt redzamas, ja šķidrumam piejauca alumīnija bronzas pulveri vai ievada šķidrumā krāsas strūklu.

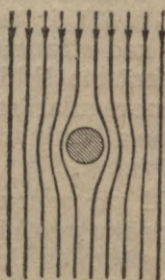
229. zīmējumā attēlota ierīce straumes līniju novērošanai. Ierīce ir plākans stikla trauks, kas augšpusē pāriet rezervuārā, ko vertikālā sienīņa daļa uz pusēm. Rezervuāra vienu pusi piepilda ar tīru, otru ar krāsotu ūdeni. Mazi caurumiņi savieno rezervuāra abas puses ar trauka iekšējo telpu. Rezervuāra priekšējās daļas caurumiņi pārbīdīti pret rezervuāra pakalējās daļas caurumiņiem par caurumiņu atstatuma pusi. Krāsota un tīra ūdens strūkļiņas pamīšus ietek plakanā stikla traukā un dod skaidru ainu par šķidruma straumes līnijām.

230. zīmējumā schematiski parādītas straumes līnijas, kas rodas, aptekot apaļu cilindru.

Novērojot augstāk aprādītā veidā straumes līnijas, var ievērot, ka šķidruma tecēšanas raksturs ir stipri atkarīgs no trauka sienu tuvuma. Berzes spēki un plūsmas forma ietekmē ātrumu sakārtojumu sienu tuvumā. Attālāk no trauka sienām ātrumu sakārtojumu nosaka vienīgi plūsmas forma. Nosauksim pir-



229. zīm. Aparāts straumes līniju novērošanai.

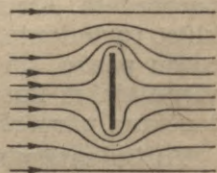


230. zīm.
Straumes līnijas.

mo, sarežģītāko gadījumu par *tecēšanu ar berzi*, otru — par *brīvo tecēšanu*.

231. un 232. zīmējumā parādītas straumes līnijas brīvā nostabilizētā plūsmā, kas plūst ap plānu, straumes virzienam perpendikularu plāksnīti. 231. zīmējumā attēlota aina, ko redz novērotājs, kas nekustīgs attiecībā pret plāksnīti: šķidruma daļiņas, sastopot plāksnīti, novirzās no sākuma ceļa; šķidruma

strūklas, aptverot no abām pusēm plāksnīti, noslēdzas aiz tās. 232. zīmējumā attēlota aina, ko redz novērotājs, kas nekustīgs



231. zīm. Šķidruma tecēšana, ja šķidrums plūst ap šķidrumā ievietotu plāksnīti. Aina, ko redz novērotājs, kas nekustīgs attiecībā pret plāksnīti.

attiecībā pret šķidrumu un kam garām pārvietojas plāksnīte: šķidruma daļiņas, ko kustīgā plāksnīte aizsviež uz sāniem, apiet plāksnītes malas un tiecas telpā, kas atbrīvojusies aiz plāksnītes. Šai gadījumā straumes līnijas ļoti līdzīgas spēka līnijām, kādas uzrāda plakans vadītājs, kas no vienas puses lādēts ar pozitīvo, no otras puses — ar negatīvo elektrību. Pateicoties šādai analogijai, ko matemātiski var viegli paplašināt un padziļināt — brīvo nostabilizējušos tecēšanu sauc par potenciālo tecēšanu.

Tecēšana ar berzi ir vai nu kārtaina — *lamināra*¹, vai virpuļaina — *turbulenta*². Laminārā tecēšanā šķidrumu kārtas slīd viena gar otru bez griešanās, ar ātrumiem, kas pieaug, attālinoties no trauka sienām. Sevišķi ērti novērot lamināro tecē-



232. zīm. Tāda pati tecēšana kā 231. zīmējumā. Aina, ko redz novērotājs, kas nekustīgs attiecībā pret šķidrumu.



233. zīm. Lamināra (a) un turbulenta (b) tecēšana caur kapilāru caurulīti.



234. zīm. Modelis, kas noder, lai paskaidrotu turbulento tecēšanu caurulē.

šanu tievā stikla caurulītē (233a. zīm.). Kamēr straume ir kārtaina (lamināra), krāsa strūklina, kas ielaista caurulītē, ir asi norobežota. Ātrumam pieaugot, iestājas moments, kad straume kļūst turbulenta: izteiktā robeža starp tīro un nokrāsoto šķidrumu pazūd, un visa caurulīte tiek piepildīta ar neregulārām, virpuļainām kustībām (233b. zīm.). Ātrumu, pie kura laminārā tecēšana pārvēršas turbulenta, sauc par *kritisko ātrumu*.

Turbulentā plūsmā šķidruma daļiņas vairs neslīd gar caurulītes sienām un viena gar otru, bet sāk rotēt. Precīzāku priekšstatu par turbulentu kustību var iegūt tā. Iedomāsimies, ka caurulē blīvi novietots apaļš gumijas gredzens, kurā ievadīts stienis (234. zīm.). Bīdot stieni caurulē, gredzens velsies bez slīdes, pārvietojoties ar ātrumu, kas vienlīdzīgs pusei no stieņa

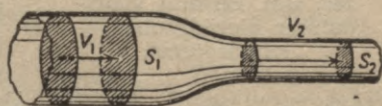
¹ No latīņu nosaukuma *lamina* — plāksnīte.

² No latīņu nosaukuma *turbulentus* — nemierīgs.

ātruma. Šķidruma turbulentaī kustībai gar cauruli ir tāds pat raksturs: šķidruma saduršanās vietās ar cauruli rodas virpuļu gredzeni, kas «veļas» pa cauruli.

113. §. Bernuli vienādojums. Pētīsim šķidruma tecēšanu straumes caurulē. Straumes caurules šķērsriezums dažādās vietās var būt nevienāds, un sakarā ar to mainās tecēšanas ātrums. Šķidruma strūkļa nekur nepārtrūkst. Pamatojoties uz šo strūkļa nepārtrauktības noteikumu, nav grūti pierādīt, ka *nesaspiežama un neviskoza šķidruma ātruma reizinājums ar caurules šķērsriezuma laukumu ir konstants lielums.*

Šķidruma tilpumam, kas 1 sec ieplūst straumes caurules vienā galā, jābūt vienlīdzīgam ar šķidruma tilpumu, kas izplūst no pretējā gala, jo šķidruma daļiņu kustību attēlo straumes līnijas un tādēļ šķidrums nevar tecēt caur caurules sānu virsmu; šķidrums netiek caurulē aizturēts, un tā blīvums ir konstants.



235. zīm. Caur straumes caurules dažādiem šķērsriezumiem vienādos laika sprīžos iztek vienādi šķidruma tilpumi.

Iedomāsimies kādu nodalītu straumes caurules daļu (235. zīm.) un apzīmēsim nodalītās daļas šķērsriezuma laukumus vienā un otrā galā ar S_1 un S_2 ; šķidruma ātrumi šajos šķērsriezumos ir v_1 un v_2 . Aplūkojamā straumes caurules daļā 1 sekundē ieplūdis šķidrums, kura tilpums ir $v_1 S_1$; no pretējā gala 1 sekundē iztecēs šķidrums, kura tilpums ir $v_2 S_2$. Pamatojoties uz agrāk sacīto,

$$v_1 S_1 = v_2 S_2.$$

Šis vienādojums ir pareizs jebkuriem diviem straumes caurules šķērsriezumiem; tātad, saskaņā ar izteikto teoremu, visos caurules šķērsriezumos

$$vS = \text{const.} \quad (2)$$

Sašaurinātā caurules daļā šķidruma ātrums ir lielāks nekā pārējā plūsmā. Nokļūstot straumes caurules sašaurinātā daļā, šķidrums kustas *pa ātrīnāti*; tātad uz šķidrumu, kas ieplūst sašaurinātā straumes caurules daļā, iedarbojas zināms spēks no tā šķidruma, kas atrodas caurules platākā daļā.

Acīm redzot šis spēks rodas sakarā ar spiedienu starpību caurules platajā un šaurajā daļā. Spēks vērsts caurules šaurākās daļas virzienā; tātad spiediens caurules platākā daļā ir lielāks nekā šaurākā. Citiem vārdiem, *straumes caurules sašaurinājuma vietās ir pazemināts spiediens.*

Iedomāsimies kādu straumes caurules daļu (236. zīm.). Šķid-

ruma masa m laika sprīdī Δt ieplūst šīs caurules daļas vienā galā, kur šķērsriezuma laukums ir S_1 . Tecēšanas ātrumu šai caurules vietā apzīmēsim ar v_1 , un spiedienu — ar p_1 .

Tai pašā laika sprīdī Δt caur straumes caurules daļas otro galu, kur šķērsriezuma laukums ir S_2 , šķidrums ātrums ir v_2 , un spiediens p_2 , izplūst tā pati šķidrums masa m . Nostabilizētā



236. zīm. Bernuli vienādojuma pierādījuma paskaidrojums.

(stacionārā) tecējumā aplūkojamā caurules daļā nav nedz enerģijas uzkrāšanas, nedz izlietošanas. Tātad enerģijai, ko izvada laika sprīdī Δt caur šķērsriezumu S_1 , jābūt vienlīdzīgai ar enerģiju, ko tai pašā laika sprīdī izvada caur šķērsriezumu S_2 . Laika sprīdī Δt caur

šķērsriezumu S_1 izplūst šķidrums masa m .

Tās kinētiskā enerģija ir $\frac{mv_1^2}{2}$ un potencialā smaguma enerģija — mgh_1 (g ir Zemes pievilkšanas spēka paātrinājums un h_1 — šķērsriezuma laukuma S_1 smaguma centra augstums virs kāda līmeņa, piemēram, jūras līmeņa). Tātad laika sprīdī Δt caur šķērsriezumu S_1 konvekcijas¹ ceļā tiek pārvadīta enerģija

$$\frac{mv_1^2}{2} + mgh_1.$$

Tomēr bez enerģijas pārvešanas konvekcijas ceļā šai gadījumā vēl notiek enerģijas pārvešana ar vilkšanu, un proti: šķidrums, kas atrodas aiz mugurē, padara darbu, pārvietojot šķidrumu, kas atrodas tam priekšā. Enerģija, ko vilkšana laika sprīdī Δt izvada caur šķērsriezumu S_1 , vienlīdzīga acīm redzot ar darbu, ko padara laika sprīdī Δt šķidrums, kas atrodas aiz šķērsriezuma S_1 , t. i., ir vienlīdzīga spēka $p_1 S_1$ reizinājumam ar ceļa gabalu $v_1 \Delta t$. Tātad enerģija, ko laika sprīdī Δt izvada caur šķērsriezumu S_1 , ir triju saskaitāmo summa:

$$\frac{mv_1^2}{2} + mgh_1 + p_1 S_1 v_1 \Delta t.$$

Tāda paša veida saskaitāmie ir arī enerģijai, kas laika sprīdī Δt tiek izvadīta caur šķērsriezumu S_2 . Tā kā aplūkojamā caurules daļā enerģija ne uzkrājas, ne arī tiek patērēta, tad acīm redzot ir jāpastāv vienlīdzībai:

$$\frac{mv_1^2}{2} + mgh_1 + p_1 S_1 v_1 \Delta t = \frac{mv_2^2}{2} + mgh_2 + p_2 S_2 v_2 \Delta t.$$

¹ Skat. 52. §.

Saskaņā ar strūkļas nepārtrauktības noteikumu šķidruma tilpums, kas ieplūst caurulē laika sprīdī Δt , t. i., $S_1 v_1 \Delta t$, ir vienlīdzīgs ar šķidruma tilpumu, kas izplūst tai pašā laika sprīdī no straumes caurules: $S_1 v_1 \Delta t = S_2 v_2 \Delta t$. Izdalīsim iepriekšējā vienādojuma abas puses ar šiem vienādiem tilpumiem, ņemot vērā, ka šķidruma masa, dalīta ar tās tilpumu: $\frac{m}{Sv\Delta}$, ir šķidruma blīvums ρ . Iegūstam Bernuli vienādojumu:

$$\frac{\rho v_1^2}{2} + p_1 + \rho g h_1 = \frac{\rho v_2^2}{2} + p_2 + \rho g h_2. \quad (3)$$

Šai vienādojumā spiediens p izteikts vienībās $\frac{\text{din}}{\text{cm}^2}$; augstums h — centimetros, blīvums ρ — $\frac{\text{g}}{\text{cm}^3}$ un ātrums v — $\frac{\text{cm}}{\text{sec}}$;

$$g = 981 \frac{\text{cm}}{\text{sec}^2}.$$

Techniskā sistemā spiedienu p izteic $\frac{\text{kG}}{\text{m}^2}$ vai ūdens staba milimetros, augstumu h — metros, blīvumu ρ — masas tehniskās vienībās, kas dalītas ar m^3 (šim nolūkam ρ , kas izteikts $\frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$, dala ar 9,81)¹; ātrumu v izteic $\frac{\text{m}}{\text{sec}}$ un $g = 9,81 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}$.

Ja šķidrums plūst horizontalā virzienā, tad šķidruma potenciālā enerģija nemainās un Bernuli vienādojums vienkāršojas:

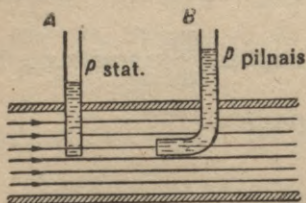
$$p_1 + \frac{\rho v_1^2}{2} = p_2 + \frac{\rho v_2^2}{2}.$$

Spiediens p ir *statiskais* spiediens. Lielumu $\frac{\rho v^2}{2}$, kuram, kā viegli pārlicināties, arī ir spiediena dimensija, sauc par *dinamisko* spiedienu. Redzam, ka, šķidrumam horizontāli plūstot, *statiskā un dinamiskā spiediena suma ir pastāvīgs lielums*. Šo sumu sauc par *pilnu spiedienu*.

¹ Iegaumēsīm, ka simbols kG apzīmē spēka kilogramu, atšķirībā no kg, kas apzīmē masas kilogramu. Pēc definīcijas masas tehniskā vienība ir tāda masa, kas iegūst paātrinājumu $1 \frac{\text{m}}{\text{sec}^2}$, ja uz to iedarbojas 1 kG liels spēks. Šī masa 9,81 reizes pārsniedz 1 kg masu. Tātad, lai izteiktu blīvumu ρ masas tehniskās vienībās uz 1 m^3 , vajag ρ , kas izteikts $\frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$, izdalīt ar 9,81 (50. §).

Principā statiskais spiediens jāmērī ar manometru, kas nekustīgs attiecībā pret tekošo šķidrumu.

Praksē manometru novieto tā, lai cauruma plakne atrastos, kā tas parādīts 237. zīmējumā *A* — paraleli straumes līnijām. Pilnu spiedienu mērī ar manometru, kura caurums novietots perpendikulāri straumes līniju virzienam. Nokļūstot caurumā, šķidrums «zaudē» savu ātrumu; dinamiskais spiediens šai caurulē ir nulle; palikušais statiskais spiediens ir tekoša šķidruma statiskā un dinamiskā spiediena summa; tātad manometrs rādīs pilnu spiedienu



237. zīm. *A* — lai izmērītu statisko spiedienu, manometra caurules galu novieto paraleli straumes līnijām. *B* — lai izmērītu pilnu spiedienu, manometra caurules galu novieto perpendikulāri straumes līnijām (Pito caurule).

ņēmām vērā, pieaug. Tāpat pieņemām, ka šķidruma daļiņas neizplūst caur straumes caurules sānvirsmu. Patiesībā siltumkustība traucē šķidruma tecēšanu noteiktās straumes līnijās.

Tādēļ ļoti viskoziem šķidrumiem Bernuli vienādojumu nevar lietot. Tādiem šķidrumiem kā ūdenim, tāpat arī gaisam, Bernuli vienādojums praktiski ir pietiekami precīzs.

114. §. Bernuli teoremas attiecināšana uz visu plūsmu. Mēs pierādījām Bernuli teoremu vienai straumes caurulei. Bet tā ir pareiza jebkuriem diviem potenciālas plūsmas punktiem. Aplūkosim, piemēram, horizontālu plūsmu, kas plūst ap cilindrisku ķermeni, kura ass perpendikulāra zīmējuma plaknei (238. zīm.). Pietiekami lielā atstatumā no cilindra straumes līnijām un tātad arī straumes caurulēm ir tāds pats veids kā ne-traucētā plūsmā.

Netraucētas plūsmas (238. zīm.) ikvienā punktā ātruma v_0 un spiediena p_0 lielumi nemainās. Aplūkosim, kā tas redzams zīmējumā, divās dažādās straumes caurulēs ik pa divi brīvi izvē-

lētus šķērsgriezumus; no tiem vienu ņemam tik tālu no cilindra, lai varētu ņemt vērā cilindra radīto traucējumu, bet otru ņemsim cilindra virsmas tuvumā. Rakstām katrai caurulei Bernuli vienādojumu:

$$\frac{\rho v_0^2}{2} + p_0 = \frac{\rho v_1^2}{2} + p_1,$$

$$\frac{\rho v_0^2}{2} + p_0 = \frac{\rho v_2^2}{2} + p_2,$$

kur v_0 un p_0 — ātrums un spiediens netraucētā straumē, bet v_1 un v_2 , p_1 un p_2 — ātrumi un spiedieni divās caurulēs cilindra tuvumā. Divi lielumi, kas vienlīdzīgi vienam un tam pašam trešam lielumam, vienlīdzīgi savā starpā.

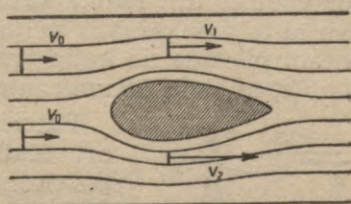
Tādēļ

$$p_1 + \frac{\rho v_1^2}{2} = p_2 + \frac{\rho v_2^2}{2},$$

kas pierāda Bernuli vienādojuma pareizību plūsmas diviem brīvi izvēlētiem punktiem.

Pierādot, ka Bernuli vienādojumu var attiecināt uz visu plūsmu, mēs pieņemām, ka netraucētās plūsmas dažādos punktos ir vienādi ne tikai ātrumi, bet arī statistiskie spiedieni. Šis noteikums neder šķidrumiem, kuriem ir svārs; spiediens pieaug līdz ar dziļumu. Aero- un hidrodinamiskos (bet ne statiskos) aprēķinos minētam apstāklim nav praktiskas nozīmes, jo dirižabļu, aeroplanu un zemūdeņu izmēri pieļauj dinamiskos aprēķinos ņemt vērā spiediena maiņu ar dziļumu, bet pieņemt zināmu vidēju spiedienu, ko ar pietiekamu precizitāti var uzskatīt par konstantu visā ķermeņa augstumā.

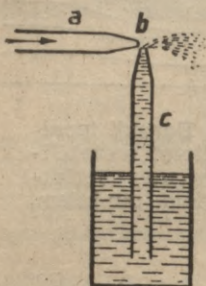
115. §. Aparāti, kuru darbība izskaidrojama ar Bernuli vienādojumu (inžektori, ūdensstrūklu sūkņi, karburatori). Statiskā un dinamiskā spiediena summa ir konstants lielums, tādēļ statistiskais spiediens strūklā vienmēr ir mazāks nekā nekustīgā šķidrumā; pie lieliem ātrumiem tas var kļūt pat negatīvs. Šai gadījumā šķidrums, kas tek pa caurules sašaurināto daļu, tiks vispusīgi stiepts, bet, tā kā šķidruma izturība pret pārraušanu ir liela (195. §), tad negatīvais spiediens var sasniegt ievērojamu lielumu. Ja nekustīgā šķidrumā spiediens vienlīdzīgs atmosferas spiedienam, tad spiediens strūklā ir mazāks par atmosferas spiedienu. Strūkla sāks iesūkt. Šī parādība ir daudz aparātu, piemēram, inžektora, ūdensstrūklas sūkņa, karbura-



238. zīm. Bernuli teoremu var lietot nestabilizētas straumes jebkuriem diviem punktiem.

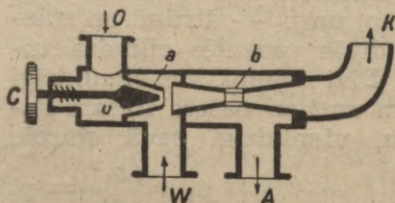
tora, kā arī visiem pazīstamā pulverizatora (239. zīm.), darbības pamatā. Caurulē *a* iepūš gaisu. Gaisa strūkļa, izskrienot caur sprauslu (*b*), iesūc pa cauruli *c* ūdeni un izsmidzina to.

Par inžektoru sauc tvaika strūkļa sūkni lokomotivju, kuģu, lokomobiļu utt. tvaika katlu barošanai ar ūdeni. 240. zīmējumā parādīts vienkāršākā veida inžektors. Caur iscauruli *O* inžektoram pievada no katla tvaiku, kas, izskrienot caur sprauslu *u*, ieplūst ar lielu ātrumu jaucējā *a*.



239. zīm.
Pulverizators.

Pateicoties strūkļa sūkšanas darbībai kā arī tvaika kondensācijai, jaucējā spiediens pazeminās; tajā no inžektora kārbas ieplūst

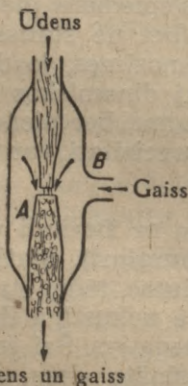


240. zīm. Inžektors.

ūdens pa cauruli *W*. No jaucēja ūdens strūkļa ar lielu ātrumu ieskrien paplašinātā difuzorā *K* un zaudē savu ātrumu; spiediens difuzorā tādēļ strauji ceļas un pārsniedz spiedienu katlā,

tādēļ pacelās pretspiediena vārstulis un ūdens nokļūst katlā. Starp jaucēju un difuzoru atstāj spraugu *b*, caur kuru, inžektoru iedarbinot, izplūst liekais ūdens un tvaiks. Inžektora iedarbināšanai vajag mazāk tvaika nekā turpmākajā pilna darba gaitā, tādēļ sprauslai ir paredzēta regulēšanas ierīce *C*.

Pēc tā paša principa strādā lokomotives konuss, radot stipru velkmi skurstenī.



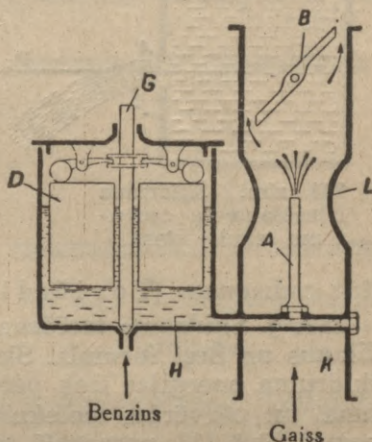
241. zīm. Ūdensstrūkļa sūknis.

Ūdensstrūkļu sūkņu darbības pamatā ir ūdensstrūkļa sūkšanas spēja. Šo sūkņu darbības princips paskaidrots 241. zīmējumā. Ūdensstrūkļa, kas izplūst no sprauslas, rada rezervuarā *A* retinājumu. Caurule *B* pievienota rezervuaram, no kura jāizsūknē gaiss.

Ūdensstrūkļu sūkņus lieto kā gaisa sūkņus tvaika turbīnu kondensācijas iekārtās, laboratorijās utt. Kā ūdens, tā arī tvaika strūkļu sūkņi ir ļoti droši darbā, tikai to lietderības koefi-

cients ir ļoti mazs, tādēļ šos sūkņus lieto tais gadījumos, kad ir liels tvaika (izlietotā tvaika) vai ūdens daudzums, kuru kaut kādu iemeslu dēļ nevar lietderīgāk izmantot.

Par karburatoru sauc aparātu, kas baro iekšdedzes benzina motoru ar degvielas un gaisa maisījumu. Karburatora konstrukcija redzama 242. zīmējumā. Motora cilindrs iesūc ārējo gaisu pa cauruli K. Caurules sašaurinātā daļā — difuzorā L — rodas pazemināts spiediens un benzīns no pludiņu kameras H, kurā ir atmosfēras spiediens, caur kalibrētu caurulīti (žikleru) A ieplūst difuzorā un iztvaiko caurplūstošā gaisā. Lai benzīns no žiklera neiztecētu pats, pludiņu telpā ir pludiņš D, ar kuru savienota adata G, kas aiztur benzīna iekļūšanu no tvertnes, ja benzīna līmenis paceļas virs žiklera cauruma. Droseļa vārstulis B regulē gaisa ātrumu un līdz ar to arī motorā ieplūstošā benzīna daudzumu.



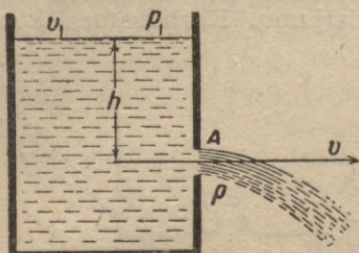
242. zīm. Karburators.

116. §. Šķidruma iztecēšana pa caurumu. Toričeli formula.

Izmantojot Bernuli teoremu, var viegli noteikt, ar kādu ātrumu šķidrums iztecēs pa trauka sānu caurumu, vai nu pateicoties pašsvaram, vai arī pastāvīgam spiedienam, kas darbojas uz tā virsmu. 243. zīmējumā attēlots šķidrums, kas ar ātrumu v iztek pa caurumu A, kura šķērsriezuma laukums ir S . Var pieņemt, ka spiediens šķidruma strūklā ir vienlīdzīgs atmosfēras spiedienam p . Spiedienu uz šķidruma brīvo virsmu apzīmēsim ar p_1 ; tai gadījumā, kad trauks ir vaļējs vai telpa virs brīvās virsmas saskaras ar atmosfēras gaisu, $p_1 = p$. Šķidruma līmeņa krišanās ātrumu traukā apzīmēsim ar v_1 . Ņemsim straumes cauruli, kuras viens šķērsriezums ir trauka līmeniskais šķērsriezums tieši zem brīvās šķidruma virsmas, t. i., augstumā h virs cauruma, bet otrs šķērsriezums ir strūklas šķērsriezums ārpus trauka. Uzrakstīsim šiem straumes caurules diviem šķērsriezumiem Bernuli vienādojumu:

$$p_1 + \frac{\rho v_1^2}{2} + \rho gh = p + \frac{\rho v^2}{2}.$$

Ja šķidruma brīvās virsmas laukums ir liels, salīdzinot ar cauruma laukumu, tad šķidruma līmeņa pazemināšanās ātrumu v , var aptuveni pieņemt vienlīdzīgu nullei, un, ja šķidrums iztek tikai pateicoties pašsvaram ($p_1 = p$), tad



243. zīm. Šķidruma iztecēšana pa caurumu trauka sienā.

$$\rho gh = \frac{\rho v^2}{2},$$

no kurienes

$$v = \sqrt{2gh}. \quad (4)$$

Salīdzinot šo formulu ar vienādojumu (7), kas iztirzāts 25. paragrafā, redzam, ka ātrums v , ar kādu šķidrums izplūst, ir vienāds ar to ātrumu, kādu iegūtu šķidruma daļiņa, krītot no brīvā (augšējā) līmeņa

līdz caurumam (Toričeli teorema).

117. §. Šķidruma tecēšana caurulē un vaļējā gutnē. Puazeja likums un Šezi formula. Šķidrumam tekot pa cauruli, daļa no šķidruma enerģijas tiek patērēta berzes spēka darba pārvarēšanai un pārvēršas molekularā siltumkustības enerģijā. Tādēļ, ņemot vērā 113. paragrafā teikto, var rakstīt:

$$\left(\frac{mv_1^2}{2} + p_1 S_1 v_1 \Delta t + mgh_1 \right) - \left(\frac{mv_2^2}{2} + p_2 S_2 v_2 \Delta t + mgh_2 \right) =$$

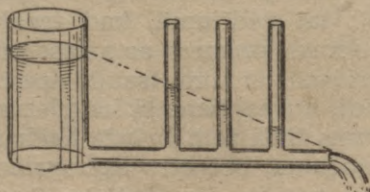
= berzes darbam laika sprīdī Δt .

Izdalot abas daļas ar tilpumu $S_1 v_1 \Delta t = S_2 v_2 \Delta t$, dabū:

$$\left(\frac{\rho v_1^2}{2} + p_1 + \rho gh_1 \right) - \left(\frac{\rho v_2^2}{2} + p_2 + \rho gh_2 \right) = C, \quad (5)$$

kas izteic berzes darbu tilpuma vienībā sekundē.

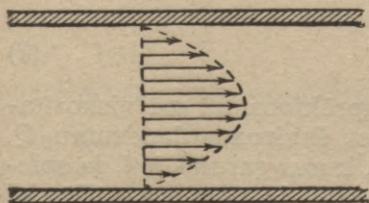
Ja šķidruma tecēšanas ātrums ir vienāds visā caurules garumā un caurule novietota horizontāli, tad statiskam spiedienam jāsamazinās, jo šai gadījumā $p_1 - p_2 = C$. Spiediena samazināšanos var novērot ar 244. zīmējumā attēloto aparātu. Jo tievāka caurule un jo lielāka ir šķidruma viskozitāte, jo lielāks ir berzes darbs un jo ātrāk spiediens pazeminās. Spiediena pazemināšanās ūdensvada cau-



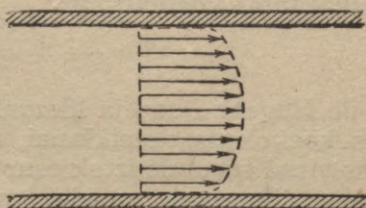
244. zīm. Šķidruma tecēšana pa cauruli. Berzes dēļ spiediens caurules galā mazāks nekā sākumā.

ruļēs, attālinoties no ūdensvada stacijas, var izskaidrot ar berzi caurulēs.

Ja šķidrums stacionarā tecējumā tek pa horizontālu cauruli, kuras šķērsgriezumi viscaur vienādi, tad vislielākais ātrums ir tajos straumes šķērsgriezuma punktos, kas atrodas vistālāk no caurules sienas. Plāna šķidruma kārtā, kas tieši piegul caurules sienai, ir nekustīga. 245. zīmējumā parādīts, kā sakārtoti ātrumi caurulē, ja straume ir lamināra. Ja caurules rādiuss ir r , tad



245. zīm. Ātrumu parabolisks sakārtojums caurulē lamināra tecējuma gadījumā.



246. zīm. Ātrumu sakārtojums caurulē turbulenta tecējuma gadījumā.

ātrums v_x atstatumā x no caurules šķērsgriezuma laukuma centra ir

$$v_x = K(r^2 - x^2), \quad (6)$$

kur K ir proporcionalitātes koeficients, kas atkarīgs no spiediena krituma uz caurules garuma vienību un no šķidruma viskozitātes

($K = \frac{1}{4} \cdot \frac{p_1 - p_2}{l} \cdot \frac{1}{\eta}$). Minētais vienādojums ir paraboliskais vienādojums, kas 245. zīmējumā parādīta ar raustītu līniju; mēdz teikt, ka laminārās tecēšanas ātrumi caurulē sakārtojas pēc parabolas likuma.

Turbulentā tecējumā (246. zīm.) tecēšanas ātrums, kā rāda pētījumi, ir aptuveni proporcionāls sienas atstatuma septītās pakāpes saknei:

$$v_x = K' \sqrt[7]{r-x}$$

(nelīdzenām sienām saknes pakāpes rādītājs ir mazāks, piemēram, seši vai pieci). Ļoti plāna šķidruma kārtiņa, kas tieši piekļaujas sienai, arī turbulenta straumes gadījumā ir nekustīga; plānā blakuskārtiņā šķidruma tecēšana ir lamināra.

Praktiski svarīgs ir šķidruma vidējais tecēšanas ātrums v caurulē. Acīm redzot šķidruma daudzums Q , kas izplūst 1 sec

caur caurules šķērsriezuma laukumu S , vienlīdzīgs tecēšanas vidējā ātruma reizinājumam ar šķērsriezuma laukumu:

$$Q = vS.$$

Eksperimentāli pētījot šķidrums tecēšanas ātrumu caurulēs, H a g e n s (1839. g.) un neatkarīgi no viņa P u a z e j s (1841. g.) noteica, ka šķidruma laminara tecējuma vidējais ātrums caurulē ir proporcionāls spiediena kritumam uz caurules garuma vienību, caurules rādusa kvadrātam un apgriezti proporcionāls viskozitātes koeficientam:

$$v = \frac{p_1 - p_2}{l} \cdot \frac{r^2}{8\eta}. \quad (7)$$

Šo Hagena-Puazeja likumu lieto aprēķinos, kā arī viskozitātes koeficienta noteikšanai, novērojot šķidruma daudzumu Q , kas vienā sekundē iztek caur cauruli, kuras garums ir l , ja spiedienu diference caurules galos $(p_1 - p_2)$ ir pastāvīga. Tā kā $Q = vS$ un apaļai caurulei $S = \pi r^2$, tad Hagena-Puazeja likumu var uzrakstīt tā:

$$Q = \frac{p_1 - p_2}{l} \cdot \frac{\pi r^4}{8\eta}. \quad (8)$$

Tātad saskaņā ar Puazeja likumu caur cauruli vienas sekundes laikā iztecējušā šķidruma daudzums, citos vienādos apstākļos, ir proporcionāls caurules rādusa ceturtaī pakāpei.

Turbulentai strāmei tecēšanas ātrums ir proporcionāls nevis spiediena krituma pirmai pakāpei, bet gan kvadratsaknei no spiediena krituma:

$$v = \sqrt{\frac{p_1 - p_2}{l} \cdot \frac{2r}{\lambda\rho}}. \quad (9)$$

Šī ir Šezi formula. Lielumu λ , kas ietilpst Šezi formulā, sauc par šķidruma tecēšanas pretestības koeficientu¹.

Šezi formula lietojama jebkura šķērsriezuma caurulēm, kā arī atklātām gultnēm; šai gadījumā caurules rāduss r Šezi formulā jāaizstāj ar tā saucamo hidraulisko rādusu r_h , kas ir strāmes šķērsriezuma laukuma attiecība pret «saslapināmo perimetru» (atklātai strāmei brīvās virsmas platumu neieskaita saslapināmā perimetrā).

¹ Lielumu λ sauc par pretestības koeficientu tādēļ, ka, ja Šezi formulu lieto spiediena krituma aprēķināšanai, tad pārrakstītā Šezi formulā λ ir koeficients. Patiešām, no formulas (9) var secināt:

$$\frac{p_1 - p_2}{l} = \lambda \frac{\rho v^2}{2r}.$$

Techniskos aprēķinos Šezi formulu parasti raksta tā:

$$v = C \sqrt{r_h \cdot i};$$

šeit i ir gultnes kritums: $i = \frac{h_1 - h_2}{l}$ [spiediena krišanas gultnes virzienā un kritumu saista viegli saprotama sakarība

$$p_1 - p_2 = \rho g (h_1 - h_2)].$$

Atklātās gultnēs ar gludām akmens sienām, ja ūdens dziļums

ir no pusmetra līdz dažiem metriem, $C \approx 80 \frac{m^{\frac{1}{2}}}{sec}$; gultnēm ar

zemes sienām $C \approx$ no 30 līdz $50 \frac{m^{\frac{1}{2}}}{sec}$.

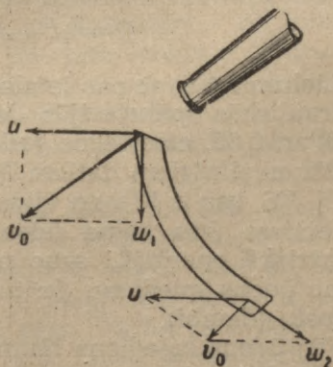
Lai nebūtu jārīkojas ar diviem dažādiem šķidrumu tecēšanas likumiem caurulē, (Puazeja likumu un Šezi formulu), Šezi formulu dažreiz lieto ne tikai turbulentai, bet arī laminarai strau-
mei. Tas ir pieļaujams, ja pieņem, ka laminarai strau-
mei tecēšanas pretestības koeficients ir

$$\lambda = \frac{16\eta}{\rho r v}$$

(nav grūti pārliecināties, ka, ievietojot šo izteiksmi Šezi formulā, pēdējā pārveidojas Puazeja likumā). Tātad laminarai strau-
mei pretestības koeficients samazinās ar ātruma pieaugumu; turbulentai strau-
mei λ nav atkarīgs no ātruma.

118. §. Hidrauliskā enerģija. Tekoša šķidruma enerģiju vis-
vienkāršāk izmantot, novietojot tā ceļā izliektu plāksnīti. Šķid-
rums, atsizdamies pret plāk-
snīti, to pārvietos, zaudējot pats
daļu no sava ātruma. Šķidruma
enerģiju saņems plāksnīte.

247. zīmējumā attēlota tāda
plāksnīte, pret kuru ar abso-
luto ātrumu v_0 triecas ūdens
strūkla un pēc trieciena noplūst
pa plāksnīti ar relatīvu ātrumu
 w_1 . Strūklas ietekmē plāksnīte
kustas ar pārnese ātrumu u .
Ūdens absolūtais ātrums v_0
acīm redzot vienlīdzīgs ātrumu
 u un w_1 ģeometriskai sumai.
Noskrienot pa plāksnīti, ūdens
notek no tās apakšējā gala ar
samazinātu relatīvo ātrumu w_2 .



247. zīm. Šķidruma ātrums v_0 , šķidrumam atsitoties pret plāk-
snīti, samazinās. Plāksnīte sāk
kustēties ar ātrumu u .

Noplūstošā ūdens absolūtais ātrums v'_0 , kas vienlīdzīgs ātrumu u un w_2 sumai, ievērojami mazāks par sākuma ātrumu v_0 . Ja no plāksnītes 1 sekundē noplūst šķidruma masa m , tad enerģija E , ko ik sekundi ūdens atdod plāksnītei, ir vienlīdzīga kinētiskai enerģijai, ko šķidrums šai laikā zaudējis:

$$E = \frac{mv_0'^2}{2} - \frac{mv_0^2}{2}. \quad (10)$$

Atdotā enerģija ir maksimāla tad, kad plāksnītes kustības ātrums vienlīdzīgs pusei no šķidruma ātruma. Patiešām, ja plāksnīte ir nekustīga, tad spiediens uz to ir maksimāls; bet, tā kā plāksnīte nepārvietojas, tad tā nekādu darbu neizdarīs. Bet, ja plāksnīte kustas ar šķidruma ātrumu, tad hidrodinamiskais spiediens uz to ir nulle: darbs atkal ir nulle. Darbu dabū, reinzinot spēku ar pārvietojumu, tādēļ:

Darbs, ko veic plāksnīte, ir maksimāls tad, kad plāksnīte kustas ar vidēju ātrumu, kas vienlīdzīgs pusei no straumes ātruma.

119. §. Hidrauliskās spēkstacijas. Dabisko ūdens plūsmu (ūdenskritumu, upju un tml.) enerģiju var izmantot, lietojot augšminēto principu. Ja Q m³ ūdens krīt no augstuma H vienā sekundē, tad no šādas straumes var 1 sec teoretiski iegūt darbu

$1000 Q H \frac{\text{kGm}}{\text{sec}}$ jeb jaudu

$$P_{\max} = \frac{1000 HQ}{75} \text{ ZS.}$$

Par teoretiski aprēķināto mazāka ir patiesā jauda

$$P = \eta P_{\max} = \eta \frac{1000 HQ}{75} \text{ ZS.} \quad (11)$$

Lielumu η sauc par ietaises lietderības koeficientu. Modernās hidrauliskās spēkstacijās lietderības koeficients svārstās starp 0,75 un 0,85, atsevišķos gadījumos sasniedzot 0,95.

Pēc nepilnīgiem datiem PSRS ūdens enerģijas krājumi ir 65 milj. ZS, kas ir 9% no visas pasaules «balto ogļu» krājumiem.

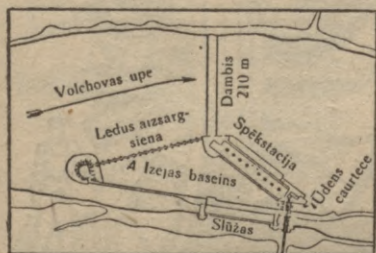
Ietaises, kas kalpo ūdens plūsmas enerģijas pārveidošanai elektriskā enerģijā, sauc par hidroelektrostacijām. Nepieciešamo ūdens spiedienu (krituma augstumu) iegūst, ierīkojot aizsprostu (dambi).

Pēc ūdens spiediena lieluma un būvju rakstura hidrostaicijas iedala divos tipos:

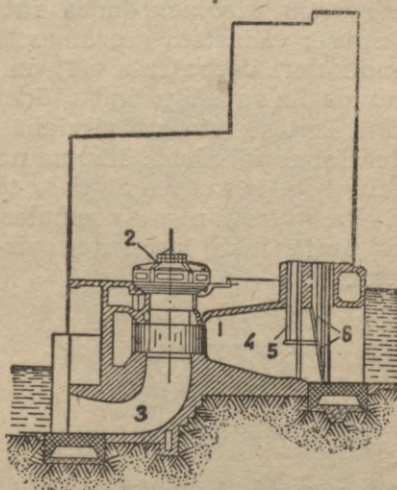
1) Zemspiediena (upju tipa) stacijas ar spiedienu līdz 20 m, kuras ceļ uz maza krituma, līdzenumā tekošām upēm. Šo staciju raksturīgā īpašība ir tā, ka aizsprosts atrodas tuvu spēk-

stacijai (248. zīm.). Ūdens caur ledus aizsargsienu nokļūst (249. zīm.) ieejas baseinā 6, no turienes caur aizsargrežģiem 5 nonāk turbinu pievadkamerā 4 un tālāk pie turbinām 1. Ūdens pārpalikumu novada caur ūdenscaurtecēm, kas iekārtotas ar vairogveidīgiem, skrituļu vai segmentu aizvariem.

2) Vidējā spiediena (līdz 50 m) un augstspiediena (virs 50 m) spēkstacijas, kurām raksturīgs tas, ka ūdenim, pirms tas nokļūst turbinās, jāplūst pa caurulēm vai kanāliem ar vai bez spiediena.



248. zīm. Volchovas hidroelektriskās stacijas plāns (schema).



249. zīm. Volchovas hidroelektriskā stacija (šķērsgriezumā): 1 — turbina, 2 — ģenerators, 3 — sūcējcaurule, 4 — pievadkamerā, 5 — aizvāri, 6 — režģis.

120. §. Frensis, Kaplana un Peltona turbīnas. Jebkura ūdensdzinēja galvenā daļa ir darba rats ar lāpstiņām, uz kurām iedarbojoties, ūdens griež ratu. Ja pie tam izmanto šķidrums kustības enerģiju (118. §), tad dzinēju sauc par *ūdens turbīnu*. Ja izmanto tikai ūdens svaru — *par ūdens ratu*.

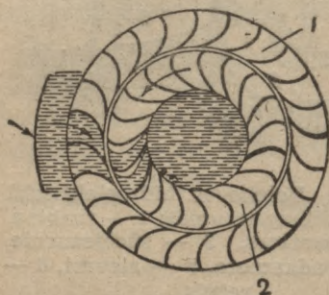
Jaunbūvējamās un ekspluatējamās turbīnas iedala *spiediena* un *brīvas strūkļas* turbīnās.

Spiediena turbīnu darbības princips (249. un 250. zīm.) ir šāds: ūdens nokļūst pievadkamerā 4 zem liela spiediena, bet ar mazu ātrumu. Izejot caur pievadkameras šauru daļu un *vadratu*, ūdens sasniedz lielu ātrumu; tā potenciālā enerģija pārveidojas kinētiskā, ko saņem darba rats. Darba rata lāpstiņas jāizveido tā, lai ūdens, plūstot gar tām, zaudētu iespējami lielāku daļu no sava ātruma (250. zīm.). Sūcējcaurule (249. zīm.), paplašinoties izejas virzienā, samazina no turbīnas izplūstošā ūdens ātrumu. No sūcējcaurules ūdens izplūst pie atmosfēras spiediena ar ātrumu, kas aptuveni vienlīdzīgs ātrumam, ar kādu

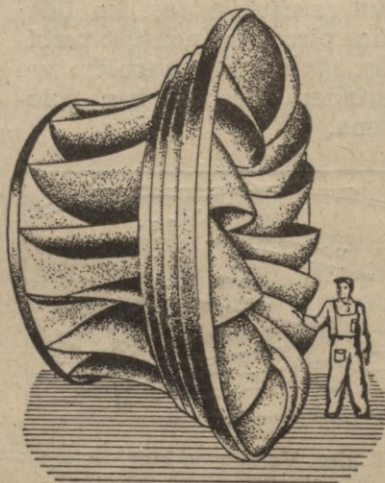
ūdens ieplūda pievadkamerā. Tāad spiediena turbīnas izmanto visu augšējā līmeņa ūdens masas potenciālo enerģiju.

Pēc darba rata veida spiediena turbīnas iedala Frensisa un Kaplana turbīnās.

Frensisa turbīnas darba rats (251. zīm.) novietots vadrata iekšpusē; vadratam grozāmas lāpstīņas, kas novirza ūdeni perpendikulāri darba rata asij un tangenciali tā lāpstīņām. Izejot caur darba rata lāpstīņām, ūdens ar ievērojami samazinātu ātrumu izplūst rata ass virzienā un nokļūst sūcējcaurulē. Ūdens iztecēšanas relatīvais ātrums no darba rata ir perpendikulārs tā asij, bet vērsts nevis normāles, bet ārējā loka tangentes virzienā.

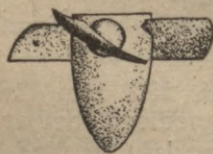


250. zīm. 1 — turbīnas vadrats, 2 — darba rats.



251. zīm. Frensisa turbīnas darba rats.

Frensisa turbīnas ir ļoti izplatītas. Tās lieto visdažādākiem kritumiem (no 0,5 līdz 250 m). To lietderības koeficients sasniedz 94,5%, bet jauda līdz 90 000 ZS (Dņeprogesā).

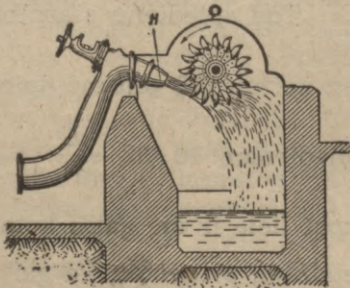


252. zīm. Kaplana turbīnas darba rats ar grozāmām lāpstīņām.

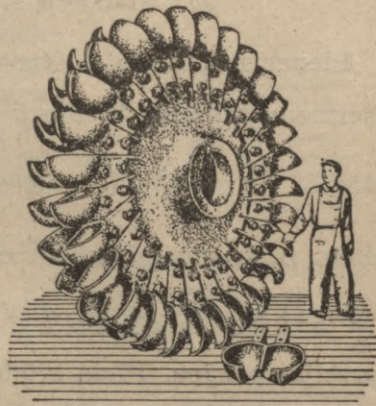
Lai izmantotu *lielus ūdens daudzumus pie maza krituma*, lieto *Kaplana turbīnas* un *propeleru turbīnas*, kuru darba rats ārēji atgādina kuģa skrūvi (252. zīm.). Kaplana turbīnas izgatavo ar grozāmām lāpstīņām, kas atļauj pie jebkura ūdens daudzuma nostādīt lāpstīņas visizdevīgākā stāvoklī un līdz ar to palielināt turbīnas lietderības koeficientu.

Svīras VES iekārtota ar 37 200 ZS jaudas Kaplana turbīnām ar 11 m kritumu un $75 \frac{\text{apgr}}{\text{min}}$.

Parasti turbīnas sajūdz tieši ar maiņstrāvas ģeneratoriem, tādēļ ir nepieciešami uzturēt turbīnas apgriezienu skaitu nemainīgu pie dažādām ģeneratora slodzēm un dažādiem ūdens spiedieniem. To panāk, regulējot ūdens ieplūšanu turbīnā; tam nolūkam virziena ratus apgādā ar kustīgām lāpstīņām, kuras grozot, maina turbīnā ieplūstošā ūdens daudzumu. Lāpstīņas regulē vai nu ar roku, vai ar automātiem, kas darbojas pēc Vata regulatora principa.



253. zīm. Peltona turbīnas schema.



254. zīm. Peltona turbīnas darba rats.

Pie maziem ūdens daudzumiem un lieliem kritumiem lieto brīvas strūkļas Peltona turbīnas (253. zīm.). Ūdens caur sprauslu *H*, kuras iekšpusē atrodas adata, kas regulē ūdens padevi, nokļūst darba ratā, kura lāpstīņas (254. zīm.) ir sadalītas divās daļās ar tā saucamo nazi. Nokļūstot uz lāpstīņas, rata lokam gandrīz tangencialā virzienā, ūdens strūkļa tiek pāršķelta ar nazi un novirzīta uz abām pusēm; ūdens zaudē ātrumu un atdod ratam savu kinētisko enerģiju, darbinot turbīnu.

Peltona turbīnas lieto pie 100 m un lielākiem kritumiem. To jauda sasniedz 20 000 ZS un apgriezienu skaits 200 vienā minūtē. Šīs turbīnas izmanto tikai daļu no ūdens krituma starp augšējo līmeni un ieeju darba ratā; pie lieliem kritumiem šim zudumam nav nozīmes.

121. §. Bernuli teoremas lietošana gaisa kustībai. Gaisa kustība daudzējādi ir līdzīga neviskoza šķidruma tecēšanai. Gaisa īpatnība salīdzinājumā ar šķidrumiem ir tā lielāka saspiežamība. Ievērojot šo īpatnību un atkārtojot tos prātojumus, kādus izdarījām 114. paragrafā, izvedot Bernuli vienādojumu, var dabūt pārveidotu Bernuli vienādojumu, kurā gaisa saspiežamība jau paredzēta. Izrādās tomēr, ka gadījumos, kad ātrumi nav

visai lieli, nav praktiskas vajadzības pēc šādas Bernuli vienādojuma precizēšanas. Patiešām, pieņemsim, ka gaisa tecēšanu traucē kaut kāds ķermenis. Gaisa ātrumu ķermeņa tuvumā apzīmēsim ar v , bet attālāk no tā — ar v_0 . Saskaņā ar Bernuli teoremu spiedienu starpība Δp , ko rada ātrumu starpība, ir

$$\Delta p = p_0 - p = \frac{\rho}{2} (v^2 - v_0^2). \quad (12)$$

Pieņemsim, ka gaisa ātrums tālāk no ķermeņa ir $v_0 = 0$, bet ķermeņa tuvumā ātrums $v = 100 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$. Tad spiedienu starpība

$$\Delta p = \frac{\rho v^2}{2} = \frac{0,13 \cdot 100^2}{2} = 650 \frac{\text{kG}}{\text{m}^2}. \text{ Ja netraucētā plūsmā spie-$$

diens p_0 ir vienlīdzīgs atmosfēras spiedienam $10\,333 \frac{\text{kG}}{\text{m}^2}$, tad

$\frac{\Delta p}{p} = 0,063$ un pēc Boila likuma tikpat liela ir arī gaisa kompresijas pakāpe. Tātad kļūda, ko pielaižam, pieņemot, ka gaiss

nav saspiežams, ir tikai 6%. Ātrums $100 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$ ir tas pats, kas

ātrums $360 \frac{\text{km}}{\text{st}}$. Tātad redzam, ka daudzus aptuvenos aprēķinos,

piemēram, aprēķinot lidmašīnas kustību, gaisa saspiežamību var neievērot un lietot Bernuli vienādojuma vienkāršāko formu. Saprotams, ka balistikas uzdevumos (mācībā par šāviņu

lidošanu), kur ātrumi sasniedz $900 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$, gaisa saspiežamība ir jāņem vērā.

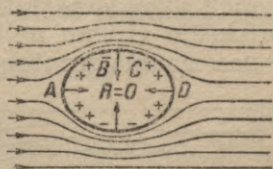
Aerodinamikas galvenais uzdevums ir to spēku izpētīšana, kuri iedarbojas uz gaisā lidojošiem ķermeņiem. Šos spēkus sauc par *aerodinamiskiem spēkiem*.

122. §. Eilera paradokss. Jau agrāk (112. §) tika norādīts, ka spēki, kas darbojas uz ķermeni šķidrums vai gāzes straumē, ir vai nu viskozitātes spēki, vai inerces spēki. Attiecībā uz viskozitātes spēkiem teorija labi saskan ar mēģinājumiem: ne visai lielu ātrumu gadījumā pretestība ķermeņa kustībai viskozā šķidrums, kā to prasa Ņutona likums (123. §), ir proporcionāla ķermeņa lineariem izmēriem, kustības ātrumam un šķidruma viskozitātei.

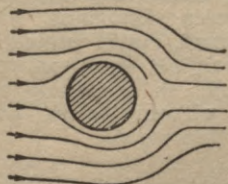
Bet ķermeņa kustība neviskozā šķidrums (255. zīm.) nerada straumē nekādas pārmaiņas: šķidruma daļiņu ātrumi zināmā

atstatumā aiz ķermeņa ir tādi paši kā pirms tā, šķidrums kustības daudzums nemainās, tātad ķermeņa kustības daudzumam arī jāpaliek nemainīgam. Tātad no šķidrums uz ķermeni nedrīkst darboties nekādi inerces spēki. Tādā kārtā nonākam pie paradoksāla slēdziena, kas ir pretrunā ikdienas pieredzei: *nevīskozā šķidrums ķermenis, kuru aptver straumes līnijas, pārvietojas bez pretestības* (Eilera paradokss).

Paskaidrosim tuvāk minētā paradoksa būtību. Sastopoties ar ķermeņa virsmu punktā A (255. zīm.), šķidrums daļiņas ir spiestas mainīt savu sākotnējo taisnvirziena kustību uz līkumainu. Sakarā ar to šķidrums daļiņas iedarbojas uz ķermeņa virsmu ar zināmu spēku, tādēļ telpā AB spiediens uz ķermeņa virsmu palielinās. 255. zīmējumā paaugstinātā spiediena vietas apzīmētas ar plusa zīmi. Posmā BC šķidrums daļiņu virziens atkal mainās: tagad šķidrums daļiņas cenšas ar inerci atiet no ķermeņa. Šī posmā spiediens pazeminās. Pazeminātā spiediena vietas 255. zīmējumā apzīmētas ar minusa zīmi. Posmā CD šķidrums



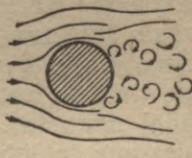
255. zīm. Ķermenis, ko aptver straumes līnijas, kustas nevīskozā šķidrums bez pretestības.



256. zīm. a) Plūsma, kas tikko sāk plūst ap cilindru. Virpuļu vēl nav.



b) Plūsma, kas īsu brīdi plūst ap cilindru. Izveidojušies divi virpuļi



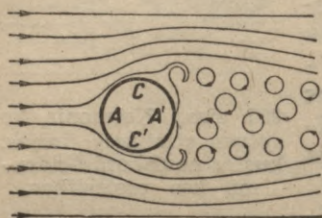
c) Plūsma, kas ilgāku laiku plūst ap cilindru. Virpuļi atraujas, un plūsma tos aiznes.

daļiņas spiež atkal uz ķermeņa virsmu. Analogisks spēku sakārtojums ir arī uz ķermeņa apakšējās virsmas. Acīm redzot sakarā ar spiedienu simetrisku sakārtojumu rezultējošais spēks ir nulle.

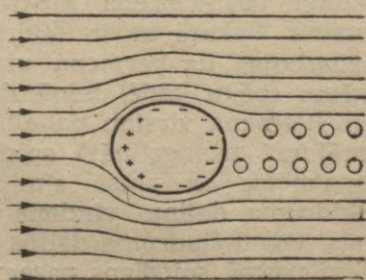
123. §. Frontālā pretestība. Ņutona formula. Kopējo pretestību, ko šķidrums vai gāze, pateicoties savai inercei un viskozitātei, rada ķermeņu kustībai, sauc par *frontālo pretestību*.

Kā iepriekšējā paragrafā paskaidrots, ķermenim nevīskozā šķidrums nevajadzētu sastapt pretestību savā kustībā. Eksperi-

ments tomēr rāda, ka pie lieliem ātrumiem frontālā pretestība ir liela pat maz viskozās gāzēs. Acīm redzot frontālās pretestības rašanās galvenais iemesls jāmeklē kustības ainas komplikācijā, kas zināmā mērā saistīta ar iekšējo berzi. Lietas būtību paskaidro 256., 257. un 258. zīmējums; tie attēlo straumes, kas plūst gar dažādas formas ķermeņiem. Redzam, ka kustība nav līdzīga tai, kas parādīta 255. zīmējumā. Straumes līnijas šeit nenoslēdzas aiz ķermeņa; vide (šķidrums vai gaiss) aiz ķermeņa nonāk *virpuļainā* kustībā. Šai gadījumā spiedienu uz ķermeņa priekšējo virsmu nelīdzsvaro spiediens uz aizmugures virsmu: rodas zināma frontāla pretestība Q .



257. zīm.



258. zīm. Ķermenis, kas ievietots reāla šķidrums vai gāzes plūsmā, izjūt pretestību kustībai; aiz ķermeņa rodas virpuļi, un spiediens uz priekšējo virsmu paliek nelīdzsvarots.

Virpuļu rašanās cēlonis ir iekšējā berze. Ķermeņa virsmai vistuvākā šķidrums vai gāzes plānā kārta pielīp ķermenim jeb, kā saka, tiek no ķermeņa adsorbēta un tādēļ nekustas. Nekustīgās kārtas biezums ir ļoti mazs, tas salīdzināms ar molekulas caurmēru. Tuvākās šķidrums vai gāzes kārtas kustas ar ātrumiem, kas pakāpeniski pieaug, attālinoties no ķermeņa virsmas; kārta, kas atrodas tikai dažus milimetrus no ķermeņa virsmas, pārvietojas gandrīz ar tādu pašu ātrumu, ar kādu pārvietojas attālāk esošās brīvās plūsmas kārtas.

257. zīmējumā parādīts, kā noris kustība zonā, kas tieši piegul cilindra virsmai. Punktos A un A' spiediens sasniedz maksimālo lielumu. Punktos C un C' spiediens ir minimāls. Spiedienu starpības ietekmē šķidrums virsmas tuvumā pārvietojas no paaugstinātā spiediena uz pazeminātā spiediena vietām. Tādēļ posmā $A'C$ šķidrums pārvietojas pretēji straumes virzienam un punkta C tuvumā saduras ar šķidrums, kas plūst gar posmu AC . Viena otrai pretim traucošās šķidrums kārtas saduroties rada virpuļus. Atrāvušies virpuļi izveido aiz ķermeņa *virpuļu ceļu* jeb *virpuļu segu* (258. zīm.).

Sakarā ar virpuļu rašanos spiediens uz ķermeņa priekšējo virsmu netiek līdzsvarots, jo spiediens uz ķermeņa aizmugures virsmu ir mazāks.

Tādēļ vienmēr, kad ķermeņa kustību šķidrumā vai gāzē pavadā virpuļu rašanās, ķermenis sastopas ar frontālu pretestību, kuras pārvarēšanai jāpatērē darbs. Šis darbs pārvēršas virpuļu kinētiskā enerģijā. Pateicoties viskozitātei, virpuļi pakāpeniski sabrūk, un tādēļ darbs, kas patērēts frontālās pretestības pārvarēšanai, gala rezultātā pārvēršas vides daļiņu chaotiskās (siltuma) kustības enerģijā.

Frontālo pretestību var aprēķināt pēc formulas¹:

$$Q = C_x \rho S v^2, \quad (13)$$

kur ρ — vides blīvums, S — laukums, kādu dabūjam, projicējot ķermeni uz plakni, kas perpendikulāra netraucētas straumes ātrumam, v — netraucētas straumes ātrums un C_x — skaitlisks koeficients, kas ir dažāds dažādas formas ķermeņiem. C_x sauc par frontālās pretestības koeficientu.

Formulu (13) deva jau N u t o n s. Ņemot vērā, ka virpuļu radītā frontālā pretestība rodas vides inerces rezultātā, augšminēto formulu var iegūt, prātojot šādi (ne visai eksakti): ķermenis, kas pārvietojas šķidrumā, atspiež no sava ceļa katrā sekundē šķidruma masu, kas vienlīdzīga šķidruma blīvuma ρ rei-

¹ Minēto formulu var iegūt ar dimensiju metodi, prātojot tā. Pieņemam, ka frontālā pretestība kaut kā atkarīga no šķidruma blīvuma, kustības ātruma un no ķermeņa izmēriem un formas. Pieņemsim (tas ir pareizi tikai ne visai maziem un ne visai lieliem ātrumiem), ka:

$$Q = C_x \rho^x S^y v^z,$$

kur x , y un z ir kaut kādi mums nezināmi pozitīvi vai negatīvi, veseli vai daļu kāpinātāji, bet C — nenosaukts skaitlis (koeficients). Apzīmējot garuma vienību ar L , masas vienību ar M un laika vienību ar T un atceroties spēka Q , blīvuma ρ , laukuma S un ātruma v dimensijas, un iegaumējot, ka formulas kreisās puses dimensijai jābūt tādai pašai kā labās puses dimensijai, varam rakstīt:

$$\frac{ML}{T^2} = \left(\frac{M}{L^3}\right)^x \cdot (L^2)^y \cdot \left(\frac{L}{T}\right)^z.$$

Šo attiecību var pārrakstīt tā:

$$MLT^{-2} = M_x L^{2y-3x+z} T^{-z}.$$

Skaitļiem x , y un z jābūt tādiem, lai vienības M , L un T vienādojuma kreisajā pusē un labajā pusē būtu ar vienādiem kāpinātājiem. Tas dod trīs vienādojumus:

lieluma M kāpinātāju vienlīdzība dod: $1 = x$;

lieluma L kāpinātāju vienlīdzība dod: $1 = 2y - 3x + z$;

lieluma T kāpinātāju vienlīdzība dod: $-2 = -z$.

No šejienes: $x = 1$; $z = 2$; $y = 1$.

Tātad: $Q = C_x \rho S v^2$.

zinājumam ar tilpumu Sv . Pieņemot, ka visas atspiestā šķidruma daļiņas iegūst ātrumu, kas proporcionāls ķermeņa kustības vidējam ātrumam v , atspiestais šķidrums iegūst katrā sekundē kustības daudzumu, kas proporcionāls ρSv^2 ; saskaņā ar darbības un pret darbības vienādības likumu, šķidrums pretojas ķermenim ar spēku, kas vienlīdzīgs šķidruma kustības daudzuma pieaugumam vienā sekundē, t. i., ar spēku, kas proporcionāls ρSv^2 .

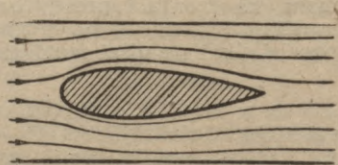
Ka proporcionalitātes koeficientam C_x , kas ietilpst formulā (13) — frontālās pretestības koeficientam — jābūt atkarīgam no ķermeņa formas, tas kļūst skaidrs, ja ņem vērā, ka ķermeņa forma var veicināt vai, otrādi, apgrūtināt virpuļu rašanos. Ja ķermenim ir pludlīnijas forma, tad spiedienu starpība dažādos tā virsmas posmos, ko rada ātrumu starpība, ir neievērojama; šķidruma kārtu pretējā kustība virsmas tuvumā ir vāja; strūkulas pārtrūkšanas un šķidruma virpuļošanas gandrīz nebūs, ķermeņa pretestība kustībai būs neliela. Ja turpretim ķermenim ir asas šķautnes, piemēram,



259. zīm. Dažādi ķermeņi ar vienādu frontālo pretestību.

plakanai plāksnītei, kas novietota perpendikulāri straumei, tad spiedienu starpības, kas rodas no ātruma maiņas, šķidrumam plūstot gar asiem stūriem, ir lielas, radīsies daudz virpuļu un frontālā pretestība būs liela.

259. zīmējumā parādīt dažāda izmēra un formas ķermeņi, kuriem ir viena un tā pati pretestība. Vislabākā pludlīnijas forma ir izstieptā, pilienvēidīgā — tāda, kādā gatavo visus modernos dirižabļus. Šādas formas ķermeņi gandrīz nemaz nerada plūsmā virpuļus (260. zīm.); šāda ķermeņa kustības pretestību rada galvenokārt berzes spēki.



260. zīm. Pludlīnijas formas priekšmets.

124. §. Reinoldsa skaitļi. Kinematiskā viskozitate. Mēģinājumi rāda, ka Ņutona formulu

$$Q = C_x \rho Sv^2$$

frontālās pretestības noteikšanai var lietot tikai zināmās ātruma lieluma robežās.

Pie maziem ātrumiem (gaisā līdz $1 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$) frontālā pretestība ir

proporcionala nevis ātruma kvadrātam, bet gan *pirmai* pakāpei. Pie maziem ātrumiem frontalās pretestības rašanās iemesls ir nevis virpuļi, bet vides viskozitātes tieša izpausme. Citiem vārdiem, pie maziem ātrumiem inerces spēki ir mazi, salīdzinot ar iekšējās berzes spēkiem.

Pie lieliem ātrumiem (tuvu skaņas ātrumam) frontalā pretestība pieaug, domājams, proporcionali ātruma *kubam*. Ķermenim kustoties ar ātrumu, kas lielāks par skaņas ātrumu, atkal ir pareizs ātruma kvadrāta likums.

Tātad redzam, ka, lietojot formulu

$$Q = C_x \rho S v^2$$

dažādiem kustības ātrumiem, pretestības koeficients C_x jāuzlūko par vides viskozitātes koeficienta η , vides blīvuma ρ , kustības ātruma v un ķermeņa lineāro izmēru l funkciju. Var eksakti pierādīt, ka pretestības koeficients C_x atkarīgs tikai no attiecības $\frac{\rho l v}{\eta}$ skaitliskā lieluma. Kādēļ tas tā, nav grūti saprast:

pretestības koeficients C_x ir nenosaukts skaitlis, tādēļ C_x funkcionalā atkarība no lielumiem η , ρ , l , v jānovēd pie tādas šo lielumu kombinācijas, kas ir nenosaukts skaitlis. Nav grūti pārliecināties, ka attiecība $\frac{\rho l v}{\eta}$ tieši ir nenosaukts skaitlis. Šo at-

tiecību sauc par *Reinoldsa skaitli*. Tātad *frontālās pretestības koeficients* ir līdz šim vēl nepilnīgi noskaidrota *Reinoldsa skaitļa funkcija*:

$$C_x = f(R), \text{ kur } R = \frac{\rho l v}{\eta}. \quad (14)$$

Viskozitātes koeficienta attiecību pret vides blīvumu, t. i. $\frac{\eta}{\rho}$ sauc par *kinematisko viskozitāti*¹ un apzīmē ar ν :

$$\frac{\eta}{\rho} = \nu. \quad (15)$$

Kā formula (9) rāda, kāda noteikta ķermeņa kustība dažādos šķidrumos ar noteiktu ātrumu rada vienādu frontālo pretestību, ja ir vienādas šķidrumu kinematiskās viskozitātes ν . Citiem vārdiem, vides viskozitātes koeficienta η n -kārtīga samazināšana, samazinot arī vides blīvumu n -kārtīgi, negroza fron-

¹ Kinematiskās viskozitātes dimensija $\frac{L^2}{T}$.

talās pretestības lielumu. Tādēļ Reinoldsa skaitļus parasti izteic nevis ar viskozitātes koeficientu η , bet gan kinematisko viskozitāti ν :

$$R = \frac{lv}{\nu}. \quad (16)$$

Zemāk ievietotā tabulā parādīti daži kinematiskās viskozitātes lielumi $\frac{\text{cm}^2}{\text{sec}}$:

	ν	
Ūdens pie 0° . . .	0,0178	Tā kā kinematiskās viskozitātes izteiksmē vides blīvums ir saucējā, tad gaisam ir lielāka kinematiskā viskozitāte nekā ūdenim. Izretinātam gaisam pie spiediena 7,6 mm Hg (un 0°) kinematiskā viskozitāte ir divas reizes lielāka nekā glicerīnam.
" " 20° . . .	0,010	Formula (16) rāda, ka ķermeni, kas kustas ar ātrumu v , Reinoldsa skaitlis samazinās, ja palielinās kinematiskā viskozitāte.
" " 50° . . .	0,0056	Ja Reinoldsa skaitlis nav liels, tad, kā to rāda teorija, frontālā pretestībā berzes spēki ir lielāki nekā vides inerces spēki. Otrādi, liels Reinoldsa skaitlis (kas pie citiem vienādiem skaitļiem ir novērojams mazas kinematiskās viskozitātes gadījumā) — norāda, ka vides inerces spēki ir lielāki par berzes spēkiem.
" " 100° . . .	0,0030	
Gaiss pie 0° un 1 at	0,133	
Gaiss pie 100° un 1 at	0,245	
Gaiss pie 0° un 7,6 mm Hg	13,3	
Glicerīns pie 20° . . .	6,8	
Dzīvsudrabs pie 0° . .	0,00125	
Dzīvsudrabs pie 100° .	0,00091	

tate. Ja Reinoldsa skaitlis nav liels, tad, kā to rāda teorija, frontālā pretestībā berzes spēki ir lielāki nekā vides inerces spēki. Otrādi, liels Reinoldsa skaitlis (kas pie citiem vienādiem skaitļiem ir novērojams mazas kinematiskās viskozitātes gadījumā) — norāda, ka vides inerces spēki ir lielāki par berzes spēkiem.

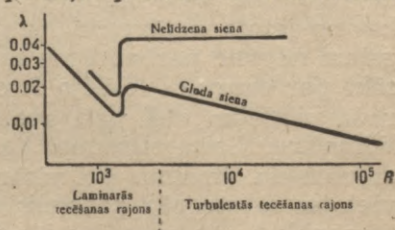
Gaisa lielā kinematiskā viskozitāte un attiecīgi mazais (salīdzinot ar ūdeni) Reinoldsa skaitlis norāda, ka gaisa nelielā blīvuma dēļ gaisa inerces frontālā pretestībā sāk iegūt pārsvaru pār berzi tad, ja ātrums ir ievērojami lielāks nekā kustoties ūdenī. Piemēram, dirižabļa lidojumā frontālo pretestību rada galvenokārt berze; ja gaisa vietā būtu ūdens, inerces spēku nozīme frontālā pretestībā stipri pieaugtu, salīdzinot ar berzi (inerces spēki pieaugtu proporcionāli blīvumam, t. i., aptuveni 1000 kārtīgi, kamēr ūdens viskozitāte tikai 100 kārtīgi pārsniedz gaisa viskozitāti).

Frontālās pretestības koeficienta atkarība no Reinoldsa skaitļa, par nožēlošanu, ir sarežģīta, un dažādas formas ķermeņiem tā ir dažāda. Neraugoties uz to, teoretiskie prātojumi un eksperimentālie pētījumi uzskatāmi ir parādījuši, ka Reinoldsa skaitļu lietošana aerodinamisku un hidrodinamisku aprēķinu praksē šos aprēķinus ievērojami vienkāršo. Sevišķi svarīgs

Reinoldsa skaitlis ir tāpēc, ka pie noteikta šā skaitļa lieluma iestājas krasa frontalās pretestības maiņa, kas norāda, ka radikāli ir mainījusies straumē pārvietojamā ķermeņa aptecēšanas aina.

Reinoldsa skaitļi ir svarīgi arī netraucētas šķidruma plūsmas raksturošanā. Piemēram, teorija rāda, ka tā saucamais šķidruma tecēšanas *kritiskais ātrums* caurulē vai kanālī (t. i., tas ātrums, kad mierīga laminara straume pēkšņi pārvēršas turbulentā

straumē, 112. §) atbilst noteiktam Reinoldsa skaitlim. Visiem šķidrumiem un gāzēm, lai kāds arī būtu to blīvums un viskozitāte, laminārās straumes pārvēršanai turbulentā jānotiek pie viena un tā paša Reinoldsa skaitļa. Mēģinājumi apstiprina šo slēdzienu; tomēr lietu sarežģī tas, ka laminaras straumes pārvēršanos turbulentā diezgan stipri ietekmē ieejas cauruma forma, pa kuru šķidrums ieplūst caurulē vai kanālī. Vislielākais



261. zīm. Šķidruma tecēšanas (caurulē) pretestības koeficienta atkarība no Reinoldsa skaitļiem.

Reinoldsa skaitlis $R = \frac{rv}{\nu}$ (kur r — caurules rāduss, ν — ki-

nematiskā viskozitāte un v — tecēšanas ātrums), pie kura gludā caurulē vēl iespējama laminārā tecēšana, ir apmēram 20 000. Ja ieejas caurums nenodrošina šķidruma mierīgu ieplūšanu caurulē, bet gan izveidots tā, lai veicinātu turbulenci, tad laminārā straume pārvērtīsies turbulentā jau tad, kad Reinoldsa skaitlis ir aptuveni 1000—2000.

261. zīmējumā parādīts, kādā atkarībā no Reinoldsa skaitļa ir pretestības koeficients λ jebkurai caurulē plūstošam šķidrumam (117. §).

Reinoldsa skaitļus lieto laboratorijā, atveidojot upju tecēšanu, gaisa plūsmu ap lidojošu lidmašīnu u. tml. Lai ar laboratorijas modeļiem iegūtu pareizu ainu par upes tecēšanu vai lidmašīnas lidošanu gaisa straumē, nepieciešami eksperimentēt ar modeļu straumi, ko raksturo tas pats Reinoldsa skaitlis, kas raksturo atveidojamo straumi. Bez tam modeļa straumei, saprotams, jābūt *ģeometriski līdzīgai* atveidojamai straumei un arī ķermeņiem, kas rada traucējumus šīs straumēs, jābūt *ģeometriski līdzīgiem* atveidotiem ķermeņiem. Bet arī tad, kad ģeometriskā līdzība ir pilnīga, kustības attēls un izpētjamie pretestības koeficienti var izrādīties dažādi, ja Reinoldsa skaitļi

ir dažādi. Lai Reynoldsa skaitlis nemainītos, kad straumes izmērus samazina n reizes, vajag n reizes palielināt ātrumu vai doto vidi aizstāt ar citu, kuras kinematiskā viskozitāte būtu n reizes mazāka (visu to var secināt no 16. formulas).

Kustīgu ķermeņu, (piemēram, lidmašīnas) strāvošanu ar gaisu laboratorijas pētījumos izdara ar ģeometriski līdzīgiem ķermeņu modeļiem aerodinamiskās caurulēs. Vienkāršākā aerodinamiskā caurule ir cilindrs, caur kuru dzen gaisu ar ventilatoru, kas novietots vienā caurules galā; caurules iekšpusē tuvu otram galam novieto pārbaudāmo modeli, kura izmēri vairākkārt mazāki par caurules iekšējo izmēru. Aerodinamiskai caurulei jārada modelim tādi paši apstākļi, kādos atrodas gaisā lidojoša lidmašīna. Gaisa straumei jāplūst pret dažādām modeļa daļām ar vienādu ātrumu. Arī visām gaisa straumes strūklām jāpārvietojas savstarpēji paraleli: straumē nedrīkst būt virpuļi. Lai to panāktu, caurules izveido īpatnēji.

«Tiešas darbības» aerodinamiskās caurulēs gaisu iesūc no telpas, kurā novietota caurule, dzen caur cauruli, pūšot uz modeli un izvada otrā galā ar ventilatoru laukā. «Slēgta tipa» caurulēs darba laikā cirkulē viens un tas pats gaisa daudzums.

Augšā minētais noteikums, ka Reynoldsa skaitļiem jābūt vienlīdzīgiem, rada lielas grūtības aerodinamisko mērījumu tehnikā: jo mazāki ir pētījamā modeļa izmēri, jo lielākam jābūt pie citādi vienādiem apstākļiem gaisa straumes ātrumam v , bet, ja

ātrumi lielāki par $400 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$, nedrīkst, kā jau tika aizrādīts, gaisu uzlūkot par nesaspiežamu. Moderno iznīcinātāju ātrums sa-

sniedz $500 \frac{\text{km}}{\text{st}}$ (apmēram $140 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$), tādēļ, izmēģinot gaisa strau-

mē trīs reizes mazāku šāda lidaparata modeli, mēģinājumus vajadzētu izdarīt pie gaisa ātruma, kas lielāks par $400 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$. Tā-

dus ātrumus laboratorijas iekārtās nevar sasniegt, tādēļ dod priekšroku mēģinājumiem ar gandrīz dabiska lieluma lidmašīnu modeļiem; tādēļ lidmašīnas pārbauda pa daļām, būvējot lielu izmēru aerodinamiskas caurules.

Upju tecēšanas un kuģu aptecēšanas ainu hidrodinamiskie pētījumi ar modeļiem nerada sevišķu grūtību, jo šai gadījumā nav nekādu grūtību, lai nodrošinātu vienādus Reynoldsa skaitļus.

125. §. Viskozitātes pretestība. Stoksa likums. Šķidrums vai gaisa plūsmā novietots ķermenis ir pakļauts ne vien ar virpuļu izcelšanos saistītiem pretestības spēkiem, kurus noteic galvenokārt vides inerces un kuri tikai netieši saistīti ar viskozitāti, bet arī tiešiem viskozitātes spēkiem. Ja ātrumi ir mazi un vides viskozitāte pietiekami liela (arī pie sevišķi maziem Reinoldsa skaitļiem), viskozitātes tiešā ietekme ir lielāka par vides inerces ietekmi. Ja var neņemt vērā inerces spēkus, salīdzinot ar iekšējās berzes spēkiem, tad frontālo pretestību, ko šai gadījumā sauc par *viskozitātes pretestību*, nosaka *Stoksa* likums.

*Viskozitātes pretestība ir proporcionāla vides viskozitātes koeficienta reizinājumam ar ķermeņa lineariem izmēriem un kustības ātruma pirmo pakāpi*¹. Lodveidīgiem ķermeņiem viskozitātes pretestība ir

$$Q = 6 \pi \eta r v. \quad (17)$$

Šeit, kā parasts, η — viskozitātes koeficients, v — ātrums, r — ķermeņa radiuss.

Stoksa formulai ir svarīga nozīme. Starp citu, Stoksa formulu lieto ķermeņa vienmērīgas brīvas krišanas ātruma aprēķināšanai viskozā vidē. Acīm redzot vienmērīgā krišana ir novērojama tai gadījumā, kad kustības pretestība vienlīdzīga ar ķermeņa šķietamo svaru vidē (ko dabū, no ķermeņa patiesā svara $\frac{4}{3} \pi r^3 \rho_1 g$, kur ρ_1 = ķermeņa blīvums, atņemot cel-

šanas spēku: $\frac{4}{3} \pi r^3 \rho_2 g$, kur ρ_2 — vides blīvums):

$$6 \pi \eta r v_{\text{const}} = \frac{4}{3} \pi r^3 g (\rho_1 - \rho_2).$$

Ķermeņa vienmērīgas krišanas ātrums viskozā vidē ir

$$v_{\text{const}} = \frac{2}{9} \frac{\rho_1 - \rho_2}{\eta} g r^2. \quad (18)$$

Tātad ķermeņa vienmērīgas krišanas ātrums viskozā vidē ir jo mazāks, jo lielāka ir vides viskozitāte un jo mazāki ir ķermeņa izmēri.

¹ Līdzīgi formulai (13) šo likumu var pierādīt pēc dimensiju metodes, ja pieņem, ka pie maziem ātrumiem lielāka ietekme ir vides viskozitātes koeficientam nekā vides blīvumam:

$$Q = K \eta^x S y v^z,$$

kur K — nenosaukts koeficients. Prātojot tā kā 273. lappuses piezīmē,

dabū: $x = z = 1$, bet $y = \frac{1}{2}$.

Bieži formulu (18) lieto, lai aprēķinātu pilieniņu vai putekliņu radiusus, novērojot to vienmērīgas krišanas ātrumus gaisā vai šķidrumā. Viegli izprast, ka

$$r = \sqrt{\frac{9\eta v_{\text{const}}}{2(\rho_1 - \rho_2)g}}. \quad (19)$$

Ja formulā (18) ievietotu gaisa viskozitāti un blīvumu normalos apstākļos, tad ūdens pilieniņu vienmērīgas krišanas ātruma aprēķināšanai gaisā iegūst šādu sakarību:

$$v_{\text{const}} = 1,3 \cdot 10^6 \cdot r^2,$$

kur r izteikts centimetros, bet v $\frac{\text{cm}}{\text{sec}}$.

Stoksa likums ir pareizs tādos gadījumos, kad Reynoldsa skaitlis ir mazs, salīdzinot ar vienu, piemēram, vienlīdzīgs $\frac{1}{5}$, $\frac{1}{10}$ vai ir vēl mazāks.

Reynoldsa skaitlis $R = \frac{2rv}{\nu}$ — pie dotās kinematiskās viskozitātes nozīmes — ir mazs, ja mazi ir ķermeņa izmēri un kustības ātrums. Gaisa kinematiskā viskozitāte ν normalos apstākļos ir aptuveni $\frac{1}{10}$. Tādēļ kustībai atmosfēras gaisā Stoksa likums ir relatīvi pareizs, ja ķermeņa radiusa reizinājums ar ātrumu (izteikts centimetros un $\frac{\text{cm}}{\text{sec}}$) nepārsniedz apmēram $\frac{1}{100}$; jo mazāks šis reizinājums $r \cdot v$, jo labāk attaisnojas Stoksa likums. Ūdens kinematiskā viskozitāte ir aptuveni $\frac{1}{100}$; tādēļ kustībai ūdenī Stoksa likums ir relatīvi pareizs, ja reizinājums $r \cdot v$ nepārsniedz $\frac{1}{1000}$.

Salīdzināsim Stoksa formulu (17) ar Ņutona formulu (13), kas ir vispārīgāka:

$$Q = 6\pi\eta rv = C_x \rho S v^2$$

Lodes šķērsriezuma laukums $S = \pi r^2$. Redzam, ka, lietojot Ņutona formulu (pie maziem Reynoldsa skaitļiem) viskozitātes pretestības aprēķināšanai, frontalās pretestības koeficients C_x jāpieņem (pēc Stoksa)

$$C_x = \frac{6\eta}{\rho rv}.$$

Parasti šā vienādojuma labo pusi izsaka ar Reinoldsa skaitli

$$R = \frac{2rv}{\nu} = \frac{2\rho r v}{\eta}. \text{ Tad}$$

$$C_x = \frac{12}{R}. \quad (20)$$

Tātad, ja neatkāpjas no Ņutona formulas, tad Stoksa likums jāformulē tā (aizstājot 17. vienādojumu ar 13.):

Ja Reinoldsa skaitlis, salīdzinot ar vienu, ir mazs, tad frontalā pretestība ir viskozitātes pretestība; šinī gadījumā frontalās pretestības koeficients ir apgriezti proporcionāls Reinoldsa skaitlim R un lodei tas ir $\frac{12}{R}$.

Ja Reinoldsa skaitlis nav pietiekami mazs, tad līdz ar viskozo pretestību jāņem vērā arī pretestība, kas rodas vides inerces dēļ. Ja Reinoldsa skaitlis ir tuvu vienam, lieto Ozena formulu:

$$C_x = \frac{12}{R} \left(1 + \frac{3}{16} R\right). \quad (21)$$

126. §. Frontalās pretestības koeficienta atkarība no Reinoldsa skaitļa un ķermeņa formas. Kā tika norādīts iepriekšējā paragrafā, frontalās pretestības koeficientu C_x Ņutona formulā nosaka Stoksa likums (15. formula), ja Reinoldsa skaitlis ir mazāks par vienu, un Ozena formula (21. formula), ja Reinoldsa skaitlis apmēram viens.

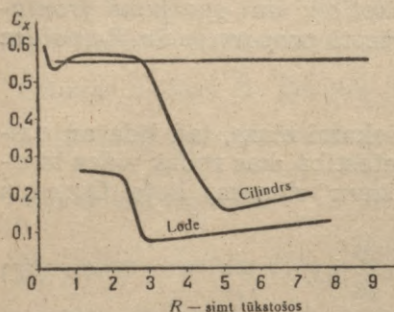
Reinoldsa skaitlim pieaugot, frontalā pretestībā galvenā loma ir vides inercei; ja Reinoldsa skaitlis ir liels (ap tūkstošiem), tad iekšējo berzes spēku tiešo izpausmi var neņemt vērā, salīdzinot ar spēkiem, kurus rada virpuļi; šie beidzamie spēki tomēr, kā redzējām (123. §), netieši saistīti ar berzi.

Ja Reinoldsa skaitlis ir mazs, salīdzinot ar vienu, tad, tam pieaugot, frontalās pretestības koeficients C_x pēc Stoksa likuma samazinās. Reinoldsa skaitlim tālāk pieaugot, frontalās pretestības koeficienta samazināšanās aizvien vairāk palēninās vides inerces dēļ. Ja Reinoldsa skaitļa lielums ir starp tūkstošiem un desmitiem tūkstošu, frontalās pretestības koeficients ir gandrīz pastāvīgs (saprotams, ka dažādas formas ķermeņiem tas ir dažāda lieluma).

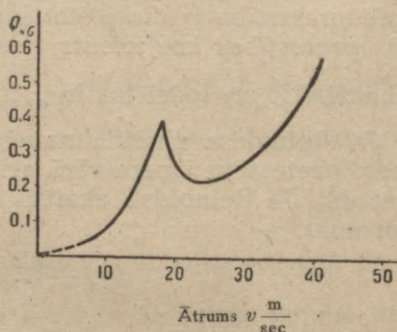
Reinoldsa skaitlim sasniedzot noteiktu lielumu (lodei pie R no 200 000—300 000; cilindram pie R no 400 000—500 000), pēkšņi iestājas frontalās pretestības koeficienta krasa samazināšanās. Frontalās pretestības koeficients samazinās 3, 4 un 5

kārtīgi un pēc tam, palielinoties Reinoldsa skaitlim, atkal paliiek gandrīz konstants (262. zīm.). Frontālā pretestība visumā arī strauji samazinās (263. zīm.). Minēto parādību sauc par krīzi.

Krīze saistīta ar šķidrums (vai gāzes) tecēšanas rakstura strauju maiņu tai kārtā, kas piegul kustīgā ķermeņa virsmai. Aplūkosim atkal 256., 257. un 258. zīmējumu. Šajos zīmējumos parādīts, ka «virpuļi notrūkst» kustīgās lodes noteiktā vietā.



262. zīm. Frontālās pretestības koeficienta C_x atkarība no Reinoldsa skaitļa diskam, cilindram un lodei.



263. zīm. Lodes frontālā pretestība kā funkcija no kustības ātruma gaisā.

Pie 18—23 $\frac{m}{sec}$ novērojama krīze.

Līdz virpuļu notrūkšanas vietai lodes aptecēšana attēlota minētos zīmējumos kā lamināra. Strāvojums, kas līdz virpuļu notrūkšanai bija laminārs, pie krīzes pārvēršas turbulents; sakarā ar to virpuļu notrūkšanas vieta pārvietojas atpakaļ un frontālā pretestība krasi samazinās.

Viss, kas veicina sākumā laminārā tecējuma pārvēršanos turbulents, ietekmē arī krīzes sākšanos. Piemēram, virsmas nelidzenums, nelieli, asi izciļņi uz virsmas u. tml. var paātrināt krīzes iestāšanos, un tā iestāsies jau pie mazākiem Reinoldsa skaitļiem.

Virpuļu notrūkšanas vieta un radušos virpuļu lielums atkarīgs no ķermeņa formas (pie citiem vienādiem apstākļiem). Jo tālāk virpuļu notrūkšanas vieta aiz mugurē, jo mazāka ir frontālā pretestība. Kā jau minējām, vislabākā ķermeņa pludlīnijas forma ir cigārveidīga, kāda ir moderniem dirižabliem.

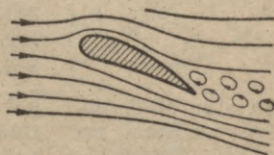
Apakšējā tabulā doti dažu ķermeņu frontālās pretestības koeficienti C_x (Reinoldsa skaitļiem ap 100 000—200 000).

Kvadratveidīga plāksnīte, kas perpendikulāra plūsmas virzienam	0,64
Ripa, kas perpendikulāra plūsmas virzienam	0,56
Lode	0,25
Elipsoids, kura lielā ass sakrīt ar plūsmas virzienu	0,035
Plūdlīnijas formas ķermenis (cigarveidīgs, ar smailu pakalgalu), kura garums 4 reizes lielāks par caurmēru; ķermeņa ass sakrīt ar plūsmas virzienu	0,013

127. §. Lidmašīnas spārna celšanas spēks. Lidmašīnu jeb aeroplanu pietiekami labi pazīst tagad ikkatrs. Neapstājoties pie ārējā izskata aprakstīšanas, šeit paskaidrosim tā atsevišķu elementu nozīmi un uzbūvi, galvenokārt apskatot lidmašīnas spārna nozīmi.

Spārna šķērsgrīzumam ir raksturīga forma — t. s. *Žukovska profils* (264. zīm.).

Spārnam pārvietojoties gaisā, uz spārnu iedarbojas celšanas spēks un frontālā pretestība. Kā noskaidrots 123. §, spēki, kas darbojas uz ķermeni gaisa plūsmā, var rasties tikai kā kustīgā ķermeņa un tā radīto plūsmas virpuļu savstarpējas iedarbības rezultāts. Tātad kā spārna celšanas spēks, tā arī frontālā pretestība rodas spārna un tā kustības izsauktās virpuļsistēmas savstarpējas iedarbības rezultātā. Izšķir trīs virpuļsistēmas:



264. zīm. Virpuļu sega aiz nesējas virsmas.



265a. zīm. Gaisa ātrums pie spārna pakalējās malas ir ļoti liels (zīmējumā parādīts ar plūsmas līniju sablīvējumu).

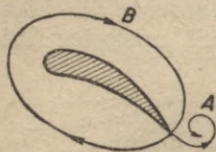


265b. zīm. Kustības sākumā pie pakalējās malas rodas «ieskriešanās virpuļis».

1. *Virpuļu sega*, kas rodas aiz spārna, kā arī aiz jebkura cita ķermeņa. Šī virpuļu sega un viskozitātes spēki rada daļu no spārna frontālās pretestības — tā saucamo profila pretestību Q_p . Šie virpuļi redzami 264. zīmējumā.

2. Gar spārna aso pakalējo malu plūstošas straumes ātrums

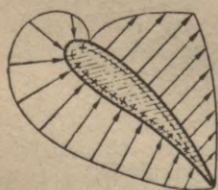
ir ļoti liels (265a. zīm.), tādēļ lidmašīnas kustības sākumā tur rodas lielas jaudas virpulis — t. s. *ieskriešanās virpulis A*, ko aizrauj straume; pēc tam pie spārna pakalējās malas rodas strūklu notrūkšanas punkts (265b. zīm.). Tā kā noslēgtā sistēmā (spārns-gaiss) griešanās momentam jābūt pastāvīgam, tad *ap spārnu rodas riņķveidīga (noslēgta) straume B* (gaisa «cirkulācija»), kuras griešanās moments ir vienāds ar pārpalikuma vai ieskriešanās virpuļa *A* griešanās momentu (266. zīm.). Šī cirkulācijas strāva sumējas ar gaisa strāvu, kas plūst pret



266. zīm. Riņķveidīga tecēšana ap spārnu (piesaistītais virpulis).

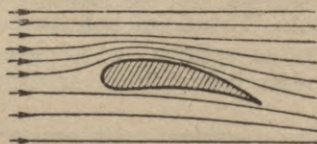
spārnu; rezultātā *gaisa ātrums virs spārna ir lielāks nekā zem spārna* (267. zīm.). Pēc Bernuli teoremas spiediens ir lielāks tur, kur mazāks ātrums. Tādēļ *zem spārna rodas paaugstināta spiediena, virs spārna — pazemināta spiediena josla*; spārns iegūst zināmu *celšanas spēku P*. 268. zīmējumā attēlots paaugstināta un pazemināta spiediena sakārtojums uz spārna. No šā zīmējuma redzams, ka celšanas spēks rodas ne tik daudz no spiediena uz spārna apakšējo daļu, cik no gaisa sūcējiedarbības uz spārna augšējo daļu.

3. Cirkulācija ap spārnu — nesošais virpulis — nebeidzas spārna galos, bet noplūst no tiem. Pateicoties samazinātam spiedienam virs spārna, gaiss pārvietojas, kā tas parādīts 269. zīmējumā, no spārna apakšējās puses uz augšējo. Šī gaisa plūsma,



268. zīm. Spiediena sakārtojums pa nesējvirsmu.

sumējoties ar virpuli, kas noplūst no spārna gala, rada aiz spārna tā saucamās virpuļa «ūsas» jeb *virpulu grīstes*. Darbs, ko patērē šo virpulu radišanai, ir iemesls papildu pretestībai *Q*, ko sauc par *induktīvo pretestību* (270. zīm.). Induktīvā pretestība ir jo mazāka, jo lielāka ir spārna garuma attiecība pret tā platumu; šo attiecību sauc par spārna pagarinājumu.



267. zīm. Cirkulācijas straumes sumēšanās ar pretstraumi. Gaisa ātrums, kas proporcionāls straumes līniju biežumam, ir lielāks virs spārna nekā zem spārna.

Celšanas spēks un frontalā pretestība, kā to rāda eksperimenti un teorija, ir proporcionāli kustības ātruma *v* kvadrātam,

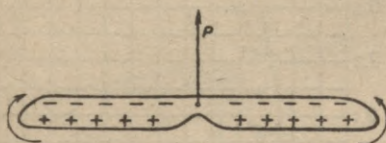
lidmašīnas nesējvirsmas laukumam S un gaisa blīvumam ρ :

$$P = C_y \rho S v^2; \quad (22)$$

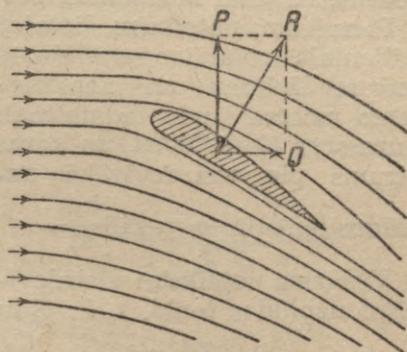
šeit P ir celšanas spēks, bet C_y sauc par celšanas spēka koeficientu. Spārna profilā un induktīvā pretestība kopā ir frontālā pretestība Q :

$$Q = Q_p + Q_i = C_x \rho S v^2. \quad (23)$$

C_x ir spārna frontālās pretestības koeficients. Koeficientu C_x un C_y lielumi ir atkarīgi no spārna formas un no spārna



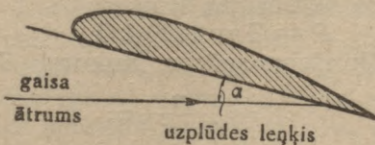
269. zīm. Pateicoties spiedienu starpībai, gaiss pārvietojas no spārna apakšējās virsmas uz augšējo.



270. zīm. Normalspēks sadalās celšanas spēkā P un induktīvās pretestības spēkā.

stāvokļa attiecībā pret plūsmu — uzplūdes leņķa. Par *uzplūdes leņķi* sauc leņķi α starp spārna chordu un plūsmas virzienu (271. zīm.).

Teoretiski pretestības koeficientu C_x un celšanas spēka koeficientu C_y dažādas formas spārniem var aprēķināt ar pietiekami lielu precizitāti pēc formulām, kuras devuši Žukovskis, Prandtlis un Čapligins. Koeficientus C_x



271. zīm. Leņķi starp spārna chordu un straumes virzienu sauc par uzplūdes leņķi.

un C_y aprēķina eksperimentāli aerodinamiskās laboratorijās. Šim nolūkam novieto spārna modeli aerodinamiskās caurules gaisa straumē. Mēģinājuma rezultātus mēdz attēlot grafiski tā saucamo *Lilientala polaru* veidā (272. zīm.), x -ass virzienā atliek frontālās pretestības koeficientu C_x , y -ass virzienā celšanas spēka koeficientu C_y .

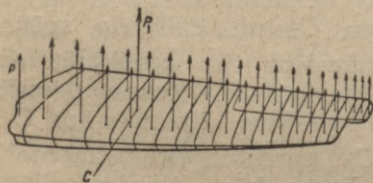
Līknes punktu ordinātas nosaka celšanas spēka un frontālās pretestības koeficientus pie dažādiem uzplūdes leņķiem. Zinot kādam spārnam Lilientala polari un zinot lidmašīnas ātrumu, var aprēķināt celšanas spēku, fron-

talo pretestību, kā arī uzplūdes leņķi α , pie kura attiecība $\varepsilon = \frac{C_y}{C_x}$ — «spārna kvalitāte» ir vislielākā. Šim nolūkam no koordinātu sākuma jānovelk pieskare Lilientala polarei. 272. zīmējumā C_x un C_y ir frontalās pretestības un celšanas spēka koeficienti visai lidmašīnai, bet nevis vienam spārnam.

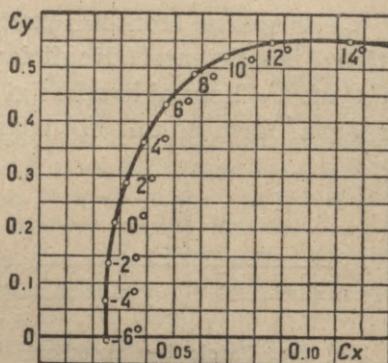
Piemēram, noteiksim, lietojot Lilientala polari, nepieciešamo spārna lielumu un nepieciešamo motora jaudu lidmašīnai, kura sver $G = 4000 \text{ kG}$ un kuras ātrums pie visizdevīgākā uzplūdes leņķa ir $v = 216 \frac{\text{km}}{\text{st}}$.

Vispirms noteiksim visizdevīgāko uzplūdes leņķi, t. i., tādu leņķi, kuram attiecība $\frac{P}{Q} = \frac{C_y}{C_x}$ ir vislielākā. Šim nolūkam vilksim no koordinātu sākuma pieskari Lilientala polarei. Pie-

skares punkts, kā zināms, atbilst maksimalai attiecībai $\frac{C_y}{C_x}$.



273. zīm. Uz katru nesējvirsmas elementu darbojas elementars celšanas spēks p . Šo spēku rezultējošo P_1 sauc par pilnu celšanas spēku, pielikšanas punktu C — par spiediena centru.



272. zīm. Lilientala polare.

Mūsu piemērā šis leņķa lielums ir starp 4° un 6° , un šim punktam atbilstošie koeficienti C_x un C_y ir 0,04 un 0,37. Ņemot vērā, ka celšanas spēkam jālidzsvaro lidmašīnas svars

$P = G = 4000 \text{ kG}$, aprēķināsim spārna laukumu S

$$S = \frac{P}{C_y \rho v^2} = \frac{4000}{0,37 \cdot 0,13 \cdot 60^2} = 23 \text{ m}^2.$$

Zinot nepieciešamo spārnu laukumu, aprēķinām lidmašīnas pretestību Q :

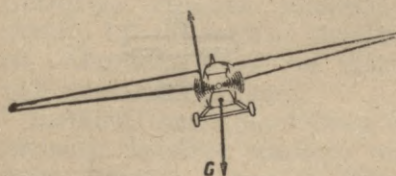
$$Q = C_x \rho S v^2 = 0,04 \cdot 0,013 \cdot 23 \cdot 60^2 = 432 \text{ kG}.$$

Motora jaudai jābūt vismaz tik lielai, lai tas katru sekundi

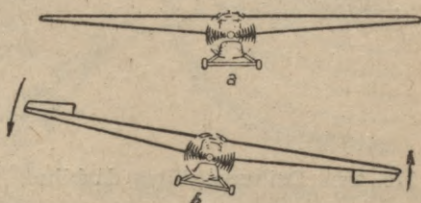
veiktu darbu, kas vienlīdzīgs spēka Q reizinājumam ar lidmašīnas ātrumu v ; tātad motora teoretiskā jauda zirgspējās ir

$$N = \frac{Qv}{75} = \frac{432.60}{75} \approx 345 \text{ ZS.}$$

128. §. Lidmašīnas stabilitāte gaisā. Planēšana. Viens no visarezģītākiem aviācijas teorijas jautājumiem ir jautājums par lidmašīnas stabilitāti gaisā. Lidmašīnai pašai jāatgriežas stabilā kustībā pēc tam, kad tā novirzījies no šā stāvokļa par nelielu leņķi. Lidmašīnai jābūt ar vadīšanas ierīcēm, kas atļauj lidotājam atgriezt lidmašīnu stabilā stāvoklī, ja kaut kāda iemesla dēļ lidmašīna tiek tik stipri novirzīta no šā stāvokļa, ka pašizlīdzināšanās nav iespējama.



274. zīm. Nosvērušos spārna uzplūdes leņķis palielinās, spārna celšanas spēks pieaug, un radiesspēku pāris (celšanas spēks — svars) izlīdzina lidmašīnu.



275. zīm. Gaisa spiediens uz eleroniem nosver vai izlīdzina lidmašīnu.

Lidmašīnas stabilitāte pirmā kārtā atkarīga no smaguma centra un celšanas spēka pielikšanas punkta savstarpējā stāvokļa.

Celšanas spēks sadalīts pa visu lidmašīnas spārnu virsmu: uz katru spārna elementu darbojas elementars celšanas spēks (273. zīm.). Visi šie celšanas spēki savā starpā paraleli. To kopspēks abiem spārniem ir lidmašīnas pilnais celšanas spēks, bet šā kopspēka pielikšanas punkts — *spiediena centrs*.

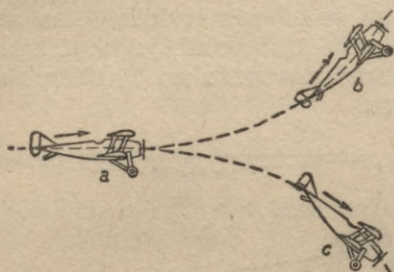
Lidmašīnas stabilai kustībai gaisā nepieciešams, lai smaguma centrs un spiediena centrs atrastos uz vienas vertikālas taisnes. Jāņem vērā, ka *spiediena centra stāvoklis nav pastāvīgs. Tas atkarīgs no uzplūdes leņķa un lidmašīnas sānsveres*. Lidmašīnas spārnus izveido tā¹, lai, lidmašīnai nosveroties no normalā stāvokļa, rastos spēku pāris, kas lidmašīnu atgriež izejas stāvoklī.

Ja sānsveres leņķis ir liels, tad lidotājs ņem palīgā *elonus*

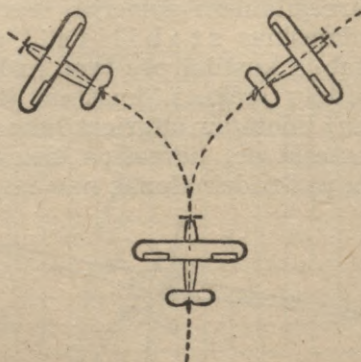
¹ Šim nolūkam lidmašīnas spārnu galus nedaudz atloka uz augšu. Pie mazas sānsveres nosvērušās spārna uzplūdes leņķis, kā viegli saprotams, palielinās, tādēļ pieaug šā spārna celšanas spēks. Paceltā spārna uzplūdes leņķis samazinās — šā spārna celšanas spēks arī samazinās; rezultātā abu spārnu celšanas spēku kopspēka pielikšanas punkts — spiediena centrs — pārvietojas tā spārna virzienā, kurš ir nosvēries un rodas spēku pāris, kas izlīdzina lidmašīnu (274. zīm.).

— papildplāksnes spārnu galos — un mākslīgi palielina nosvērušās spārna uzplūdes leņķi, nolaižot spārna eleronu. Paceltā spārna elerons tai pašā laikā paceļas. Gaisa spiediens uz eleroniem rada spēku pāri, kas lidmašīnu atgriež izejas stāvokli (275. zīm.).

Gareniskās stabilitātes uzturēšanai lieto stabilizatoru



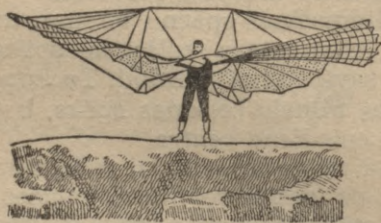
276. zīm. Dziļuma stūres darbība.



277. zīm. Virziena stūres darbība.

— nesējplāksni lidmašīnas astē. Astei paceloties vai nolaižoties, gaisa spiediens uz stabilizatoru atgriež lidmašīnu izejas stāvoklī.

Stabilizatora gals izveidots kustināms, un to lieto kā dziļuma stūri, kuru pēc vēlēšanās var nolaist vai pacelt, tādējādi regulējot lidmašīnas lidojuma virzienu vertikālā plaknē (276. zīm.). Lidojuma virzienu horizontālā plaknē regulē ar virziena stūri un ķīli, kuru darbība paskaidrotu 277. zīmējumā.



278. zīm. Otto Lilientala pirmais planieris.

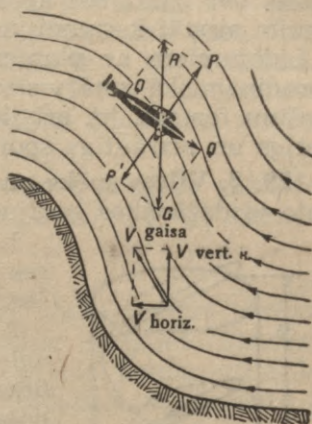
šānu sauc par *planēšanu*, bet bezmotora lidmašīnu par *planieri* (278. zīm.). Planiera uzbūve un vadīšana principā ne ar ko neatšķiras no lidmašīnas uzbūves un vadīšanas. Lai uzsāktu

Lidmašīnas spārna celšanas spēku rada virzes kustība, ko lidmašīnai dod motora dzīts propeleris. Bet var arī lidot ar lidmašīnu bez motora. Tādu lido-

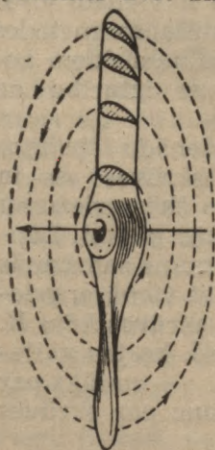
Ja sānsveres leņķis ir liels, tad nosvērušos spārna celšanas spēks iziet caur maksimumu pie apmēram 18° liela leņķa un tad sāk samazināties; radītais spēku pāra moments vairs neatgriezīs lidmašīnu izejas stāvoklī. Šai gadījumā lidmašīnas izlīdzināšana notiek, kā tekstā paskaidrots, ar eleronu palīdzību.

lidošanu, planierim ir jāieskriešanas. Planiera ieskriešanās notiek pret vēju līdzīgi pūķim. Planieri nostāda uzkalna vai kalna virsotnē vai nogāzē tieši pret vēju, lidotājs ieņem savu vietu, starta komandas 3—4 cilvēki tur planieri aiz astes koka, viens vai divi pie katra spārna, bet 6—8 cilvēki izstiepj resnu gumijas grīsti (virvi), velkot aiz 2 virvēm, kas piestiprinātas kāsim planiera priekšgalā. Kad grīste pietiekami izstiepta, planiera turētāji pēc komandas to atlaiž, un planieris izstieptās gumijas ietekmē, noskrējis 10—12 metru, paceļas gaisā. Gumijas grīste šai momentā pati nomaucas no kāša.

Iestādot mazu planēšanas lenķi, nedaudz nolaižot planiera priekšgalu, lidotājs notur to līdzsvarā ar stūrēm un eleroniem, un planieris slīd pa slīpu plakni — «planē» uz ieleju. Spēki, kas darbojas uz planieri lidošanas laikā, parādīti 279. zīmējumā.



279. zīm. Spēki, kas darbojas uz planieri vienmērīgā lidojumā. Svaru G līdzsvaro celšanas spēka P un frontālās pretestības spēka Q rezultējošais R .



280. zīm. Gaisa skrūve (propeletris).

dinamiskā formā: ņem garus spārnus, lai samazinātu induktīvo pretestību, un, lai samazinātu planiera minimālo lidošanas

Ja planieris sastop kāpjošas gaisa strāvas — šādas strāvas gandrīz vienmēr ir vējainā laikā kalnu nogāzēs — un gaisa celšanās ātruma vertikālā komponente ir lielāka par planiera nolaišanās ātruma vertikālo komponenti, tad planieris var lidot, nesamazinot augstumu, vai arī celties augšup (lidināties). Šādā veidā, lidojot ar planieri, pārsniegts 4000 m augstums.

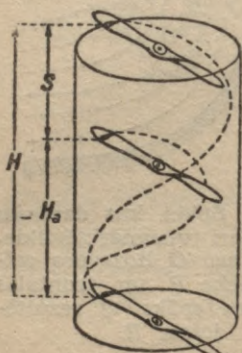
Lai varētu lidināties, tad planiera vertikālam ātrumam jābūt necīgam, bet tas iespējams tikai tādā gadījumā, kad planēšanas lenķis ir mazs. Tad ir maza arī lidmašīnas smaguma komponente Q' , bet tas iespējams tikai tad, kad frontālā pretestība Q ir maza, jo pretējā gadījumā spēki, kas darbojas uz planieri, viens otru nelīdzsvaros. Šim nolūkam planieri izveido visizdevīgākā aero-

ātrumu, ņem tik lielu spārnu laukumu, ka slodze uz 1 m^2 nepārsniedz $15\text{--}17 \text{ kG}$.

Pateicoties mazajam pacelšanās un nosēšanās ātrumam, planieris var iztikt bez aerodinamiski neizdevīgās šasijas, ko planierim aizstāj ķermenī viens pa pusei apslēpts ritenis vai slēpe.

Lidojumiem ar planieriem ir sevišķi liela nozīme, nosakot aerodinamiskā ziņā visizdevīgākās un lidojumā stabilākās lidmašīnu formas, kā arī lidotāju sagatavošanā. Planēšana ir arī derīgs un aizrautīgs sporta veids.

129. §. Vilces spēks un propelera jauda. Propeleri jeb skrūvi lieto visdažādākos gadījumos. Ir šādi skrūvju tipi:



281. zīm. Skrūves kāpe H , solis H_a un slīde S .

1. Dzenskrūve — skrūve, ko lieto vilces spēka iegūšanai lidmašīnās, dirižabļos (280. zīm.) un kuģos.

2. Ģenerators skrūve — vēja dzinējs vai propelerturbīnas darba rats; tos lieto ūdens vai gaisa plūsmas enerģijas pārveidošanai mehāniskā darbā.

3. Ventilators — skrūve, ko lieto gaisa plūsmas radišanai.

4. Anemometrs — skrūve, ko lieto plūsmas ātruma noteikšanai atkarībā no griešanās ātruma.

Skrūves teorijas pamati ir vienādi visos gadījumos, bet to projektēšanas metodes ir dažādas, jo blakus aerodinamiskiem apsvērumiem ir jārēķinās ar izturību un robežizmēriem.

Normalai skrūvei ir zināms skaits (2—3—4) vienādu lāpstiņu, kuru šķērsgrīzumam zināmā atstatumā no skrūves ass ir spārna profilam līdzīga forma (280. zīm.). Šo šķērsgrīzumu chordas ir nosvērušās par leņķi Θ pret griešanās plakni. Lāpstas iestādījuma leņķis un relatīvais profila biezums samazinās virzienā uz lāpstas galu. Ceļu, kuru skrūve noiet vienā apgriezīenā, kustoties vidē kā cietā ķermenī, sauc par skrūves kāpi H . Propeleris darbojas vidē, kas padodas, tādēļ ceļš, ko tas patiešībā noiet vienā apgriezīenā — skrūves solis H_a — mazāks par kāpi (281. zīm.). Starpību starp kāpi un soli sauc par skrūves slīdi: $S = H - H_a$.

Gaisa skrūves vilkšana rodas tā, ka skrūve savirpuļo zināmu gaisa masu un atsveļ to atpakaļ. Skrūves vilkšanas spēks vienāds ar gaisa kustības daudzuma maiņu 1 sekundē. Skrūves darbības rezultātā skrūves priekšā rodas pazemināts spiediens,

skrūves aizmugurē — paaugstināts spiediens, un gaiss, ko iesūc skrūves priekšējā daļa un atgrūž tās pakalējā daļa, pusi no papildātruma iegūst propelera priekšā un pusi aiz tā.

Ja ātrums gaisam, kas plūst ap skrūvi, ir $V+v$, kur V — skrūves virzes kustības ātrums un v — papildātruma puse, kuru skrūve dod gaisam, un ja skrūves radiuss ir r , tad 1 sekundē skrūves atsviestā gaisa masa $m = \pi r^2 \rho (V+v)$, bet skrūves vilkšanas spēks F (ko nosaka gaisa kustības daudzuma maiņa):

$$F = 2mv = 2\pi r^2 \rho (V+v)v. \quad (24)$$

Jaudu, ko patērē skrūve, nosaka, reizinot skrūves vilkšanas spēku F ar ceļa gabalu, ko skrūve noiet 1 sec, t. i., ar skrūves kustības ātrumu attiecībā pret gaisu:

$$N = F(V+v). \quad (25)$$

Šīs jaudas daļu FV , t. s. lietderīgo jaudu, patērē skrūves virzes kustībai, daļu Fv — zaudēto jaudu — izlieto atsviestā gaisa kinētiskās enerģijas radīšanai. Derīgās jaudas attiecību pret patērēto jaudu sauc par skrūves lietderības koeficientu η :

$$\eta = \frac{FV}{F(V+v)} = \frac{V}{V+v}.$$

Citādi patērēto jaudu var izteikt kā skrūves griešanos bremzētāja spēku pāra momenta M reizinājumu ar skrūves leņķa ātrumu; tad

$$\eta = \frac{FV}{M\omega}.$$

Nav grūti saprast, ka skrūves vilkšanas spēks ir vislielākais tad, kad skrūve darbojas, stāvot uz vietas ($V=0$; slide S viēnāda ar kāpi H). Vilkšanas spēks ir nulle tad, kad gaisa ātrums aiz skrūves un tās priekšā ir viens un tas pats ($v=0$, slide $S=0$). Abos minētos gadījumos lietderības koeficients $\eta = 0$. Pie šā slēdziena var nonākt arī tieši, izejot no uzrakstītām formulām.

Aprakstītā «idealās» skrūves teorijā nav ievērota gaisa virpulainā kustība, tādēļ skrūvju aerodinamisko izmēģinājumu dati nedaudz atšķiras no lielumiem, kas iegūti ar augšminētām formulām.

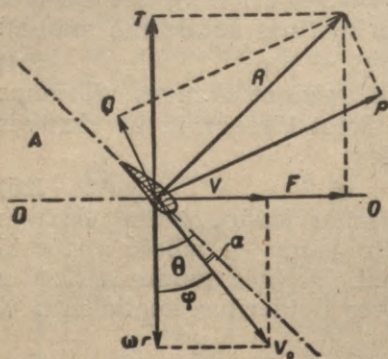
Lai iegūtu noteiktu vilkšanas spēku, skrūvei jāatsviež vai nu liela gaisa masa $M = \pi R^2 \rho (V+v_1)$ ar mazu ātrumu v_1 , vai maza gaisa masa $m = \pi r^2 \rho (V+v_2)$ ar lielu ātrumu v_2 .

Viegli izprast, ka pirmā gadījumā kinētiskā enerģija $\frac{Mv_1^2}{2}$, kuru

iegūst atsviestais gaiss, ir mazāka nekā kinētiskā enerģija $\frac{mv_2^2}{2}$

otrā gadījumā, tādēļ izdevīgāk lietot liela izmēra un lielas kāpes skrūves

Skrūves darbs atkarīgs arī no lāpstiņas formas. Aplūkosim 282. zīmējumā spēkus, kas darbojas uz lāpstiņas elementu. Šeit V — skrūves virzes kustības ātrums, ωr — aploces ātrums, V_0 — rezultējošais ātrums un φ — leņķis starp rezultējošo ātrumu un rotācijas plakni (asi, ap kuru griežas skrūve, attēlo taisne OO'). Lāpstiņas uzplūdes leņķis α vienlīdzīgs ar iestādījuma leņķi Θ un leņķa φ starpību: $\alpha = \Theta - \varphi$. Lāpstiņas elements rada, līdzīgi nesējvirsmai, celšanas spēku P un pretestību Q , kuru virziens ir attiecīgi perpendikulārs un paralels gaisa strāvas ātrumam. Šos spēkus var sadalīt vilkšanas spēkā F un skrūves bremzes spēkā T . Lai varētu griezt propeleri, jāpārvar bremzes spēka moments. Vilcšanas spēks ir vislielākais un bremzes spēks vismazākais



282. zīm. Spēki, kas darbojas uz skrūves spārnu: P — celšanas spēks, Q — pretestība, F — vilces spēks, T — bremzēšanas spēks, V — lidmašīnas virzes kustības ātrums, ωr — skrūves spārna aploces ātrums, θ — iestādījuma leņķis, φ — leņķis starp spārna kustības patieso virzienu un griešanās plakni, α — uzplūdes leņķis.

tad, kad uzplūdes leņķis ir visizdevīgākais: $\alpha = 4^\circ$. Bet aploces ātrums ωr palielinās virzienā uz propelera galu, leņķis φ samazinās, un, lai leņķis α paliktu viens un tas pats, iestādījuma leņķim Θ arī jāsamazinās virzienā uz lāpsta galu.

Tai gadījumā, kad lidmašīnas ātrums ir pārāk liels, skrūve vienā apgriezienā var noiet attālumu, kas lielāks par kāpi (negatīva slidēšana). Lāpsta uzplūdes leņķis kļūst negatīvs un skrūve darbojas sākumā kā bremze, bet pēc tam kā vējdzirnavu spārns. Ar šādu gadījumu sastopamies vēja dzinēja vai propelturbīnas darbā.

No visa sacītā varam secināt: no aerodinamikas viedokļa visizdevīgākā ir ar lielu ātrumu rotējoša skrūve, kurai liels caurmērs, šaura lāpsta un liels iestādījuma leņķis. Bet izturības apsvērumi neļauj gaisa skrūvju izgatavošanā iet šai virzienā pārāk tālu.

Skrūves vilkšanas spēku dažos lidaparatos izmanto kā celšanas spēku. Šādus aparatus sauc par *helikopteriem*. Ir konstruēti daudzi šāda veida helikopteri, bet līdz šim ekspluatācijai derīgu konstrukciju vēl nav.

IX NODAĻA

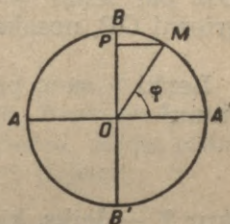
Mācība par svārstībām un viļņiem

130. §. Harmoniska svārstība. Ikdienīšā dzīvē un tehnikā mēs ik uz soļa sastopamies ar svārstību kustībām: sienas pulksteņa svārstis periodiski svārstās ap vertikālo stāvokli, ātri rotējošās turbīnas pamats vibrē galvenās vārpstas apgriezīenu takti, dzelzceļa vagona virsbūve šūpojas uz mīkstām atsperēm, riteņiem ritot pāri sliežu sadures vietai, utt.

Daudzos gadījumos dažādām svārstīgām kustībām ir kopēja pazīme: pastāv zināms stabils stāvoklis, kurā svārstības izdarošais ķermenis atrodas pirms un pēc svārstībām un kurā tas var atrasties nenoteikti ilgu laiku, kamēr ārējs spēks to neizkustina no stabilā stāvokļa. Svārstam stabils ir vertikālais stāvoklis; mašīnas pamatam un uz atsperēm atbalstītam vagonam stabils ir stāvoklis, kas atbilst zināmai pastāvīgai deformācijai, ko nosaka mašīnas vai vagona svars.

Katreiz, kad ķermeni izkustina no stabilā stāvokļa, rodas spēks, kas cenšas ķermeni atgriezt sākuma stāvoklī. Šāda spēka rašanās var būt dažāda. Piemēram, kad miera stāvoklī esošu svārstu novirza no vertikālā stāvokļa un pēc tam to atlaiž, tad spēks, kas svārstu atgriež sākuma stāvoklī, ir smaguma spēks; kad trieciena ietekmē sliežu sadurē vagona virsbūve padodas uz leju, saliecot atsperi, tad elastiski deformēto, ar atsperes skavu savilkto tērauda sloksņu reakcija ir spēks, kas to atgriež sākuma stāvoklī.

Atgriešanas spēka esamība vēl nav pietiekošs iemesls, lai rastos svārstību kustība. Tiešām, ja pēc sākuma novirzes no vertikālā stāvokļa svārstis atgrieztos šai stāvoklī un ar to nobeigtu savu kustību, tad nebūtu svārstīšanās procesa, kuru raksturo svārstas pārmaiņus novirzīšanās gan uz vienu, gan uz otru pusi no vertikālā stāvokļa. Acīm redzams, ka svārstību kustībā bez atgriežēja spēka jābūt vēl citam faktoram, kas neļauj svār-



283. zīm.

stīgam ķermenim pēkšņi apstāties tai ķermeņa ceļa punktā, kas atbilst stabilam stāvoklim. Šis faktors daudzos gadījumos ir svārstīgā ķermeņa *inerce*.

Svārstību kustībai ir sevišķi vienkāršs raksturs tai gadījumā, kad *atgriezējs spēks pieaug proporcionāli svārstošā ķermeņa novirzei no līdzsvara stāvokļa*. Sākumā aplūkosim šādu gadījumu tīri kinematiski (t. i., neievērosim uz ķermeni darbojošos spēkus un aprobežosimies vienīgi ar kustības ārējo aprakstu).

Iedomāsimies punktu M (283. zīm.), kas kustas pa aploci ar radiusu a ar pastāvīgu leņķa ātrumu ω , un aplūkosim šā punkta *projekcijas* P kustību uz diametra BB' . Vienosimies punkta M kustību sākt skaitīt no sākuma punkta A' , bet punkta P kustību no O ; novirzi uz augšu no punkta O pieņemsim par pozitīvu, bet novirzi uz leju no punkta O — par negatīvu. Pieņemsim, ka laika momentā t radiuss OM pagriezies no sākuma stāvokļa OA' par leņķi φ ; tad punkta P novirzi x , kas vienāda ar nogriezni OP , nosaka vienkārša izteiksme:

$$x = a \sin \varphi.$$

Leņķi φ sauc par punkta P *svārstības fazi*¹; zinot leņķa ātrumu²

$$\omega = \frac{2\pi}{T},$$

(kur T — laiks, kādā punkts M apiet visu aploci, bet 2π — aploces loka garums, izteikts leņķa vienībās), nav grūti noteikt fazi φ :

$$\varphi = \omega t = \frac{2\pi}{T} t.$$

Ievietojot šo nozīmi x izteiksmē, dabūjam punkta P kustības vienādojumu par diametru BB' :

$$x = a \sin \omega t = a \sin \frac{2\pi}{T} t. \quad (1)$$

Kustība, ko izteic vienādojums (1), ir svārstību kustība; tiešām, kad punkts M vienmērīgi kustas pa aploci, tad punkta projekcija uz diametru izdara turpu atpakaļ kustību, periodiski izejot caur punktu O , kuru vienojāmies saukt par sākuma punktu. Ja aplūkotu punkta M projekcijas kustību pa diametru AA' , tad analogiski iegūtu vienādojumu:

$$x = a \cos \omega t = a \cos \frac{2\pi}{T} t. \quad (1')$$

¹ No grieķu *phasis* — parādīšanās.

² Turpmāk (attiecībā uz svārstību kustību) mēs, kā tas pieņemts, lielumam ω sauksim nevis par leņķa ātrumu, bet par leņķa vai riņķa frekvenci.

Kustību svārstības raksturs, ko izteic vienādojumi (1) un (1') kļūs sevišķi skaidri redzams, ja tās attēlosim grafiski, kā tas izdarīts 284. zīmējumā.

Svārstību kustību, ko izteic sinusa vai kosinusa funkcija, sauc par vienkāršu harmonisku svārstību¹; to pilnīgi raksturo šādas pazīmes:

1. Amplituda², — vislielākais novirzes atstatums a no sākuma stāvokļa.

2. Svārstību periods T , t. i., laiks, kurā svārstošais punkts (vai ķermenis) veic svārstības kustības pilnu ciklu, novirzoties vispirms uz vienu, tad uz otru pusi no sākuma stāvokļa un atkal atgriežoties tanī. Svārstību perioda vietā var lietot tā frekvenci ν ,

kas ir pilnu svārstību skaits vienā sekundē. Frekvences vienību — vienu svārstību 1 sek — sauc par hercu. Acīm redzot periods un frekvence ir savstarpēji apgriezti lielumi:

$$T = \frac{1}{\nu}; \quad \nu = \frac{1}{T}. \quad (2)$$

Vienādojumi (1) un (1') ierosina pieņemt vēl vienu lielumu ω , ko vienvērtīgi nosaka dotais periods vai frekvence:

$$\omega = \frac{2\pi}{T} = 2\pi\nu. \quad (3)$$

Lietojot šo lielumu, ko sauc par leņķa frekvenci, ir iespējams vienkāršot daudzu formulu rakstību, kuras attiecas uz svārstību kustībām. Acīm redzot ω ir pilnu svārstību skaits 2π sekundēs.

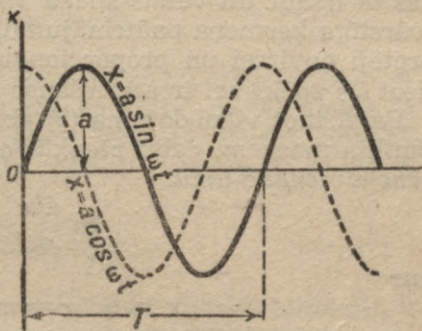
Aplūkosim spēkus, kuru ietekmē var rasties vienkārša harmoniska svārstība. Šim nolūkam, izlietojot vienādojumu (1), noteiksim vispirms harmoniski svārstīgā punkta ātrumu v un paātrinājumu j :

$$v = \frac{dx}{dt} = \omega a \cos \omega t; \quad (4)$$

$$j = \frac{dv}{dt} = \frac{d^2x}{dt^2} = -\omega^2 a \sin \omega t = -\omega^2 x. \quad (5)$$

¹ No grieķu *harmoso* — sakārtot.

² No latīņu *amplitudo* — platums.



284. zīm.

Pēdējā izteiksme norāda, ka katrā dotā laika momentā *paātrinājums j proporcionāls punkta novirzei x* no sākuma stāvokļa; minusa zīme rāda, ka paātrinājums vienmēr ir vērsts pretēji novirzei. Mēs zinām, ka paātrinājums ir proporcionāls spēkam, kas to izsauc un vērsts spēka virzienā; tātad spēks, kas nosaka svārstīga ķermeņa paātrinājumu, vērsts, tāpat kā paātrinājums, pretēji novirzei un proporcionāls novirzes lielumam. Acīm redzot šis spēks arī ir atgriešanas spēks.

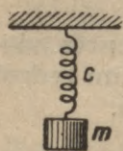
Pareizinojot vienādojuma (5) abas puses ar svārstošā materiālā punkta masu *m*, dabū *vienkāršas harmoniskas svārstības diferenciālvienādojumu*:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} = -cx, \quad (6)$$

kur

$$c = m\omega^2. \quad (6')$$

Vienādojumam (6) ir vienkārša fizikāla jēga: tā kreisā puse ir svārstošā punkta masas reizinājums ar to paātrinājumu; šis lielums sāksnā ar Ņutona otro likumu nosaka atgriešanas spēku — *cx*, kas darbojas uz punktu.



285. zīm.

Tādēļ vienādojums (6) izteic otro mehanikas likumu attiecībā pret materiālo punktu, ko saista ar līdzsvara stāvokli spēks, kas proporcionāls novirzei. Otrādi, pastāvot atgriešanas spēkam, kas proporcionāls ķermeņa novirzei, ķermenis izdarīs vienkāršas harmoniskas svārstības, kuras noteic vienādojumi

(1) un (1').

Pēc ārējā izskata un izveidojuma svārstīgās sistēmas (t. i., tādi savstarpēji saistītu ķermeņu sakopojumi, kuri spēj izdarīt svārstību kustību), ir ļoti dažādas. Aplūkosim vienkāršāko svārstīgo sistēmu: atsvaru, kura masa ir *m* un kas piekārts diezgan stingrā spirālatsperē (285. zīm.); kad atsvars novirzīts no līdzsvara stāvokļa, atspere darbojas uz atsvaru ar spēku *F*, kas proporcionāls novirzei *x* un vērsts pretēji *x* virzienam:

$$F = -cx$$

(vienkāršības dēļ neņemam vērā nelielo atsperes izstiepšanos, ko rada atsvara svārstības). Proporcionalitātes reizinātāju *c*, kurš nosaka tā spēka lielumu, kas rada novirzes vienību, sauc par *atgriešanas spēka koeficientu*.

Masa *m*, izvīzīta no līdzsvara stāvokļa, sāk ap šo stāvokli vienkārši harmoniski svārstīties; ja nav iekšējās berzes un gaisa pretestības, tad šādas svārstības turpināsies nenoteikti ilgi. Energija, kas sistēmai pievadīta sākuma triecienā, periodiski

pārveidosies: elastiski deformētas atsperes potenciālā enerģija pāries kustīgā atsvara kinētiskā enerģijā un otrādi. Saskaņā ar enerģijas nezūdamības likumu kinētiskās un potenciālās enerģijas summa¹ paliks pastāvīga:

$$\epsilon = \frac{mv^2}{2} + \frac{cx^2}{2} = \text{const.}$$

Tai momentā, kad atsvars iziet caur līdzsvara stāvokli ($x = 0$), visa sistēmas enerģija ir kinētiskā enerģija un ātrumam ir maksimālā vērtība v_{\max} ; turpretim jebkurā galējā stāvoklī ($x = \pm a$) visa sistēmas enerģija pāriet potenciālā enerģijā.

Tādēļ

$$\epsilon = \frac{mv_{\max}^2}{2} = \frac{ca^2}{2}. \quad (7)$$

Bet ātruma maksimālā vērtība, saskaņā ar vienādojumu (4), ir svārstību leņķa frekvences ω reizinājums ar amplitudu a :

$$v_{\max} = \omega a.$$

Ievietojot šo izteiksmi iepriekšējā vienādojumā, iegūstam saskaņā ar vienādojumu (6'):

$$m\omega^2 = c.$$

No šejienes nosakām leņķa frekvenci:

$$\omega = \sqrt{\frac{c}{m}}, \quad (8)$$

t. i., *harmonisku svārstību leņķa frekvence vienlīdzīga ar kvadratsakni no atgriešanas spēka koeficienta, kas dalīts ar ķermeņa masu.*

Vienādojums (8) dod iespēju noteikt svārstības frekvenci un periodu:

$$\nu = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{c}{m}}; \quad T = 2\pi \sqrt{\frac{m}{c}}. \quad (9)$$

Svārstību enerģijai no izteiksmēm (7), (8) un (9) dabū šādas formulas:

$$\begin{aligned} \epsilon &= \frac{1}{2} m \omega^2 a^2, \\ \epsilon &= 2\pi^2 m \nu^2 a^2, \end{aligned} \quad (10)$$

¹ Pēc vispārējās formulas 98. paragrafā elastiskas novirzes potenciālā enerģija (deformācija) ir

$$\frac{Fx}{2} = \frac{cx^2}{2}.$$

t. i., harmonisko svārstību enerģija proporcionāla amplitūdas kvadrātam un svārstošā ķermeņa masai.

131. §. Svārsta mazu svārstību periods. Aplūkosim kā piemēru vienkāršu svārstu — nelielu ķermeni ar masu m , kas piekārts neizstiepjāmā diegā, kura garums ir l ; pieņemsim, ka svārsta novirzes ir tik mazas, ka tās var mērit ar stacijas garumu, kas vilkti no svārsta smaguma centra pret taisni, kas sakrīt ar diega vertikālo stāvokli.

Smaguma spēka mg (g — brīvās krišanas paātrinājums), komponente, kas ir perpendikulāra diegam un vērsta pret sānkuma (vertikālo) stāvokli (286. zīm.), būs atgriešanas spēks; komponenti, kas vērsta diega virzienā, līdzsvaro diega reakcija. 286. zīmējumā redzams, ka mūs interesējošā (svārsta svara)



286. zīm.

komponente ir $mg \sin \varphi$, bet, tā kā $\sin \varphi = \frac{x}{l}$, tad atgriešanas spēku nosaka izteiksme:

$$F = - \frac{mg}{l} x,$$

un tāpēc atgriešanas spēka koeficients ir $\frac{mg}{l}$.

No vispārīgās formulas (8) nosakām svārsta svārstību periodu:

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{m}{mg/l}} = 2\pi \sqrt{\frac{l}{g}}. \quad (11)$$

Formula (11) rāda, ka svārsta svārstību periods nav atkarīgs no tā masas. Šis slēdziens pirmā acu uzmetienā izliekas neparasts. Tomēr, ja atceramies, ka atgriešanas spēks, ko nosaka svārsta svars, ir proporcionāls tā masai, tad sapratīsim, kādēļ lielums m beigu rezultātā pazūd.

Līdz šim esam aplūkojuši tādas svārstības, kur svārstīgais ķermenis kustas pa taisnu līniju. Bet jau piemērā ar svārstu, stingri ņemot, vajadzēja ievērot, ka masas m smaguma centrs kustas nevis pa taisni, bet pa riņķa loku ar radiusu l . Tikai aprobežojoties ar mazām svārstībām, varēja loka gabalu aizstāt ar taisnes nogriezni un novirzes mērit nevis uz loka, bet uz stacijas, kurš vilkts pret vertikālu taisni, kas iet caur piekārtības punktu. Pie maziem svārsta atvēršiem kļūda, kas saistās ar šādu aizstāšanu, nepārsniedz dažas procenta daļas.

Daudzos gadījumos, piemēram, parastā kabatas pulkstenī, svārsts izdara nevis virzes, bet rotācijas kustību. Šīm svārstībām pieskaita tā saucamās vērpes svārstības. Vienkāršākā

sistema, kas spēj izdarīt vērpes svārstības, ir asij piestiprināts disks, kam piestiprināta atsperē tā, ka diska pagriešanai pretojais atgriešanas spēks, ko sauc par atsperes savērpšanu. Pieņemsim, ka I ir diska inerces moments pret asi, bet M — atgriešanas spēka moments, kas proporcionāls diska pagriešana leņķim φ : $M = D \varphi$. Šādas svārstīgas sistēmas svārstību periodam der formula:

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{I}{D}}, \quad (12)$$

kura analogiska formulai (9) ar to starpību, ka masas vietā ir inerces moments, bet atgriešanas spēka koeficienta vietā — atgriešanas momenta koeficients. Formulu (12) var iegūt, prātojot līdzīgi tam, kā to darijām, nosakot formulu (9).

No harmonisko vērpes svārstību vienādojuma:

$$\varphi = \varphi_{\max} \sin \frac{2\pi}{T} t$$

nosakām, ka diska leņķa ātrums ir:

$$\frac{d\varphi}{dt} = \varphi_{\max} \cdot \frac{2\pi}{T} \cos \frac{2\pi}{T} t.$$

Vislielāko leņķa ātrumu disks iegūst momentā, kad tas iet caur līdzsvara stāvokli:

$$\left(\frac{d\varphi}{dt}\right)_{\max} = \varphi_{\max} \cdot \frac{2\pi}{T}.$$

Sai momentā diskā griešanās kinētiskā enerģija ir (84. §):

$$\frac{1}{2} I \left(\frac{d\varphi}{dt}\right)_{\max}^2 = \frac{1}{2} I \varphi_{\max}^2 \left(\frac{2\pi}{T}\right)^2.$$

Pagriezienu leņķim φ atsperes savērpšanas potenciālā enerģija ir

$$\frac{M\varphi}{2} = \frac{D\varphi^2}{2}.$$

Pēc enerģijas nezūdamības likuma atsperes griešanas potenciālā enerģija momentā, kad disks pagriežies par leņķi φ_{\max} , ir vienāda ar diska griešanās kinētisko enerģiju, diskam ejot caur līdzsvara stāvokli. Tādēļ:

$$\frac{1}{2} D \varphi_{\max}^2 = \frac{1}{2} I \varphi_{\max}^2 \left(\frac{2\pi}{T}\right)^2,$$

no kurienes

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{I}{D}}.$$

Svārsts, kuru aplūkojam šā paragrafa sākumā, ir punktveidīga masa, kas pakārta diegā bez svara. Bet reālais svārsts (kuru atšķirībā no iepriekš aplūkotā «matematiskā svārsta» nosauksim par *fizisko svārstu*) ir zināma svara ķermenis, kurš

pakārts punktā, kas nesakrīt ar smaguma centru. Fiziskā svārstu svārstību periodu var uzzināt pēc formulas (12).

Apzīmēsim kā līdz šim ar I svārsta inerces momentu attiecībā pret tā griešanās asi¹ un ar D — atgriešanas momenta koeficientu. Tālāk, pieņemsim, ka s ir ķermeņa smaguma centra atstatums no griešanās ass (287. zīm.). Atgriešanas spēks, kas rodas, svārstam pagriežoties par leņķi φ , ir $mg \sin \varphi$, bet tā moments $M = mg \sin \varphi \cdot s$. Ja svārsta atvērzeni nav lieli, tad var

pieņemt: $\sin \varphi = \varphi$, tādēļ

$$M = D \varphi = mgs \varphi,$$

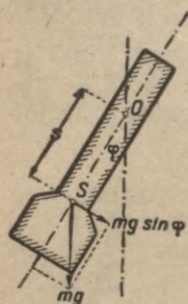
$$D = mgs.$$

Izlietojot tagad formulu (12), uzzinām:

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{I}{mgs}} = 2\pi \sqrt{\frac{l'}{g}}, \quad (13)$$

kur $l' = \frac{I}{ms}$. Lielumu l' sauc par fiziskā svārsta

reducēto garumu. Šā termina jēga ir tā, ka matemātiskam svārstam, kura garums ir vienlīdzīgs fiziskā svārsta reducētam garumam, būs



287. zīm.

tāds pats periods.

132. §. Svārstību interference. Vienāda virziena un vienāda perioda svārstību saskaitīšana. Materialais punkts var vienlaicīgi piedalīties vairākās harmoniskās svārstībās. Punkta novirzi kaut kādā laika momentā nosaka to novirzienu ģeometriskā (vektorialā) summa, kurus punkts iegūst, piedaloties katrā svārstību kustībā atsevišķi. Ja punkts vienlaicīgi piedalās vairākās svārstībās, tad rezultējošā kustība ir salikta kustība, tomēr praksē sastopamo gadījumu vairumā šī rezultējošā kustība arī ir svārstība. Tātad var runāt par vairāku svārstību saskaitīšanu vienā rezultējošā svārstībā.

Aplūkosim dažus šādas svārstību saskaitīšanas piemērus.

Pieņemsim, vispirms, ka jāskaita divas svārstību kustības, kas noris vienā un tai pašā virzienā, pie tam novirzes, kuras punkts iegūst katrā svārstībā, sumējas acīm redzot algebriski. Pieņemsim tālāk, ka abas svārstības notiek ar vienu un to pašu leņķa frekvenci ω (t. i., ar vienu un to pašu periodu), bet da-

¹ Atgādināsim (85. §), ka, ja I_s ir svārsta inerces moments attiecībā pret asi, kura iet caur tā smaguma centru, tad inerces momentu attiecībā pret griešanās asi O nosaka vienādojums:

$$I = I_s + ms^2,$$

kur s ir smaguma centra atstatums no griešanās ass.

žādām sākuma fazēm φ_1 un φ_2 . Uzrakstīsim saskaņā ar formulu (1) un (3) svārstību kustību vienādojumus šādā veidā:

$$x_1 = a_1 \sin(\omega t + \varphi_1),$$

$$x_2 = a_2 \sin(\omega t + \varphi_2).$$

Rezultējošo novirzi var noteikt šai gadījumā kā novirzes x_1 un x_2 algebrisku sumu:

$$\begin{aligned} x &= x_1 + x_2 = a_1 \sin(\omega t + \varphi_1) + a_2 \sin(\omega t + \varphi_2) = \\ &= a_1 \sin \omega t \cos \varphi_1 + a_1 \cos \omega t \sin \varphi_1 + \\ &+ a_2 \sin \omega t \cos \varphi_2 + a_2 \cos \omega t \sin \varphi_2 \end{aligned}$$

jeb

$$x = (a_1 \cos \varphi_1 + a_2 \cos \varphi_2) \sin \omega t + (a_1 \sin \varphi_1 + a_2 \sin \varphi_2) \cos \omega t.$$

Šo vienādojumu var vienkāršot, ņemot lielumus a un φ , kurus nosaka vienlīdzības:

$$\begin{aligned} a_1 \cos \varphi_1 + a_2 \cos \varphi_2 &= a \cos \varphi, \\ a_1 \sin \varphi_1 + a_2 \sin \varphi_2 &= a \sin \varphi. \end{aligned} \quad (14)$$

Tad

$$x = a \cos \varphi \sin \omega t + a \sin \varphi \cos \omega t$$

jeb

$$x = x_1 + x_2 = a \sin(\omega t + \varphi). \quad (15)$$

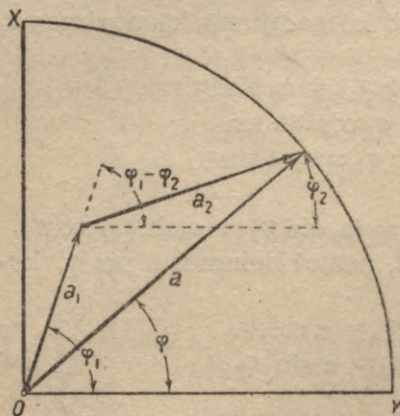
Tātad redzam, ka, saskaitot viena un tā paša perioda divas harmoniskas svārstības, rodas tāda paša perioda harmoniska svārstība. Šīs rezultējošās svārstības amplitudu un sākuma fazi nosaka vienādojumi (14), no kuriem dabūsim, ka

$$\begin{aligned} \operatorname{tg} \varphi &= \frac{a_1 \sin \varphi_1 + a_2 \sin \varphi_2}{a_1 \cos \varphi_1 + a_2 \cos \varphi_2}, \\ a &= + \sqrt{a_1^2 + a_2^2 + 2a_1 a_2 \cos(\varphi_1 - \varphi_2)}. \end{aligned} \quad (16)$$

Aplūkoto harmonisko svārstību saskaitīšanu, kur svārstībām ir vienāda frekvence un vienāda virziena novirzes, sauc par *svārstību interferenci*. Svārstību interferenci iegūtās formulas var ģeometriski interpretēt ar *vektoru diagramu* (283. zīm.). Novilksim no koordinātu sākuma ar leņķi φ_1 pret asi OY vektoru, kura lielums vienlīdzīgs pirmās svārstības amplitudai a_1 . No šā vektora gala punkta vilksim ar leņķi φ_2 pret asi OY vektoru, kura lielums vienlīdzīgs otrās svārstības amplitudai a_2 . Abu aplūkoto vekturu ģeometriskā suma ir vektors, kura lielums parāda rezultējošās svārstības amplitudu, bet virziens — šīs svārstības fazi. Tiešām, ja projecēsim visus trīs vektorus vispirms uz OY asi un pēc tam uz OX asi, tad iegūsim vienādojumus (14).

Kā redzējām (10. formula), harmoniskas svārstības enerģija ir proporcionāla amplitudas kvadrātam, tādēļ rezultējošās svārstības enerģija tikai tai gadījumā ir vienlīdzīga saskaitāmo svārstību enerģiju sumai, ja

$$a^2 = a_1^2 + a_2^2.$$



288. zīm. Divu vienādas frekvences svārstību saskaitīšanas vektoru diagrama.

Tāda sakarība starp rezultējošās svārstības amplitudu un saskaitāmo svārstību amplitudām ir vietā, kā to rāda formula (16), tikai tad, kad saskaitāmo svārstību fāzes atšķiras viena no otras par lielumu $\frac{\pi}{2}$ vai par $3\frac{\pi}{2}$, vai

vispārīgi par lielumu $(2n + 1)\frac{\pi}{2}$,

kur n ir nulle vai kāds vesels skaitlis.

Kad fāžu starpība $\varphi_1 - \varphi_2 = \pi$ vai vispārīgi $(2n + 1)\pi$, tad saka, ka svārstības notiek *pretējās fāzēs*. Tiešām, šādā gadījumā

$$|a| = |a_1 - a_2|.$$

Ja saskaitāmo svārstību fāzes ir pretējas un amplitudas vienādas ($a_1 = a_2$), tad, svārstības saskaitot, dabū 0 ($a = 0$).

Kad fāžu starpība $\varphi_1 - \varphi_2 = 0$ vai vispārīgi $2n\pi$, kur n ir jebkurš vesels skaitlis, tad saka, ka svārstības *sakrīt fāzē*. Šai gadījumā no formulas (16) var secināt, ka:

$$a = a_1 + a_2.$$

Kad fāzes sakrīt un amplitudas ir vienādas ($a_1 = a_2$), tad rezultējošās svārstības amplituda ir 2 reizes lielāka par katras saskaitāmās svārstības amplitudu un tātad rezultējošās svārstības enerģija ir 4 reizes lielāka par katras saskaitāmās svārstības enerģiju.

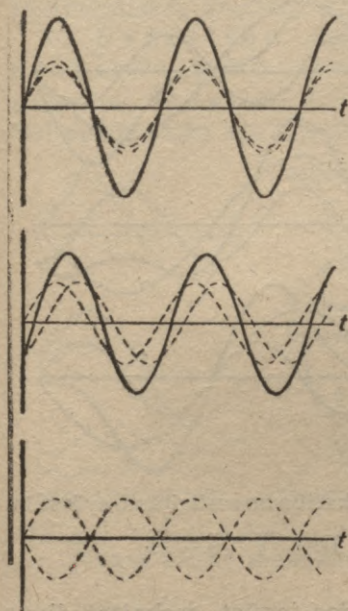
289. zīmējumā parādīti trīs svārstību interferences gadījumi, kur svārstībām ir vienāda amplituda, bet dažādas fāzes (rezultējošās svārstības sinusoida konstruēta, algebriski sumējot saskaitāmo sinusoidu ordinātas).

133. §. Vienāda virziena, bet dažādu periodu svārstību saskaitīšana. Ja saskaitāmo svārstību periodi ir dažādi, tad rezultējošā svārstība vispār ņemot nav harmoniska. Lai noskaidrotu, kāda ir dotā gadījumā materiālā punkta rezultējošā kustība,

vēlreiz aplūkosim vektoru diagramu. Bet, tā kā tagad saskaitāmo svārstību frekvence ir dažāda, tad vektoru diagramu tādā veidā, kāda tā attēlota 288. zīmējumā, var lietot tikai laika sākuma momentā $t = 0$. Ja vēlamies konstruēt vektoru diagramu kādam citam laika momentam, leņķi φ_1 , φ_2 un φ jāaizvieto ar leņķiem $\omega_1 t + \varphi_1$, $\omega_2 t + \varphi_2$ un $\omega t + \varphi$. Tā kā dotā gadījumā $\omega_1 = \omega_2$, tad leņķis starp vektoriem, kuri attēlo saskaitāmo svārstību amplitudas, proti, leņķis $(\omega_1 - \omega_2) t + (\varphi_1 - \varphi_2)$, būs lielums, kas mainās ar laiku. Tātad, ja gribētu rezultējošo svārstību izteikt sekojošas funkcijas veidā:

$$x = x_1 + x_2 = a \sin(\omega t + \varphi),$$

tad «amplituda» a un «sākuma faze» φ jāuzlūko par lielumiem, kas mainās ar laiku (290. zīm.). Kā ar laiku mainās lielumi a un φ , par to var gūt priekšstatu, ja iedomāsimies, ka vektori a_1 un a_2 griežas ap koordinātu sākuma

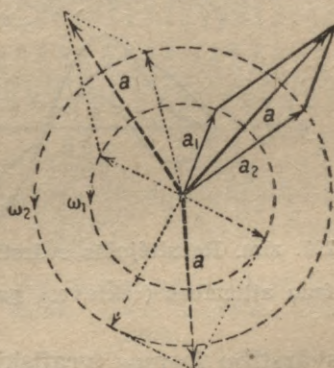


289. zīm. Svārstību interferen-
ce, ja amplitudas ir vienādas,
bet fāzes: vienāda lieluma,
dažāda lieluma un pretējas.

punktu ar leņķa ātrumiem ω_1
un ω_2 (leņķis starp šiem vektoriem mainās ar ātrumu $\omega_1 - \omega_2$).

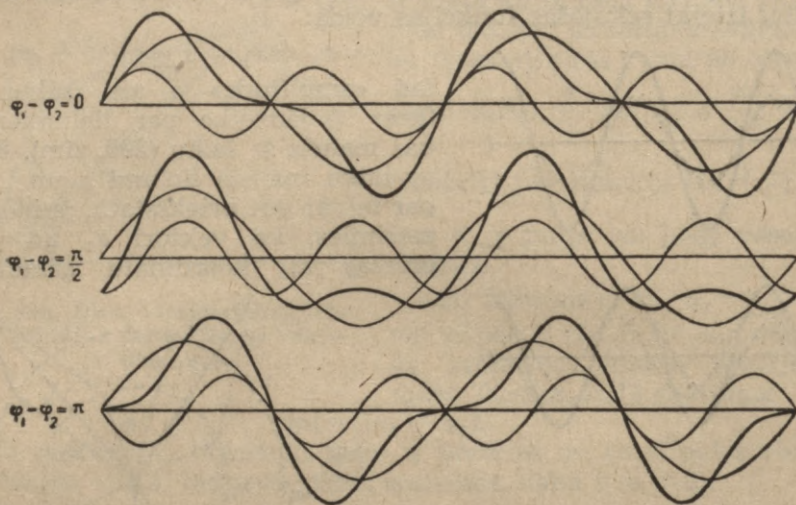
Sevišķi svarīgi ir divi gadījumi: svārstību saskaitīšana, ja periodu attiecība ir vesels skaitlis, un tādu svārstību saskaitīšana, kuru periodi ļoti maz atšķiras viens no otra.

A. Svārstību saskaitīšana, ja periodu attiecība ir vesels skaitlis. Jebkuru svārstību vispirms raks-



290. zīm. Saskaitot divas dažādu frekvenču harmoniskas svārstības, rezultējošās svārstības «amplituda» un «sākuma faze» mainās ar laiku, kas norāda, ka rezultējošā svārstība nav harmoniska.

turo svārstības forma; ar svārstības formu saprot grafisku sakarību starp novirzi x un laiku t , kā tas redzams 284. un 289. zīmējumā. Nav grūti pārliecināties, ka harmonisku svārstību (sinusoidu un kosinusoidu) saskaitīšana dod rezultējošu svārstību, kuras forma stipri atkarīga no tā, kāda ir saskaitāmo svārstību periodu un fazu attiecība. Lai noteiktu rezultējošās svārstības formu, visvienkāršākais paņēmieni ir šāds: x , t grafikā algebriski sumē saskaitāmām svārstībām atbilstošo likņu ordinātas. 291. zīmējumā ar treknākām līnijām parādītas



291. zīm. Rezultējošās svārstības formas atkarība no saskaitāmo svārstību fazu attiecības («oktavās» gadījumam, t. i. kad $T_1 : T_2 = \frac{1}{2}$).

svārstību formas (grafiskie attēli), kādas iegūst, saskaitot divas sinusoidālas svārstības, kuru periodu attiecība ir 1 pret 2. No zīmējuma redzams, kā mainās rezultējošās svārstības forma atkarībā no saskaitāmo svārstību fazu starpības (augšējā likne attiecināma uz gadījumu, kad

$$\varphi_1 - \varphi_2 = 0;$$

vidējā:

$$\varphi_1 - \varphi_2 = \frac{\pi}{2};$$

apakšējā:

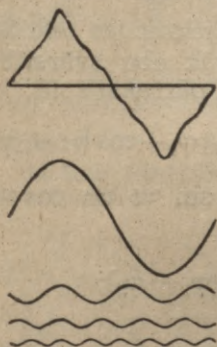
$$\varphi_1 - \varphi_2 = \pi).$$

Saskaņā ar teoremu, ko pierādījis F u r j ē, jebkuras formas svārstību ar periodu T var attēlot kā harmonisku svārstību

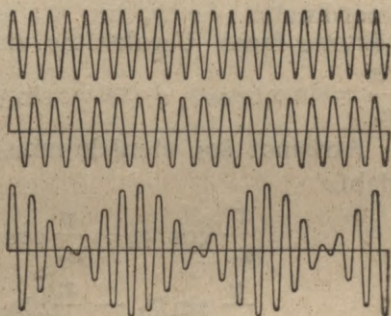
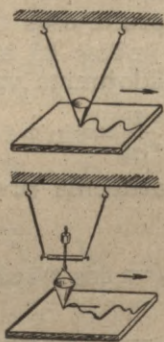
sumu ar svārstību periodiem $T; \frac{T}{2}; \frac{T}{3}; \frac{T}{4}$ utt. Šādas periodiskas funkcijas sadalīšanu sinusoidālās funkcijās sauc par *harmonisko analīzi*. 292. zīmējumā attēlota trīsstūrains periodiskas funkcijas sadalīšana četrās sinusoidās ar periodiem $T; \frac{T}{3}; \frac{T}{5}$ un $\frac{T}{7}$.

Zinot periodiskās funkcijas $x=f(t)$ formu, vienmēr var pēc Furjē izstrādātās metodes aprēķināt to sinusoidu amplitudas un fāzes, kuras sumējot, dabū doto funkciju (Furjē metodi iztīrā matemātiskās analīzes kursā).

B. Svārstību saskaitīšana, ja periodi maz atšķiras viens no otra (pulsācijas). Kad saskaitāmo svārstību frekvences ω_1 un ω_2 maz atšķiras viena no otras, tad dažos laika sprīžos svārstības gandrīz sakrīt fazē un šai



292. zīm. Trīsstūrains liknes sadalīšana četrās sinusoidās.



293. zīm. Pulsācijas apakšējā likne attēlo divu augšējo likņu sumu.

laikā tās «viena otru pastiprina». Citos laika sprīžos svārstības ir gandrīz fazē pretējas, un tad tās «viena otru vājina». Tādi rezultējošās svārstības pastiprinājumi un vājinājumi seko viens otram pamīšus ar frekvenci, kas vienlīdzīga ar saskaitāmo svārstību frekvenču starpību. Šo parādību sauc par *pulsāciju*. 293. zīmējumā attēlota pulsāciju rašanās, saskaitot divas vienādu amplitudu harmoniskas svārstības, kuru periodi attiecas kā 7:6.

Līknes, kas raksturo vienkāršu un saliktu svārstību formu, var novērot ar 292. zīmējumā parādītiem aparātiem. Trauciņā, kas pakārts diegā, ieber smalkas smiltis, trauciņam svārstoties, smiltis izbirst, un uz dēļa, kuru pārvieto ar vienmērīgu ātrumu,

rodas likne, kas raksturo svārstību formu. Apakšējā no tiem diviem aparātiem, kas parādīti 292. zīmējumā, traucējš un no tā birstošās smiltis var vienlaicīgi izdarīt divas svārstības; lai regulētu traucēja svārstību periodu attiecībā pret diegos pakārtu horizontālo stieni, ņem vertikālu skrūvi ar masīvu uzgriezni, ko var uzskrūvēt augstāk vai zemāk.

134. §. Savstarpēji perpendikularu svārstību saskaitīšana. Aplūkosim divu vienāda perioda harmonisku svārstību saskaitīšanu, ja svārstības notiek divos savstarpēji perpendikularos virzienos. Šim nolūkam koordinātu sākuma punktu novietosim svārstīgā punkta izejas stāvoklī un koordinātu asis novilksim tā, lai svārstību kustības notiktu asu virzienā. Tad svārstību kustību vienādojumus var uzrakstīt tādā veidā:

$$x = a_1 \sin(\omega t + \varphi_1),$$

$$y = a_2 \sin(\omega t + \varphi_2).$$

Novirzes x un y ir punkta rezultējošās trajektorijas tekošās koordinātas. Ar φ_1 un φ_2 apzīmētas kā agrāk abu svārstību sākuma fāzes. Uzrakstītos vienādojumus var pārrakstīt tā:

$$\frac{x}{a_1} = \sin \omega t \cos \varphi_1 + \cos \omega t \sin \varphi_1; \quad \frac{y}{a_2} = \sin \omega t \cos \varphi_2 + \cos \omega t \sin \varphi_2.$$

Atrisinot šos vienādojumus attiecībā pret $\sin \omega t$ un $\cos \omega t$, dabū:

$$\frac{x}{a_1} \cos \varphi_2 - \frac{y}{a_2} \cos \varphi_1 = \cos \omega t \sin(\varphi_1 - \varphi_2);$$

$$\frac{y}{a_2} \sin \varphi_1 - \frac{x}{a_1} \sin \varphi_2 = \sin \omega t \sin(\varphi_1 - \varphi_2).$$

Paceļot kvadrātā un saskaitot, no vienādojumiem izslēgsim laiku:

$$\left(\frac{x}{a_1}\right)^2 + \left(\frac{y}{a_2}\right)^2 - \frac{2xy}{a_1 a_2} \cos(\varphi_1 - \varphi_2) = \sin^2(\varphi_1 - \varphi_2). \quad (17)$$

Iegūtais vienādojums ir elipses vienādojums; elipses centrs sakrīt ar koordinātu sākumu. Tātad, vienlaicīgi svārstoties divās savstarpēji perpendikularās svārstībās, punkta rezultējošai kustībai ir eliptiskas trajektorijas veids. Šīs elipses forma atkarīga no svārstību fāzu starpības; atsevišķos gadījumos elipse var pārvērsties taisnē.

Pieņemsim, ka $\varphi_1 - \varphi_2 = 0$, tad vienādojumam (17) ir šāds veids:

$$\left(\frac{x}{a_1} - \frac{y}{a_2}\right)^2 = 0,$$

no kurienes

$$x = \frac{a_1}{a_2} y.$$

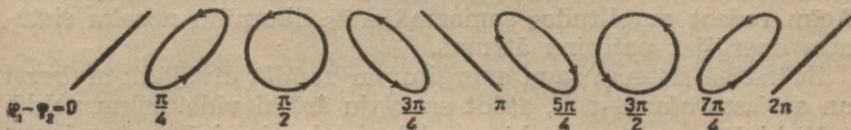
Pieņemsim, ka $\varphi_1 - \varphi_2 = \pi$; tad no vienādojuma (17) iegūstam:

$$\frac{x}{a_1} + \frac{y}{a_2} = 0,$$

t. i.,

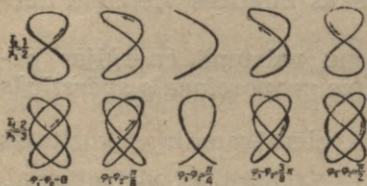
$$x = -\frac{a_1}{a_2} y.$$

Abos gadījumos iegūstam taisnes vienādojumu.



294. zīm. Fazu starpības iespaids uz rezultējošo trajektoriju, saskaitot savstarpēji perpendikularas svārstības, kurām vienāds periods un vienāda amplituda:

Ja fazu starpība ir $\frac{\pi}{2}$ vai $\frac{3\pi}{2}$ un svārstību amplitudas ir vien-



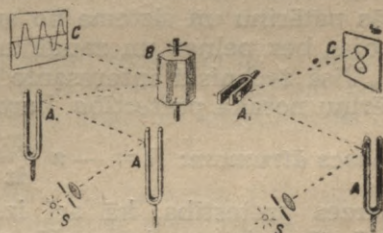
295. zīm. Lisažu figuras.

līdzīgas ($a_1 = a_2 = a$), tad rezultējošā kustība notiek pa aploci. Tiešām, vienādojums (17) minētā gadījumā dod:

$$x^2 + y^2 = a^2,$$

t. i., iegūstam vienādojumu aplocei, kuras radiuss ir a (294. zīm.).

Daudz sarežģītākas trajektorijas iegūstam tais gadījumos, kad saskaitāmo svārstību periodi nav vienādi. Atkarībā no saskaitāmo svārstību periodu amplitudu un sākuma fazu attiecībām, rezultējošās kustības trajektorijas ir sarežģītas liknes, kas pa-



296a. zīm. Vienāda virziena svārstību saskaitīšanas demonstrējums.

296b. zīm. Savstarpēji perpendikularu svārstību saskaitīšanas demonstrējums.

zīstamas ar nosaukumu *Lisažu figuras* (par godu franču fiziķim, kas tās izpētījis). 295. zīmējumā parādītas dažas no šīm figurām. *Lisažu* demonstrēja svārstību saskaitīšanu ar gaismas plankumiņu, ko atstaroja divu svārstīgu toņdakšu kājiņas. Šis svārstību saskaitīšanas demonstrējuma paņēmieni attēloti 296a. un 296b. zīmējumā (ja 296a. zīmējumā attēlotā gadījumā rotējošo sešstūra prizmas spoguļi *B* aizstātu ar ekranu, tad «rezultējošas trajektorijas» attēls būtu vertikāla svītriņa).

135. §. Rimstošas svārstības. Ja pastāv pretestība kustībai, tad svārstīgā sistēma daļu enerģijas nepārtraukti atdod videi. Enerģija ir proporcionāla amplitudas kvadrātam, tādēļ, samazinoties sistēmas enerģijai, samazinās arī svārstību amplituda. Acīm redzot amplitudas samazināšanās likumību nosaka sistēmas enerģijas patēriņa ātrums.

Svārstīgā sistēma savu enerģiju var zaudēt divējādi: ar *berzi* un ar *izstarošanu*, t. i., atdot enerģiju ārējai videi viļņu veidā.

Visbiežāk sastopami abi enerģijas zudumi reizē. Izstarošanas enerģija parasti ir lietderīgs patēriņš (daudzu svārstīgu sistēmu uzdevums); enerģijas patēriņš *berzē* ir nelietderīgs zudums.

Ja vēlamies uzturēt sistēmas svārstības ilgāku laiku, sistemai jāpievada enerģija no ārienes; tad mākslīgi uzturēto svārstību amplituda iegūst tādu vērtību, ka pievadītā enerģija kompensē tās patēriņu un sistēma no enerģētiskās bilances viedokļa darbojas bez peļņas un zaudējuma.

Visā tehniski interesanto gadījumu vairumā enerģijas patēriņu nosaka *pretestība*, kuras lielums proporcionāls svārstīgās

masas ātrumam: $R = -r \frac{dx^1}{dt}$. Tāda, piemēram, ir viskozitātes

berzes pretestība, kā arī izstarošanas pretestība, ko nosaka svārstīgo sistēmu ietverošās vides reakcija. Pastāvot tādai pretestībai, svārstību diferencialvienādojums ir sarežģītāks vienādojums nekā (6). Acīm redzot šai gadījumā svārstīgā punkta paātrinājumu katrā laika momentā nosaka ne tikai atgriešanas

spēks — cx , bet arī pretestība — $r \frac{dx}{dt}$. Tā kā punkta masas rei-

zinājumam ar tās paātrinājumu jābūt vienlīdzīgam ar punktā darbošos spēku sumu, tad iegūstam šādu diferencialvienādojumu:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} = -r \frac{dx}{dt} - cx. \quad (18)$$

¹ Minusa zīmē nozīmē, ka pretestība *R* samazina kustības ātrumu $\frac{dx}{dt}$.

Šim vienādojumam vairs neatbilst vienkāršu harmonisku svārstību formula, kuras raksturo, kā jau zinām, pastāvīga amplituda. Tieši otrādi, enerģijas patēriņa dēļ svārstību amplitudai ar laiku jāsamazinās. Svārstības, kuru amplituda samazinās, sauc par *rimstošām* (*dziestošām*) svārstībām. Tātad vienādojums (18) ir rimstošu svārstību diferencialvienādojums.

Rimstošu svārstību formulu iegūsim, pieņemot, ka svārstību amplituda samazinās jo lēnāk, jo mazāka tā kļūst. Šis pieņēmums nozīmē, ka amplitudas maiņas ātrums $\frac{da}{dt}$ ir proporcionāls pašai amplitudai, t. i.:

$$\frac{da}{dt} = -\delta a$$

(minusa zīme rāda, ka amplitudas maiņa notiek samazināšanās virzienā). Ar mainīgo separāciju dabūsim:

$$\frac{da}{a} = -\delta dt,$$

jeb, integrējot,

$$\ln a = -\delta t + C.$$

Pieņemot, ka $C = \ln a_0$, rakstām:

$$a = a_0 e^{-\delta t}.$$

Šeit $e = 2,71 \dots$ ir naturalo logaritmu bāze, bet a_0 — amplituda laika sākuma momentā ($t = 0$). Lielumu δ sauc par *rimšanas koeficientu*. Rimstošas svārstību kustības vienādojums ir:

$$x = a_0 e^{-\delta t} \sin \omega t. \quad (19)$$

Ievietojot diferencialvienādojumā (18) funkciju (19) un tās atvasinātās pēc laika, var noteikt rimšanas koeficientu δ un leņķa frekvences (biežuma) ω lielumu:

$$\delta = \frac{r}{2m}, \quad (20)$$

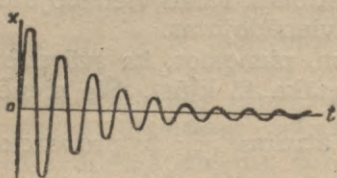
$$\omega = \sqrt{\frac{c}{m} - \frac{r^2}{4m^2}}. \quad (21)$$

297. zīmējumā redzam vienādojuma (19) grafiku.

Kā no formulas (21) redzams, svārstību frekvence, pastāvot rimšanai, samazinās. Tomēr gandrīz visos praktiskos gadījumos šī samazināšanās ir ļoti niecīga.

Pēc formulas, kas izteic likumu par svārstību amplitudas samazināšanos, var pārlicināties, ka attiecība starp amplitudām,

kuras atdalītas viena no otras ar viena perioda (T) intervālu, paliek konstanta visā rimšanas procesā. Tiešām, svārstību amplitudas, kas viena no otras atdalītas ar viena perioda intervālu, var izteikt tā:



297. zīm.

$$a_1 = a_0 e^{-\delta t}; \quad a_2 = a_0 e^{-\delta(t+T)}.$$

Šo amplitudu attiecība ir

$$\frac{a_1}{a_2} = \frac{a_0 e^{-\delta t}}{a_0 e^{-\delta(t+T)}} = \frac{1}{e^{-\delta T}} = e^{\delta T}.$$

Par rimšanas mērauklu bieži pieņem šīs attiecības naturalā logaritma lielumu Δ :

$$\Delta = \delta T. \quad (22)$$

Šo lielumu sauc par *logaritmisko dekrementu* rimšanas periodā.

136. §. Pašsvārstības un uzspiestās svārstības. Sistēma, ko ierosinājis sākuma trieciens un kas pēc tam atstāta brīva, izdara, kā iepriekš redzējām, rimstošas svārstības ar noteiktu frekvenci, kas atkarīga vienīgi no pašas sistēmas īpašībām: no svārstošās masas, atgriešanas spēka un pretestības. Šīs svārstības sauc par *brīvām svārstībām*, bet to frekvenci — par brīvo svārstību frekvenci. Izpaliekot rimšanai, šīs svārstības sauc par *pašsvārstībām* un to frekvenci — par *pašfrekvenci*. Piemēram, klavieru stīga, ko, nospiežot kauliņu, ierosina veserīša sitiens, izdara pašsvārstības, izplatot skaņu, kuru mēs saucam par stīgas paštoni, ja neņem vērā nelielo rimšanu.

Tomēr veselā rindā gadījumu lieta ir citāda: svārstīgā sistēma svārstās no zināma ārējā spēka iedarbības, kura darbs periodiski kompensē berzes un izstarošanas enerģijas zudumu; pie tam svārstību frekvence acīm redzot ir atkarīga ne no pašas sistēmas īpašībām, bet no tā spēka maiņas frekvences, kura darbības ietekmē sistēma izdara savas svārstības. Šai gadījumā mums jau ir darīšana nevis ar brīvām, bet *uzspiestām svārstībām*, ar svārstībām, kuras uzspiestas mūsu sistēmai, pateicoties ārējo spēku iedarbībai.

Kā tādas sistēmas piemēru, kas veic uzspiestas svārstības, var ņemt virzuļmašīnas pamatu. Periodisku spēku iedarbībā, kas rodas lielu masu turp un atpakaļ kustībā, mašīnas pamats dreb un vibrē ar frekvenci, kas vienkāršā galvenās vārpstas apgriezīenu skaitam jeb, citiem vārdiem, virzuļa svārstību frekvencei. Gluži tāpat skaļruņa membrana, kas saistīta ar elektro-

magneta mehanismu, uzspiesti svārstās ar frekvenci, ko nosaka tās mainstrāvas periodu skaits, kas plūst caur elektromagneta spoli.

Sistemai pieliktais ārējais periodiskais spēks veic divējādus uzdevumus: no vienas puses, iešūpo sistemu, dod tai zināmu enerģijas krājumu, no otras puses — šā spēka darbs papildina patērēto enerģiju, tādējādi uzturot svārstību kustību.

Sistema, ko vada ārējais spēks, svārstās ar tādu frekvenci, ar kādu darbojas šis ārējais spēks. Tomēr uzspiestās svārstības ar uzspiestu frekvenci nostabilizējas ne uzreiz. Pirmajā mirklī sistema saņem zināmu triecienu (sākuma novirzi), kas spiež sistemu izdarīt bez uzspiestām arī vēl brīvās svārstības. Tātad vismaz procesa sākuma stadijā sistema izdara brīvās svārstības, kuras pārklāj uzspiestās svārstības. Ja rimšanas koeficients nav liels, tad brīvo svārstību frekvenci ω_0 var aprēķināt pēc formulas (8):

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{c}{m}},$$

un brīvo svārstību vienādojums ir:

$$x_1 = a_0 e^{-\delta t} \sin \omega_0 t.$$

Pieņemsim, ka ārējais spēks mainās laikā pēc sinusa likuma:

$$P = P_0 \sin \omega t$$

ar leņķa frekvenci ω , tad uzspiesto svārstību vienādojums ir:

$$x_2 = A \sin (\omega t - \psi). \quad (23)$$

Lielums ψ norāda, ka sistēmas svārstības seko spēka svārstībām ar zināmu nosebošanos, t. i., starp tām ir fazu starpība ψ . Tā kā ar laiku brīvo svārstību amplituda samazināsies, tad pēc kāda neliela starplaika (ko sauc par režīma nodibināšanās periodu) brīvās svārstības izbeigsies praktiski pavisam un paliks vienīgi uzspiestās svārstības, kuras noteic vienādojums (23).

137. §. Uzspiesto svārstību rezonance un amplituda. No kā ir atkarīga uzspiesto svārstību amplituda A ? Kāpēc svārstīgā kustība atpauzē fazē no spēka, kas to izsauc, un cik liela ir fazu starpība ψ ?

Lai atbildētu uz šiem jautājumiem, aplūkosim tuvāk, kā no periodiska ierosinātāja spēka iedarbības rodas svārstību kustības.

Pieņemsim, ka laika sākuma momentā svārstīgā sistema atrodas miera stāvoklī un ierosinātājs spēks P ir nulle. No šā mo-

menta spēks sāks darboties, izdarot pozitīvu darbu un novirzot svārstīgo masu arvien tālāk un tālāk no stabilā stāvokļa. Pēc zināma laika sprīža, kas vienāds ar spēka maiņas perioda ceturtdaļu, novirze un sistēmai pievadītais ārējais spēks sasniedz maksimumu. Tagad ārējais spēks sāk samazināties, tai pašā laikā atgriešanas spēks velk masu atpakaļ stabilā stāvoklī. Ja ārējā spēka nebūtu, tad pēc laika sprīža, kas vienāds ar sistēmas pašsvārstību perioda ceturtdaļu, masa no jauna atgrieztos sākuma stāvoklī. Bet patiesībā spēks, kaut arī samazinādamies, turpina darboties, tikai tagad tas b r e m z ē masas kustību, t. i., izdara negatīvu darbu. Pie tam svārstīgās masas kustība palēninās, sistēmas svārstības a t p a l i e k no spēka svārstībām jeb, citiem vārdiem, s p ē k s a i z s t e i d z a s novirzei priekšā.

Tagad pievērsīsimies vienam ļoti ievērojam atsevišķam gadījumam: pieņemsim, ka spēka maiņas frekvence ω sakrīt ar sistēmas pašsvārstību frekvenci ω_0 un zināmā laika momentā spēks aizsteidzies novirzei priekšā tieši par ceturtdaļperiodu. Lai konkretizētu mūsu prātojumus, pieņemsim, ka svārstību kustība risinās pa horizontālu līniju un ka aplūkojamā laika momentā svārstīgā masa atrodas malējā kreisajā stāvoklī. Ja spēks aizsteidzies novirzei par ceturtdaļperiodu priekšā, tad tas šai momentā, tikko izgājis caur nulles stāvokli, darbojas virzienā pa labi, bīdot masu stabilā stāvokļa virzienā, un veicina atgriešanās spēku. Masai izejot caur nulles stāvokli, ārējais spēks sasniedz maksimumu un pēc tam sāk mazināties lieluma ziņā, paturot tomēr savu virzienu un tātdad veicinot masas pārvietošanos uz malējo labējo stāvokli. Kad masa nokļūst līdz šim galējam stāvoklim, tad spēks atkal pārvēršas nullē un pēc tam, papildinot atgriešanas spēku, sāk bīdīt masu atpakaļ. Tā kā frekvences ω un ω_0 ir vienādas, tad ceturtdaļperioda lielā aizsteigšanās, kas vienreiz jau iestājusies, pastāvēs arī turpmāk un ārējā spēka darbs aplūkojamā gadījumā vienmēr ir pozitīvs. Tātdad šīni gadījumā enerģijas pieplūdums sistēmā ir maksimāls, un tādēļ svārstību amplituda iegūs dotajos apstākļos vislielāko iespējamo vērtību. Šo gadījumu sauc par r e z o n a n c i¹; rezonances noteikums acīm redzot ir pašsvārstību frekvences un uzspiesto svārstību frekvences vienādība.

Ja frekvence ω un ω_0 nav vienādas, tad zināmā uzspiesto svārstību perioda daļā spēka veiktais darbs ir negatīvs; tātdad sistēmu apgādā ar enerģiju mazākā daudzumā un svārstību amplituda attiecīgi samazinās. Tad spēks aizsteigsies novirzei

¹ No latīņu *resono* — atsaucos.

priekšā nevis vairs par ceturtdaļperiodu, bet par kādu citu lielumu, kas vai nu lielāks, vai mazāks par perioda ceturtdaļu.

Protams, lai kāda arī būtu sakarība starp pašsvārstību frekvenci un uzspiesto svārstību frekvenci, svārstību amplitudas pieaugšana ir ierobežota ar to, ka, amplitudai palielinoties, palielinās arī svārstību ātrums, ar ātruma palielināšanos pieaug arī pretestība R , tātad ar amplitudas pieaugumu svārstīgā sistēma sāk intensīvāk zaudēt enerģiju.

Tātad amplituda katrreiz pilnīgi automatiski iegūst tādu lielumu, ka pievadītā enerģija tieši kompensē tās zudumu, ko izsauc berze un izstarošana.

Tagad matemātiski aprēķināsim uzspiesto svārstību amplitudas lielumu.

Vienkāršības dēļ pieņemsim sākumā, ka *rimšanas nav* ($\delta = 0$). Tad uz sistēmu darbojas divi spēki: atgriešanas spēks $F = -cx$ un ārējais spēks $P = P_0 \sin \omega t$.

Pielīdzinot šo spēku sumu svārstīgās masas reizinājumam ar tās paātrinājumu, kura lielums, kā tas izriet no funkcijas (23) divkāršas diferencēšanas, ir $\omega^2 x$, dabūjam vienādojumu:

$$-m\omega^2 x = P_0 \sin \omega t - cx,$$

no kurienes

$$x = \frac{P_0}{c - m\omega^2} \sin \omega t$$

jeb, dalot skaitītāju un saucēju ar m ,

$$x = \frac{\frac{P_0}{m}}{\omega_0^2 - \omega^2} \sin \omega t \quad (24)$$

(jo $\frac{c}{m} = \omega_0^2$). Izteiksme (24) rāda, ka uzspiesto svārstību amplituda

$$A = \frac{\frac{P_0}{m}}{\omega_0^2 - \omega^2} \quad (24')$$

ir atkarīga no pašsvārstību un uzspiesto svārstību frekvenču starpības; ja ω tuvojas ω_0 , tad amplituda pieaug bezgalīgi, jo, ja nebūtu rimšanas, tad sistēmas enerģija rezonances gadījumā ($\omega = \omega_0$) nepārtraukti pieaugtu. Pats par sevi saprotams, ka praktiski amplituda bezgalīgi pieaugt nevar, jo katrai realai svārstīgai sistēmai arvien ir zināma rimšana.

Analogisks aprēķins, ko izdara, ņemot vērā rimšanu, kas pro-

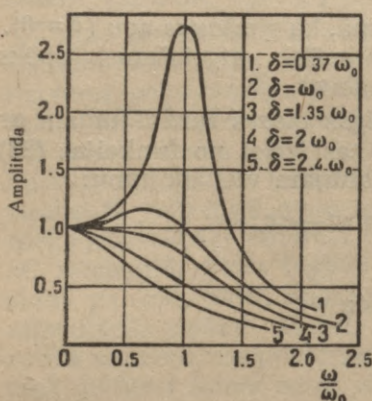
porcionala ātrumam, dod sarežģītāku uzspiesto svārstību amplitudas izteiksmi, no kuras formulu (24) iegūst kā atsevišķu gadījumu:

$$A = \frac{P_0}{m} \frac{1}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\delta^2\omega}} \quad (25)$$

No šīs izteiksmes uzzinām rezonances amplitudu:

$$A_{\text{rez}} = \frac{P_0}{2\delta\omega_1} \quad (25')$$

kur ω_1 ir brīvo svārstību frekvence.



298. zīm.

Jāatzīmē, ka rimšanas dēļ rezonance iestājas pie tādas uzspiesto svārstību frekvences, kas ir mazāka par pašsvārstību frekvenci un brīvo svārstību frekvenci. Starpība starp šīm trim frekvencēm ir jo mazāka, jo mazāka ir rimšana.

298. zīmējumā redzams, ka uzspiesto svārstību amplituda ir atkarīga no uzspiestās un pašsvārstību frekvences savstarpējās attiecības; dažādās līknes šai zīmējumā atbilst dažādiem rimšanas koeficienta δ lielumiem.

Redzam, ka, jo mazāka ir rim-

šana, jo lielāka kļūst amplituda, tuvojoties rezonancei.

138. §. Rotējošas vārpstas kritiskais ātrums. Daudzos gadījumos rezonance var kļūt par bīstamu parādību, kuras sekas ir svārstīgās sistēmas sagrūšana, amplitudēm pārmērīgi pieaugot.

Jau pirmos ātras gaitas mašīnu attīstības gados noskaidrojās, ka nemierīgā vārpstu gaita, kas apdraud tās, ir novērojama pie noteikta apgriezīnu skaita. Tieši šis apstāklis deva iemeslu meklēt notikušo vārpstu lūzumu cēloni rezonances parādībā. Jēdzienu par kritisko ātrumu vai par kritisko apgriezīnu skaitu noteica vispirms mēģinājumu ceļā, un tikai vēlāk mašīnbūvniecības attīstības gaitā tas ieguva kvalitatīvu un kvantitatīvu izskaidrojumu.

Lai varētu saprast, kā notiek rotējošu vārpstu rezonances svārstības, iedomājamies turbīnas rotoru (rotējošo daļu) kā asi ar tai piestiprinātu disku. Lai cik precīzi arī būtu pagatavots

disks, lai cik labi tas arī būtu centrēts uz ass, nenovēršamās apstrādāšanas kļūdas var būt par iemeslu tam, ka griešanās ass neiet caur diska smaguma centru. Tādēļ ļoti daudzos gadījumos vārpstai piestiprinātam diskam ir zināma «svara» ekscentrība¹, ko nosaka atstatums e starp diska smaguma centru un griešanās asi. Acīm redzot, diskam griežoties, šī ekscentrība rada centrifugālo spēku, kas centīsies izliekt vārpstu. Tādēļ disks griezīsies, kā tas schematiski parādīts 299. zīmējumā, ap izliektu asi. Apzīmējot ar y vārpstas nokari (izliekumu) un pieņemot, ka visa diska masa koncentrēta tā smaguma centrā, varam rakstīt centrifugālam spēkam parasto izteiksmi:

$$Z = m\omega^2(y + e),$$

kur m — diska masa, ω — diska leņķa ātrums. Centrifugālais spēks Z ir vienāds ar elastiski deformētās vārpstas reakciju F , kas pie neliela izliekuma ir proporcionāla nokarei:

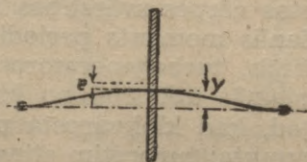
$$F = cy.$$

Tā kā $Z = F$, tad

$$m\omega^2(y + e) = cy,$$

no kurienes

$$y = \frac{e}{\frac{c}{m\omega^2} - 1} \quad (26)$$



299. zīm.

Acīm redzot, ja $\frac{c}{m\omega^2} = 1$, t. i., ja

$$\omega = \sqrt{\frac{c}{m}}, \quad (27)$$

tad nokarei, teoretiski spriežot, bezgalīgi jāpieaug un vārpstai pat pie bezgalīgi zemas ekscentrības jāsalūst. Salīdzinot izteiksmi (27) ar formulu (8), redzams, ka šai gadījumā leņķa ātrums ir vienāds ar elastīgās vārpstas un tai piestiprinātā diska pašsvārstību frekvenci, t. i., graužošās piepūles tiešām rodas, pateicoties rezonancei. Leņķa ātrumu, ko nosaka pēc formulas (27), sauc par *kritisko*; tam atbilst kritiskais apgriezīnu skaits minūtē:

$$n_{\text{krit}} = \frac{60\omega}{2\pi} \approx 10 \sqrt{\frac{c}{m}} \quad (28)$$

Vārpstai griežoties, centrifugālais spēks periodiski maina savu virzienu attiecībā pret vārpstas asi un tādēļ darbojas kā svār-

¹ No latīņu *ex* — ārpus un *centrum* — centrējums, centrs.

stīga slodze. Pie kritiskā apgriezienu skaita spēka virziena maiņas frekvence sakrīt ar vārpstas pašsvārstību frekvenci un amplitudas pieaugums rezonancē var sagraut mašīnu.

Jāatzīmē, ka modernās tvaika turbīnas apmierinoši strādā pie tāda vārpstas apgriezienu skaita minūtē, kas vairākkārtīgi pārsniedz kritisko apgriezienu skaitu¹. Jau pēc tam kad šāda turbīna bija konstruēta, izrādījās, ka ātra pāreja pāri kritiskā ātruma robežai — tik ātra, ka vārpstas nespēj iesvārstīties — garantē, ka, ātrumam vēl pieaugot, avarija nenotiek. To var izskaidrot tā, ka ārpus kritiskā ātruma robežas rezonance vairs nevar notikt. Vārpstai ekscentriski piestiprinātā riteņa smaguma centrs pats nosaka griešanās (ģeometrisko) asi un stabili noturas uz šīs ass; vārpsta griežas, nedaudz izliekusies.

Bez aplūkotām vārpstu lieces svārstībām daudzos gadījumos vārpstas griešanās ir saistīta arī ar vērpes svārstībām. Vārpstas vērpes svārstības rodas, kad uz vārpstu darbojošais griešanās moments periodiski laikā mainās, piemēram, virzuļmašīnās, turboģeneratoros utt. Virzuļmašīnās griešanās moments mainās atkarībā no kloķa stāvokļa: maksimalais moments ir tad, kad kloķvārpsta pagriezusies apmēram 90° no stinguma punkta; turpretim stinguma punktos griešanās moments ir nulle, jo spiediens uz virzuli darbojas tikai kā spiedes vai stiepes spēks. Turboģeneratoros rodas periodisks pretdarbīgs griešanās moments, ko rada elektrisko spēku reakcija.

Šais gadījumos kritisko apgriezienu skaitu nosaka rotējošās sistēmas vērpes pašsvārstību frekvence.

139. §. Saistītās svārstības. Svārstīgu sistēmu starpā var nodibināt «saiti», kuras rezultātā sistēmu svārstības ir zināmā mērā savstarpēji saskaņotas. Šai gadījumā svārstības sauc par *saistītām*. Piemēram noder svārstības, ko izdara divi 300. zīmējumā attēlotie svārsti; katrs parādītais svārstis ir auklā pakārts smagums; abu svārstu auklas savienotas ar trešo auklu, kuras vidū piekārts neliels atsvars. Ja vienu no abiem minētiem svār-

¹ Turbīnas ekonomiskais lietderības koeficients sasniedz maksimumu tad, kad turbīnas rata aploces ātrums ir $\frac{1}{2}$ no tvaika vai ūdensstrūklas ātruma (119.§). Krītoša ūdens ātrums pat pie ievērojama spiediena ir samērā mazs, bet tvaika izplūšanas ātrums pie 15—20 at spiediena ir apmēram $1 \frac{\text{km}}{\text{sec}}$, t. i., 1,5 reizes pārsniedz lodes ātrumu. Vēlēdamies konstruēt turbīnu ar normālu lietderības koeficientu, L a v a l s pirmais sāka teknikā lietot vārpstas, kas vienā minūtē apgriežas 20 000 reizes (parasto 100—150 reizu vietā).

stiem izkustināsim no līdzsvara stāvokļa un ļausim tam svārstīties, tad arī otrs svārstis drīz sāks svārstīties.

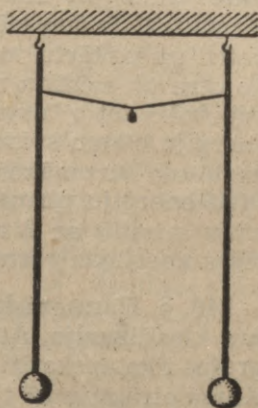
Saistītām sistemām piemīt šāda ievērojama vispārīga īpašība: *pateicoties saitei, saistītu sistemu svārstību frekvences nedaudz atšķiras no tām frekvencēm, kas būtu katrai sistemai, ja saites starp tām nebūtu*; pie tam katra no šām divām saistītām sistemām izdara svārstības, kas ir divu dažādu frekvenču svārstību summa; tādēļ *divu saistītu sistemu gadījumā katras sistēmas svārstībām ir «pulsaciju» raksturs*. Pulsacijām ir jo mazāks periods, jo «stiprāka» saite (pie citiem līdzīgiem apstākļiem).

Ja savā starpā nesaistītu pašsvārstību frekvences ir ν_1 un ν_2 , tad, saistot tās, pirmā sistema izdarīs svārstību kustību, kas ir divu svārstību summa, kuru frekvences ir ν_1' un ν_2' . Analogisku kustību, kas arī būs divu svārstību summa ar tām pašām frekvencēm ν_1' un ν_2' , izdarīs arī otra sistema. Šīs abām saistītām sistemām kopīgās svārstību frekvences ν_1' un ν_2' sauc par saistīto svārstību *normalfrekvencēm*. Saistīto svārstību mazākā frekvence vienmēr ir mazāka par katru pašsvārstību frekvenci; saistīto svārstību lielākā frekvence vienmēr lielāka par katru pašsvārstību frekvenci. Tātad

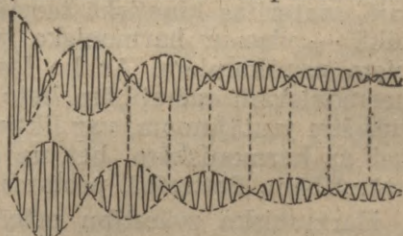
$$|\nu_1' - \nu_2'| > |\nu_1 - \nu_2|$$

(vertikalās svītras norāda, ka jāņem frekvenču starpību absolūtās vērtības).

Viss sacītais ir pareizs arī tai gadījumā, kad sistemu pašsvārstību frekvences ir vienādas. Katra šāda sistema, ja tā ir saistīta, izdara svārstību, kas ir divu svārstību summa; viena svārstību frekvence ir mazāka, bet otra lielāka par pašsvārstību frekvenci. Abu sistemu svārstībām ir pulsaciju raksturs; pirmās sistēmas pulsācijas aizsteidzas otras sistēmas pulsacijām priekšā par pulsaciju perioda ceturtdaļu; tā ir rezonances iedarbība (301. zīm.). Tādēļ svārstību enerģija it kā «staigās» no pirmās sistēmas uz otru un atpakaļ ar pulsaciju frekvenci.



300. zīm. Saistīti svārsti.



301. zīm. Divu saistītu sistemu svārstību grafika.

Piemēram, ja ņem svārstus, kas attēloti 300. zīmējumā, ar vienādiem smagumiem un vienādiem auklu garumiem (lai to pašsvārstību frekvences būtu vienādas), tad var novērot, ka pirmā svārsta svārstības, ierosinot otra svārsta svārstības, sāk norimt un pirmais svārsts apstājas tad, kad otrā svārsta amplituda sasniegusi maksimumu; pēc tam otrs svārsts sāk iešūpot pirmo utt. Ja šim mēģinājumam ņemtu smagumus ar 1 kg masu katru un pakārtu tos 2 m garās auklās 0,5 m atstatumā vienu no otra un saistītu auklas ar 0,7 m garu auklu, kurai vidū piestiprināts 50 g atsvariņš, tad pirmais svārsts atdotu visu savu enerģiju otram svārstam pēc apmēram 10 svārstieniem un pats apstātos; turpmākos 10 svārstienos otrais svārsts atdotu visu savu enerģiju pirmajam svārstam utt. Ja atsvariņu starp svārstiem aizstās ar 2 reizes lielākas masas atsvariņu (100 g), tad visas enerģijas pārvešana notiks ik pēc 5 svārstieniem.

140. §. Harmonisko svārstību teorijas nozīme. Svārstīgo sistēmu klasifikācija. Autosvārstības. Šīs nodaļas iepriekšējos paragrafos tika apskatīti mehānisko svārstību vienkāršākie piemēri. Kursa otrā sējumā tiks iztirzāta mācība par elektriskām svārstībām. Daži jautājumi, kuri attiecas uz mācību par svārstībām, tiks aplūkoti akustikai un optikai veltītās nodaļās. Visbiežāk lietosim harmonisko svārstību teoriju.

Harmonisko svārstību teorijai fizikā ir sevišķi liela nozīme. Mācība par harmoniskām svārstībām kā sarkans pavediens iet cauri gandrīz visām fizikas nodaļām: elastības teorijā tā cieši saistīta ar Huka likumu, no elastības teorijas tā nokļūst visās celtniecības un mašīnbūvniecības tehnikas nozarēs; akustika un fizikālā optika eksistē, pateicoties šai teorijai; elektrības teorijā, materijas kinētiskā teorijā, atomu teorijā, debesu mehānikā — viscaur harmonisko svārstību teoriju lieto ar ļoti labiem panākumiem. Ar ko izskaidrojams tas, ka mācību par harmoniskām svārstībām lieto tik vispusīgi? Pavirši pieskaroties šim jautājumam, var likties, ka daba tiešām piesātināta tikai ar harmoniskām, bet ne ar kādām citām komplicētākām svārstībām. Patiesībā, protams, tā nebūt nav.

Harmonisko svārstību mācības ievērojamā loma izskaidrojama ar diviem apstākļiem. Harmoniskās svārstības — tā ir kustība, ko rada spēks, kas pieaug proporcionāli deformācijas lielumam (vai, vispārinot, kas pieaug proporcionāli spēka pielikšanas punkta atstatumam no līdzsvara stāvokļa). Lai kāda arī patiesībā būtu spēka atkarība no deformācijas lieluma, šo atkarību arvien iespējams izteikt ar Teilora bezgalīgo rindu; šīs rindas pirmais loceklis ir kvāzi elastiskais spēks (t. i., spēks, kas

pieaug proporcionāli deformācijas lielumam), pārējie rindas locekļi ir proporcionāli pakāpeniski pieaugošām deformācijas pakāpēm. Ja deformācija ir maza, tad rindas augstākos locekļus var atņemt — tas ir harmoniskās svārstības gadījums. Pie lielām deformācijām jāievēro rindas otrais, trešais un turpmākie locekļi (šai gadījumā svārstības ir *anharmiskas*). Pieaugot deformācijai (pieaugot arī amplitudai), svārstību kustība parasti arvien vairāk un vairāk novirzās no harmoniskās svārstības. Bet arī šai gadījumā katru reizi, kad spēka pielikšanas punkts tuvojas līdzsvara stāvoklim, pakāpeniski samazinās Teilora rindas augstāko locekļu ietekme, un līdzsvara stāvokļa tuvumā kustību nosaka vienīgi kvazi elastiskais spēks. Tādēļ harmonisko svārstību kustību teorija ir pirmais un nepieciešamais līdzeklis daudzu periodisku procesu izpētīšanā.

Otrs apstāklis, kas padara harmonisko svārstību teoriju par ļoti svarīgu dažādās fizikas nozarēs, ir tas, ka daudzas svārstību sistēmas, ja ārēji uz tām periodiski iedarbojas, «atsaucas» (rezonē) uz harmoniskām svārstībām, kuru frekvence tuva sistēmas pašsvārstību frekvencei. Tādēļ, ja ārējā periodiskā iedarbība uz sistēmu nav harmoniska, bet tai ir kāda cita komplikētāka forma, tad pēc Furjē teoremas šī periodiskā iedarbība jāsadala harmoniskās sastāvdaļās.

Minētā īpašība «atsaukties» (rezonēt) uz harmoniskām svārstībām piemīt visām tādām svārstību sistēmām, kuru īpašības nav atkarīgas no procesiem, kas notiek sistēmā; tādēļ sistēmas īpašības var raksturot ar dažiem pastāvīgiem lielumiem (pašsvārstību frekvenci, rimšanas logaritmisko dekrementu utl.); tādās sistēmas sauc par *linearām*, atšķirībā no *nelinearām* sistēmām. *Nelinearām* sistēmām pieskaitāmas visas svārstīgās sistēmas, kuru īpašības atkarīgas no procesiem, kas notiek sistēmā, kādēļ šo sistēmu īpašības nevar raksturot ar pastāvīgiem lielumiem.

Ja svārstīgā sistēma ir izolēta vai atrodas ārējā ietekmē, kas nemainās ar laiku, tad saka, ka sistēma ir *autonoma*. Ja ārējā iedarbība uz sistēmu ir atkarīga no laika, tad sistēmu sauc par *neautonomu*.

No enerģētiskā viedokļa visas svārstīgās sistēmas iedala trijās klasēs: *konservatīvā*, *disipatīvā*¹ un *autosvārstību*. Svārstīgās sistēmas, kurās nenotiek enerģijas «zudumi», pateicoties berzei un izstarošanai, vai kaut kādi citi enerģijas zudumi, sauc par *konservatīvām*. Ja sistēmā ir berze, notiek izstarošana vai citi enerģijas zudumi, tad sistēmu sauc par *disipatīvu*. Disipa-

¹ No franču *dissipation* — izkliedēšana.

tīvās sistēmas, kurās ir enerģijas avoti (krājumi), ar kuriem enerģijas «zudumus» var pietiekami ilgi aizpildīt, sauc par *autosvārstību* sistēmām. Acīm redzot autosvārstību sistēmām sevišķi liela praktiska nozīme.

Par autosvārstību sistēmas piemēru var noderēt pulkstenis un vispār mehānismi, kuros zināmi enerģijas krājumi pakāpeniski pārveidojas svārstību enerģijā.

Raksturīga to svārstību īpašība, kuras var notikt autonomās konservatīvās sistēmās, ir tā, ka svārstību amplitudu nosaka *sākuma noteikumi* — svārstību sākuma enerģija; tā kā enerģijas «zudumu» šeit nav, tad šīs svārstības ir nerimstošas. Autonomā disipatīvā sistēmā svārstības notiek rimstot. Šai gadījumā svārstību amplitudu nosaka sākuma noteikumi un rimšanas ātrums.

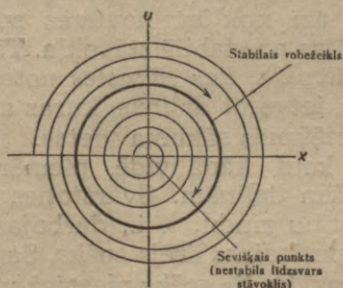
Tāpat kā autonomā konservatīvā sistēmā, arī autonomā autosvārstību sistēmā var notikt nerimstošas svārstības; tās sauc par *autosvārstībām*. Atšķirībā no konservatīvās sistēmas pašsvārstībām autosvārstību raksturīgā īpašība ir tā, ka to amplituda nav atkarīga vai ir tikai netieši atkarīga no sākuma noteikumiem un to nosaka pašas sistēmas īpašības. Lai kāda arī būtu svārstību sākuma amplituda, pastāvot enerģijas zudumiem šīs svārstības kļūst stacionaras (t. i., rimstošas un nepieaugošas) tad, ja amplituda sasniedz lielumu, pie kura enerģijas zudumi, ko izsauc berze, izstārošana u. c., tiks kompensēti (bez iztrūkuma un bez pārpalikuma) ar enerģijas pieplūdumu no sistēmas iekšējiem enerģijas avotiem.

Lai rastos šādi amplitudu lielumi, pie kuriem berzes un izstārošanas zudumi tiek precīzi kompensēti, un lai sistēma no «blakus» svārstībām pati brīvi nonāktu pie stacionārām svārstībām, dažādu svārstību rimšanām jābūt nevienādām, tādēļ tām autosvārstību sistēmām, kuras spēj ieturēt stabilu autosvārstību režīmu, piemīt raksturīga īpašība — tām jāuzrāda «*mainīga*» berze (*kas nav vienāda dažādām svārstībām*), «*mainīga*» pretestība vai kaut kādas ierīces, kuru darbība līdzvērtīga «*mainīgai*» pretestībai (pulkstenī šāda ierīce ir enkura mehānisms, sk. 64. §); visas šādas sistēmas ir *nelinearas*.

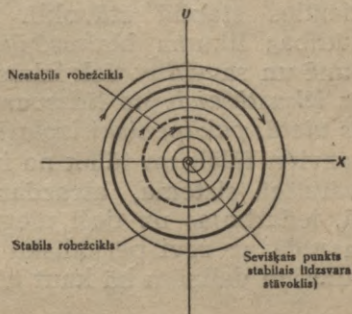
Autosvārstību sistēmu īpašību raksturošanai bieži lieto grafisko metodi, ko pamatojis P u a n k a r ē. Paskaidrosim šo metodi vienkāršākā piemērā, kur autosvārstības izdara materiālais punkts, kas kustas pa taisnes nogriežni. Svārstību vienādojums var būt vairāk vai mazāk komplicēts atkarībā no mehānisma uzbūves, kas saista enerģijas avotu ar svārstīgo materiālo punktu. Pēc svārstību vienādojuma nosaka sakarību starp no-

virzi x un ātrumu, kāds var būt materialam punktam, ja novirzes lielums ir x . Ja šo sakarību grafiski attēlo diagramā, kur uz abscisu ass atlikta novirzes x , bet uz ordinatu ass — ātruma

$v = \frac{dx}{dt}$ lielumi, tad iegūst liknes, kuras pārskatāmi raksturo autosvārstību sistēmas īpašības, piemēram, vienkāršākā gadījumā iegūst diagramu, kāda redzama 302a. zīmējumā. Šeit liknes $v = f(x)$ spirālveidīgi uztiņas uz aploces. Šādā diagramā jebkuru noslēgtu likni (kas attēlo ātruma atkarību no novirzes)



302a. zīm. Autosvārstību «vieglais režīms».



302b. zīm. Autosvārstību «stingrais režīms».

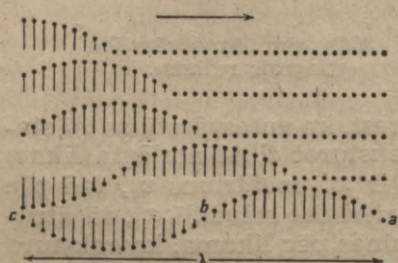
sauc par robežciklu. Nav grūti saprast, ka autosvārstības kā stacionāru periodisku procesu var raksturot tikai noslēgta likne: ja kādā momentā punkta novirze ir x_1 un ātrums v_1 , tad pēc vienas svārstības, kad punkts atgriezīsies stāvoklī x_1 , tā ātrumam atkal jābūt v_1 . Ja ātrums mainās pēc likuma, ko raksturo nenoslēgta likne, tad materialā punkta atgriešanās stāvoklī x_1 dod citu ātruma vērtību, kas vairs nav vienāda ar v_1 , bet gan ir lielāka vai mazāka, kas atbilst svārstības rimšanai vai pieaugšanai. Var teikt, ka diagramā (v, x) katrai autosvārstībai atbilst zināma noslēgta likne — robežcikls. 302a. zīmējums noder gadījumam, kad autosvārstība ir stabila: šeit ārējās un iekšējās liknes noved pie robežcikla; tātad, ja izrādīsies, ka punkta ātrums pie novirzes x_1 nav v_1 (kur v_1 ir robežcikla ordinata pie abscisas x_1), tad pēc zināma svārstību skaita ātrums pie novirzes x_1 sasniegs lielumu v_1 . 302a. zīmējums tālāk parāda, ka pat niecīga iekustināšana ir pietiekoša, lai, svārstībām pašām par sevi pieaugot, iestātos stacionāra svārstību kustība, ko raksturo robežcikls; šādā nozīmē runā par *autosvārstību pašierosmi*.

302b. zīmējumā redzama diagrama, kas rāda gadījumu, kur pašierosmes nav: autosvārstību ierosināšanai materialam punk-

tam jādod trieciens, kas to izvirza ārpus nestabilā cikla, kuru attēlo raustītā līnija.

141. §. Viļņu process. Viļņu vienādojums. Svārstīgā sistema var atdot enerģiju apkārtējai videi. Šī enerģijas atdošana iespējama tādēļ, ka vides daļiņas pašas ir miniaturas svārstīgas sistēmas. Vides molekulas saistītas viena ar otru ar spēkiem, kuru likumi zināmās robežās līdzīgi elastisko spēku likumiem; ja kāda daļiņa izrādīsies izkustināta no līdzsvara stāvokļa, tad spēki, kas uz to iedarbojas no kaimiņu daļiņām, piespiedīs to no jauna atgriezties stabilā stāvoklī. Pēc darbības un pret darbības vienādības likuma blakusdaļiņas arī nokļūst novirzes spēku ietekmē un savukārt tiek izkustinātas no stabilā stāvokļa. Tātad *katra izkustēšanās no līdzsvara stāvokļa, kas sākusies noteiktā vides vietā, pakāpeniski izplatīsies, ietverot daļiņas, kuras atrodas arvien tālāk un tālāk no izkustēšanās sākuma vietas.*

Svārstīgā sistema, atrazdamās kaut kādā vidē, piemēram, gaisā, iedarbojas uz tieši piegulošām daļiņām. Svārstoties sistema rada ap sevi periodisku kustību rindu, t. i., darbojas uz piegulošām daļiņām kā kaut kāds periodisks ārējs spēks. Sapro-



303. zīm. Vides daļiņu novirzes pie šķērsviļņu izplatīšanās piecos dažādos laika momentos.

tams, ka šis spēks piespiež vides daļiņas svārstīties ar ierosinātāju spēku frekvenci, un svārstību process, pateicoties daļiņu iedarbībai, izplatīsies pa vidi ar kādu galīgu ātrumu, par kura lielumu runāsim tālāk.

Acīm redzams, ka vides daļiņa, kura atrodas attālumā y no kustības sākuma vietas, sāks svārstīties tikai tad, kad līdz tai nonāks svārstību process, kas izplatās vidē. Apzīmēsim *svārstību procesa izplatīšanās ātrumu* ar u . Svārstību process nonāks līdz aplūkotai daļiņai pēc laika sprīža

$$\tau = \frac{y}{u}.$$

Ja sistēmas svārstības izsaka vienādojums:

$$x = a \sin \omega t,$$

tad aplūkotās daļiņas svārstības notiks pēc tā paša sinusoidu likuma, bet ar nosebošanos τ laika ziņā; tātad varam rakstīt daļiņai šādu vienādojumu:

$$x' = A \sin \omega (t - \tau) = A \sin \omega \left(t - \frac{y}{u} \right). \quad (29)$$

Šis vienādojums nosaka daļiņas x' novirzi kā funkciju no laika un atstatuma līdz sākuma punktam. Ja tomēr vienā laikā jāaplūko punkti uz taisnes, kura novilkta caur sākuma punktu, tad, ņemot dažādas y vērtības, varam pēc vienādojuma (29) noskaidrot, kā novirzes sadalītas gar izvēlēto taisni. Šai gadījumā x' uzlūkojam par viena paša y funkciju (ja $t = \text{const}$). 303. zīmējums paskaidro, kā sākas un kā notiek svārstību kustības pārvešana vidē, kad vides daļiņas svārstās perpendikulāri kustības pārvešanas virzienam. Redzam, ka šis process ir periodisks ne tikai laikā, bet arī telpā. Tā kā parādība ir līdzīga ar vienu no tās atsevišķiem gadījumiem (proti, ar viļņiem uz ūdens virsmas), tad šo procesu sauc par *viļņu procesu*, bet kustību, kas izplatās vidē periodiski (vai arī acumirkļīgi) sauc par *vilni*. Vienādojums (29) ir *viļņu vienādojums* un raksturo tādus viļņus, kuri izplatās pozitīvās x ass virzienā.

Lai skaidrāk parādītu, ka vienādojums (29) izteic procesu, kas periodisks laikā un telpā («viļņi»), varam rīkoties tā.

Apskatot vispirms procesa norisi kādā noteiktā vides punktā ($y = \text{const}$), varam iedomāties koordinātu sākumu tieši šajā punktā; tad $y = 0$ un vienādojumam (29) ir šāds veids:

$$x' = A \sin \omega t.$$

Šis vienādojums ir izvēlētās daļiņas svārstību vienādojums vidē; tas nosaka viļņu procesa periodiskumu laikā.

Interesējoties par noviržu sadalījumu telpā kādā noteiktā momentā ($t = \text{const}$), varam izvēlēties tieši šo momentu par sākuma momentu, t. i., pieņemt, ka $t = 0$; tad

$$x' = A \sin \omega \frac{y}{u} = A \sin \frac{2\pi}{uT} y.$$

Ar izteiksmi

$$\lambda = uT, \quad (30)$$

ievēdot lielumu λ , varam pārrakstīt vienādojumu šādā veidā:

$$x' = A \sin \frac{2\pi}{\lambda} y.$$

Pēdējais vienādojums izsaka procesa telpisko periodiskumu. Vienādojumā lielumam λ ir vienkārša fizikāla nozīme. Tā kā T ir svārstību periods, bet u ir svārstību izplatīšanās ātrums, tad reizinājums uT acīm redzot nosaka atstatumu, kurā izplatās svārstību process viena perioda laikā. Tātad divas daļiņas, kas atdalītas viena no otras ar intervalu $\lambda = uT$, svārstās ar vienu un to pašu *fazi*; abas daļiņas iziet caur nulles stāvokli vienā laikā. Lielumu λ sauc par viļņa garumu.

Svarīgi iegaumēt, ka kustīgais vilnis neaizrauj sev līdz vides

daļiņas; tās tikai svārstās ap līdzsvara stāvokli. Stāvošā ūdenī iesviesta skaidiņa svārstās tikai uz augšu un uz leju, paliekot tai pašā virsmas vietā. Viļņa ātrums u nav materiālo daļiņu kustības ātrums — tas ir tā impulsa izplatīšanās ātrums, kas izsauc daļiņu novirzīšanos.

Pavirši aplūkojot liekas neskaidri, kāpēc *vilnis izplatās tikai vienā virzienā*, bet ne divos pretējos virzienos. Lai noskaidrotu atsevišķā viļņa vienpusīgās izplatīšanās iemeslus, vēlreiz pievērsīsimies 303. zīmējumam. Šajā zīmējumā attēlotas kaut kādas vides daļas punktu novirzes dažādos momentos. Ja vides daļiņas novirzītu tā, kā tas parādīts 303. zīmējuma apakšējā rindā, un ja sākuma momentā visas novirzītās daļiņas būtu bijušas nekustīgas, bet pēc tam tām ļautu kustēties līdzsvara stāvokļa virzienā, tad tāda vides deformācija sāktu viļņveidīgi izplatīties kā pa labi, tā arī pa kreisi. *Kustīgā* («skrejošā») vilni apstākļi tomēr ir citādi: šeit visām novirzītām daļiņām, izņemot tās, kuru novirzes ir maksimālas, jebkurā aplūkojamā momentā ir zināms kustības ātrums virzienā uz līdzsvara stāvokli vai tam pretējā virzienā. Daļiņa a , kas atrodas viļņa priekšā, ir nekustīga; tai priekšā esošo daļiņu novirze aizraus daļiņu a uz augšu. Daļiņa b viļņa vidū, kustoties no augšas uz leju, aplūkojamā momentā ir nonākusi līdzsvara stāvoklī un pēc inerces kustēsies uz leju (blakusdaļiņu iedarbība uz daļiņu b kompensēsies, jo priekšējās daļiņas velk to uz augšu, bet pakalējās — ar tikpat lielu spēku uz leju). Kas attiecas uz daļiņu c viļņa galā, tad tās ātrums vērsti pretēji blakusdaļiņu iedarbības virzienam. Tiešām, daļiņa c bija novirzīta uz leju un pirms aplūkojamā momenta kustējās uz augšu, pārvarot blakusdaļiņu iedarbību, kuras centās to vilkt uz leju. Sakarā ar to daļiņa c nonāk aplūkojamā momentā līdzsvara stāvoklī, zaudējot kustības ātrumu un turpmāk paliek miera stāvoklī, ja pirmajam vilnim nesejo citi viļņi.

142. §. Viļņu veidi. Vidē izplatošos viļņu veids lielā mērā ir atkarīgs no vides elastiskām īpašībām. Lai noskaidrotu šīs atkarības raksturu, iedomāsimies vidi sadalītu plānās kārtās, kas savā starpā saskaras un ir perpendikularas viļņa izplatīšanās virzienam. Aplūkosim divus specialus gadījumus.

Vispirms izvēlēsimies vidi, kuras elastiskās īpašības ir tādas, ka, pārbīdot divas paralelas blakuskārtas, atgriešanas spēku resp. spraigumu, kas pretojas bīdei, nav. Turpretim, mēģinot tuvināt divas blakuskārtas vai attālināt tās vienu no otras, rodas atgriešanas spēki, kas pretojas spiedes vai stiepes deformācijai. Viļņveidīgās kustības nosaka daļiņu elastiskā mijiedarbība (daļiņu svārstības notiek atgriešanas spēku virzienā), tādēļ ap-

lūkojamā vidē iespējami tikai tādi viļņi, kuros daļiņu svārstības sakrīt ar viļņu izplatīšanās virzienu, vai, precizāk, vidē, kurā nav bīdes spraigumu, vilnis var izplatīties tikai daļiņu svārstības kustības virzienā. Tādus viļņus sauc par *garenviļņiem* (longitudināliem viļņiem), jo materiālo daļiņu kustības notiek viļņa garenvirzienā.

Garenviļņi rodas šķidrās un gāzveidīgās vidēs, jo šķidrums un gāzes praktiski ir brīvas no bīdes spraigumiem. Šie viļņi izveido viens otram sekojošu *sablīvējumu* un *retinājumu* virkni; jēdziens viļņa garums šē nozīmē atstatumu starp diviem blakus sablīvējumiem vai retinājumiem (304a. zīm.). Garenviļņu tipisks piemērs ir skaņu viļņi šķidrumsos un gāzēs. Garenviļņi var, protams, izplatīties arī cietās vielās.

Pievērsoties otram specialam gadījumam, izvēlēsimies vidi ar bīdes elastību; tāda vide ir jebkurš cietis ķermenis.

Acīm redzams, ka bīdes deformācija cietā ķermenī radīs vilni, kas izplatīsies perpendikulāri daļiņu pārvietošanās virzienam. Viļņus, kuros svārstības notiek perpendikulāri svārstību izplatīšanās virzienam, sauc par *šķērsviļņiem* (transversāliem viļņiem, 304b. zīm.).

Kā redzējam, šķidrās un gāzveidīgās vidēs šķērsviļņi nevar rasties, cietos ķermeņos tie izplatās kopā ar garenviļņiem. Izteiktā šķērsvilnī vides sablīvējumu un retinājumu nav.

Garenviļņi ir tilpuma deformācijas viļņi; šķērsviļņi turpretim ir bīdes deformācijas viļņi.

Norādīsim šeit uz diviem tehniski interesantiem šķērsviļņu piemēriem — uz viļņiem, kas virzās gar izstieptu stīgu, un uz vērpes viļņiem, kas rodas, pārmaiņus savērpjot un atvērpjot gara stieņa brīvo, neiestiprināto galu.

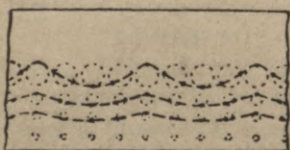
Daļiņu garen- un šķērssvārstības vidē, kurā viļņi var izplatīties, ir viļņu procesa atsevišķi gadījumi. Eksistē arī citi viļņi, kur svārstību kustība rodas vienā laikā garenvirziena un šķērsvirziena pārvietojumu rezultātā.



304. zīm. a) garenviļņi
b) šķērsviļņi
c) virsmas viļņi
d) uzpūstie viļņi

Iedomāsimies, ka esam ar veseri iesituši pa apaļa stieņa galu; no trieciena pa stieni sāks skriet vilnis; daļiņu novirzes ir garenskas tikai stieņa ass virzienā; tuvojoties stieņa virspusei, daļiņas izdarīs šķērsvārstības ar pieaugošām amplitudām (304d. zīm.). Šādus viļņus var saukt par *uzpūstiem viļņiem*; tie rodas šķidrums (pat gāzēs), kas ieslēgti caurulēs ar elastīgām sienām. Uzpūstais vilnis var rasties tikai tad, ja ir iespējama daļiņu pārvietošanās perpendikulāri virsmai.

Otrs ļoti interesants viļņveidīgas kustības piemērs ir virsmas viļņi (304c. zīm.), piemēram, visiem pazīstamie viļņi uz ūdens virsmas, kurus vienmēr lieto viļņveidīgas kustības demonstrējumiem fizikā. Tomēr jāatzīmē, ka virsmas viļņu likumi ir



305a. zīm. Viļņojoša šķidruma daļiņas kustas pa riņķveidīgām trajektorijām.



305b. zīm. Viļņa profils uz ūdens virsmas.

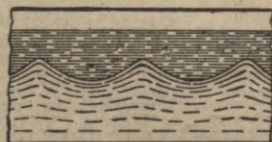
daudz sarežģītāki nekā citu viļņu likumi. Pirmkārt, to daļiņu svārstību trajektorijas, kuras piedalās virsmas viļņa izplatīšanā, nepavisam nav taisnvirziena; daļiņas pārvietojas pa noslēgtām riņķa un eliptiskām orbitām (305a. zīm.). Otrkārt, vienkāršie sinusoidālie viļņi var pastāvēt uz virsmas tikai pie amplitudām, kas mazas, salīdzinot ar viļņa garumu; tādi, piemēram, ir jūras paisuma viļņi, kuru garums sasniedz simtiem kilometru. Turpretim parastiem viļņiem, piemēram, kuģa viļņiem vai viļņiem no mesta akmens, ir profils, kas krasi atšķiras no sinusoidas: tam ir gari, lēzeni iedobumi un īsas, asas smailes (305b. zīm.). Lielas amplitudas virsmas vilnis aizrauj sev līdz svārstīgās daļiņas, kas šai gadījumā veido nevis riņķveidīgas, bet daudz sarežģītākas trajektorijas. Tieši tādēļ lieli viļņi izmet krastā viļņos peldošos priekšmetus.

Viļņi rodas ne tikai uz brīvas šķidrums virsmas, bet vispār uz divu šķidrumu, piemēram, eļļas un ūdens vai sāls- un sald-ūdens, robežvirsmas, kā arī uz divu dažāda blīvuma gāzu difūzijas robežvirsmas.

305c. zīmējumā redzami viļņi uz eļļas un ūdens robežvirsmas; brīvā eļļas virsma šai gadījumā ir gandrīz nekustīga.

Viļņu rašanās uz sāls- un saldūdens robežvirsmas izskaidro interesantu parādību — t. s. «mirušo ūdeni», kuru var novērot netālu no upju ietekām, sevišķi Skandināvijas fjordos. Kuģi pēkšņi apstājas tāpēc, ka tie, nokļūdami uz sāls- un saldūdens robežvirsmas, rada tajā no virspuses neredzamu vilni.

Uz virsmas, kas norobežo divus atmosfēras slāņus, kuru blīvums, pateicoties temperatūras nevienādībai, ir dažāds, arī nereti rodas viļņi, kas kustas ar ļoti mazu ātrumu un kļūst manāmi tikai sakarā ar ūdens tvaika periodisku kondensēšanos, kad šis tvaiks viļņu galotnēs tiek pacelts vēsākos atmosfēras slāņos un izveido tur t. s. «viļņveidīgos» mākoņus. Vilnis, kas izplatās no zemesrīces centra, arī ir virsmas viļņa atsevišķs gadījums.



305c. zīm. Viļņi uz eļļas un ūdens robežvirsmas.

143. §. Viļņu ātrums. Lai varētu ar agrāk uzrakstītiem vienojumiem (141. §) izpētīt viļņu procesu, jāzina viļņu izplatīšanās ātrums u , kas atkarīgs no vides īpašībām. Blīvākā vidē (un tāpat inertākā) viļņi izplatās lēnāk nekā mazāk blīvā vidē; elastīgākā vidē — ātrāk nekā mazāk elastīgā vidē.

Aprēķini dod šādu rezultātu: garenviļņu (304a. zīm.) izplatīšanās ātrums ir

$$u_{||} = \sqrt{\frac{K}{\rho}}, \quad (31)$$

bet šķērsviļņu (304b. zīm.) ātrums

$$u_{\perp} = \sqrt{\frac{G}{\rho}}, \quad (32)$$

kur K — tilpuma elastības modulis (kad tilpuma maiņa notiek bez siltuma pievadīšanas vai novadīšanas), G — bīdes modulis, ρ — vides blīvums.

Cietos ķermeņos garenviļņi izplatās ātrāk par šķērsviļņiem, jo visbiežāk tilpuma elastības modulis ir ievērojami lielāks par bīdes moduli, piemēram, dzelzij $u_{||} = 4300 \frac{\text{m}}{\text{sek}}$, $u_{\perp} = 2550 \frac{\text{m}}{\text{sek}}$.

Viļņu izplatīšanās ātrums uz šķidrums virsmas atkarīgs no sakarības starp šķidrums dziļumu un viļņa garumu. Vispārīgā gadījumā viļņu izplatīšanās ātrums izsakāms ar diezgan sarežģītu formulu. Bet tām viļņu kategorijām, kuru viļņa garums ir ļoti liels vai, otrādi, ļoti mazs, salīdzinot ar šķidrums dziļumu, minētā formula stipri vienkāršojas.

Paisuma viļņiem, kuri rodas kopējā Saules un Mēness pievilksanas rezultātā, viļņu garums sasniedz vairākus simtus kilometru, tātad ir ievērojami liels, salīdzinot ar jūras dziļumu. Tādēļ paisuma viļņu izplatīšanās ātrums v praktiski atkarīgs tikai no jūras dziļuma h un nosakāms pēc formulas:

$$u = \sqrt{gh}, \quad (33)$$

kur g ir brīvās krišanas paātrinājums.

Parastiem jūras viļņiem turpretim viļņu garums ir ļoti mazs, salīdzinot ar dziļumu. Tādēļ šo viļņu izplatīšanās ātrums atkarīgs tikai no viļņa garuma un nosakāms pēc formulas:

$$u = \sqrt{\frac{g\lambda}{2\pi}}, \quad (34)$$

kur λ ir viļņa garums.

Sevišķi īso t. s. kapilāro viļņu gadījumā galvenā nozīme ir nevis smaguma spēkam, bet gan daļiņu pievilksanās spēkiem. Kapilāro viļņu izplatīšanās ātrums nosakāms pēc formulas:

$$u = \sqrt{\frac{2\pi\sigma}{\rho\lambda}}, \quad (35)$$

kur σ ir virsmas spraigums (196. §), ρ — šķidruma blīvums.

Uzrakstītās formulas rāda, ka šķērs- un garenvilņu gadījumā (kā arī uzpūstiem un vērpes viļņiem) viļņu procesa ātrums nav atkarīgs no viļņa garuma. Citādi tas ir pie jūras viļņiem. Redzam (par to nav grūti pārliecināties novērojumā), ka jūras viļņa ātrums ir jo lielāks, jo garāks ir vilnis; garie viļņi panāk, paceļ īsos viļņus un aizsteidzas tiem garām. Kapilārā viļņa ātrums turpretim jo lielāks, jo īsāks ir vilnis.

Viļņu izplatīšanās ātruma maiņu atkarībā no viļņa garuma sauc par *dispersiju*¹. Ar gaismas izplatīšanos saistīto viļņu procesu raksturo skaidri izteikta ātruma atkarība no frekvences — gaismas dispersija.

144. §. Viļņu superpozīcijas un interferences princips. Ļoti bieži vidē vienā laikā izplatās nevis viens, bet vairāki viļņu procesi; tā tas ir, piemēram, gadījumā, kad vairākas svārstīgas sistēmas vienā laikā izstaro viļņus. Katra vides daļiņa, kas nokļūst tādā komplicētā *viļņu laukā*², izdara rezultējošu svārstību kustību, kura rodas, noteiktā veidā sumējoties tām svārstībām, ko radījis katrs viļņu process.

Vides daļiņu rezultējošā novirze jebkurā laika momentā ir to noviržu ģeometriskā suma, ko saskaitāmie svārstību procesi

¹ No latīņu *dispergo* — izkliedēju.

² Par viļņu lauku sauc telpas daļu, kurā notiek viļņveidīgs process.

rada katrs atsevišķi. Tātad katrs no vienā laikā pastāvošiem viļņu procesiem izplatās vidē tā, it kā neviens cits vienlaicīgs process nepastāvētu. Šeit formulēto svārstību un viļņu saskaitīšanas likumu parasti sauc par *superpozīcijas principu*¹ (viļņu un svārstību procesu neatkarīgu pārklāšanos).

Neatkarīgas svārstību saskaitīšanas svarīgu piemēru dod skaņas viļņi, kas izplatās no vairākiem skaņas avotiem. Klaušoties orķestra spēlē vai kora dziedāšanā, varam, koncentrējot uzmanību, atšķirt katru atsevišķu instrumentu un katru atsevišķu balsi. Ja superpozīcijas princips būtu nepareizs un saskaitāmās svārstības neturpinātu pastāvēt rezultējošā kopējā procesā, tad runa un muzika kļūtu neiespējama.

Iedomāsimies divus viļņu procesus, kas ar vienādu frekvenci un vienādu daļiņu pārbīdes virzienu izplatās caur vienu un to pašu vides punktu; ja abu procesu izplatīšanās ātrumi ir vienādi un paši procesi līdzīgi viens otram, tad izraudzītā vides punktā abiem procesiem ar pastāvīgu fāzu starpību a.

Fizikāli visi šie noteikumi izpildīti tai gadījumā, kad *abu viļņu seriju avots ir viena un tā pati svārstīgā sistēma*. Bet no viena avota divas viļņu serijas var iegūt, kaut vai izmantojot bez tiešā viļņa arī vēl atstaroto vilni.

Acīm redzams, ka aplūkojamā vides punkta svārstību kustība atkarāsies no fāzu starpības starp abiem līdz punktam nonākušiem svārstību procesiem. Piemēram, ja fāzu starpība ir nulle ($\varphi_1 - \varphi_2 = 0$) un saskaitāmo svārstību amplitudas ir vienādas, tad punkta rezultējošai kustībai ir dubultota amplituda. Ja fāzu starpība ir perioda puse ($\varphi_1 - \varphi_2 = \frac{T}{2}$), tad divas saskaitāmās

novirzes ir katrā momentā vienādas pēc lieluma, bet pretējas pēc virziena un to summa vienmēr ir nulle, t. i., daļiņa, kura vienā laikā piedalās abos procesos, paliks nekustīga. Ja fāzu starpībai cits lielums, tad punkts svārstīsies ar lielāku vai mazāku amplitudu, kuras lielums atkarībā no fāzu starpības mainīsies intervālā no nulles līdz katras svārstības divkārtīgai amplitudai. Kad divu saskaitāmo svārstību amplitudas nav vienādas, tad parādība pēc būtības noris tādā pašā veidā: maksimālā rezultējošā amplituda (ja $\varphi_1 - \varphi_2 = 0$) būs izsakāma kā amplitudu

suma, bet minimalā (ja $\varphi_1 - \varphi_2 = \frac{T}{2}$) — kā amplitudu starpība.

Kā jau minējām 132. paragrafā, šāda vairāku svārstību saskaitīšana, pie kuras šīs svārstības vai nu pastiprina, vai

¹ No latīņu *super* — virs un *positio* — stāvoklis.

pavājinā viena otru, tiek saukta par *interferenci*¹. Viļņu interferences eksistēšanas noteikumi ir — vienāda frekvence, vienāds daļiņu pārbīdes virziens un konstanta fazu starpība, t. i., fizikāli — interferējošo svārstību kopīgais avots (tā saucamā viļņu *koherence*²).

Divu (vispārējā gadījumā vairāku) viļņu interferences jautājuma matemātiskā iztīrāšana dod mums jau pazīstamās svārstību saskaitīšanas formulas. Šeit aprobežosimies tikai ar vienkāršāko gadījumu, kad divu interferējošu viļņu svārstību kustība notiek vienā un tai pašā virzienā. Pieņemsim, ka ω ir abu viļņu leņķa frekvence un a_1, a_2 — to amplitudas; tad punktā, kas atrodas no abu viļņu sākuma punktiem atstatumos y_1, y_2 , sumējas divas svārstības:

$$x_1 = a_1 \sin \omega \left(t - \frac{y_1}{u} \right),$$

$$x_2 = a_2 \sin \omega \left(t - \frac{y_2}{u} \right).$$

Ievietojot šajos vienādojumos svārstību sākuma fāzes

$$\varphi_1 = -\frac{\omega}{u} y_1 \text{ un } \varphi_2 = -\frac{\omega}{u} y_2,$$

pārrakstīsim svārstības kustību vienādojumus mums jau pazīstamā formā:

$$x_1 = a_1 \sin (\omega t + \varphi_1),$$

$$x_2 = a_2 \sin (\omega t + \varphi_2).$$

Saskaitot šīs svārstības (133. §), iegūstam rezultējošo svārstību ar amplitudu

$$a = +\sqrt{a_1^2 + a_2^2 + 2a_1a_2 \cos (\varphi_1 - \varphi_2)},$$

bet, tā kā

$$\varphi_1 - \varphi_2 = \frac{\omega}{u} (y_2 - y_1) = \frac{2\pi}{\lambda} (y_2 - y_1),$$

tad

$$a = +\sqrt{a_1^2 + a_2^2 + 2a_1a_2 \cos \frac{2\pi d}{\lambda}}, \quad (36)$$

kur

$$d = y_2 - y_1$$

ir interferējošo viļņu *gājiena diference*.

Formula (36) atļauj konstatēt šādu interesantu parādību:

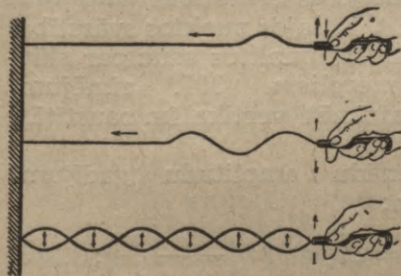
¹ No franču vārda *interferer* — iejaukties.

² No latīņu vārda *cohaerere* — atrasties sakarā.

svārstību amplituda interferējošo viļņu laukā mainās no punkta uz punktu atkarībā no lieluma d maiņas. Pie tam mainās arī svārstību enerģija, dažās vietās pieaugdama uz viļņa lauka citu vietu rēķina. Saskaņā ar enerģijas nezūdamības likumu šī enerģijas pārkārtošanās notiek bez kopējā enerģijas krājuma maiņas.

Interferences parādību var labi novērot pie gaismas stariem. Ja tiešā un atstarotā stara gājienu diferencei ir noteikts lielums, tad stari, krītot uz vienu un to pašu ekrana punktu, var viens otru «nodzēst». Šis pārsteidzošais efekts ir izskaidrojams ar viļņu interferenci, un tas kopā ar daudzām citām parādībām liecina par gaismas izplatīšanās procesa viļņveidīgo dabu. Jāatzīmē tikai, ka gaismas viļņi nav elastisko deformāciju viļņi — tie ir elektromagnetiskie viļņi.

145. §. Stāvviļņi. Interferenci var novērot kaut vai piemērā ar virvi, kuras viens gals piesiets, bet kuras otram galam liek svārstīties, kustinot to ar roku. Vilnis, kas skrien pa virvi, reflektējas no iestiprinātā gala un kustas pretējā virzienā (306. zīm.).



306. zīm. Stāvviļņa rašanās.

Abi viļņi — tiešais un reflektētais — interferē viens ar otru; tie virves punkti, kuros tiešā un reflektētā viļņa fāzu starpība ir nulle, svārstīsies ar maksimālo amplitudu, bet tie punkti, kuros fāzu starpība vienāda ar pusperiodu, paliks mierā stāvoklī. Tādu vilni sauc par *stāvvilni*, jo vienkāršākā gadījumā, kad svārstību amplitudas tiešā un reflektētā vilnī ir vienādas, enerģija nepārvietojas telpā, tāpēc ka vienādi tās daudzumi kustas pretējos virzienos.

Stāvviļņi ir: galos iestiprinātu stīgu svārstības, membrānu svārstības, gaisa stabu svārstības caurulēs (piemēram, ērgelēs), gaisa skaņu svārstības slēgtās telpās utt. Grafiski stāvviļņa rašanās paskaidrota 307. zīmējumā.

Uzrakstīsim stāvviļņa vienādojumu. Visvienkāršākā gadījumā, kad amplitudas ir vienādas, tiešā viļņa vienādojums ir:

$$x_1 = A \sin \omega \left(t - \frac{y}{u} \right) = A \sin 2\pi \left(\frac{t}{T} - \frac{y}{\lambda} \right),$$

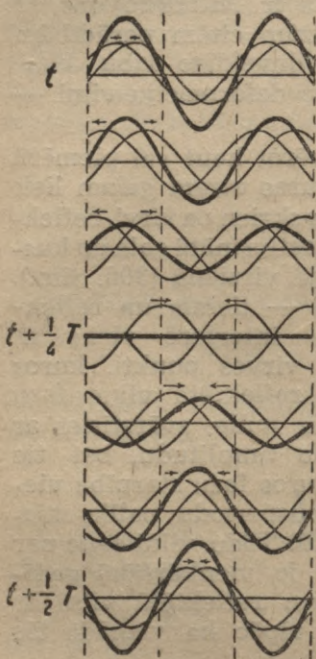
bet reflektētā viļņa vienādojums:

$$x_2 = A \sin \omega \left(t + \frac{y}{u} \right) = A \sin 2\pi \left(\frac{t}{T} + \frac{y}{\lambda} \right).$$

Rezultējošā novirze ir abu komponentu x_1 un x_2 suma:

$$x = x_1 + x_2 = 2A \cos \frac{2\pi y}{\lambda} \sin \omega t. \quad (37)$$

No pēdējās formulas redzam, ka rezultējošai svārstībai ir tā pati frekvence ω , bet tās amplituda mainās no punkta uz punktu. Visos tajos punktos, kuru atstatums no viļņu avota (vai



307. zīm. Resno līniju ordinātas attēlo daļiņu novirzi stāvviļņi kādā laika momentā. Tiešais un atstarotais viļnis parādīts ar tievām līnijām.

no jebkura punkta, kurā fāzes sakrīt) ir vienāds ar viļņa ceturtdaļu pāru skaitu (t. i., jebkuram veselam pusviļņu skaitam), svārstības notiek ar dubultotu amplitudu; šos punktus sauc par stāvviļņu blīzumiem. Turpretim visos punktos, kuros y vienāds ar viļņa ceturtdaļu nepāra skaitu, rezultējošās svārstības amplituda ir nulle, t. i., šajos punktos svārstības nenotiek; šos punktus sauc par stāvviļņa mezgliem. 307. zīmējumā mezgli atzīmēti vertikālām raustītām līnijām.

Nevienādu amplitudu gadījumā dabūsim:

$$x_1 = A_1 \sin 2\pi \left(\frac{t}{T} - \frac{y}{\lambda} \right);$$

$$x_2 = A_2 \sin 2\pi \left(\frac{t}{T} + \frac{y}{\lambda} \right);$$

$$x = x_1 + x_2 = (A_2 + A_1) \cos \frac{2\pi y}{\lambda} \cdot \sin \omega t + (A_2 - A_1) \sin \frac{2\pi y}{\lambda} \cos \omega t. \quad (38)$$

Redzam, ka viļņa blīzumos rezultējošā amplituda vienlīdzīga abu komponentu amplitudu sumai, bet mezglos — to starpībai.

146. §. Viļņu grupas ātrums. Viļņu process ir enerģijas pārnesšanas process telpā; enerģijas pārnesšana notiek pateicoties tam, ka elastiskas deformācijas impulss tiek pārvietots no vienas vietas uz otru. Varētu tādēļ likties, ka enerģijas pārnesšanas ātrumam jābūt vienādam ar viļņu izplatīšanās ātrumu. Patiesībā šāda vienlīdzība ne vienmēr pastāv. Kā tūlīt redzē-

sim, enerģija pārvietojas ar viļņa ātrumu tikai tad, ja nav dispersijas vai ja ir tikai viena viļņu rinda ar kādu noteiktu frekvenci.

Iedomāsimies, ka vidē vienā laikā un vienā virzienā izplatās daudzas viļņu rindas, kuru viļņu frekvences ir dažādas; iedomāsimies vēl, ka viļņu ātrums ir atkarīgs no frekvences, t. i., ka pastāv dispersija. Pateicoties tam, ka dažāda garuma viļņiem ir nevienāds izplatīšanās ātrums, šie viļņi pienāks kādā viļņu lauka punktā, vispār ņemot, ar dažādām fazēm un katrā dotā momentā mūsu izraudzītā punkta rezultējošā novirze atkarāsies no atsevišķo svārstību fāzu attiecības. Ja šīs fāzes ir ļoti dažādas, tad rezultējošā svārstība ir neliela. Var tomēr gadīties arī tā, ka atsevišķo svārstību fāzes dotā punktā un dotā momentā atradīsies tuvu viena otrai; tad interferences rezultātā visas svārstības sumēsies rezultējošā svārstībā ar vislielāko iespējamo amplitudu. Tad enerģijas blīvums dotā vides punktā ir acīm redzot maksimāls. Bet nākamā momentā fāzu attiecība neizbēgami mainīsies, un tādēļ samazināsies arī enerģijas blīvums šai punktā. Nosauksim punktu ar vislielāko enerģijas blīvumu par viļņu grupas *enerģijas centru*. Acīm redzot, atsevišķo svārstību fāzu attiecībām nepārtraukti mainoties, enerģijas centrs pārvietosies telpā.

Noteiksim enerģijas centra pārvietošanās ātrumu. Šim nolūkam pieņemsim, ka kādā momentā t enerģijas centrs atrodas punktā ar ordinātu y . Novirzi, kas atbilst katrai atsevišķai svārstībai, var noteikt ar viļņa vienādojumu:

$$x = A \sin \varphi,$$

kur fāze

$$\varphi = \omega \left(t - \frac{y}{u} \right).$$

Tā kā enerģijas centrā visu frekvenču svārstību fāzes sakrīt, tad šeit fāze nav atkarīga no frekvences un tādēļ fāzes atvasinātā pēc frekvences ir nulle:

$$\frac{d\varphi}{d\omega} = t - y \frac{d}{d\omega} \left(\frac{\omega}{u} \right) = 0.$$

No tā uzzinām, ka

$$y = \frac{1}{\frac{d}{d\omega} \left(\frac{\omega}{u} \right)} t = vt. \quad (39)$$

Tātad redzam, ka y ir atkarīgs no laika. Pēc formulas (39) ir skaidrs, ka enerģijas centrs pārvietojas telpā ar ātrumu v , pie kam:

$$v = \frac{1}{\frac{d(\omega)}{du}} = \frac{u^2}{u - \omega \frac{du}{d\omega}} \quad (40)$$

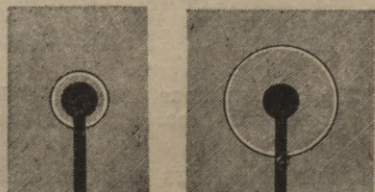
v ir enerģijas pārvietošanās ātrums; šo ātrumu sauc par grupas ātrumu.

Nav grūti saskatīt, ka, ja dispersijas nav, tad $\frac{du}{d\omega} = 0$ un $v = u$, t. i., šai gadījumā grupas ātrums ir vienāds ar viļņa ātrumu.

X NODAĻA

Akustika

147. §. Skaņa kā fizikala parādība. Skaņas viļņu izplatīšanās. Specifiskā sajūta, kuru uztveram kā skaņu, rodas elastīgas vides — galvenokārt gaisa — svārstību kustības iedarbības rezultātā uz cilvēka dzirdes aparātu. Vides svārstības tiek ierosinātas no skaņu avota, un tās, izplatoties vidē, nokļūst līdz uztvērējam aparatam — mūsu ausij. Tādēļ ļoti lielā dzirdamo skaņu dažādība ir reducējama uz svārstību procesiem, kas atšķiras viens no otra ar frekvenci un amplitudu. Nav jāsaļauc divas vienas un tās pašas parādības puses: skaņa kā fizikals process ir svārstību kustības atsevišķs gadījums; kā psihiski fizioloģiska parādība skaņa ir zināma specifiska izjūta, kuras rašanās mehānisms tagad diezgan sīki izpētīts.



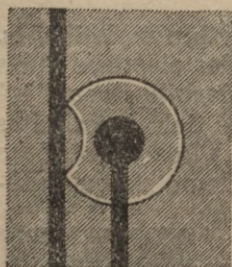
308. zīm. Skaņas viļņa attēls divos laika momentos.

Runājot par parādības fizikālo pusi, mēs skaņu raksturojam ar tās intensitāti (stiprumu), tās sastāvu un ar to saistīto svārstību procesu frekvenci; ja ievēro skaņas izjūtas, runājam ar skaņas skaļumu, tembru un augstumu.

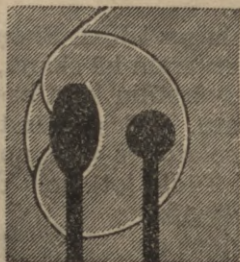
Kā jau bija sacīts 142. paragrafā, cietos ķermeņos skaņa var izplatīties kā garen- tā arī šķērsvārstībās. Par cik šķidrums un gāzēm nav bīdes elastības, acīm redzams, ka gāzveidīgā un šķidrā vidē skaņa var izplatīties tikai kā *garensvārstības*. Gāzēs un šķidrums skaņas viļņi veidojas kā viens otram sekojoši vides sablīvējumi un retinājumi, kas attālinās no skaņas avota ar katrai videi raksturīgu noteiktu ātrumu. *Skaņas viļņa virsma* ir to vides daļiņu ģeometriskā vieta, kurām ir vienāda svārstību fāze. Skaņu viļņu virsmas var novilkt, piemēram, tā, lai starp blakusviļņu virsmām atrastos sablīvējuma un retinājuma kārtas. Virzienu, kas perpendikulārs viļņa virsmai, sauc par *staru*.

Skaņu viļņus gāzveidīgā vidē var nofotografēt. Šim nolūkam aiz skaņas avota novieto foto plati, uz kuru no priekšpuses virza elektriskās dzirksteles radīto gaismas kūlīti, lai gaismas pēkšņā uzliesmojumā šie stari kristu uz foto plati, ejot cauri gaisam, kas aptver skaņas avotu (Foli metode). 308.—311. zīmējumā redzam pēc minētā paņēmiena iegūtās skaņu viļņu fotografijas. Skaņas avots bija nošķirts no foto plates ar nelielu ekranu uz atbalsta.

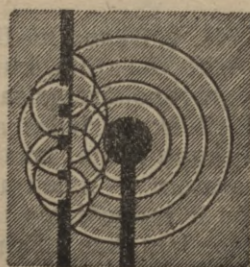
308a. zīmējumā redzams, ka skaņas vilnis tikko parādījies aiz ekrana; 308b. zīmējumā tas pats vilnis uzņemts otrreiz pēc



309. zīm. Skaņas viļņa atstarošana.



310. zīm. Skaņas viļņa laušana.



311. zīm. Skaņas viļņa difrakcija.

dažām sekundes tūkstošdaļām. Viļņa virsma šai gadījumā ir sferiska. Fotografijā viļņa attēls redzams kā aploce, kuras radiuss ar laiku palielinās.

309. zīmējumā parādīta sferiska skaņas viļņa fotografija, ja vilnis tiek atstarots no plakanas sienas. Šeit jāievēro tas, ka viļņa atstarotā daļa ir tā kā nāk no punkta, kas atrodas aiz atstarotās virsmas tādā pašā atstatumā no atstarotās virsmas kā skaņas avots. Kā zināms, ar skaņu viļņu atstarošanu izskaidrojama atbalss.

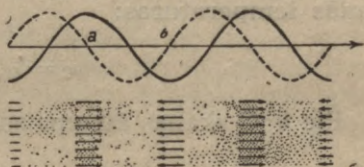
310. zīmējumā redzam, kā mainās viļņa virsma, skaņas vilnim izejot caur lēcveidīgu maisiņu ar ūdeņradi. Skaņas viļņa virsmas maiņa rodas kā skaņas staru laušanas (refrakcijas) sekas: viļņa izplatīšanās virziens mainās uz robežvirsmas starp divām vidēm, ja vidēs viļņu ātrumi ir dažādi.

311. zīmējuma foto attēlā redzami skaņas viļņi, kuru izplatīšanās ceļā novietots ekrans ar četrām spraugām. Izejot caur spraugām, viļņi apliecas ap ekranu. Šādu parādību, kad viļņi apliecas ap šķēršļiem, sauc par difrakciju.

Skaņas viļņu izplatīšanās, atstarošana, laušana un difrakcijas likumus var atvasināt no *Heigensa principa*, pēc kura katru

svārstīgo vides daļiņu var uzlūkot par jaunu viļņu centru (avotu); visu šo viļņu interference dod dabā novērojamo vilni (Heigensa principa lietošanas paņēmieni tiks paskaidroti II sējumā gaismas viļņu piemērā).

Skaņas viļņi nes sev līdz zināmu kustības daudzumu un tādēļ spiež uz ceļā sastaptiem šķēršļiem. Šā fakta paskaidrošanai pievērsīsimies 312. zīmējumam. Šai zīmējumā ar raustītu līniju parādīta vides daļiņu novirzes sinusoida zināmā momentā, ja vidē izplatās garenviļņi. Šo daļiņu ātrumus aplūkojamā momentā attēlo kosinusoida — vai sinusoida, kas aizsteidzas novirzes sinusoidai par perioda ceturtdaļu priekšā (312. zīmējumā — nepārtraukta līnija). Nav grūti saprast,



ka vides sablīvējumus varēs novērot tur, kur dotā momentā daļiņu novirze ir nulle vai tai tuvu un kur ātrums ir vērsts viļņu izplatīšanās virzienā¹. Un otrādi, vides retinājumi būs novērojami tur, kur daļiņu novirze arī ir nulle vai

312. zīm. Skaņas vilnim izplatoties, sablīvējumos daļiņas kustas uz priekšu.

tuvu tai, bet kur daļiņu ātrums vērsts pretēji viļņu izplatīšanās virzienam. Tātad sablīvējumos daļiņas kustas uz priekšu, retinājumos — atpakaļ. Sablīvētās kārtās daļiņu skaits ir lielāks nekā retinājumos. Tādēļ skaņu garenviļņos jebkurā momentā daļiņu skaits, kas virzās uz priekšu, nedaudz pārsniedz daļiņu skaitu, kas kustas atpakaļ. Sakarā ar to skaņas vilnis nes sev līdz zināmū kustības daudzumu, kas parādās spiedienā, ko skaņas viļņi izdara uz sastaptiem šķēršļiem. *Skaņas spiedienu* eksperimentāli izpētīja *Lebedevs*.

148. §. Skaņas ātrums. Skaņas ātrumu teoretiski nosaka pēc Laplasa formulas (145. §, 31. formula):

$$c = \sqrt{\frac{K}{\rho}}, \quad (1)$$

kur K — tilpuma elastības modulis (kad saspiešana notiek bez siltuma pievadīšanas un novadišanas), ρ — blīvums.

Ja ķermeni spiež pie konstantas ķermeņa temperatūras, tad elastības modulis ir mazāks nekā tad, kad spiešanu izdara bez siltuma pievadīšanas un novadišanas. Šīs divas tilpuma elastī-

¹ Novirzes sinusoida, kas attēlota 312. zīmējumā, rāda, ka vides daļiņas, kuras atrodas pa kreisi no a , novirzītas pa labi, turpretim tās, kas atrodas pa labi no a — pa kreisi, t. i., viena otrai pretim. Vides daļiņas, kas atrodas pa kreisi no b , novirzītas pa kreisi, kas pa labi no b — pa labi, t. i., šeit, pateicoties novirzei, daļiņas būs attālinātas viena no otras.

bas moduļa vērtības, kā to pierāda termodinamika, attiecas savā starpā tā, kā ķermeņa siltumietilpība pie konstanta spiediena attiecas pret siltumietilpību pie konstanta tilpuma.

Tilpuma elastības izotermiskais modulis gāzēm (ne visai sa-
spiestām) ir vienāds ar gāzes spiedienu p . Ja, nemainot tempe-
raturu, gāzi saspiež (palielina tās blīvumu) n reizes, tad arī gā-
zes spiediens pieaug n reizes. Tātad no Laplasa formulas dabū,
ka skaņas ātrums gāzē nav atkarīgs no gāzes blīvuma.

No gāzu likumiem un Laplasa formulas var secināt, ka ska-
ņas ātrums gāzēs ir proporcionāls kvadratsaknei no gāzes abso-
lutās temperatūras:

$$c = c_0 \sqrt{\frac{T}{273,16}} \quad (2)$$

Pie 0°C skaņas ātrums sausā gaisā ir

$$c_0 = 332 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$$

Pie vidējām temperatūrām un vidēja mitruma skaņas ātrums
gaisā ir $340 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$. Skaņas ātrums ūdeņradī pie 0°C ir $1280 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$.

Ūdenī skaņas ātrums ir $1450 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$, stiklā — $5600 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$, dzelzī —
 $4900 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$. Jāatzīmē, ka triecienvēdīgiem skaņas viļņiem, kurus

rada šāviens vai sprādziens, kustības sākumā ir ātrums, kas
ievērojami pārsniedz skaņas normālo ātrumu dotajā vidē. Trie-
cienvēdīgs skaņas vilnis gaisā, ko radījis stiprs sprādziens, sa-
sniedz skaņas avota tuvumā ātrumu, kas trīs reizes lielāks par
normālu skaņas ātrumu gaisā, bet jau dažu desmit metru atsta-
tumā no sprādziena vietas izplatīšanās ātrums samazinās līdz
normalam lielumam.

**149. §. Skaņas lauks. Virsspiediens plakanā vilnī. Sferiskie
viļņi.** Telpu, kurā novērojamas skaņas svārstības, sauc par ska-
ņas lauku. Skaņas lauks ir vienvērtīgi noteikts, ja katrā punktā
un katrā momentā varam izmērīt vai aprēķināt jebkuru lie-
lumu, kas raksturo svārstību procesu. Šos lielumus var izrau-
dzīties dažādi. Aplūkojot skaņas garenviļņus šķidrumā vai gāzē,
varam izvēlēties kādu no šādiem lielumiem:

1) vides svārstīgās daļiņas *novirzi*, t. i., vektoru, kas raksturo
daļiņas pārvietojumu no līdzsvara stāvokļa;

2) daļiņas svārstību kustības *acumirkliġo ātrumu*;

3) *virsspiedienu* skaņas lauka dotajā punktā, t. i., starpību starp acumirkliġo un vidējo spiediena vērtību kaut kādā nelielā šķidruma vai gāzes nodalījumā;

4) vides *viršblīvumu*, t. i., starpību starp vides blīvuma acumirkliġo vērtību skaņas lauka dotajā punktā un vides blīvuma normalo vērtību, ja skaņas viļņi vidi netraucē.

Viena vai otra lieluma izvēle, vispārīgi ņemot, ir patvaļīga, tomēr praktiskas ērtības labā parasti izrauga lielumus, kurus visvieglāk izmērīt. Tādi lielumi ir: daļiņu svārstību kustību ātrums un virsspiediēns.

Virsspiediēns, tāpat kā vides viršblīvums, katrā skaņas lauka punktā ar laiku mainās pēc tā paša likuma kā daļiņu novirze, iegūstot gan pozitīvu, gan negatīvu vērtību. Spiediēns, ko skaņas viļņi izdara uz sastaptiem šķēršļiem (147. §), ir atkarīgs no virsspiediēna *a m p l i t u d a s*.

Skaņas vilnim, kas izplatās vidē, ir dažāda forma atkarībā no skaņas avota izmēriem un formas, kā arī no konfigurācijas un apkārtējās telpas. Techniski interesantākos gadījumos skaņas avotu (izstarotāju) veido svārstīga virsma, piemēram, telefona membrana vai skaļruņa difuzors. Ja tāds skaņas avots izstaro skaņas viļņus atklātā telpā, tad viļņa forma galvenokārt ir atkarīga no izstarotāja relatīviem izmēriem; izstarotājs, kura izmēri ir lieli, salīdzinot ar skaņas viļņu garumu, izstaro skaņas enerģiju tikai vienā virzienā, proti, savas svārstību kustības virzienā. Turpretim izstarotājs, kas ir mazs, salīdzinot ar viļņa garumu, izstaro skaņas enerģiju visos virzienos. Viļņu frontes forma abos gadījumos ir dažāda.

Aplūkosim vispirms pirmo gadījumu. Iedomāsimies cietu, plakanu virsmu, kas pietiekami liela (salīdzinot ar viļņa garumu) un kas izdara svārstību kustību savas normales virzienā. Virzoties uz priekšu, tāda virsma radīs sev priekšā sablīvējumu, kas vides elastības dēļ izplatīsies izstarotāja pārbīdes virzienā. Virzoties atpakaļ, izstarotājs atstāj aiz sevis retinājumu, kas tālāk vidē pārvietosies aiz sākuma sablīvējuma. Pie ilgstošas izstarotāja svārstīšanās novērosim abās pusēs no tā skaņas vilni, ko raksturo tas, ka visas vides daļiņas, kas atrodas vienādos atstatumos no izstarotājās virsmas (atstatumu mēri virsmas normas virzienā), izdara sinfāzas svārstības (t. i., tādas, kuru fāzes sakrīt) ar vienādu amplitudu. Šādu vilni sauc par *plakanu*. Visvienkāršākā plakanā viļņa vienādojums jau pazīstams (141. §); uzrakstīsim to šādā veidā:

$$\xi = a \sin \omega \left(t - \frac{x}{c} \right). \quad (3)$$

Šai vienādojumā ir šādi apzīmējumi: ξ — vides daļiņas novirze, a — daļiņas svārstības amplituda, ω — svārstību leņķa frekvence, t. i., svārstību skaits 2π sek, t — laiks, x — daļiņas atstatums no izstarotājas virsmas, mērijot atstatumu virsmas normales virzienā, c — skaņas ātrums.

Pēc vienādojuma (3) nav grūti aprēķināt vides daļiņu svārstību kustības ātrumu plakanā skaņas viļņi: šo ātrumu acīm redzot dabū, diferencējot novirzi ξ pēc laika; apzīmējot, kā to bieži dara, atvasināto pēc laika ar punktu virs burtā, var rakstīt:

$$\dot{\xi} = \frac{d\xi}{dt} = \omega a \cos \omega \left(t - \frac{x}{c} \right). \quad (4)$$

Virsspiediens plakanā viļņi mainās līdz ar ātrumu:

$$p = p_0 \cos \omega \left(t - \frac{x}{c} \right). \quad (5)$$

Aprēķini rāda, ka virsspiediena amplituda p_0 ir vienlīdzīga daļiņu ātruma amplitudas (ωa) reizinājumam ar vides vidējo blīvumu ρ un skaņas ātrumu c :

$$p_0 = c \rho \cdot \omega a. \quad (6)$$

Salīdzinot vienādojumus (4) un (5) un ņemot vērā vienādojumu (6), redzam, ka plakanu viļņu laukā jebkurā laika momentā attiecība starp virsspiedienu un daļiņu ātrumu atkarīga tikai no vides īpašībām:

$$\frac{p}{\dot{\xi}} = c\rho. \quad (7)$$

Lielumu, kas atrodas šā vienādojuma labajā pusē (vides vidējā blīvuma reizinājums ar skaņas ātrumu), sauc par *vides akustisko pretestību*.

Tātad jebkurā plakanu viļņu lauka punktā jebkurā laika momentā *virsspiediens ir vienlīdzīgs daļiņu ātruma reizinājumam ar vides akustisko pretestību*.

Aplūkojot plakano vilni, jāatzīmē šāds svarīgs apstāklis. No vienādojumiem (3), (4) un (7) redzams, ka amplitudas novirzei (a), ātrumam (ωa) un virsspiedienam ($c\rho\omega a$) nemainās ar atstatumu no skaņas avota. Tas tādēļ, ka skaņas enerģija pārvietojas tikai vienā virzienā, neizplūstot uz visām pusēm. Patiesībā tomēr apstākļi ir mazliet citādi, jo, pateicoties iekšējai berzei starp vides daļiņām, skaņas svārstību enerģijas zināma daļa pārvēršas vides daļiņu molekularā siltumkustības enerģijā, tādēļ svārstību amplituda ar atstatumu samazinās (tomēr parasti šī samazināšanās ir neliela).

Tagad aplūkosim sferisko viļņu gadījumu. Ja izstarotājas virsmas izmēri kļūst mazi, salīdzinot ar viļņa garumu, viļņu fronte ievērojami izliecas. Tas notiek tādēļ, ka svārstību enerģija izplatās no izstarotāja visos virzienos.

Parādību vislabāk var izprast šādā vienkāršā piemērā. Iedomāsimies, ka uz ūdens nokritis garš baļķis. Radušies viļņi izplatās paralelās rindās baļķa abās pusēs. Citādi ir tai gadījumā, kad ūdenī iesviests neliels akmens; tad viļņi izplatās koncentriskos riņķos. Salīdzinot ar viena uz ūdens virsmas izsauktā viļņa garumu, baļķis ir liels; no baļķa izejošās paralelās viļņu rindas izveido uzskatāmu plakano viļņu modeli. Turpretim akmenim ir nelieli izmēri: no tā iekrišanas vietas izejošie riņķi rada sferisko viļņu modeli. Nav grūti saprast, ka, sferiskam vilnim izplatoties, viļņa frontes virsma pieaug līdz ar tās radiusa kvadrātu. Ja skaņas avota jauda ir pastāvīga, tad enerģija, kas izplūst caur katru sferiskas virsmas kvadrācentimetru, ja virsmas radiuss r , ir apgriezti proporcionāla r^2 . Tā kā svārstību enerģija ir proporcionāla amplitudas kvadrātam (130. §), tad skaidrs, ka svārstību amplitudai sferiskā vilnī jāsamazinās proporcionāli atstatumam no skaņas avota. Sferiska viļņa vienojums ir:

$$\xi = \frac{a}{r} \sin \omega \left(t - \frac{r}{c} \right). \quad (8)$$

Daļiņu ātruma un virsspiediena aprēķināšana sferiskā vilnī rāda, ka nelielā atstatumā no izstarotāja spiediens aizsteidzas ātrumam priekšā par kaut kādu fazes leņķi, kas atkarīgs kā no viļņa garuma, tā arī no atstatuma līdz izstarotājam.

150. §. Skaņas stiprums. Par skaņas stiprumu kustīgā vilnī (ne stāvvilnī) sauc enerģijas daudzumu, kas katru sekundi plūst caur 1 cm² lielu laukumu, kas perpendikulārs viļņa izplatīšanās virzienam.

Skaņas stiprumu mēri vienībās $\frac{\text{erg}}{\text{cm}^2 \cdot \text{sec}}$ vai desmit reizes lielākās vienībās, proti, $\frac{\mu\text{W}}{\text{cm}^2}$, kur μW — mikrovats (vata miljonā daļa).

Aprēķini rāda, ka skaņas intensitāte I vienlīdzīga attiecībai starp virsspiediena amplitudas kvadrātu un dubultotu vides akustisko pretestību:

$$I = \frac{p_0^2}{2c\rho}. \quad (9)$$

Šī formula pareiza kā plakaniem, tā arī sferiskiem viļņiem. Plakanu viļņu skaņas stiprums nedrīkst mainīties ar atstatumu, ja neievēro zudumus, kas saistīti ar iekšējo berzi. Sferisku viļņu gadījumā novirzes, daļiņu ātruma un virsspiediena amplitudas samazinās proporcionāli atstatumam no skaņas avota. Tātad sferisku viļņu skaņas stiprums samazinās apgriezti proporcionāli atstatuma kvadrātam no skaņas avota.

Skaņas stipruma mērīšanai parasti lieto mikrofonus, kuru uzbūve tiks aplūkota šā kursa otrā sējumā, nodaļā par elektroakustiku. Skaņas stipruma mērīšanai lieto arī *Releja disku* — nelielu, plānu disku (izgatavotu no 2—3 simtdaļas mm biezas vizlas plāksnītes) 2—5 mm caurmērā; disks pakārts ļoti tievā diegā. Skaņas viļņu laukā uz disku darbojas spēku pāris, kura moments proporcionāls skaņas stiprumam un nav atkarīgs no skaņas frekvences. Šis spēku pāris cenšas pagriezt disku tā, lai tā plakne būtu perpendikulāra skaņas viļņu izplatīšanās virzienam. Parasti Releja disku pakar skaņas laukā zem 45° leņķa pret viļņu izplatīšanās virzienu un skaņas stiprumu mēri, nosakot diska pagriezienu leņķi.

Skaņas stipruma aprēķināšanai var mērīt arī spiedienu P , ko skaņas viļņi izdara uz cietu sienu. Šis spiediens proporcionāls skaņas stiprumam:

$$P = \frac{\kappa + 1}{2c} I;$$

κ — attiecība starp vides siltumietilpību pie pastāvīga spiediena un siltumietilpību pie pastāvīga tilpuma, c — skaņas ātrums.

Salīdzinot uzrakstīto formulu ar formulu (9), redzam, ka spiediens, ko skaņu viļņi izdara uz cietu sienu, ir proporcionāls virsspiediena amplitudas kvadrātam un apgriezti proporcionāls vides blīvumam.

Skaņas stipruma definīcija, kas dota šā paragrafa sākumā, stāvviļņiem zaudē savu nozīmi. Patiešām, ja tiešā un atstarotā viļņa spiediena amplitudas ir vienādas, tad caur viļņa asij perpendikularu laukumiņu plūst pretējos virzienos vienādi enerģijas daudzumi. Tādēļ enerģijas rezultējošā plūsma caur laukumiņu ir nulle. Šai gadījumā skaņas intensitāti raksturo *skaņas enerģijas blīvums*, t. i., enerģijas daudzums skaņas lauka 1 cm^3 .

Lai aprēķinātu skaņas enerģijas blīvumu plakana viļņa laukā, iedomāsimies cilindru, kura šķērsriezuma laukums ir 1 cm^2 , bet cilindra garuma skaitliskā vērtība vienlīdzīga skaņas ātrumam c ; pieņemsim, ka cilindra ass sakrīt ar viļņa izplatīšanās virzienu. Kopējais enerģijas daudzums, kas atrodas cilindrā,

ir skaitliski vienāds ar skaņas intensitāti I . No otras puses, cilindra tilpuma skaitliskā vērtība ir c (šķērsriezuma laukums ir 1 cm^2), tādēļ skaņas enerģijas blīvums E ir

$$E = \frac{I}{c}. \quad (10)$$

151. §. Skaņas intensitate atstarotā skaņas viļņi. Atstarošanas un caurspiešanās koeficients. Skaņas viļņu atstarošanas un laušanas likumi ir līdzīgi gaismas atstarošanas un laušanas likumiem. Skaņas viļņim atstarojoties, leņķis, ko veido viļņa virziens ar normali pret atstarotāju virsmu (krišanas leņķis), ir vienāds ar leņķi, kuru veido atstarotā viļņa virziens ar to pašu normali (atstarošanas leņķis). Tālāk krišanas leņķis un laušanas leņķis (skaņas viļņim pārejot no vienas vides otrā) ir savā starpā saistīti ar attiecību (313. zīm.):

$$\frac{\sin \Theta_1}{\sin \Theta_2} = \frac{c_1}{c_2}, \quad (11)$$

kur c_1 un c_2 ir skaņas ātrumi pirmā un otrā vidē.

Robežvirsmā starp divām vidēm pieder vienā laikā kā vienai, tā otrai videi. Tātad robežvirsmas virsspiediena lielumam jābūt vienam un tam pašam neatkarīgi no tā, pie kādas vides pieskaita robežvirsmu. Pieskaitot robežvirsmu pirmajai videi, virsspiediens ir summa: $p_1 + p_r$, kur p_1 — virsspiediens krītošā viļņī, bet p_r — virsspiediens atstarotā viļņī. Pieskaitot robežvirsmu otrai videi, apzīmēsim spiedienu ar p_2 (virsspiediens viļņī, kas iekļuvis otrā vidē). Uz robežvirsmas saskaņā ar sacīto jābūt spēkā šādam vienādojumam:

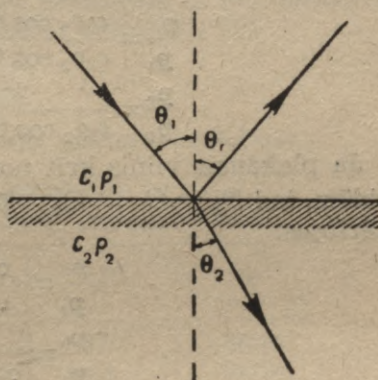
$$p_1 + p_r = p_2.$$

Analoģisks vienādojums ir pareizs arī attiecībā uz ātruma projekcijām, ja daļiņu svārstību kustības ātrumu projecējam uz atstarojošās virsmas normali:

$$\xi_1 \cos \Theta_1 + \xi_r \cos \Theta_1 = \xi_2 \cos \Theta_2$$

(jo $\Theta_r = \Theta_1$; 313. zīm.).

Plakanā viļņī virsspiediens un svārstību ātrums sakrīt fazē, bet atstarotā viļņī virsspiediena un ātruma faze ir pretējas. [Ja otrās vides akustiskā pretestība ($c\rho$) ir lielāka par pirmās



313. zīm.

vides pretestību, tad pie atstarošanas notiek daļiņu svārstību ātruma fāzes maiņa par lielumu π («zaudē pusvilni»); turpretim virsspiediena fāze nemainās. Ja otrai videi ir mazāka akustiskā pretestība nekā pirmajai, tad pie atstarošanas svārstību ātruma fāze nemainās, bet notiek virsspiediena «pusvilņa zudums». Tādēļ krītošiem un otrā vidē nokļuvušiem viļņiem pēc formulas (7):

$$p_1 = c_1 \rho_1 \xi_1 \quad \text{un} \quad p_2 = c_2 \rho_2 \xi_2,$$

bet atstarotam vilnim

$$p_r = -c_1 \rho_1 \xi_1.$$

No augšā uzrakstīto vienādojumu kopas nav grūti uzzināt, kāda ir attiecība starp virsspiedieniem atstarotos un caurgājušos viļņos un virsspiedienu krītošā vilnī:

$$\begin{aligned} p_r &= \frac{c_2 \rho_2 \cos \Theta_1 - c_1 \rho_1 \cos \Theta_2}{c_2 \rho_2 \cos \Theta_1 + c_1 \rho_1 \cos \Theta_2}, \\ p_1 &= \frac{2c_2 \rho_2 \cos \Theta_1}{c_2 \rho_2 \cos \Theta_1 + c_1 \rho_1 \cos \Theta_1}. \end{aligned}$$

Ja plakanais vilnis krīt normāli uz robežvirsmu starp abām vidēm, tad $\Theta_1 = \Theta_r = \Theta_2 = 0$ un uzrakstītie vienādojumi vienkāršojas:

$$\begin{aligned} p_r &= \frac{c_2 \rho_2 - c_1 \rho_1}{c_2 \rho_2 + c_1 \rho_1}, \\ p_1 &= \frac{2c_2 \rho_2}{c_2 \rho_2 + c_1 \rho_1}. \end{aligned}$$

Pēc minētām formulām var aprēķināt skaņas atstarošanas un caurspiešanās koeficientus, t. i., attiecību starp atstarotā vai caurgājušā viļņa skaņas stiprumu un krītošā viļņa skaņas stiprumu. Šim nolūkam var lietot formulu (9), kas nosaka skaņas intensitāti un virsspiediena amplitudu skaņas vilnī. Atstarošanas koeficientam iegūstam:

$$\alpha = \frac{I_r}{I_1} = \left(\frac{p_r}{p_1}\right)^2 = \frac{(c_2 \rho_2 \cos \Theta_1 - c_1 \rho_1 \cos \Theta_2)^2}{(c_2 \rho_2 \cos \Theta_1 + c_1 \rho_1 \cos \Theta_2)^2}, \quad (12)$$

bet caurspiešanās koeficientam:

$$\beta = \frac{I_2}{I_1} = \frac{\rho_1 c_1}{\rho_2 c_2} \left(\frac{p_2}{p_1}\right)^2 = \frac{4\rho_1 c_1 \rho_2 c_2 \cos^2 \Theta_1}{(c_2 \rho_2 \cos \Theta_1 + c_1 \rho_1 \cos \Theta_2)^2}. \quad (13)$$

Tātad, ja I_1 ir skaņas intensitāte pirmā vidē, tad pie viļņa normālās krišanas uz robežvirsmu skaņas intensitāte I_2 otrā vidē ir

$$I_2 = \beta I_1,$$

kur

$$\beta = 4 \frac{\frac{c_1 \rho_1}{c_2 \rho_2}}{\left(\frac{c_1 \rho_1}{c_2 \rho_2} + 1\right)^2}.$$

No tā redzams, ka, jo vairāk atšķiras vides akustiskās pretestības ($c_1 \rho_1$ un $c_2 \rho_2$) viena no otras, jo mazāka skaņas enerģijas daļa nokļūst caur abu vidu robežvirsmu. Nav grūti saprast, ka, ja otras vides akustiskā pretestība ir ļoti liela, salīdzinot to ar pirmās vides akustisko pretestību, tad

$$\beta \approx 4 \frac{c_1 \rho_1}{c_2 \rho_2},$$

ja turpretim otras vides akustiskā pretestība ir ļoti maza, salīdzinot to ar pirmās vides akustisko pretestību, tad

$$\beta \approx 4 \frac{c_2 \rho_2}{c_1 \rho_1}.$$

Zemāk dota dažu vielu akustiskās pretestības tabula.

Akustiskā pretestība $c\rho$
(MTS sistēmā pie 15—20°C temperatūras)

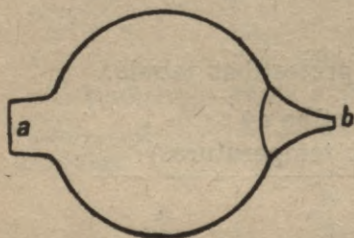
Materials	c	ρ	$c\rho$
Dzelzs	5100	7,8	40000
Svins	1300	11,3	14700
Betons	2200	2,2	4840
Koks	5000	0,5	2500
Ūdens	1440	1,0	1440
Korkis	430	0,3	129
Gumija	60	1,0	60
Gaiss	340	0,0013	0,44

Lai spriestu par skaņas necaurīdību caur divu vidu robežvirsmu, svarīgi ievērot, ka, ja viena no šīm vidēm ir plāna kārtā — viegla šķērssienuņa, tad var izrādīties, ka skaņas caurlaišana var notikt ar šīs sienīņas kā lielas membranas elastiskām svārstībām.

Atmosferas gaisa atsevišķās kārtas, pateicoties nevienādam temperatūras stāvoklim, var būt ar dažādām akustiskām pretestībām; no šādu gaisa slāņu robežvirsmas notiek skaņas atstarošana. Ar to izskaidrojams, ka skaņas dzirdamības attālums

atmosferā pakļauts stiprām svārstībām. Dzirdamības attālums atkarībā no gaisa viendabības pakāpes var mainīties 10 un vairākkārtīgi. Laika apstākļi (lietus, sniegs, migla) neietekmē gaisa skaņas caurlaišanas spēju. Skaidrā dienā un biezas miglas laikā dzirdamība var būt vienāda. Un otrādi, dienās, kad laika apstākļi liekas vienādi, gaisa skaņas caurlaidība var izrādīties dažāda, ja gaisa slāņu viendabība nepastāv.

152. §. Skaņas frekvence un sastāvs. Stāvviļņi caurulēs un stīgās. Vides harmonisku skaņas svārstību gadījumā skaņas *a u g s t u m a* sajūta objektīvi atbilst svārstību *frekvencei*. Ja skaņas svārstības nav harmoniskas, tad pēc Furjē teoremas šādas svārstības var izteikt kā tādu harmonisku svārstību sumu, kuru frekvences ir kādas frekvences daudzkārtņi. Šai gadījumā harmoniskas svārstības komponenti, ko raksturo vismazākā frekvence ν , sauc par *pamattoni*, bet visas pārējās par *virstoni* (pirmā virstoņa frekvence ir 2ν , otra — 3ν utt.).

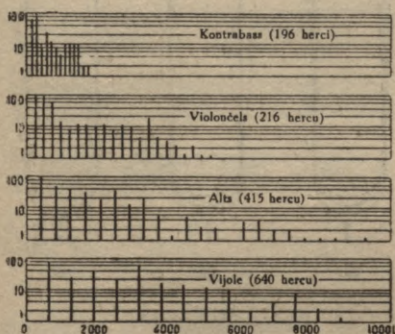


314. zīm. Helmholca rezonators.

Akustiskā rezonance dod iespēju mēģinājumu ceļā analizēt komplikētas formas neharmoniskas skaņas svārstības, t. i., noteikt pamattona frekvenci un virstoņu relatīvo stiprumu. Tādai skaņas analīzei noder *Helmholca rezonatoru* komplekts, ko veido dažāda izmēra tukšasstikla vai misiņa lodes (314. zīm.), kurām ir katrai pa divi caurumi: viens (*a*), pa kuru gaisa svārstības nokļūst lodes iekšpusē, un otrs mazs caurums (*b*), kuru eksperimentētājs ievieto ausī. Jebkuras formas skaņa ierosina Helmholca rezonatorā gaisa pašsvārstības, kuru frekvenci nosaka gaisa tilpums, kas ieslēgts rezonatorā. Bet šīs gaisa pašsvārstības tikai tad iegūst lielu amplitudu un dod stipras skaņas sajūtu, kad to frekvence ir tuva pamattona vai arī kāda stipra tās skaņas virstoņa frekvencei, kas šīs svārstības ierosina. Tādējādi, klausoties kādu skaņu un pieliekot pie auss vienu pēc otra dažādus Helmholca rezonatorus, kuru frekvences zināmas, nav grūti noteikt izpētījamās skaņas pamattona frekvences, kā arī to virstoņu frekvences, kuriem ir vislielākā amplituda.

Precizākai skaņas analīzei lieto elektroakustiskus aparatus, kuros skaņas svārstības pārveidojas tādas pašas formas elektriskās svārstībās un šīs elektriskās svārstības tiek sadalītas harmoniskās komponentēs.

Skaņas analīzes rezultātus bieži attēlo grafiski *akustiskā spektra* veidā: uz abscisu ass atliek frekvences, uz ordinātu ass — harmonisko komponentu (pamat- un virstoņu) relatīvos stiprumus, kas izteikti procentos no visintensīvākās komponentes stipruma; ordinātām parasti lieto logaritmisko mērogu. 315a. un 315b. zīmējumā parādīti dažu muzikas instrumentu skaņu akustiskie spektri (analizējamās skaņas pamattoņa frekvence parādīta iekavās uz katra spektra blakus instrumenta nosaukumam). Vertikālo svītru stāvoklis norāda analizējamās skaņas harmonisko komponentu frekvences, bet šo svītru augstumi — komponentu relatīvo stiprumu. No parādītiem spektriem redzams, cik komplicēta ir katra skaņa, ko rada muzikas instru-



315a. zīm. Akustiskie spektri.



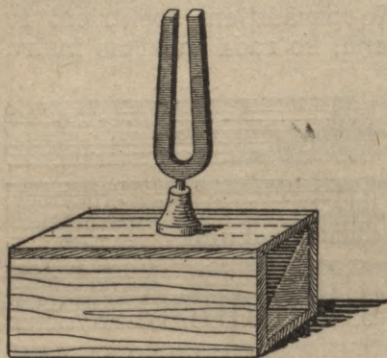
315b. zīm. Akustiskie spektri.

ments. Tādas komplicētas skaņas pamattoņa frekvenci uztveram kā skaņas augstumu, bet virstoņu stiprums un skaits nosaka skaņas *tembru*.

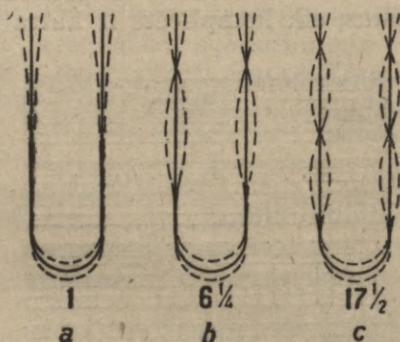
«Vistīrāko» skaņu (t. i., skaņu ar vājiem un nedaudziem virstoņiem) var dabūt ar toņdakšu (kamertoni) (316. zīm.), ja ar vijoles lociņu uzmanīgi velk gar toņdakšas zaru brīvajiem galiem. Lai šo skaņu skaidri sadzirdētu, toņdakšu piestiprina rezonējošai kastītei, kuras viens gals ir vaļā (kastītes garumam jābūt vienādam ar ceturto daļu no tā vilņu garuma, kāds ir toņdakšas pamattonim gaisā). Toņdakšas *zari* vibrē tā, ka rodas stāvvilnis, kas parādīts 317a. zīmējumā ar raustītu līniju. Šo svārstību, kas atbilst pamattonim, pārklāj svārstības, kas rada papildtoņus; redzami izceļas tās harmoniskās svārstības, kuru frekvences $6\frac{1}{4}$ un $17\frac{1}{2}$ reizes pārsniedz pamattoņa frekvenci.

Ja ar vijoles lociņu velk gar toņdakšas zariem nedaudz zem to vidus, tad pārsvarā ir 317b. zīm. parādītā svārstība. Šai gadījumā toņdakša izplata sevišķi tīru pirmo papildtoni, kura frekvence $6\frac{1}{4}$ reizes lielāka par pamattona frekvenci.

Pamattona frekvence skaņai, kādu izplata pūšamie muzikas instrumenti (piemēram, flauta, klarnete, fagots u. c.) atkarīga no gaisa staba garuma, kura rezonances svārstības pastiprina caurulē radīto skaņu. Sai gaisa stabā rodas skaņas stāvviļņi, un,



316. zīm. Toņdakša ar rezonējošu kastīti.



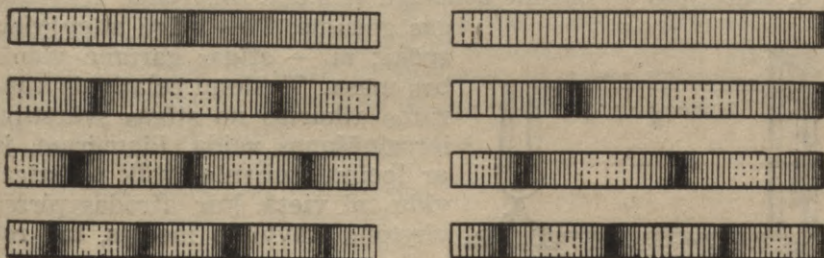
317. zīm.

ja caurulei ir abi gali vaļā, tad caurules galos radīsies stāvviļņa blīzumi; ja, turpretim caurulei ir vaļā tikai viens gals, tad pie vaļējā gala radīsies blīzums, bet pie slēgtā — mezgls. Jebkurā stāvviļņī atstatumi starp blīzumiem vienmēr vienlīdzīgi pusei no viļņa garuma, tādēļ skaņas pamattonim, kuru ar rezonanci pastiprina caurule, kas vaļēja abos galos, viļņa garums ir vienlīdzīgs divkārtšam caurules garumam. Vienā laikā ar šo pamatsvārstību caurulē, kuras abi gali ir vaļā, var svārstīties visas virstoņu frekvences (318a. un 318b. zīm.).

Ja caurule vienā galā ir slēgta, tad skaņas pamattonim, kuru pastiprina šīs caurules rezonance, viļņa garums vienlīdzīgs četrkārtīgam caurules garumam (šai gadījumā, kā jau minējām, pie caurules vaļējā gala izveidojas blīzums, bet pie slēgtā — mezgls; atstatums starp blīzumu un mezglu ir ceturtdaļviļņa garumā). Salīdzinot 318b. zīmējumu ar 318a. zīmējumu, nav grūti saprast, ka caurulei, kuras viens gals ir slēgts, pamattona un virstoņu svārstību skaits attiecas kā 1:3:5:7 utt., t. i., pārskaitļa virstoņu nav (tiešām, ja pārgriezīsim 318a. zīmējumu

vertikali uz pusēm un atmetīsim figuras, kurās caurules vidū ir blizums, bet ne mezgls, tad iegūsim attēlus no visiem iespējamajiem stāvviļņiem caurulē, kas vienā galā slēgta, t. i., dabūsim 318b. zīmējumu).

Skaņas frekvences, kādas rada stīga, atkarīgas no stīgas garuma, masas un uzvilkšanas stipruma, kā arī no stīgas svārstību ierosināšanas veida. Skaņas pamattonis un virstoņi, kurus izplata stīga, atbilst stīgas šķērsvārstību stāvviļņiem. Stāvviļņus stīgās izpētījis M e l d e (1860. g.), kura mēģinājumu schema



318a. zīm. Gaisa svārstības caurulē, kurai abi gali vaļā.

318b. zīm. Gaisa svārstības caurulē, kurai viens gals vaļā.

parādīta 319. zīmējumā. Lai ierosinātu stīgas svārstības, Melde lietoja toņdakšu, pie kuras viena zara piestiprināja stīgas vienu galu, bet otru stīgas galu pāri triša skritulim noslogoja ar atsvaru. Norādītais svārstību ierosināšanas paņēmieni ir interesants tai ziņā, ka šai gadījumā gareniskie impulsi, kurus toņdakša dod stīgai, rada tajā šķērsvārstības. Tas ir t. s. *svārstību parametriskais ierosinājums* (no vārda «parametrs» — lielums; svārstīgās toņdakšas iedarbība uz stīgu izpaužas periodiskā stīgas uzstiepšanas stipruma maiņā).

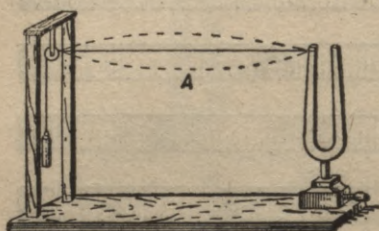
Meldes mēģinājumā stīgas svārstību stāvviļņi rodas un ir spīgti izteikti, pastāvot noteiktai attiecībai starp toņdakšas svārstību skaitu un stīgas šķērsvārstību pašfrekvenci. Šo rezonances gadījumu sauc par *parametrisko rezonanci*; tā novērojama, kad ārējās iedarbības frekvences (toņdakšas frekvence) attiecība pret sistēmas (stīgas) pašsvārstību frekvenci ir vesels skaitlis. Stīgas šķērsvārstību pašfrekvence ir proporcionāla kvadrātsaknei no stīgas uzstiepšanas spēka. Atkārtojot Meldes mēģinājumu, nav grūti uzmeklēt tādu atsvaru, kas uzstiepj stīgu tā, lai stīgas pašsvārstību frekvence būtu 2 reizes mazāka par toņdakšas svārstību frekvenci; tad izveidojas stāvviļnis, kas redzams 319. zīm. A. Ņemot 4 reizes vieglāku atsvaru, rodas

mezgls stīgas vidū (319. zīm. B); ja samazina atsvara svaru 9, 16, 25 utt. reizes, tad mezglu skaits katrreiz pieaug par vienu.

Stīgu svārstību likumus noteica Mersens (1636. g.). Šos likumus vispārināja Teilers (1713. g.) teoretiski izvestā formulā

$$v_i = \frac{1 + n_i}{2L} \sqrt{\frac{T}{m}}; \quad (14)$$

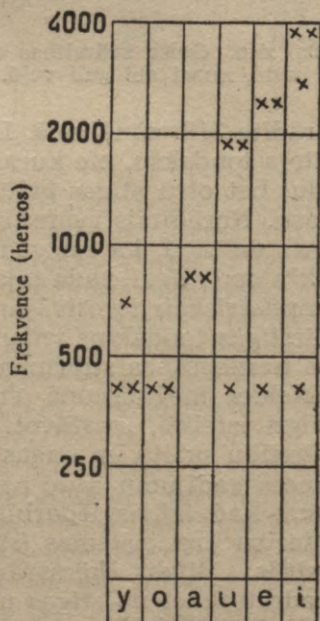
ja $n_i = 0$, tad v_0 nozīmē stīgas pamattona frekvenci, ja $n_i = 1, 2, 3, 4$ utt., tad v_i nozīmē attiecīgā virsiona frekvenci; L — stīgas garums; T — stīgu stiepjošais spēks; m — stīgas garuma vienības masa. Virsionu relatīvais stiprums atkarīgs no stīgas svārstību ierosināšanas veida. Piemēram, ja ar lociņu uzmanīgi velk pa stīgas vidu tai vietā, kur atrodas pirmā virsiona stāvvilņa mezgls, tad ro-



319. zīm. Meldes eksperiments.

das skaņa, kas gandrīz vairs nesatur pirmo virsioni.

153. §. Runas un trokšņu skaņu frekvences. Balss saišķi izstaro runas skaņas, kuru svārtībām ir ļoti complicēts raksturs. Pateicoties rīkles dobuma un galvenokārt mutes dobuma rezonances īpašībām, saišķu izstarotās skaņas raksturs stipri mainās: atsevišķas komponentes, kuru frekvences tuvojas rezonances dobumu pašsvārstību frekvencēm, pastiprinās, un tieši uz tām arī koncentrējas izstarotās skaņas maksimālā enerģija. Tā kā dobuma pašsvārstību frekvenci nosaka tā izmēri un forma, tad acīm redzot maksimāli pastipri-

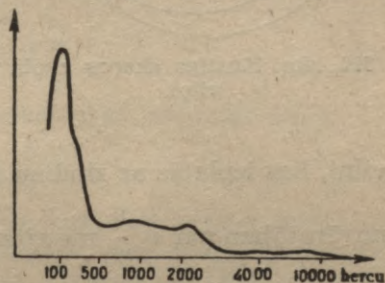


320. zīm. Frekvenču diapazons, kas raksturīgi pat-skaņiem (patskaņu formantes).

nāmo komponentu stāvokli nosaka forma, kāda tiek dota mutes dobumam, izrunājot vienu vai otru runas skaņu.

No ikdienišķās pieredzes zinām, ka katrai runas skaņai atbilst attiecīga mutes dobuma forma, ko nosaka mēles un lūpu stāvoklis, tātad *katrai runas skaņai atbilst viena vai vairākas raksturīgās frekvences vietas*; frekvences atrodas rezonējošo dobumu pašsvārstību frekvenču tuvumā. Tieši šī skaņas enerģijas koncentrēšana noteiktās frekvenču vietās (patskaņiem ļoti šaurās) arī dod iespēju atšķirt vienu runas skaņu no otras. Šīs katrai runas skaņai raksturīgās frekvenču vietas sauc par *formantēm*. Atsevišķu patskaņu formantu stāvokli (pēc vācu datiem) ir parādīti 320. zīmējumā; ar diviem krustiņiem apzīmētas pamatformantes (galvenās formantes), ar vienu krustiņu apzīmētas otrās šķiras formantes, kuras izteic galvenokārt tembra individualās īpatnības.

Līdzskaņi, kuri pēc savas dabas drīzāk tuvināmi trokšņiem, arī raksturojami ar formantēm. Tomēr šeit formantu vietas ir *plāšākas nekā patskaņiem un aptver ievērojami plašāku frekvenču diapozonu*. Jāpiezīmē, ka atsevišķu patskaņu radiācijas procesā ņem dalību ne tikai balss saišķi vien, bet arī rezonances dobumi; piemēram, izrunājot līdzskani s, gaisa strūkļa tiek spiesta starp mēli un zobiem; tas arī nosaka tā svilpojošo raksturu. Dažiem līdzskaņiem formantes atrodas ļoti augstu frekvenču robežās (piemēram, līdzskaņa s spektrs izplatās līdz 13 000 herciem).

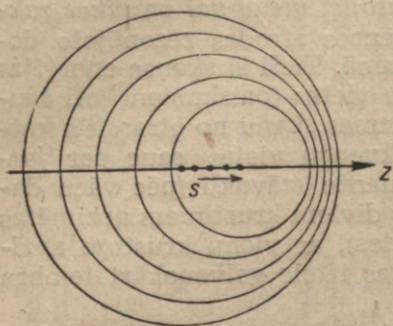


321. zīm.

Atšķirībā no muzikalām skaņām, par kurām vienmēr var konstatēt, ka tās sastāv no harmoniskām svārstībām, trokšņi ir skaņas, ko nosaka procesi ar laikā mainīgām frekvencēm un amplitudām. Kā iepriekšējā paragrafā paskaidrots, muzikalām skaņām raksturīgs ir linears akustiskais spektrs. Ja troksni mēģina sadalīt harmoniskās svārstībās, tad var konstatēt visu frekvenču svārstības, pat līdz 13 000—14 000 hercu augstas frekvences. 321. zīmējumā parādīts, piemēram, Bunzena degļa trokšņa spektrs.

154. §. Doplera parādība. Stāvot uz dzelzceļa stacijas perona, kam garām traucas vilciens, viegli ievērot lokomotives svilpiena toņa pazemināšanos, kas liecina par skaņas frekvences samazi-

nāšanas. Toņa maiņa novērojama tai momentā, kad lokomotive, nonākusi līdz novērotājam, sāk attālināties. Aprakstītās t. s. Doplera parādības cēlonis ir šāds: ja novērotājam tuvojas kāds skaņas viļņu avots, tad novērotāju šķēļ lielāks viļņu skaits sekundē nekā tad, kad svārstību avots attālinās. Rezultatā novērotājs uztver lielāku svārstību skaitu sekundē, kad skaņas avots tam tuvojas, un mazāku — kad attālinās.



322. zīm. Kustīga skaņas avota viļņi.

Pieņemsim, ka skaņas avots S virzās uz novērotāju (322. zīm.) ar ātrumu $v \frac{m}{sec}$.

Skaņas avots raida skaņas svārstības ar frekvenci ν . Tātad $\frac{1}{\nu}$ sec laikā avots S noraida vienu

vilni, kas izplatās ar zināmu ātrumu c . Laikā $\frac{1}{\nu}$ avots S tuvojas novērotājam par $v \frac{1}{\nu}$ metriem. Tātad nākošā viļņa gals, kas nāk no skaņas avota pēc $\frac{1}{\nu}$ sekundes, atrodas (telpā) no iepriekšējā viļņa gala nevis atstatumā $\lambda = \frac{c}{\nu}$ (viļņa garums), kā tas būtu nekustīga skaņas avota gadījumā, bet gan mazākā:

$$\lambda' = \frac{c}{\nu} - \frac{v}{\nu} = \frac{c-v}{\nu}.$$

Tādēļ novērotājs uztver skaņu ar mazāku viļņa garumu λ' . Atbilstošā frekvence ir

$$\nu' = \frac{c}{\lambda'} = \frac{\nu}{1 - \frac{v}{c}}. \quad (15)$$

Ja skaņas avots attālinās ar ātrumu v , tad analogiski viegli var pierādīt, ka frekvence, ko uztver novērotājs, ir

$$\nu' = \frac{\nu}{1 + \frac{v}{c}}. \quad (15')$$

Ja aplūko novērotāja kustību skaņas avota virzienā, tad, biežāk «sastopoties» ar viļņu virsotnēm, uztveramo svārstību frekvence palielinās.

Ja pieņemsim, ka novērotājs kustas skaņas avota virzienā ar ātrumu $v \frac{m}{sec}$, tad skaņas ātrums attiecībā pret novērotāju ir $c + v$ un gar novērotāju vienā laika vienībā pāiet v' viļņu, piekam, kā parasti,

$$v' = \frac{c+v}{\lambda};$$

no otras puses

$$v = \frac{c}{\lambda},$$

tādēļ

$$v' = v \left(1 + \frac{v}{c} \right) \quad (16)$$

Novērotājam attālinoties no skaņas avota, attiecīgi dabū:

$$v' = v \left(1 - \frac{v}{c} \right) \quad (16')$$

Beidzot, vispārīgais gadījums būs tad, kad skaņas avots un novērotājs abi pārvietojas attiecībā pret vidi. Tad, pakāpeniski lietojot dabūtās formulas, var iegūt pārveidotās frekvences izteiksmi.

Visas formulas, kas attiecas uz minētiem gadījumiem, kļūst identiskas, ja v ir mazs. Proti:

$$v' = v \left(1 \pm \frac{v}{c} \right), \quad (17)$$

kur minusa zīme nozīmē novērotāja un skaņas avota attālināšanos, bet plusa zīme — tuvošanos ar ātrumu v .

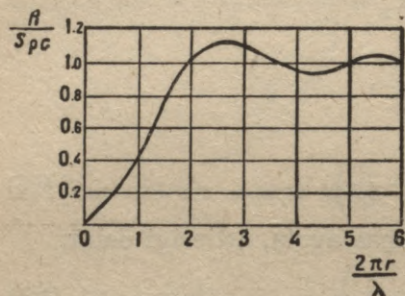
155. §. Akustisko izstarotāju jauda. Izstarošanas pretestība. Rupori. Viens no svarīgākiem uzdevumiem, kas jāveic skaņas teorijai, ir akustisko izstarotāju jaudas aprēķināšana. Kad svārstošs ķermenis — izstarotājs — atdod ārējai videi skaņas enerģiju, šis ķermenis izdara darbu pret skaņas lauka reakciju P , t. i., pret spēkiem, kuri rodas no virsspiediena izstarotajā vilnī (149. §) un kuri bremzē izstarotāja svārstīšanos. Lauka reakcija ir mainīgs lielums un mainās pēc tā paša likuma kā virsspiediens izstarojamos viļņos. Svarīga nozīme ir jautājumam par fazu starpību starp lauka reakciju P un izstarotāja svārstību kustības ātrumu $\dot{\xi}$. Pieņemsim, ka šī fazu starpība nav

nulle, bet ka lauka reakcija aizsteidzas ātrumam par leņķi φ priekšā:

$$P = P_0 \sin \omega t;$$

$$\dot{\xi} = \dot{\xi}_0 \sin(\omega t - \varphi).$$

Aprēķini rāda¹, ka norādītā vispārīgā gadījumā skaņas enerģija, kas katru sekundi tiek izstarota (izstarotāja akustiskā jauda), vienlīdzīga pusei no izstarotāja svārstību kustības ātruma amplitudas reizinājuma ar skaņas lauka reakcijas amplitudu un ar $\cos \varphi$:



323. zīm.

$$N = \frac{\dot{\xi}_0 P_0}{2} \cos \varphi. \quad (18)$$

No uzrakstītās formulas redzams, ka fazu starpībai starp lauka reakciju un izstarotāja svārstību kustības ātrumu ir ļoti svarīga nozīme: jo mazāks fazes leņķis φ , jo lielāka ir tā izstarotāja akustiskā jauda, kas svārstās ar doto ātruma amplitudu. Lauka reakcijas amplitudas attiecību pret izstarotāja svārstību kustības ātruma amplitudu, reizinātu ar $\cos \varphi$, sauc par izstarošanas pretestību R :

$$R = \frac{P_0}{\dot{\xi}_0} \cos \varphi. \quad (19)$$

Viegli pārlicināties, ka izstarotāja akustiskā jauda, kas izteikta ar izstarošanas pretestību, nosakāma pēc formulas:

$$N = \frac{\dot{\xi}_0^2}{2} R, \quad (20)$$

¹ Darbs, ko padara izstarotāja virsma laikā dt , ir

$$dA = P \dot{\xi} dt.$$

Jaudu, ko izstarotājs atdod skaņas laukam (t. i., to enerģiju, kas ik sekundi tiek patērēta skaņas viļņu radišanai), nosaka darba integrāla vidējā vērtība noteiktā laika sprīdī, piemēram, svārstību periodā T ; tādēļ izstarotāja akustisko jaudu varam uzrakstīt tā:

$$N = \frac{1}{T} \int_0^T P \dot{\xi} dt = \frac{P_0 \dot{\xi}_0}{T} \int_0^T \sin \omega t \cdot \sin(\omega t - \varphi) dt = \frac{P_0 \dot{\xi}_0}{2} \cos \varphi.$$

Iegūtā izteiksme ir analogiska tai, kādu iegūst mainstrāvas jaudai ķēdē, kurā elektrodzinējspēks aizsteidzas strāvai priekšā par leņķi φ (II sēj. IX nod.).

t. i., izstarotāja akustiskā jauda vienlīdzīga pusei no ātruma amplitudas kvadrata reizinājuma ar izstarošanas pretestību.

Kad izstarotāja izmēri ir ļoti lieli, salīdzinot ar viļņa garumu, tad tas izstaro plakānu vilni, kurā virsspiediens un ātrums sakrīt fazē (149. §). Sakarā ar to lauka reakcija un izstarotāja ātrums arī sakrīt fazē. Šai, t. i., plakānu viļņu izstarošanas, gadījumā izstarošanas pretestība vienlīdzīga ar izstarotāja laukumu S , kas reizināts ar vides akustisko pretestību:

$$R = c\rho_0 S. \quad (21)$$

Bet ja izstarotājs, salīdzinot ar viļņa garumu, ir mazs, tad tas izplata sferisku vilni, kurā spiediens un ātrums nesakrīt fazē. Pie tam, kā to rāda formula (19), izstarošanas pretestība ir jo mazāka, jo tuvāk leņķis φ leņķim $\frac{\pi}{2}$ un līdz ar to izstarotāja akustiskā jauda ir maza.

Piemēram, 323. zīmējumā attēlota stingra, plakana diska izstarošanas pretestība atkarībā no diska relatīviem izmēriem, ja disks svārstās bezgalīgi lielā vides izplatījumā. No līknes redzams, ka tad, kad diska radiuss r ir liels samērā ar viļņa garumu, izstarošanas pretestība gandrīz sakrīt ar lielumu, kas dots formulā (21) (attiecība $\frac{R}{c\rho_0 S}$ ir tuvu vienam). Turpretim

mazam diskam izstarošanas pretestība ātri samazinās, viļņa garumam palielinoties. Līknes krītošo daļu, kas raksturo izstarošanas pretestību sferiskiem viļņiem, var diezgan precīzi izteikt ar tuvinātu formulu:

$$R = \frac{\rho_0}{2\pi c} \omega^2 S^2. \quad (22)$$

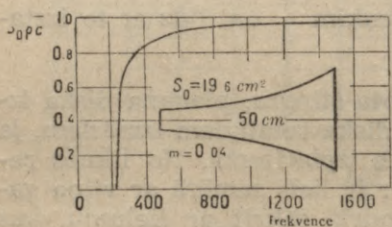
Tātad, ja izstarotāja (plakana svārstīga diska) izmēri ir doti, tad formula (21) izteic izstarošanas pretestību augstām frekvencēm (īsiem viļņiem), bet formula (22) — zemām frekvencēm (gariem viļņiem). Jo mazāki ir izstarotāja izmēri, jo augstākas ir frekvences, pie kurām var sākt lietot formulu (21), un jo plašāks ir tas frekvenču diapazons, kurām izstarošanas pretestību aprēķina pēc formulas (22), t. i., jo plašāks ir frekvenču diapazons, kurām izstarošanas pretestība un tātad arī izstarotāja akustiskā jauda ir mazi.

Akustikas lietošana teknikā bieži prasā, lai izstarotājam būtu vienāda jauda augsto, vidējo un zemo frekvenču joslās (šāda īpašība nepieciešama patafona membranai un skaļruņa difuzoram). Bet, ja izstarotāja izmēri ir mazi, tad pie dotām svār-

stības amplitudām ir gan apmierinoša augsto toņu izstarošanas jauda, bet zemo toņu izstarošanas jauda ir ļoti maza.

No sacītā kļūst skaidrs, ka maza izmēra izstarotāji nav izdevīgi. Tomēr jāiegaumē, ka liela izmēra izstarotājiem ir tā neērtība, ka to masa ir liela un tādēļ, lai iegūtu vajadzīgās amplitudas svārstības, nepieciešams pielikt ļoti lielus spēkus. Tālab no tehniskā viedokļa ir vēlams nostādīt maza izmēra izstarotāju visizdevīgākos akustiskā režīma apstākļos.

Šo uzdevumu var atrisināt ar speciālu ierīci, kas savieno izstarotāju ar atklātu telpu, un proti, ar *ruporu*. Rupors ir pakāpeniski paplašinātā caurule, kuras šaurajā galā (kaklā) svārstās izstarotājs. Rupora stingrās sienas neļauj skaņas viļņiem «izplesties» uz visām pusēm. Tātad



324. zīm. Eksponenciālais rupors.

vilņa fronte patur vairāk vai mazāk plakānu formu, tādēļ fazes lenķis starp spiedienu un ātrumu ir tuvs nullei un var lietot formulu (21) ne tikai augsto, bet arī zemo frekvenču diapazonā. Sakarā ar to izstarošana caur ruporu ir lielāka nekā bez rupora. Skaņas vilnis nokļūst atklātā telpā rupora galā, kura izmēriem jābūt pietiekami lie-

liem (salīdzinot ar viļņa maksimālo garumu). Šeit viļņa fronte ir pietiekami liels laukums, lai izslēgtu viļņa «izplešanās» iespēju.

Nav grūti atrisināt arī jautājumu par optimālo formu, kāda jāpiešķir ruporam, lai vislabāk nodrošinātu viļņa frontes plakāno formu. Acīm redzot viļņa «izplešanās» iespēju nosaka rupora paplašināšanas straujums, citiem vārdiem — rupora šķērsriezuma maiņas ātrums (atkarībā no atstatuma līdz sākuma šķērsgriezumam). Dabiska ir prasība, lai rupora šķērsgriezums pieaugtu jo lēnāk, jo mazāks ir viļņa frontes laukums aplūkojamā vietā ruporā. Šim nolūkam nepieciešams, lai rupora šķērs-

griezuma pieaugšanas ātrums $\frac{dS}{dx}$ būtu katrā vietā proporcionāls

šķērsgriezuma laukumam S ; noteikums

$$\frac{dS}{dx} = mS$$

(m — proporcionalitātes koeficients) tūlīt dod rupora optimālās formas vienādojumu. Separējot mainīgos lielumus, iegūstam:

$$\frac{dS}{S} = m dx,$$

ieb integrējot:

$$S = S_0 e^{mx}. \quad (23)$$

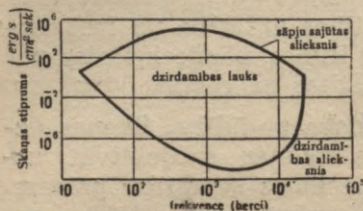
Šeit S_0 ir integrēšanas konstante, kas nosaka rupora sākuma šķērsriezumu; e — naturalo logaritmu baze, ko sauc par paplašināšanās koeficientu.

Ruporus, kuru formu nosaka vienādojums (23), sauc par *eksponencialruporiem*. 324. zīmējumā attēlots eksponencialrupors un parādīta izstarošanas pretestības atkarība no frekvences. Salīdzinot 323. un 324. zīmējumu līknes, pārliecināties par akustiskām priekšrocībām, kādas saistītas ar ruporu lietošanu.

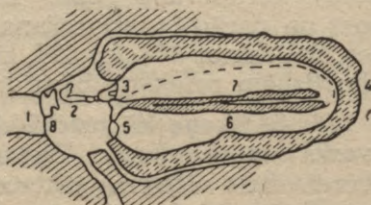
156. §. Skaņa kā psihiski fizioloģiska parādība. Skaņas uztveres mechanisms. Pievērsīsimies skaņas subjektīvai uztverei. Šeit vispirms jāatzīmē, ka ne katrs svārstību process, kas nonāk līdz ausij, var radīt skaņas sajutu: šim nolūkam nepieciešami, lai procesa frekvence un skaņas stiprums neizietu ārpus zināmām (tiesa, diezgan plašām) robežām. Frekvences apakšējā robeža ir apm. 20 svārstību 1 sekundē (20 herci), augšējā robeža atrodas starp 16 000 un 20 000 herciem. Šīs robežas visiem cilvēkiem nav vienādas un ir pakļautas individualām svārstībām, kuras atsevišķos gadījumos ir diezgan ievērojamas. Frekvenci, kas atrodas norādīto robežu iekšpusē, sauc par *skaņu frekvenci*. Līdzīgas robežas pastāv arī auss uztveramo skaņu stiprumam. Lai skaņu frekvences vilnis radītu skaņas izjūtu, nepieciešams, lai skaņas stiprums pārsniegtu kaut kādu zināmu minimalu lielumu, ko sauc par *dzirdamības sliekšni*. Skaņu, kuras stiprums ir zem dzirdamības sliekšņa, auss neuztver, jo skaņa ir par vāju. No otras puses, ļoti stipras skaņas (simti tūkstošu $\frac{\text{erg}}{\text{cm}^2\text{sec}}$) arī neizjūt kā skaņu, tās rada sāpju sajūtu un spiedienu ausī. Skaņas stipruma maksimālo lielumu, ko pārsniedzot, jau rodas sāpes, sauc par *sāpju sajūtas sliekšni*.

Abu sliekšņu — kā dzirdamības, tā arī sāpju sliekšņa — lielumi ir dažādi dažādās frekvenču joslās. Auss ir visjutīgāka vidējo frekvenču diapazonā (1000—3000 hercu): dzirdamības robeža šeit ir $10^{-8} \frac{\text{erg}}{\text{cm}^2\text{sec}}$. Pie tāda skaņas stipruma gaisa daļiņu svārstību amplitudas lielums ir aptuveni 10^{-10} cm, t. i., simt reizes mazāks par molekulu diametru. Zemo un augsto frekvenču joslā dzirdamības sliekšnis atrodas daudz augstāk, t. i., auss ir daudz nejutīgāka pret zemiem un augstiem toņiem. Sāpju sajūtas sliekšnis visaugstāks ir vidējo frekvenču joslā,

nedaudz samazinoties kā uz zemāko, tā arī uz augstāko frekvenču pusi. 325. zīmējumā attēlotas liknes, kas rāda abu sliiekšņu atkarību no frekvences. Augšējā līkne attiecas uz sāpju sliiekšni, apakšējā — uz dzirdamības sliiekšni. Acīm redzams, ka josla, kas atrodas starp abām līknēm, nosaka visu ausīm uztveramo skaņu frekvenču un stiprumu diapazonu, tādēļ šo joslu sauc par dzirdamības lauku.



325. zīm.



326. zīm. Dzirdes aparata shēma.

Auss ir skaņas uztveršanas aparats, kas darbojas ļoti plašā frekvenču un amplitudu diapazonā. Lielais dzirdamības lauka platums (jāiegūst, ka 325. zīm. koordinātu asis telpas ekonomijas dēļ konstruētas logaritmiskā mērogā) ir saistīts ar diezgan sarežģītu dzirdes aparata uzbūvi. Ierobežosimies šeit ar stipri vienkāršo t. s. shēmas aprakstu (326. zīm.).

Skaņas viļnis, nonākot līdz ārējai ausij, nokļūst ārējā dzirdes kanālī (1), kura galā atrodas bungādiņa (8). Skaņas viļņa periodiski mainīgā spiediena ietekmē bungādiņa svārstās, izdarot uzspiestas svārstības ar uztveramās skaņas frekvenci. Bungādiņas svārstības ar saistītu kauliņu sistēmu (2) — veserīti, laktiņu un kauliņi, kas darbojas kā svira, tiek pārnestas uz t. s. ovalo lodziņu (3), kas noslēdz auss labirinta iekšējo dobumu. Auss labirints tai daļā, kurā atrodas pret mehānisku kairinājumu jutīgie dzirdes nerva galiņi, ir papildīts ar gandrīz nesaspiežamu šķidrums — endolimfu; endolimfa pārne ovalā lodziņa svārstības uz apaļo lodziņu (5) un savā kustībā liek svārstīties t. s. pamatmembrānas (6) noteiktām daļām. Pamatmembrāna ir galvenā un interesantākā dzirdes organa daļa; to veido dažāda garuma šķiedras (kopskaitā vairāki tūkstoši), no kurām katra noskaņota uz kādu noteiktu toni. Kaut ko līdzīgu veido arī uzstiepto stīgu sistēma klavierēs: katrai stīgai ir sava pašsvārstību frekvence, un, ja līdz stīgām nonākošā skaņas viļņi atrodas svārstības ar tādu pašu frekvenci, tad attiecīgā stīga sāk svārstīties (rezonance). Tāpat arī endolimfas kustības iešūpo pamatmembrānā tās šķiedras, kas noskaņotas uz uztveramo skaņas viļņu frekvencēm. Sakarā ar to nervu gali (t. s. matu šūniņas)

pieskaras paraleli gulošai tektorialai membranai (7) un rada specifisku nervu kairinājumu.

Seit aprakstīto skaņas uztveršanas mehānisma ainu pagājušā gadsimtā izstrādāja Helmholtz (dzirdes rezonances teorija). Helmholtza teorija sastāva veselu rindu iebildumu un, lai tos novērstu, vairākkārt tika izvirzītas citas dzirdamības teorijas. Tomēr, neraugoties uz dažām diezgan ievērojamām grūtībām, rezonances teorija savā tagadējā formā labāk par visām citām ir saskaņojama ar tiem datiem, kādus ieguvusi dzirdes organa anatomija un fizioloģija; jādomā, ka savā pamatā tā ir pareiza, lai gan varbūt arī ne visai pilnīgi attēlo patieso parādību.

Sakarā ar aprakstīto skaņu uztveršanas mehānismu kļūst saprotams, ka auss spēj atšķirt saliktas skaņas (piemēram, akorda) atsevišķas komponentes. Redzes organam — acij — uztverot dažādu frekvenču svārstības vienā laikā (piemēram, saliktu krāsu), pretstatā ausij, nav spektra aparāta īpašību: tā nesadalā saliktu svārstību vienkāršās sastāvdaļās. Turpretim dzirdes organs analizē svārstību procesu, izvēršot to vienkāršu harmonisku svārstību spektrā; tādēļ no fizikalā viedokļa auss ir rezonatoru komplekts ar skaidri izteiktu selekcijas spēju.

157. §. Skaņas skaļums. Skaņas intensitātei atbilst skaņas skaļuma izjūta. Saprotams, ka skaņas intensitāte un skaļums nav vienādi jēdzieni. Skaņas intensitāte objektīvi raksturo fizikālo procesu neatkarīgi no tā, vai klausītājs to uztver vai ne; skaļums turpretim ir tīri subjektīva īpašība; tādēļ, stingri ņemot, kvantitātes mērogu uz to nevar attiecināt. Tomēr, ja mēs novietosim vienas un tās pašas skaņas skaļumus rindā, kura pieaug tai pašā virzienā kā skaņas stiprums, un vadīsimies no auss uztvertām skaļuma pieauguma pakāpēm (skaņas stiprumam nepārtraukti pieaugot), tad varēsim konstatēt, ka skaņas skaļums pieaug ievērojami lēnāk par stiprumu. Saskaņā ar pazīstamo Webera-Fechnera psihiski fizikālo likumu auss, tāpat kā citi maņu organi, novērtē ārējā kairinājuma intensitāti logaritmiskā mērogā: *sajutas stipruma pieaugums proporcionāls divu salīdzināmo kairinājumu enerģiju attiecības logaritmam.*

Izvēloties skaļumu skalu, jāievēro šis logaritmiskais likums. Vienosimies, ka uz dzirdamības sliekšņa skaļums ir nulle; pēc Webera-Fechnera likuma skaņas skaļums ir proporcionāls skaņas stipruma I un tās pašas skaņas dzirdamības sliekšņa stipruma I_0 attiecības logaritmam:

$$L = k \lg \frac{I}{I_0} \quad (24)$$

Sajā vienlīdzībā L ir nenosaukts lielums, kas raksturo skaņas skaļumu, ja skaņas stiprums ir I ; k — proporcionalitātes koeficients. Lielumu L parasti sauc par *skaņas līmeni*.

Proporcionalitātes koeficientu k , vispārīgi ņemot, var izvēlēties pilnīgi brīvi. Ja pieņem, ka tā lielums ir viens, tad skaņas līmenis tiks izteikts vienībās, ko sauc par *beliem*:

$$L = \lg \frac{I}{I_0} \text{ belu.}$$

Praksē izrādījies visizdevīgāk lietot vienības, kas 10 reizes mazākas; šīs vienības sauc par *decibelēm*. Koeficients k formulā (24) tagad acīm redzot ir 10:

$$L' = 10 \lg \frac{I}{I_0} \text{ decibelu.} \quad (24')$$

Lai iegūtu konkrētāku jēdzienu par decibelu, jāiegaumē, ka minimalais skaļuma pieaugums, kādu uztver cilvēka auss, ir aptuveni vienu decibelu liels. Zemāk ievietotā tabula dod iespēju orientēties dažādu skaņu skaļuma līmeņa lielumos.

Jāiegaumē, ka dzirdamības sliekšņa tuvumā Vebera-Fechnera likums zaudē savu spēku, tādēļ ļoti vāju skaņu skaļuma līmenis nedod kvantitatīvu jēdzienu par to subjektīvo skaļumu.

Dažādu skaņu līmeņi¹

S k a ņ a	Līmenis decibelos	Skaņas stiprums ergi cm ² sek	Efektīvais spiediens barijos
Tikko sadzirdama	0	1.10 ⁻⁶	6,4 .10 ⁻³
Klusi čuksti 1,5 m atstatumā	10	1.10 ⁻⁵	2,04.10 ⁻²
Pulkstena tikšķēšana	20	1.10 ⁻⁴	6,4 .10 ⁻²
Soļi uz mīksta paklāja 3—4 m atstatumā	30	1.10 ⁻³	2,04.10 ⁻¹
Klusa saruna	40	1.10 ⁻²	6,4 .10 ⁻¹
Glāzes vibrēšana apm. 1 m atstatumā	50	1.10 ⁻¹	2,04
Vidēji skaļa runa	60	1	6,4
Dzīva kustība uz ielas	70	1.10 ¹	2,04.10 ¹
Kliedziens	80	1.10 ²	6,4 .10 ¹
Troksnis tipogr. spiestuvē	90	1.10 ³	2,04.10 ²
Liela orķestra fortissimo	100	1.10 ⁴	6,4 .10 ²
Lidmašīnas motora troksnis 3 m atstatumā	110	1.10 ⁵	2,04.10 ³
Sāpju sajūtu rašanās	120	1.10 ⁶	6,4 .10 ³

¹ Skaitļi ailēs «Skaņas stiprums» un «efektīvais spiediens» aprēķināti skaņu vidējo frekvenču joslām (ap 1000 hercu), un tiem ir orientēšanas raksturs.

Pēc skaņas nevienādā skaļuma, uztverot augstas frekvences skaņu ar labo un kreiso ausi, smadzeņu dzirdes centrā rodas priekšstats par pienākošo skaņu viļņu virzienu (tas ir t. s. *binauralais efekts*). Zemas frekvences skaņām binauralo efektu rada ar labo un kreiso ausi uztverto skaņu fazu starpību izjūta. Ja pie vienas auss skaņa pienāk par $3 \cdot 10^{-6}$ sec ātrāk vai vēlāk nekā pie otras auss, tad to jau var izjust un to novērtējam kā skaņas avota novirzīšanos par apm. 3^0 no taisnes, kas «tieši pretim» novērotājam.

158. §. Skaņas augstums. Muzikālie intervāli. Kā jau sacīts, skaņu svārstību (sinusoidālas formas) frekvencei atbilst skaņas augstuma sajūta. Saliktu nesinusoidālu svārstību gadījumā skaņas augstumu auss novērtē pēc pamattoņa augstuma (pamattoņa periods sakrīt ar analizējamās skaņas periodu). Virstoņi, pat ja to relatīvais stiprums ir liels, maz ietekmē skaņas augstuma izjūtu.

Auss nespēj novērtēt skaņas augstumu, ja skanēšanas ilgums ir mazāks par $\frac{1}{20}$ sec. Šai laika sprīdī, kas nepieciešams skaņas augstuma novērtēšanai, viszemākie mums uztveramie toņi veiks 1—2 svārstības, bet visaugstākie dzirdamie toņi — līdz 1000 svārstību.

Ja divi frekvenču ziņā tuvi toņi skan vienā laikā, to augstumus var atsevišķi sadzirdēt, ja šo skaņu frekvenču relatīvā starpība pārsniedz 2—3%:

$$\frac{\Delta \nu}{\nu} \approx 0,02.$$

Mazākas frekvenču starpības gadījumā ir dzirdama viena vidēja augstuma kopskaņa.

Ja vienā laikā skan viens otram tuvi toņi, tad rodas *pulsācijas* (ātri viens otram sekojoši skaņas vājinājumi un pastiprinājumi), kuri sevišķi nepatīkami dzirdei, ja sitienu skaits ir 33 vienā sekundē.

Ja vienā laikā skan divi toņi ar lielu skaņas stiprumu (tāpat kā ķermeņu svārstību kustībā divu periodisku lielas amplitudas spēku iedarbībā, kad nepastāv vairs proporcionalitāte starp novirzi un darbīgiem spēkiem), tad parastie svārstību saskaitīšanas likumi (133. §) kļūst sarežģītāki. Šai gadījumā, kā to parādījis Helmholtzs, divu periodisku piespiedēju spēku kopējā darbība, kuru frekvences ir ν_1 un ν_2 , dod tādas formas rezultējošo svārstību, ko var uzskatīt par sastāvošu no četrām harmoniskām svārstībām ar frekvenčiem: ν_1 , ν_2 , $\nu_1 - \nu_2$ un $\nu_1 + \nu_2$. Divas pēdējās svārstības sauc par diferences un sumas

kombinētām svārstībām. Kombinētās svārstības var rasties mūsu dzirdes aparatā (sakarā ar novirzīšanos no proporcionalitātes starp kāpšlīša novirzi un ausu elastiskiem spēkiem). Diferences kombinētie toņi parasti ir skaidri sadzirdami, bet, kas attiecas uz sumas kombinētiem toņiem, tad tie tikko sadzirdami.

Muzikā svarīgs ir nevis absolūtais, bet relatīvais skaņas augstums. Sastādot toņu muzikālo secību — sastādot melodiju, tāpat arī saskaņojot vienā laikā muzikālus toņus — toņu harmonijās, lieto galvenokārt tādus frekvenču intervalus (Δv), pie kuriem skaņu frekvenču attiecības $\frac{v_1}{v_2}, \frac{v_2}{v_3}$ utt. iz-

teicamas kā daļas $\frac{1}{2}, \frac{2}{3}, \frac{3}{4}, \frac{4}{5}, \frac{5}{6}$ utt. Ikvienam šādam *muzikālam intervalam*, ko nosaka skaņu frekvenču attiecība, ir dots noteikts nosaukums:

Muzikālo intervalu nosaukumi	Frekvenču attiecība
Unisons (prima)	1 : 1
Oktāva	1 : 2
Kvinta	2 : 3
Kvarta	3 : 4
Lielā terca	4 : 5
Mazā terca	5 : 6
Duodecima	1 : 3
Lielā seksta	3 : 5

Šeit minētiem visdaiļskanīgākiem intervāliem ir kopējs nosaukums — *konsonances*¹. Lieto arī mazāk daiļskanīgus intervalus — *disonances*².

Katru intervalu, kas mazāks par mazo pustomi, sauc par komu, bet parasti ar komu saprot intervalu 80:81.

Muzikālo intervalu nosaukumi	Frekvenču attiecība
Lielā sekunda (lielais tonis)	8 : 9
Mazā sekunda (mazais tonis)	9 : 10
Lielā septīma	8 : 15
Mazā septīma	5 : 9
Lielais pustomis	15 : 16
Mazais pustomis	24 : 25

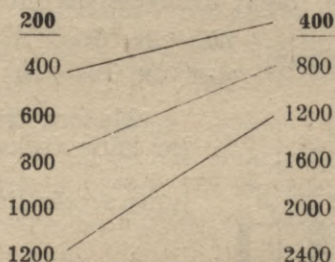
¹ No latīņu vārda *consonare* — saskanēt.

² No latīņu vārda *dissonare* — nesaskanēt.

Uzmanību pievērš fakts, ka muzikā nelieto intervalus, kurus nosaka daļas, kas satur skaitli 7. Šis skaitlis it kā atšķir konsonances no disonancēm (daļās, kas nosaka konsonances, skaitītājā un saucējā ir skaitļi, kas mazāki par 7).

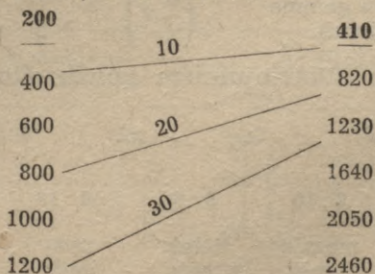
Toņu rindu, kur divi blakusstoņi veido oktavu, sajūt kā tādu toņu rindu, kurā toņi ir vienādos atstatumos augstuma ziņā. Tātad toņu frekvenču ģeometriskā progresija atbilst toņu augstuma subjektīvā novērtējuma aritmetiskai progresijai.

Konsonances pilnība acīm redzot stāv sakarā ar toņu skaitu, kas kopējs abām skaņām. Piemēram, ņemsim divas skaņas ar frekvencēm 200 un 400 hercu, kas veido oktavu, un uzrakstīsim 5 zemāko virstoņu frekvences:



Redzam, ka divām skaņām, kas veido oktavu, no 5 zemākiem virstoņiem 2 virstoņi ir kopīgi un bez tam augstākās skaņas pamattonis sakrīt ar zemākās skaņas pirmo virstoni.

Disonance ir jo nedalīskanīgāka, jo vairāk ir pulsāciju (ar frekvenci no 10—15 hercu), sakarā ar skaņu virstoņu un kombinēto toņu kombinācijām. ņemsim, piemēram, drusku «izskaņotu» oktavu: divas skaņas ar frekvencēm 200 un 410 hercu:



Redzam, ka šai gadījumā notiek pulsācijas ar frekvencēm 10, 20 un 30 hercu. Blakus tam norādīto skaņu pamattoni dod differences kombinēto toni ar frekvenci 210, kura kombinācija ar zemākās skaņas pamattoni tāpat dod pulsāciju ar 10 hercu frekvenci.

Triju un vairāku skaņu savienojumu sauc par *akordu*. Daļskanīgāko akordu — *mažora trīsskani* — iegūst, kad pamattona frekvences atbilst attiecībai 4:5:6. Šā akorda atkārtojumi ir *dabiskās mažora gammās* pamatā:

do	re	mi	fa	sol	la	si	do ₁
8 : 9	9 : 10	15 : 16	8 : 9	9 : 10	8 : 9	15 : 16	
lielais tonis	mazais tonis	pustonis	lielais tonis	mazais tonis	lielais tonis	pustonis	

Patiešām, nav grūti ievērot, ka ar šādiem intervāliem skaņu frekvences: do-mi-sol, tāpat arī sol-si-re un fa-la-do, attiecas

kā skaitļi 4:5:6 (piemēram: $\frac{\nu_{do}}{\nu_{mi}} = \frac{8}{9} \cdot \frac{9}{10} = \frac{8}{10} = \frac{4}{5}$).



327. zīm. Klavieru gamma (nošu apzīmējumi).

Mažora trīsskanis ir skaņas (ar kādu frekvenci ν) savienojums ar tās lielo tercju ($\frac{5}{4} \nu$) un

kvintu ($\frac{3}{2} \nu$): $1 : \frac{5}{4} : \frac{3}{2} = 4 : 5 : 6$.

Tāpat ļoti daļskanīgs ir *minora trīsskanis*, kas ir skaņas (ar kādu frekvenci ν) savienojums ar

tās mazo tercju ($\frac{6}{5} \nu$) un kvintu

($\frac{3}{2} \nu$): $1 : \frac{6}{5} : \frac{3}{2} = 10 : 12 : 15$.

No minora akorda atkārtojumiem konstruēta *dabiskā minora gamma*:

do	re	mi \flat	fa	sol	la \flat	si \flat	do ₁
8 : 9	15 : 16	9 : 10	8 : 9	15 : 16	8 : 9	9 : 10	
lielais tonis	pustonis	mazais tonis	lielais tonis	pustonis	lielais tonis	mazais tonis	

(zīmi \flat sauc par *bemolu*, un tā nozīmē skaņas augstuma pazemināšanu par pustoni, t. i., attiecībā $\frac{16}{15}$. Skaņas toņa paaugstināšanu par pustoni apzīmē ar \sharp — *diezu*). Ar norādītiem intervāliem starp gammās skaņām rodas minora trīsskani:

do — mi ♭ — sol, tāpat sol — si ♭ — re₁ un fa — la ♭ — do₁ (piemēram: $\frac{v_{do}}{v_{mi\flat}} = \frac{8}{9} \cdot \frac{15}{16} = \frac{10}{12}$). Blakus šai minora gammā, ko mu-

zikā, sastādot melodijas, lieto kā «krītošu» gammu, lieto arī «kāpjošu» minora gammu, kura atšķiras no mažora gammas vienīgi ar skaņas mi apmaiņu pret mi ♭. Harmonijā lieto minora gammu, kas atšķiras no mažora gammas ar šādu skaņu aizstājumu: mi ar mi ♭ un la ar la ♭ (bet si ņem bez bemola).

Kā no augstāk minētām mažora un minora gammu schemām redzams, intervāli starp blakusskaņām šajās naturalās gammās nav vienādi. Tas rada lielas neērtības, kuras novērš ar to, ka, ziedojot absolūto muzikālo tīrskanību, lieto t. s. *temperēto gammu*, kas oktāvā satur 12 savā starpā vienādus intervalus tā, ka katras blakusskaņas frekvence pārsniedz iepriekšējās ska-

ņas frekvenci $\sqrt[12]{2} = 1,05946$ reizes. Temperētas gammas schema parādīta 327. zīmējumā. Svarīgākās konsonances temperētā gammā gandrīz netiek pārkāptas: unisons un oktava, protams, paliek negrozīti; kvartu un kvintu temperētā gammā

izteic kā attiecību starp vienu un $2^{\frac{5}{12}} = 1,3348$ resp. 1 un $2^{\frac{7}{12}} = 1,4983$, tūpretim naturalās gammās kvartu un kvintu

izteic attiecība $\frac{4}{3} = 1,3333$ un $\frac{3}{2} = 1,5000$.

Saskaņā ar starptautisku vienošanos (1885. g.) skaņas la₃ frekvence (la — vijoles otrā stīga) pieņemta 435 hercu liela. Zemāk dota tabula citām naturalās un temperētās gammas skaņām:

Skaņas nosaukums (nošu apzīmējums)	Frekvence	
	naturalā gammā	temperētā gammā
do ₃	261	258,652
re ₃	293 $\frac{5}{8}$	290,327
mi ₃	326 $\frac{1}{4}$	325,881
fa ₃	348	345,259
sol ₃	391 $\frac{1}{2}$	387,541
la ₃	435	435
si ₃	489 $\frac{3}{8}$	488,271
do ₄	522	517,305

159. §. Skaņas tembrs. Kā jau agrāk minēts (152. §), skaņas tembrs ir atkarīgs no virstoņu skaita un to relatīvā stipruma. Svarīgs objektīvs tembra raksturojums ir akustiskais skaņas spektrs (315. zīm.).

Agrāk jau norādījām, ka viena un tā paša muzikas instrumenta virstoņu relatīvais stiprums atkarīgs no skaņas ierosināšanas paņēmiena. Tā, piemēram, stīgas radīto skaņas tembru var mainīt plašās robežās, izceļot vienus vai otrs virstoņus (šim nolūkam, ierosinot skaņu, ar lociņu vajag vilkt tur, kur atrodas dotā virstoņa stāvviļņu blīzums).

Stīgu instrumentu skaņas tembrs ir stipri atkarīgs no instrumenta dažādo elementu (bieži koka elementu) uzbūves un īpašībām, jo, pateicoties rezonancei, tiek izcelts viens vai otrs virstonis.

Jaunākie pētījumi rāda, ka skaņas tembru nenosaka virstoņu skaits un relatīvais stiprums vien, bet arī raksturīgie skaņas pieaugšanas un mainīguma procesi. Š t u m p f a (1926. g.) un citu pētnieku mēģinājumos konstatēts, ka gadījumā, ja izslēdz skaņas veidošanas sākuma stadiju (ja uzsāk klausīšanos, kad kādas skaņas skanēšana kļūst stacionara), tad skaņas tembrs izliekas citāds; šai gadījumā dažādu muzikas instrumentu radītās skaņas ir tik līdzīgas tembra ziņā, ka pat piedzīvojuši muziķi bieži kļūdās, nosakot instrumentu pēc skaņas tembra.

Stīgu instrumentos katras skaņas pieaugšanas ilgums ir apm.

$\frac{1}{10}$ sek. Šai skanēšanas sākuma stadijā skaņa ir nestacionara ne tikai amplitudas ziņā, bet mainās arī raksturīgais skaņas frekvenču sastāvs. Pirmā skaņas pieaugšanas momentā pārsvarā augstie virstoņi (ar 3000—5000 hercu frekvencēm), un tikai norādītās skaņas pieaugšanas stadijas beigās virstoņi kļūst relatīvi vājāki par pamattoni. Skaņas pieaugšanas procesu uztveram kopā ar sekojošo stacionaro toni (skanēšanu), un sajūta, kas bija radusies no sākuma stadijas, uzglabājas kā kaut kāda skaņas nokrāsa. Labu instrumentu skaņas pieaugšanas stadija rada patīkama tembra sajūtu; stingri stacionara skaņa, ko noklausās bez pieaugšanas sākuma stadijas, atstāj monotonu iespaidu un ir mazāk patīkama. Klavieru skaņas tembrs ievērojami mainās atkarībā no ātruma, ar kādu uzsit taustiņam (kas zināmā mērā atkarājas no piesitiena stipruma).

Pūšamos instrumentos pa lielākai daļai skaņas pieaugšanas stadija mazāk ietekmē skaņas tembru nekā stīgu instrumentos. To pa daļai var izskaidrot ar to, ka daudziem pūšamiem instrumentiem skaņas pieaugšanas stadija ir ļoti īsa: obojai $\frac{1}{100}$ sek,

klarnetei — $\frac{1}{20}$ sec. Flautai tomēr skaņas pieaugšanas process ir relatīvi ilgs (2—3 desmitdaļas sec) un tas ievērojami kuplina flautas skaņu tembru.

Lai novērtētu balss muzikalās īpašības, labs balss tembrs nav mazāk svarīgs kā balss stiprums. Kas attiecas uz balss stiprumu, tad labs dziedātājs atšķirībā no vāja var ar vienādu stiprumu nodziedāt jebkuru toni kādā diezgan plašā frekvenču diapazonā. Parastais trūkums, kam ir sakars ar balss stiprumu, ir tas, ka pat labi dziedātāji nodzied sava reģistra zemos toņus klusi un nevar vājināt relatīvi pārmērīgi augsto toņu skaļumu.

Labā dziedātāja balss ir bagāta ar virstoņiem dažās frekvenču joslās (tajās frekvenču joslās, kuras svarīgas patskaņu tīrskanīgai izrunai: 500—1000 hercu un 2000—3000 hercu), un tai ir vāji virstoņi citās frekvenču joslās. Labā dziedātāja balss skaņa ir nestacionāra: viens otram ātri sekojošos momentos (6—7 reizes sek) akustiskais spēks mainās tā, ka sākumā tiek pasvītroti vieni virstoņi, pēc tam citi. Labiem dziedātājiem šī vibrācija, kas kuplina tembru, maz atsaucas uz skaļumu, kas paliek vienmērīgs. Vājās balsīs vibrācijas ir mazāk izteiktas, tām ir nenormāla frekvence, un tās tiek pavadītas ar lēcienveidīgām, ausij nepatīkamām skaļuma maiņām.

160. §. Telpu akustika. Slēgtās telpās radīto skaņu izplatīšanās procesu pētīšana ir nepieciešama, projektējot auditorijas, teatrus, koncerta zāles u. tml. ar labām akustiskām īpašībām, kā arī izlabojot tādu telpu akustikas defektus, kas būvētas, neizdarot iepriekšēju akustikas aprēķinu. Tehnikas nozari, kas nodarbojas ar minētiem jautājumiem, sauc par telpu akustiku.

Slēgtās telpās norītošu akustisko procesu pamatīpatnība ir skaņas vairākkārtīgā atstarošanās no ierobežojošām virsmām (sienām, griestiem). Vidēja lieluma telpā skaņas vilnis atstarojas dažas simt reizes, pirms tā enerģija samazinās līdz dzirdamības sliekšnim. Lielās telpās pietiekami stipru skaņu var dzirdēt dažas desmit sekundes pēc skaņas avota izslēgšanas, tādēļ ka pastāv atstaroti viļņi, kas kustas visdažādākos virzienos. Ir pilnīgi skaidrs, ka tāda pakāpeniska skaņas vājināšana, no vienas puses raugoties, ir izdevīga, jo skaņa pastiprinās uz atstaroto viļņu enerģijas rēķina; no otras puses tomēr pārāk gausa vājināšana var ievērojami pasliktināt sakarīgu priekšnesuma (runas, muzikas) uztveri, tādēļ ka katra sakarīga konteksta jauna daļa (piemēram, katrs jauns runas balsiens) tiek pārklāta ar vēl neizskanējušām iepriekšējām daļām. Jau

no šiem paviršiem prātojumiem vien ir saprotams, ka, lai iegūtu labu dzirdamību, auditorijas izskanēšanas laikam jābūt noteiktā optimalā lielumā.

Izskanēšanas laika un tā optimalā lieluma aprēķināšana un eksperimentālā noteikšana ir slēgtu telpu akustikas pamatā.

Pieņemsim, ka laika sākuma momentā ($t=0$) skaņas enerģijas blīvums E telpā (t. i., tā enerģija, kas atrodas tilpuma vienībā) ir E_0 . Ar katru atstarošanu daļa no enerģijas iet absorbcijas dēļ zudumā; apzīmējot ar α absorbcijas koeficienta lielumu (t. i., attiecību starp absorbēto un krītošo enerģiju), bet ar n — atstarojumu skaitu 1 sec, konstatējam, ka bezgalīgi mazā laika sprīdī dt enerģijas blīvums pazeminās par lielumu $E\alpha ndt$, t. i.:

$$dE = -\alpha En dt.$$

Separējot mainīgos lielumus un integrējot, dabūjam:

$$E = E_0 e^{-\alpha n t}. \quad (25)$$

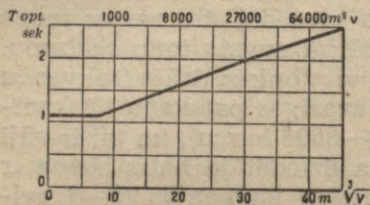
Varbūtības teorijas metodes ļauj aprēķināt skaņas viļņa atstarojumu skaitu 1 sekundē, pieņemot, ka viļņi izplatās visdažādākajos virzienos, t. i., ka enerģijas blīvums visos telpas punktos ir vienāds. Šāds aprēķins dod:

$$n = \frac{cS}{4V}$$

(c — skaņas ātrums, S — tās virsmas laukums, kas ierobežo tilpumu V). Ievietojot šo rezultātu formulā (25), varam rakstīt, ka

$$E = E_0 e^{-\frac{\alpha c S}{4V} t}. \quad (26)$$

Ja izskanēšanas laiku nosakām kā laiku, kurā skaņas enerģijas blīvums samazinās līdz dzirdamības sliekšnim, tad pārlicināties, ka tas atkarīgs ne tikai no telpas īpašībām vien, bet arī no skaņas enerģijas sākuma blīvuma. Lai auditoriju akustisko īpašību aprēķinos būtu noteiktība, tad ir pieņemts (pilnīgi konvencionāli) aprēķināt to laiku, kurā skaņas enerģija samazinās līdz vienai miljona daļai no tās sākuma vērtības ($10^{-6}E_0$) jeb par 60 decibelēm. Šo laiku sauc par standartreverberācijas laiku vai vienkārši par reverberāciju. Reverbera-



328. zīm. Dažāda tilpuma telpu optimalā reverberācija.

ciju (T) nav grūti aprēķināt no vienādojuma (26); ievietojot $\frac{E}{E_0} = 10^{-6}$, $t = T$ un $c = 340 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$, uzzinām:

$$T = 0,163 \frac{V}{\alpha S}$$

Ja virsmas ir ar dažādām absorbcijām, tad αS vietā jāievieto $\sum \alpha_k S_k = \alpha_1 S_1 + \alpha_2 S_2 + \dots$, un iegūst šādu aprēķina formulu:

$$T = 0,163 \frac{V}{\sum \alpha_k S_k} \quad (27)$$

Iegaumēsīm vēl šādu svarīgu apstākli: absorbcijas koeficientu α_k lielumi stipri mainās ar frekvenci, tādēļ dažādu frekvenču skaņām ir dažāda reverberācija. Parasti reverberāciju mēri pie 512 hercu frekvences. Apakšējā tabulā dotas dažas absorbcijas koeficienta α vērtības pie 512 hercu frekvences.

Absorbcijas koeficienti

α		α		α	
Atvērts logs	1,00	Kaļķa apmetums uz koka sienas	0,034	Tūba (2,5 cm biezuma 8 cm atstatumā no sienas)	0,78
Apmesta ķieģeļu siena	0,025	Linolejs	0,12	Parkets	0,06
Parasta biezuma stikls	0,027	Paklājs	0,20	Betons	0,015

Reverberācijas optimalā vērtība, kad sadzirdamība ir vislabākā, vairākkārt ir eksperimentāli noteikta. Mazās telpās (tilpums nepārsniedz 350 m³) optimalā reverberācija ir 1,06 sec. Tilpumam palielinoties, optimalā reverberācija pieaug proporcionāli $\sqrt[3]{V}$, kā tas redzams 328. zīmējumā.

Jautājums par dzīvojamo un darba telpu pasargāšanu no ārējiem trokšņiem pēdējos gados ieguvis lielu nozīmi sakarā ar ielas trokšņa līmeņa ievērojamu pieaugumu lielās pilsētās. Pietiek norādīt, ka pēc amerikāņu pētnieku domām visstiprākais trokšņu avots dzirdētiem trokšņiem izmērīts divu Ņujorkas ielu krustojumā, kur galvenais trokšņa avots izrādījās gaisa dzelzceļš. Ielas trokšņa skaļuma līmenis lielās pilsētās vidēji nepārsniedz 70—75 decibelus.

Pamatfaktors, kas nosaka kādas šķērssienas, sienas, griestu u. tml. skaņas caurlaidību, ir akustiskā pretestība (ρc). Pārejot no vienas vides otrā, skaņa atstarojas jo labāk, jo lielāka ir

otrās vides akustiskā pretestība, salīdzinot ar pirmās vides akustisko pretestību (151. §, 12. formula). Tādēļ aizsardzībai pret skaņu, kas plūst pa gaisu, nepieciešams lietot materialus ar lielu akustisku pretestību (akmens, betons); aizsardzībai pret skaņu, kas nokļūst caur zemi (vispār caur cietu vidi), vislabāk lietot starpsienas ar gaisa šķērējkartām. Skaņai ejot caur sienu, liela nozīme sienas svārstībām: skaņas viļņu ietekmē siena svārstās kā membrana, izstarojot skaņu tās sargātā telpā. No šā viedokļa vislabāk izolē masīvas sienas, kuru svars uz virsmas laukuma vienību ir liels.

Protams, pamatuzdevums cīņā pret trokšņiem ir novērst to izcelšanās iemeslus: laba mašīnu amortizācija (novēršot svārstību pārnesšanu), pilsētas transporta ritošā sastāva lietderīga konstrukcija utt.

161. §. Ultraskaņa. Agrāk redzējām (156. §), ka dzirdamības diapazons ietver svārstības ar frekvenci no 20 līdz apmēram 20 000 herciem; svārstības šais frekvenču robežās, iedarbodamās uz auss bungādiņu, rada skaņas sajūtu. Tomēr arī ārpus norādītām robežām var pastāvēt svārstību procesi, kuri fizikāli ne ar ko neatšķiras no skaņas svārstībām un viļņiem. Tādi procesi ir nedzirdamās skaņas.

Pēdējā laikā ļoti pamatīgi izpētītas skaņas svārstības un viļņi, kurus raksturo ļoti lielas frekvences, desmitus un simtus tūkstošu hercu lielas. Šādas svārstības un viļņus sauc par *ultraskaņu*.

Relatīvi nelielas frekvences ultraskaņu var iegūt ar *Galtona svilpi*, miniaturu ērģeļu stabuli, ko iedarbina, pūšot gaisa strūklu. Samazinot ar virzulīti skanošā gaisa staba garumu, var panākt, ka svilpes tonis, pakāpeniski paaugstinādamies, beidzot kļūst nedzirdams; svilpes izstarotais vilnis pāriet ultraskaņas frekvenču joslā. Ar Galtona svilpi un citām līdzīgām ierīcēm tomēr neizdodas dabūt kaut cik intensīvu ultraskaņu; no vienas puses tas izskaidrojams ar šādu izstarotāju mazo jaudu, no otras puses ar to svarīgo apstākli, ka gaisā augstas frekvences svārstības ļoti ātri norimst.

Ar pjezoelektrisku parādību atklāšanu un lieljaudas augstfrekvences ģeneratoru izveidošanu radusies iespēja iegūt ļoti lielas intensitātes ultraskaņas svārstības. Lai noskaidrotu ultraskaņas ierosināšanas paņēmieni, nepieciešams īsumā iepazīties ar pjezoelektrisko parādību būtību (par tām sīkāk pastāstīts šā kursa otrā sējumā).

Ja no kvarca (SiO_2) kristala kādā noteiktā virzienā pret kristala skaldnēm izgriež plāksnīti un pievieno plāksnītes pla-

tajām skaldnēm mainīgu elektrisko spriegumu, lietojot metala ietveres, tad plāksnīte svārstīsies. Tas notiek tādēļ, ka, pievadot kvarca plāksnītes pretgulošām skaldnēm pretēju zīmju elektrības lādiņus, plāksnīte saraujas vai izplešas (*pjezoelektriskais efekts*). Metala ietverēs iespīlētās kvarca plāksnītes svārstības kļūst sevišķi intensīvas tad, kad pievienotā maiņsprieguma frekvence vienāda ar plāksnītes pašsvārstību frekvenci (rezonances svārstības). Izvēloties attiecīgi plāksnītes izmērus un pievadītā sprieguma frekvenci, var iegūt ļoti stipras ultraskaņas frekvenču svārstības.

Praktiski šim nolūkam kvarca plāksnīti ar metala ietverēm iegremdē eļļā un, pievadot ietverēm elektrības maiņspriegumu, liek plāksnītei svārstīties. Eļļā izplatīsies spēcīgi ultraskaņas viļņi.

Ultraskaņas viļņus raksturo ļoti interesantas fizikālas un fizioloģiskas parādības. Piemēram, ultraskaņas iedarbībā izveidojas ļoti sīkgraudainas emulsijas. Iegremdējot eļļā, kurā izplatās ultraskaņas viļņi, mēģinājumu stobriņu ar ūdeni un dzīvsudrabu, var novērot, ka ūdens pakāpeniski kļūst tumšāks, jo dzīvsudrabs sadalās ļoti sīkās daļiņās, kas suspendētas ūdenī. Eļļā iegremdētam termometram nedrīkst ar roku pieskarties; stikla ultraskaņas svārstību dēļ roka apdeg, neskatoties uz to, ka termometrs rāda ļoti nelielu temperatūru. Dzīvī radījumi (zīvis, vārdes), kurus apstaro ar ultraskaņu, iet bojā dažu minušu laikā. Pati eļļa, kurā tiek ierosināta ultraskaņa, it kā vārās, izšļācoties strūklas veidā virs kvarca plāksnītes.

Ultraskaņu tagad lieto arī teknikā; norādīsim, piemēram, uz *akustisko signalizāciju* zem ūdens un uz akustisko dziļuma mērīšanu (*echolots*). Ultraskaņu izlietot šiem mērķiem ir izdevīgi tādēļ, ka pie ļoti īsiem viļņiem enerģiju var izstarot šaurā virzītā kūlītī.

Modernie pjezokvarca ultraskaņas izstarotāji dod iespēju iegūt diezgan lielas jaudas¹ dažādu frekvenču ultraskaņu — no dažiem desmit tūkstošiem hercu līdz dažiem desmit miljoniem hercu; lieto pat vēl augstāku frekvenču izstarotājus (šai gadījumā pjezokvarca plāksnīšu svārstības ierosina nevis uz to pamatfrekvenci, bet uz virstoņiem, vai kvarca vietā lieto turmalīna plāksnītes, kuru pamatfrekvenci izdevies paaugstināt līdz 200.10⁶ hercu).

Konstatēts, ka gāzu caurlaidība dažādu frekvenču ultraskaņai ir ļoti nevienāda: gāze dažreiz simtkārt vairāk absorbē kādu noteiktas frekvenču joslas ultraskaņu nekā kādas citas

¹ Desmiti vatu uz 1 cm².

frekvenču joslas ultraskaņu. Šeit izpaužas ultraskaņas periodiska sakrišana ar dažu starpmolekularu procesu realizēšanās laiku (kas ir ļoti īss); šo procesu pētīšana radījusi sevišķu akustikas nodaļu — *kvantu akustiku*.

Ultraskaņu, kuru izlieto apakšūdens signalizacijā, gaiss absorbē 1000 reizes stiprāk nekā ūdens.

Konstatēts, ka lielas intensitātes ultraskaņa jūtami ietekmē ķermeņu kristalizācijas raksturu un paātrina dažas ķīmiskas reakcijas.

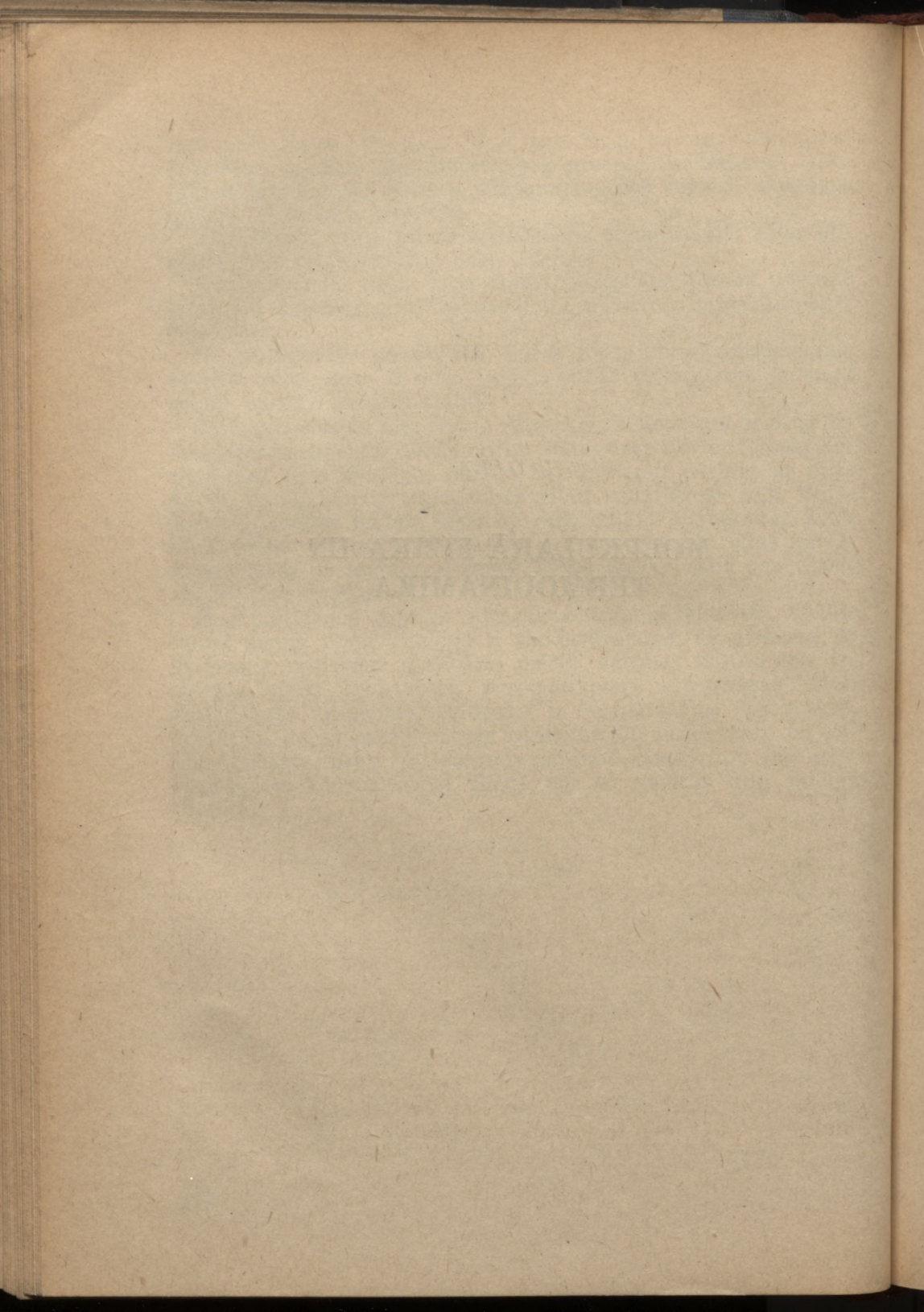
No bioloģiskām parādībām, kuras rodas ultraskaņas ietekmē, sevišķi interesanta ir dažu augu ražības pieaugšana, ja augu sēklas apstaro ar ultraskaņu.

Zināmas sekmes sasniegtas ultraskaņas lietošanā metāla izstrādājumu defektu (tukšumu un struktūras nevienādības) noteikšanai. Šim nolūkam metāla izstrādājumu pārklāj ar eļļas kārtu un novieto to ultraskaņas viļņu izplatīšanās ceļā. Bojājumi un plaisas metāla iekšienē rada daļēju ultraskaņas viļņu atstarošanu un izklaidēšanu, ko var novērot pēc eļļas kārtas svārstīšanās uz metāla virsmas. Tādas ierīces sauc par *ultraskaņas defektoskopiem*.

Kad pietiekami spēcīga ultraskaņa izplatās šķidrumā, tā blīvuma maiņa viļņa virzienā ir tik ievērojama, ka atsaucas uz šķidruma optiskām īpašībām; priekš gaismas kūliša, kas izspiežas cauri šķidrumam perpendikulāri ultraskaņas viļņu izplatīšanās virzienam, šķidrums ir neviendabīgs (kā režģis). Izrādījās, ka šo parādību var izmantot ļoti interesantu un derīgu aparātu, proti, *ultraskaņas gaismas modulatoru* jeb gaismas releju konstruēšanai. Sīkāk par to runāsim otrā sējumā (optikā).

II DAĻA

**MOLEKULĀRĀ FIZIKA UN
TERMODINAMIKA**



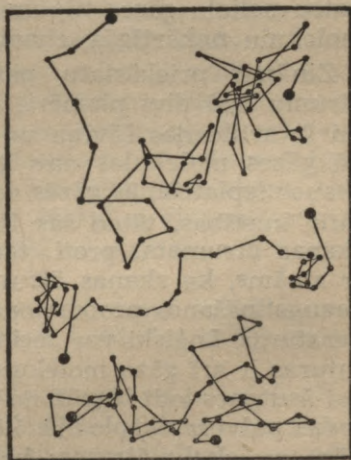
XI NODAĻA

Molekularā siltumkustība

162. §. Molekularās siltumkustības veids. Jebkura ķermeņa vissīkākās daļiņas — molekulas — nav miera stāvoklī, bet ārkārtīgi ātri kustas. Šai kustībai ir chaotisks, t. i., nekārtīgs raksturs; tā paātrinās, ja ķermeņa temperatūra paaugstinās.

Dažos gadījumos šīs kustības izpaušanos var novērot mikroskopā. Ja ūdenim piemaisa mikroskopiskas cietas vielas daļiņas vai ļoti sīkus eļļas piliņņus (ko var dabūt, ja ūdenim pielej drusku piena) un šāda maisījuma piliņu novieto starp mikroskopa priekšmeta stikliņu un segstikliņu, tad, palielinot piliņu dažas simt reizes, novērojama raksturīga parādība: katra cietas vai šķidrās vielas daļiņa,

kas peld ūdenī, lēkā no vienas puses uz otru, it kā to kaut kas triektu vai tā atlēktu no kāda neredzama šķēršļa. Jo sīkākas ir vielas daļiņas, jo ātrāki šo daļiņu lēcieni. Ja salīdzina divu kaimiņos esošu daļiņu lēcienu lielumus vai to virzienus, tad šo divu daļiņu kustībā nevar novērot nekā kopēja — tā ir chaotiska, nekārtīga. Šo parādību sauc par *Brauna kustību* (329. zīm.); tā nosaukta angļu botāniķa Brauna vārdā, kas to atradis (1827. g.). Brauna kustības cēlonis ir tas, ka šķidrumā suspendētās vielas daļiņa pastāvīgi saņem triecienus no apkārtējām šķidruma molekulām. Triecieni dod rezultējošo spēku, un daļiņa kustas šā rezultējošā spēka virzienā. Ja būtu iespējams molekulas saredzēt, tad to kustība izveidotu ainu, kas atgādinātu



329. zīm. Daļiņu Brauna kustības ceļš pēc katrām 30 sek.

šķidruma molekulām. Triecieni dod rezultējošo spēku, un daļiņa kustas šā rezultējošā spēka virzienā. Ja būtu iespējams molekulas saredzēt, tad to kustība izveidotu ainu, kas atgādinātu

Brauna kustību. Molekulu diametrs apmēram 1000 reizes mazāks nekā Brauna daļiņu diametrs; molekulu kustība ir daudz ātrāka nekā Brauna daļiņu kustība.

Gāzveidīgos, šķidros un kristaliskos ķermeņos molekulu kustībai ir ļoti nevienāds raksturs. Šis nevienādības iemesls ir tas, ka pievilksnās spēki, kas darbojas tuvu stāvošu molekulu starpā, izpaužas ar dažādu intensitāti atkarībā no vielas dažādiem agregatstāvokļiem¹. Pievilksnās spēki ir jo intensīvāki, jo ķermeņi blīvāki, t. i., jo mazāks ikvienas molekulas vidējais atstatums no kaimiņu molekulām.

Gāzēs molekulas caurmērā atrodas visattālāk viena no otras. Gadījumā, ja gāze pietiekami izretināta, var teikt, ka molekulas neizrāda gandrīz nekādus savstarpējas pievilksnās spēkus. Tādēļ šē katras molekulas kustība noris pēc inerces, molekulas smaguma centrs kustas taisnā virzienā un vienmērīgi²; taisno virzienu un vienmērīgumu izjauc tikai vai nu molekulu savstarpējā saduršanās, vai to atsišanās pret trauka sienām, kurā gāze atrodas. Ikvienā dotajā momentā vienādam molekulu skaitam ir virzes ātrumi, kas vērsti brīvi izvēlētas taisnes virzienā; — var teikt, ka *molekulu kustībā sevišķas priekšrocības nav nevienam virzienam*. Šis noteikums attiecas uz katru nelielu gāzes tilpumu, ko domās ņemam atsevišķi. Tā ir molekulu nekārtīgās, chaotiskās kustības galvenā pazīme.

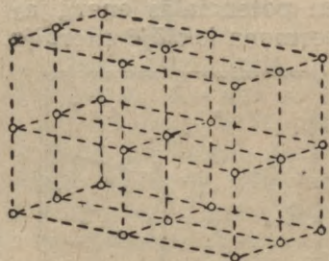
Zināmu priekšstatu par gāzu molekulu virzes kustības ātrumu dod divi piemēri: 1) skaņas izplatīšanās ātrums gāzēs un 2) artilērijas šāviņa un šautenes lodes sākuma ātrums. Tā kā gāzes molekulas nav gandrīz viena ar otru saistītas, tad skaņas izplatīšanās gāzēs acīm redzot ir tieši atkarīga no molekulu kustības, tātad šās kustības ātrumam jāatbilst apmēram skaņas ātrumam, proti, tam jābūt daži simti metru sekundē. Ir zināms, ka skaņas ātrums gāzēs palielinās ar temperatūras paaugstināšanos proporcionāli kvadratsaknei no absolūtās temperatūras. Loģiski var secināt, ka tāda pati atkarība no temperatūras ir arī gāzu molekulu virzes ātrumam. Lielgabala šāviņu vai šautenes lodi izgrūž no stobra gāzu molekulu spiediens, kas rodas pulvera eksplozijā. Šāviņš vai lode savu ātrumu dabū no gāzu molekulu ātruma; bet, tā kā šāviņa vai lodes ātrums ir daži simti metru sekundē, tad arī molekulu virzes ātrumam jābūt apmēram tādām pašām.

¹ No latīņu valodas *aggrego* — pievienoju.

² Smaguma spēka iedarbībai ir visai niecīga ietekme uz molekulas kustības maiņu. Molekulām var būt ne tikai taisnvirziens, bet arī rotācijas kustība.

Ar molekularo kustību viegli un vienkārši izskaidrojamas daudzas parādības, kas noris gāzēs: gāzes spiediens, gāzes spēja neierobežoti izplesties, difūzija¹ — vienas gāzes izplatīšanās otrā u. c. Sakarā ar difūziju var rasties jautājums: kāpēc vienas gāzes izplatīšanās otrā gāzē notiek samērā lēni, lai gan molekulu kustības ātrums ir liels? Atbilde: tāpēc, ka katrai molekulai savā ceļā jāiztur ļoti daudz sadursmju ar citām molekulām; tādā kārtā katra molekula vairāk «mīdās uz vietas», nekā kustas uz priekšu.

Jau agrāk aizrādīts, ka gāzē atsevišķu molekulu kustībā nav nekādas kārtības. Nav nekādas kārtības arī molekulu izvietojumā telpā aplūkojamā momentā. Citāds stāvoklis ir cietos (kristaliskos) ķermeņos: lai gan arī šē atsevišķas molekulas kustas nekārtībā, tomēr ir zināma kārtība molekulu izvietojumam telpā, proti: te katra molekula it kā svārstās, izveidodama kaut kādu kompli-



330. zīm. Telpas režģis.

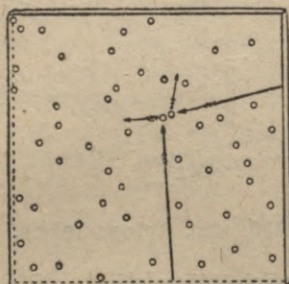
cētu trajektoriju ap centru, kuram ir noteikts stāvoklis telpā — ap kādu «vidējo stāvokli». Visi kristala molekulu vidējie stāvokļi sakārtoti regulārās rindās paraleli trim koordinātu asīm (vispārīgā gadījumā slīpenķa koordinātu asīm), izveidojot t. s. telpas (jeb kristalisko) režģi (330. zīm.). Dažiem kristaliem telpas režģa mezglos ir novietotas molekulas («molekularie režģi»); citiem kristaliem, kā, piemēram, dimantam, ir telpas režģa mezglos atomi («homeopolarie režģi»); daudziem kristaliem, kā, piemēram, vāramai sāļij, telpas režģa mezglos aizņem ioni, t. i., atomi vai atomu grupas, kas lādēti ar pozitīvu vai negatīvu elektrību («heteropolarie režģi»).

Šķidruma molekularā struktūra vēl nav pilnīgi izpētīta, tomēr tik daudz var teikt, ka šī struktūra ir kaut kas vidējs starp gāzes un kristala strukturu.

Pateicoties molekularai kustībai (virzes un rotācijas kustībai), ikvienam ķermenim ir molekulari kinētiskās enerģijas krājums. Ciktāl molekulu starpā darbojas pievilksnās un atgrūšanās spēki, šai enerģijai vēl pievienojas molekulari potencialās enerģijas krājums. Ķermenī atomi izveido svārstību kustības ap dažiem centriem; tādā gadījumā svārstību kustības kinētiskā un potencialā enerģija dod vēl vienu ķermeņa enerģijas krājuma komponenti. Šī krājuma pārējās komponentes

¹ No latīņu valodas *diffusio* — izplatīšanās.

ir: «ķīmiskā enerģija» — enerģija, kas atrodas molekulās un izpaužas atomu vai ionu savstarpējā iedarbībā; atomu iekšējā enerģija, kā arī enerģija, kas atrodas atomu centralajos kodolos (kodolu iekšējā enerģija). Un beidzot atomu izstarošanas spēja norāda, ka telpa, kas atrodas ķermenī, ir pildīta ar staru enerģiju. Staru enerģijas daudzums ir visai mazs, tomēr šai enerģijai ievērojama nozīme, jo tā uztur ķermeņa atsevišķo daļu starpā «siltuma līdzsvaru». Visu daļiņu (molekulu, atomu, kā arī atoma sastāvdaļu — elektronu, atoma kodolu) kinētiskās un potencialās enerģijas daudzums kopā ar staru enerģiju ir ķermeņa *iekšējā enerģija*.



331. zīm. Molekulu attēls plānā normāla blīvuma gāzes kārtiņā (palielināts apmēram miljonu reizes).

1 cm³ tilpumā, tad katra molekula no šā tilpuma aizņemtu kubu, kura šķautnes garums nedaudz mazāks par 3 · 10⁻⁷ cm. Gaisa molekulas vidējais virzes ātrums normalos apstākļos ir apm. 450 $\frac{\text{m}}{\text{sec}}$. Molekulas diametrs ir apm. divas līdz trīs

simtmiljonās daļas cm (3 · 10⁻⁸ cm). Vienas sekundes laikā katra gaisa molekula normalos apstākļos saduras ar citām molekulām apm. 7,5 miljardus reizes, tādēļ molekulas «lidojums» t. i., vidējais ceļa garums, ko tā veic starp divām sadursmēm, ir ļoti mazs; tas acīm redzot būs vienlīdzīgs dalījumam

$$\frac{450 \text{ m}}{7,5 \cdot 10^9} = 6 \cdot 10^{-6} \text{ cm} = \frac{1}{16} \text{ mikrona.}$$

331. zīmējumā parādīts it kā molekulu momentuzņēmums: molekulas atrodas ļoti plānā gāzes kārtiņā, kurai ir plāna paralelepēda forma; zīmējuma lineārie izmēri, salīdzinot ar īstenību, ir palielināti apmēram miljonu reizes. Zīmējumā ir parā-

dīta divu molekulu sadursme; bultas norāda molekulu ātrumu virzienus pirms un pēc to sadursmes.

Lai pareizi izprastu molekulari kinētisko teoriju, ir nepieciešami uzskatāmi stādīties priekšā minētos skaitļus. Lai gūtu jēdzienu par to, cik mazas ir molekulas un cik liels ir to skaits katrā kubcentimetrā gaisa, Viljams Kruks ieteic iedomāties šādu mēģinājumu.

Ņemsim 1 cm^3 tilpuma hermetiski aizkausētu stikla trauciņu — ampuliņu. Pieņemsim, ka šī ampuliņa ir pilnīgi tukša, tātad nesatur nemaz gaisa. Ar kaut kādu paņēmieni (piem., ar indukcijas dzirksteli) ampuliņas sānos izveidosim ļoti mazu caurumiņu, proti, tādu, pa kuru katrā sekundē var iekļūt ampuliņā 100 miljonu gaisa molekulu. Jautājums: cik ilgā laikā ampuliņa piepildīsies ar gaisu līdz tā normalajam blīvumam ($2,7 \cdot 10^{19}$ molekulu vienā cm^3), ja ampuliņas pildīšanās turpināsies visu laiku minētajā tempā? Aprēķins rāda, ka tāds moments būtu jāgaida 9000 gadu¹. Visu šo milzu laiku gaisa spiediens ampuliņā (saskaņā ar pieņemto noteikumu) vienmērīgi pieaugtu, palielinoties par 1 dzīvsudraba staba mm ik pa 12 gadiem.

Edsers aizrāda: ja ņemtu tik daudz kriegēļu, cik molekulu atrodas 1 cm^3 gaisa normalos apstākļos, tad ar visiem tiem, cieti kopā saliktiem, varētu noklāt zemes lodes cietzemi ar 120 m biezu kārtu, t. i., 4 reizes augstāku par 7 stāvu māju.

Atzīmēsim vēl vienu šā skaitļa ilustrāciju. Ņemsim mazu ūdens pilienu, kura tilpums ir tikai $\frac{1}{12} \text{ mm}^3$ (ūdens molekulu

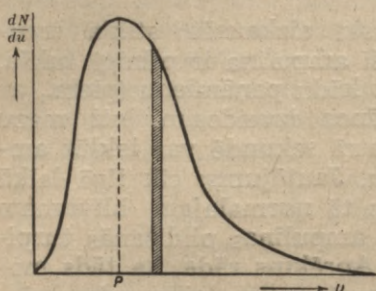
skaitis tādā pilienā ir apmēram vienlīdzīgs ar gaisa molekulu skaitu 1 cm^3 normalos apstākļos). Iedomāsimies, ka mums ir izdevies apzīmēt visas ūdens molekulas, kas atrodas šai pilienā. Pieņemsim, ka šis piliens ir nokritis Melnā jūrā, un nogaidīsim, līdz viss piliena ūdens būs sajaucies ar šīs dziļās jūras ūdeni (vidējais dziļums apm. 1 km, ūdens virsmas laukums ap 400 tūkst. km^2). Ja tagad pasmeltu spaini ūdens no Melnās jūras jebkurā vietā un jebkurā dziļumā, tad izrādītos, ka katrā spainī ūdens atrastos 100 apzīmēto molekulu.

163. §. Maksvela likums par molekularo ātrumu sadalījumu gāzē. Iepriekš jau vairākkārt pasvītrots, ka molekulu kustība ir nekārtīga jeb chaotiska. Britu ģenialais fiziķis Maksvels tomēr ir konstatējis noteiktu likumu, kam padoti dotās gāzveidīgās vielas molekulu ātrumi (pieņemot, ka šīs gāzes molekulas visas vienādas un ka temperatūra visās gāzes vietās ir

¹ Gadā ir $3,15 \cdot 10^7$ sec: $\frac{2,7 \cdot 10^{19}}{100 \cdot 10^6 \cdot 3,15 \cdot 10^7} = 9000$ gadu.

viena un tā pati). Šis likums izteikts 332. zīmējumā liknes veidā.

Uz abscisu ass atliek dažādās ātruma vērtības, kādas iespējamas atsevišķai gāzes molekulai — no nulles līdz kādam maksimālam lielumam, bet uz ordinātu ass atliek molekulu skaitu, kuru ātrumu vērtība atbilst attiecīgai abscisai¹. Šo molekulu



332. zīm. Maksvela likums par molekulu ātrumu sadalījumu.

skaitis paliek nemainīts, bet sastāvs visu laiku mainās, tāpēc ka molekulas saduras savā starpā un ar katru sadursmi šo molekulu ātrumi krasi mainās.

Grafika norāda (sk. arī ātrumu sadalījumu tabulu):

1) molekulu skaits, kam mazs ātrums, ir ļoti neliels, salīdzinot ar visu gāzes molekulu skaitu;

2) tāpat arī ļoti maz ir tādu molekulu, kam ātrumi ir ļoti lieli;

3) viena ātruma vērtība ir sastopama visbiežāk, to sauc par *visvarbūtīgāko ātrumu* ρ ; šim lielumam atbilst ātruma sakārtojuma līknes maksimums;

4) visu molekulu lielam procentam ātrumi ne visai atšķiras no visvarbūtīgākā ātruma, tāpēc dažos vienkāršākos orientēšanās aprēķinos var pieņemt, ka visām molekulām ir viens un tas pats ātrums.

Slāpekļa molekulu ātrumu sadalījums pēc Maksvela likuma (pie istabas temperatūras)

Atrumu diapazons $\frac{m}{\text{sec}}$	Molekulu skaits, kuru ātrums ietilpst minētā diapazonā, izteikts procentos no kopējā molekulu skaita
$0 < u < 100$	1
$100 < u < 300$	25
$300 < u < 500$	42
$500 < u < 700$	24
$700 < u < 900$	7
$900 < u$	1

¹ Ja u un $u + du$ ir abscisas vērtības, kas ļoti tuvas viena otrai, bet $\frac{dN}{du}$ ir attiecīgā ordinātas vērtība, tad $\frac{dN}{du} \cdot du = dN$ (grafikas elementārās strēmeles laukums) ir molekulu skaits, kam ātrumi ir robežās no u līdz $u + du$.

Maksvela likumu par molekulu ātrumu sadalījumu analitiski var izteikt ar šādu formulu:

$$dN = N \cdot \frac{4}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{u}{\rho}\right)^2 \cdot e^{-\left(\frac{u}{\rho}\right)^2} \cdot d\left(\frac{u}{\rho}\right); \quad (1)$$

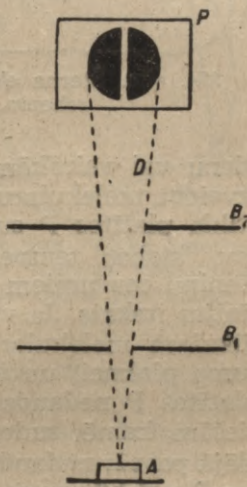
N šē apzīmē dotās gāzes masas molekulu skaitu; dN — molekulu skaitu, kuru ātrums atrodas starp robežām u un $u + du$; ρ apzīmē molekulu visvarbūtīgāko ātrumu.

Molekulu ātrumu sadalījuma likums ir tipisks statistiskā likuma piemērs. Šāda veida likumos izsaka apgalvojumus, kuriem ir liela varbūtība, bet tos tomēr nevar uzskatīt par absolūti pareiziem. Statistisks raksturs ir katrai parādībai, kas noris daudzu individu vidē. Maksvels bija pirmais, kas sāka lietot statistisko metodi fizikā; tagad šī metode ir viena no fizikas pamatmetodēm.

Ir nepieciešami pasvītrot, ka Maksvela likums attiecas stingri tikai uz tādu gadījumu, kur ķermenis atrodas makroskopiskā miera stāvoklī¹.

Pēdējos 25 gados ir izdomāti tādi mēģinājumi, kas dod iespēju tieši novērot gāzu molekulu kustību un izmērīt šīs kustības ātrumu.

Ja no trauka, kas piepildīts ar gāzi, caur mazu caurumiņu izskrien molekulas gluži tukšā telpā, tad to kustība ir taisnvirziena un vienmērīga. Šīs kustības gaitu var fiksēt šādā veidā (Dinuaže 1911. g.; 333. zīm.): gluži tukšā telpā novieto molekulu avotu A (Dinuaže pētījumos tas bija natrija gabaliņš, kas tukšā telpā iztvaikoja); B_1 un B_2 ir divas šķērssienas ar apaļiem caurumiem, kas izveido konusveidīgu telpu, kas piepildīta ar lidojošām molekulām. Ja molekulas tiešām izplatās taisnā virzienā, tad uz ekrana P vajag rasties natrija nosēdumam (sūbei), kuram riņķa forma. Tas tā arī ir novērojams. Ja molekularā kūlīša ceļā novieto kādu šķērsli (piemēram, stiepli

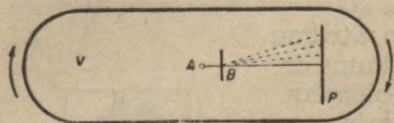


333. zīm. Molekularie stari.

¹ Termins makroskopisks (grieķu *macro* — liels) ir pretstats terminam mikroskopisks. Ja kustību vai miera stāvokli sauc par makroskopisku, tas nozīmē, ka runā par lielāka apjoma materiāla kustību vai miera stāvokli, t. i., apjomu, kurā ļoti daudz molekulu. Nekārtīgā molekulu kustība netraucē makroskopisko miera stāvokli.

D), tad uz ekrana redzama šā šķēršļa ēna (zīmējumā ekrans P parādīts, pagriezts pa 90° no sava istā stāvokļa).

Sevišķi interesanti bija pārbaudīt, vai molekulārā kūliša ātrums sakrīt ar teoretiski aprēķināto ātruma nozīmi. Attiecīgu pētījumu izdarīja Šterns (1920. g.). Pētījuma ideja attēlota 334. zīmējumā: V ir trauks, kurā panākts vislielākais iespējams



334. zīm. Šterna eksperimenta schema.

mais retinājums. Traukā ir molekulu avots A (apsudrabota platina stieplīte, kuru karsē ar elektrisko strāvu). Sudraba tvaiķa molekulas ar vidējo ātrumu, kas atbilst stieples temperatūrai, aizlido pa taisnām trajektorijām apkārtējā telpā. Ar

vienu vai vairākām šķērssienām B , kurās ir caurumiņi, var izveidot molekularu kūlīti, kas arvien paplašinās un atstāj uz stikla platītes P sudraba nosēdumu sūbi (sudraba molekulām jau istabas temperatūrā ir īpašība pielipt stiklam). Šķērssieniņu caurumiem ir tāda forma, lai plankumam būtu taisnas līnijas izskats. Ja visai ierīcei liek griezties ap asi, kas perpendikulāra molekularam kūlītim (un perpendikulāra arī zīmējuma plaknei) un iet caur A , tad sudraba plankums uz stikla platītes P nedaudz nobīdīsies pretēji griešanās virzienam. Un tiešām, kamēr sudraba molekulas lido no A līdz platītei P , pēdējā paspēj nedaudz novirzīties, un pēdas, ko molekulas iezīmē uz P , arī būs novirzītas atbilstoši molekulu ātrumam.

Pieņemsim, ka l ir atstatums no A līdz P ; laiks, kurā molekula nolido no A līdz P , ja tās ātrums ir u , ir $t = \frac{l}{u}$. Ja ierīces apgriezīenu skaits sekundē ir ν , tad ceļš, ko platīte veic laikā t , ir

$$s = 2\pi l \cdot \nu t = 2\pi \frac{l^2 \nu}{u}$$

Ja $\nu = 50 \text{ sec}^{-1}$, $l = 10 \text{ cm}$, $u = 500 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$, tad $s \approx 6 \text{ mm}$.

Tā kā molekulu ātrumi sadalās pēc Maksvela likuma, tad s vērtībām arī ir zināms «sadalījums», kura rezultātā plankums izrādās nedaudz izplūdis. Varētu arī otrādi — no nosēduma (sūbes) biezuma aprēķināt likumu par molekulāro ātrumu sadalījumu.

164. §. Gāzu kinētiskās teorijas pamatvienādojums. Sastādīsim pamatvienādojumu, kas izteic sakaru starp gāzes spie-

dienu p , tās tilpumu v un molekulu virzes kustības kinētisko enerģiju E .

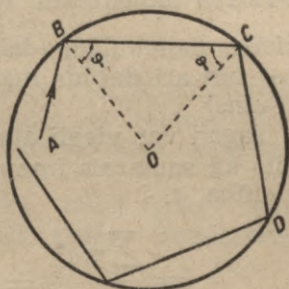
Vienkāršības dēļ pieņemsim, ka apvalkam, kurā atrodas gāze, ir lodes forma ar radiusu R ; vienādojuma galīgais formulējums tomēr ir pareizs neatkarīgi no tā, kāda ir apvalka forma un ir pareizs arī tad, ja apvalka nemaz nav.

Pieņemsim, ka aplūkojamā gāze ir tiktāl izretināta vai tās molekulas ir tik mazas, ka molekulas saduras samērā reti un katra molekula var vairākas reizes atsisties pret apvalka sienu, pirms tā saduras ar otru molekulu. (Arī šā pieņēmuma nolūks ir vienkāršot iztīrījumu; to varēja arī nedarīt, un galā būtu tas pats rezultāts, tikai to mēs panāktu ar komplicētākiem aprēķiniem.)

Kas attiecas uz pašām sadursmēm, tad pieņemsim, ka tās notiek saskaņā ar pilnīgi elastīgu ložu triecienu likumiem.

Aplūkosim kādas molekulas kustību traukā. Pieņemsim, ka molekulas masa ir m un ātrums u . Tā kustas pa līniju AB un punktā B atsitas pret sienu. 335. zīmējumā redzams lodes veidīga trauka šķērsgriezums, kas iet caur trauka centru O un caur līniju AB . Viegli iedomāties, ka aplūkojamā molekula kustēsies visu laiku šā šķērsgriezuma plaknē, kamēr nesadursies ar otru molekulu, ka tās ceļš ir vienlīdzīgās chordas BC , CD utt., ka molekulas triecienu pret sienām un atlēcieni no sienām veidos viena un tā paša lieluma leņķi φ .

Mūsu uzdevums ir aprēķināt gāzes spiedienu p , t. i., spēku, ar kādu molekulas iedarbojas ar saviem triecienu uz apvalka laukuma vienību. Vispirms noteiksim impulsu, ko dabū molekula katrā sadursmē ar apvalku. Šis impulss ir vienlīdzīgs molekulas kustības daudzuma pieaugumam, bet tā kā, molekulai atsitoties pret sienīgu, mainās tikai kustības daudzuma normalā komponente, tad minētais impulss ir vienlīdzīgs starpībai: $mu \cos \varphi - (-mu \cos \varphi) = 2mu \cos \varphi$. Ņemot vērā Ņutona 3. likumu, tāda paša lieluma impulss ar katru triecienu pāriet no molekulas uz apvalku. Tā kā ceļš, ko molekula noiet vienā sekundē, ir u un tā kā no viena triecienu pret apvalku līdz otram molekula noiet $2R \cos \varphi$ garu ceļu (kas vienlīdzīgs chordai), tad dotās molekulas triecienu skaits vienā minūtē ir



335. zīm. Gāzu kinētiskās teorijas pamatvienādojuma paskaidrojums.

$\frac{u}{2R \cdot \cos \varphi}$, tādēļ sumrais impulss, ko apvalks 1 sec dabū no aplūkojamās molekulas, ir $2 mu \cdot \cos \varphi \frac{u}{2R \cdot \cos \varphi} = \frac{mu^2}{R}$.

Sumrais impulss, ko dabū apvalks vienā sekundē no visām molekulām, ir $\frac{1}{R} \sum mu^2$, kur sumas zīme attiecas uz visām molekulām (dažādām molekulām ir dažādi ātrumi, tām var būt arī dažāda masa: izraudzītā gāze var būt arī gāzu maisījums).

Tagad var viegli aprēķināt gāzes spiedienu. Tas nebūs nekas cits kā sumrais impulss, ko 1 sekundē dabū apvalka laukuma vienība, t. i.

$$p = \frac{\sum mu^2}{R \cdot 4 \pi R^2} = \frac{\sum mu^2}{4 \pi R^3} = \frac{1}{3} \frac{\sum mu^2}{\pi R^3} = \frac{2}{3} \frac{\sum mu^2}{2 \pi R^3}.$$

Bet $\sum \frac{mu^2}{2}$ ir gāzes molekulu virzes kustības (kinētiskā) enerģija E , un $\frac{4}{3} \pi R^3$ ir gāzes tilpums v , tādēļ pēdējo formulu var pārveidot tā:

$$p = \frac{2}{3} \frac{E}{v}; \quad (2)$$

tas nozīmē:

gāzes spiediens ir skaitliski vienlīdzīgs divām trešdaļām no to molekulu virzes kustības enerģijas, kas atrodas vienā tilpuma vienībā. Minētais vienādojums ir gāzu kinētiskās teorijas pamatvienādojums. To var izteikt arī tā:

$$pv = \frac{2}{3} E, \quad (3)$$

t. i.: *gāzes spiediena reizinājums ar tās tilpumu ir vienlīdzīgs divām trešdaļām no gāzes molekulu virzes kustības enerģijas.*

Pēc šā vienādojuma var viegli aprēķināt molekulu virzes kustības ātruma lielumu. Pārveidosim vienādojumu tā:

$$pv = \frac{1}{3} \sum mu^2 = \frac{1}{3} mN \cdot \frac{1}{N} \sum u^2 = \frac{1}{3} Mc^2,$$

kur M ir gāzes masa, bet c ir vidējais kvadratiskais ātrums, kas viegli nosakāms pēc formulas:

$$c = \sqrt{\frac{u_1^2 + u_2^2 + u_3^2 + \dots}{N}}. \quad (4)$$

Jāiegaumē, ka vidējais kvadratiskais ātrums c nav vienlīdzīgs vidējam ātrumam u :

$$u = \frac{|u_1| + |u_2| + |u_3| + \dots}{N}. \quad (5)$$

Vidējais ātrums ir gāzes molekulu ātrumu vidējā aritmetiskā vērtība, bet vidējais kvadratiskais ātrums ir lielums, kura kvadrāts ir vienlīdzīgs ar gāzu molekulu ātrumu kvadrātu vidējo vērtību.

Iepriekš minētais vienādojums rāda, ka, zinot gāzes spiedienu, tilpumu un masu, var aprēķināt vidējo kvadrātisko ātrumu pēc formulas

$$c = \sqrt{3 \frac{pv}{M}}. \quad (6)$$

Ievērojot Maksvela likumu par ātrumu sadalījumu, var pierādīt, ka vidējais ātrums ir proporcionāls vidējam kvadrātiskam ātrumam, proti:

$$u = \sqrt{\frac{8}{3\pi}} c; \quad (7)$$

visvarbūtīgākais ātrums ρ arī ir proporcionāls vidējam kvadrātiskam ātrumam:

$$\rho = \sqrt{\frac{2}{3}} c. \quad (8)$$

Tā kā $3\pi > 8$, tad redzams, ka vidējais kvadrātiskais ātrums c nedaudz (apmēram par 8%) pārsniedz vidējo ātrumu u , un vidējais ātrums savukārt lielāks (1,22 reizes) nekā visvarbūtīgākais ātrums ρ :

$$c > u > \rho.$$

165. §. Statistiskā metode fizikā. Tā kā fiziskos ķermeņos ir ļoti daudz visai mazu daļiņu, kas turklāt atrodas ļoti ātrā kustībā, tad fizikim tikai retos gadījumos un ar sevišķām ierīcēm iespējams novērot kādas noteiktas daļiņas (iona vai elektrona) kustību. Atskaitot šos gadījumus, visi citi jautājumi par fizisko ķermeņu sīko daļiņu (molekulu, atomu, elektronu, kvantu) kustību jāatrisina ar sevišķu matemātisku metodi, ko sauc par *statistisko metodi*. Statistisko metodi vispār lieto «masveida» parādību pētīšanā, t. i., tādu parādību pētīšanā, kuras rodas no

vienkāršāku, «individuālu» parādību liela skaita, kur šīs individualās parādības ir līdzīgas pēc savām īpašībām un neatkarīgas (vismaz zināmā mērā) viena no otras. Piemērs tādai masu parādībai ir gāzes: mēs zinām, ka gāze sastāv no ļoti liela skaita molekulām, kas kustas neatkarīgi viena no otras; katras atsevišķas molekulas kustību var uzlūkot par individualu parādību.

Ja individualā parādība ir zināmā mērā izpētīta, tad, lietojot statistisko metodi un tās tālāko izveidojumu — vispārīgo matemātisko teoriju par masveida parādībām (tā saukto varbūtību teoriju), varam noteikt arī masveida parādības likumus. Gāzu teorijā individualo parādību, t. i., atsevišķas molekulas lidojumu, pētī pēc mehanikas likumiem; tālāk, lietojot varbūtību teoriju, nosaka gāzes stāvokļa likumus, kā arī likumus par dažādām parādībām (viskozitāti, siltuma vadītspēju, difuziju) gāzveidīgos ķermeņos.

Fizikālo parādību parastais pētīšanas paņēmiens ar varbūtību teoriju ir kāda notikuma tā sauktās *varbūtības* aprēķins jeb, citiem vārdiem, to iespēju skaita noteikšana, kādā dotā parādība var realizēties. Aplūkosim kādu svarīgu piemēru.

Ja gāzveidīgs ķermenis atrodas līdzsvarā neatkarīgi no ārējo spēku iedarbības, tad šīs gāzes blīvums viscaur ir vienāds; tas nozīmē: ja domās sadalām telpu, ko ieņem gāze, mazos (bet ne pārāk mazos) elementos vai šūnās, tad katrā šūnā atrodas vienāds molekulu skaits.

Iedziļinoties parādības būtībā, rodas doma, ka šim noteikumam var būt arī izņēmumi. Tiešām, «idealās» gāzes molekulas nemaz nav saistītas viena ar otru, to kustība ir pilnīgi chaotiska; tāpēc, vai nevarētu, piemēram, gadīties tā, ka traukā, kurā atrodas gāze, kāda daļa uz dažiem acumirkļiem ir tukša tai laikā, kad visas gāzes molekulas atrodas trauka pārējā daļā? Šo gadījumu pilnīgi noskaidro varbūtību teorija, pie kam prātojumu gaita ir šāda.

Pieņemam, ka gāzē ir ļoti liels molekulu skaits N un ka tilpums, ko ieņem šī gāze, ir sadalīts ievērojami lielā skaitā (m) vienādu šūnu. Pieņemsim, piemēram, ka $m = 1000$ (lai gan pareizāk būtu, ja pieņemtu, teiksim, $m = 10^{10}$). Ar vienādu varbūtību varam pieņemt, ka dotā momentā ikviena molekula var atrasties jebkurā šūniņā; tāpēc ir iespējams tāds molekulu sadalījums, ka visas molekulas atrodas vienā šūniņā. Tā kā pavisam šūniņu ir $m = 1000$, tad šādu iespējamo sadalījumu ir $m = 1000$. Bet iespējami ir arī tādi sakārtojumi, kad vienā šūniņā ir $N - 1$ molekulu, bet otrā vienā molekula. Saprotams, ka ir N

dažādu veidu kā N molekulas var sakārtot šādās grupās; bet, tā kā divus priekšmetus $m=1000$ šūniņās var sakārtot $m(m-1)=1000 \cdot 999$ dažādos veidos, tad visu iespējamo šāda tipa sakārtojumu ir $N \cdot m(m-1) = N \cdot 1000 \cdot 999$. Analogiski var aprēķināt arī sakārtojumu skaitu, ja vienā šūniņā atrodas $N-2$ molekulas, bet otrā 2 molekulas, tad sakārtojumu skaits ir $\frac{N(N-1)}{1.2} \cdot 1000 \cdot 999$. Konstatējam, ka iespējamo sakārto-

jumu skaits palielinās, ja molekulas vienmērīgāk sadalītas pa šūniņām. Vislielākais iespējamo sakārtojumu skaits ir tad, kad molekulu skaits šūniņās būs pēc iespējas vienāds; aprēķins rāda, ka šādā gadījumā iespējamo sakārtojumu skaits, salīdzinot to ar visu pārējo sakārtojumu kopskaitu, ir ļoti liels. Bet, tā kā visi individualie sakārtojumi savā starpā vienādi iespējami, tad ir ļoti liela varbūtība, ka faktiski katrā momentā izveidosies kāds beidzamā tipa sakārtojums, t. i., tāds sakārtojums, kas atbilst vienādam gāzes blīvumam visās vietās. Varam teikt, ka tāds blīvumu sakārtojums ir «tuvs tiešamībai». Tomēr iespējami arī tādi sakārtojumi, kas novirzās no vienmērīga blīvuma noteikumiem; bet, jo lielāka šī novirzīšanās, jo mazāka ir tādu sakārtojumu izveidošanās varbūtība. Bolcmanis saka, ka gāze, kas atrodas apvalkā un padota tikai saviem impulsiem, var visa koncentrēties apvalka vienā pusē un otra puse paliks tukša, bet šāda varbūtība ir daudzreiz mazāka par tāda notikuma varbūtību, ka vienā un tai pašā dienā lēpilsētas visos namos neatkarīgi viens no otra var izcelties ugunsgrēki.

Jautājums par gāzes molekulu sakārtojumu telpā ir savienots ar daudz komplicētāku jautājumu par molekulu ātrumu sakārtojumu gāzē (kas atrodas līdzsvarā). Arī šē ir iespējami tādi sakārtojumu tipi, kuru realizēšanās varbūtība ir visai maza, tāpēc ka to realizēšanās var notikt samērā nedaudz veidos. Kā piemēri var būt sakārtojumu tipi: 1) kad aplūkojamā momentā katras molekulas ātrums vērsts pa vienu taisnleņķa koordinātu asi; 2) kad aplūkojamā momentā visām molekulām ir vienlīdzīgs ātrums; 3) kad aplūkojamā momentā vienā telpas daļā, ko ieņem gāze, grupējas molekulas, kurām lielāki ātrumi, un tās pašas telpas otrā daļā atrodas molekulas, kurām mazāki ātrumi. No otras puses — statistiskā teorija norāda, ka ir viens tāds molekularo ātrumu sakārtojuma tips, kura varbūtība ir sevišķi liela, ja to salīdzina ar visu pārējo tipu varbūtībām, un kurš tādēļ kā likums realizējas īstenībā; tas ir tips, kurā molekulu skaitu ar tādu vai citādu ātrumu nosaka Maksvela

likums; bez tam molekulas, kurām ir kāda noteikta lieluma ātrums, ir vienmērīgi sakārtotas gāzes tilpumā, un beidzot — katrā dotajā šūnā šo molekulu ātrumi ir vienmērīgi sadalīti visos virzienos. Šis ir tā saucamais *Maksvela sadalījums*, kas raksturo «molekulāro chaosu».

Jāpasvītro, ka minētie secinājumi par pašu molekulu sakārtojumu un molekulu ātrumiem atbilst īstenībai tikai tai gadījumā, ja dotās gāzes molekulu ir ļoti daudz, jo tikai tad «lielo skaitļu likums», kas ir statistiskās metodes pamatā, var pilnīgi izpausties¹.

Kā atsevišķu paņēmieni, ko izmanto statistiskā metode, var minēt vidējās vērtības aprēķināšanu dažādiem lielumiem, kas pakļauti individualām svārstībām. Piemēram, iepriekšējā nodaļā apskatījām vidējo molekulāro ātrumu un vienas molekulas virzes ātruma vidējo enerģiju.

166. §. Molekulu savstarpējās iedarbības hipoteze. Modeļu metode. Gāzu lielākai daļai molekulas sastāv no vairākiem atomiem. Katrā atomā ir pozitīvs kodols un negatīvi elektroni, kas riņķo ap kodolu; viens un tas pats elektrons var atrasties gan uz vienas, gan uz otras orbitas. Atomiem savienojoties molekulās, atomu sastāvdaļas, bez šaubām, pakļautas kaut kādai pārvietošanai, kuras raksturu vēl nezinām, tādēļ vēl maz ko varam teikt par to, kā veidotas daudzu gāzu molekulas un to elementārās daļiņas. Galvenais, ko zinām, ir tas, ka molekulas ārējo daļu aizņem elektroni, bet kodoli atrodas iekšpusē. Katreiz, kad divas vienādas molekulas cieši saskaras, starp tām sāk darboties atgrūšanās spēks, ko rada viendabīgu lādiņu savstarpējā iedarbība. Likums, kas nosaka šo lādiņu savstarpējo iedarbību vismazākos atstatumos, nav visā pilnībā zināms, un, ja ņemam vērā molekulas komplicēto uzbūvi, tad jautājums par saskarošos molekulu savstarpējās iedarbības spēku vēl vairāk sarežģījas. Bet, lai ar panākumiem pielietotu statistisko metodi kaut vai gāzēm, nepieciešami zināt, kāds likums nosaka savu sanākumu molekulu atgrūšanās. Zinātnei par lielu laimi

¹ Lielo skaitļu likumu formulē tā: ja ir pietiekami liels skaits neatkarīgi izdarītu mēģinājumu, tad var sagaidīt ar varbūtību, kas pēc patikas tuva pilnīgai drošībai, ka notikumu skaita attiecība pret izdarīto mēģinājumu skaitu būs pēc patikas tuva notikuma varbūtībai.

Lūk, vienkāršs piemērs, kas ilustrē šo likumu: no viendabīga materiāla pagatavots kubs, kura skaldnes apzīmētas ar cipariem no 1 līdz 6. Kubu sviež uz augšu kā pagādās, un tas krīt uz galda. Varbūtība, ka kuba virsējā skaldne ir tā, kuru vēlamies (piem., uz kuras cipars 4), izsakāma ar attiecību 1:6. No otras puses: ja kubu sviež daudz reizes, tad kuba skaldnes 4 parādīšanās («notikums») skaita attiecība pret kuba sviešanas («mēģinājums») skaitu būs 1:6.

izrādās, ka šie var lietot divas hipotēzes, kas gan visai primitīvas, bet ar kurām tomēr pietiekami labi var noskaidrot daudzus jautājumus. Abas hipotēzes bija izveidotas jau tad, kad zinātniekiem vēl nebija nekādas jēgas par molekulu komplikāciju uzbūvi. Pirmo hipotēzi, ko pirms 200 gadiem izteica Pēterburgas akademiķis Daniels Bernūli, vēl līdz šim laikam plaši izmanto; hipotēzei ir šāds saturs: tuvu kopā sanākušas molekulas atgrūžas tā, it kā tās būtu ideāli elastīgas lodītes¹. Otrā hipotēze, ko ap 1860. g. pirmais izteica Maksvels, bet vēlākā laikā ievērojami uzlaboja Čepmens, pieņem, ka molekulu savstarpējās iedarbības spēki ir apgriezti proporcionāli kaut kādai molekulu atstatuma pakāpei (pēc Maksvela — piektaim pakāpei). Tātad ļoti sarežģītas dabas parādības vietā, ko nav vēl iespējams zinātniski analizēt, tiek veidots konkrēts priekšstats («modelis»), kas ņemts ar tādu aprēķinu, lai tā īpašības un tā izpausme plašā apjomā apmēram sakristu ar faktiem, kas novērojami eksperimentāli. Jāpasvītro, ka zinātniekiem nebūtu iespējams iztikt bez šādiem konkrētiem priekšstatiem: piemēram, ja atteiktos no priekšstata, ka molekulas ir elastīgi ķermeņi vai arī spēku centri, kas apgriezti proporcionāli atstatuma n -tai pakāpei, tad būtu jāizmet no zinātnes arī visa gāzu kinētiskā teorija. Šīs hipotēzes aptuveni pareizi un patiesi attēlo objektīvo realitāti; to pareizības kriterijs ir prakse, eksperiments.

Šādai modeļu lietošanai tomēr ir arī savi trūkumi. Ciktāl modelis ir nepilnīgs, tiktāl rezultāti, kādus dabū, modeļus lietojot, ir ne visai precīzi; lai tos uzlabotu, modelis jāpadara komplicētāks; tas tādā gadījumā zaudē pirmatnējo vienkāršību. Piemēram, kinētisko enerģiju, kas rodas divu molekulu sadursmē, patērē šo molekulu deformācija; kad šī deformācija sasniedz augstāko pakāpi, tad abu molekulu smaguma centri atrodas vistuvāk viens otram, un, saprotams, ka deformācija ir jo lielāka un vismazākais atstatums starp centriem jo mazāks, jo lielāks ir molekulu virzes ātrums, t. i., jo augstāka gāzes temperatūra. Izrādās, ka, balstoties uz hipotēzi par elastīgām lodes veidīgām molekulām, šīm lodītēm vajadzēs piedēvēt savdabīgu īpašību: to diametram jāsamazinās, ja paaugstinās gāzes temperatūra (jo sadurošos molekulu vismazākais centru atstatums ir tas, ko modelī saucam par molekulas diametru). Ciktāl izmantosim jauno konkrēto priekšstatu, tiktāl iegūstamie rezultāti rādīs lielāku saskaņu ar mēģinājumu.

¹ No šīs hipotēzes D. Bernūli, starp citu, secināja gāzu kinētiskās teorijas pamatvienādājumu.

Modeļu lietošanai ir vēl tas labums, ka teorija kļūst vienkāršāka matemātiskā ziņā. Piemēram, ja mēs noteikti zinātu, kā mainās divu molekulu sastāvdaļu sakārtojums, kad tās saduras, tad matemātiski noteikt visas šīs pārmaiņas būtu ļoti grūti; hipoteze par elastīgām lodītēm mūs atbrīvo no šīs grūtības. Tamlīdzīgi diezgan bieži (sevišķi orientēšanās aprēķinos) ar nodomu pieļauj teorijā nepareizus pieņēmumus, lai vienkāršotu spriešanu un ar to iegūtu, ja arī tikai aptuvenu (dažreiz pat rupji aptuvenu), tad tomēr vērtīgu rezultātu.

Kas attiecas uz hipotezi, ka molekulu sadursme noris saskaņā ar likumu par ideāli elastīgām lodītēm, tad jāsaka vēl sekojošais: hipoteze ir pieņemama, ja tās noteikumi atbilst parādību vidusmēram. Kas attiecas uz atsevišķu molekulu sadursmi, tad var pieņemt, ka blakus ideāli elastiskiem triecieniem, kad divas vienādas molekulas apmainās ātrumiem (*pirmā veida triecieni*), ir arī gadījumi, kad trieciens nav gluži elastisks, kad molekulu kinētiskā enerģija pa daļai pārveidojas atomu iekšējā enerģijā un sakarā ar to notiek elektronu pārsvešanās no vienām orbitām uz citām. Var gadīties, ka trieciens ir «vairāk nekā elastisks», t. i., ka molekulas kustības enerģija triecienā pieaug uz atomu iekšējās enerģijas daļējas pamazināšanās rēķina. Novērots, ka tādi triecieni, kuros molekulu kustības enerģija pārveidojas atomu iekšējā enerģijā vai atomu iekšējā enerģija pārveidojas molekulu kustības enerģijā, bieži notiek īstenībā; tos sauc par *otrā veida triecieniem*.

Gāze, kas atrodas kādā «siltuma izolētā» traukā un atstāta savā vaļā, neizrāda ne pašatdzišanas, ne arī pašsasilšanas pazīmes; gāzes spiediens un tilpums nemainās, tātad arī molekulu kustības vidējais ātrums (6. un 7. formula) paliek nemainīgs. No tā var spriest, ka otra veida triecienos molekulari kinētiskās enerģijas pārveidošanās atomu iekšējā enerģijā un otrādi caurmērā kompensē viena otru. Tāpēc daudzos gadījumos otrā veida triecienus var neievērot; hipoteze, ka visi molekulu triecieni padoti ideālu ložu triecienu likumiem, lai gan tā nav pareiza, tomēr ir likumīga (bez kļūdām), ja aprēķina dažādu lielumu vidējās vērtības, kas raksturo gāzes molekularo siltumkustību.

167. §. Termodinamiskā metode. Lai gan molekulu siltumkustības virziens, molekulu ātrumi, to sadursmes, salīšana (kohezijs) agregatos, agregātu eksplozija un citi šīs mikropasaules¹ notikumi ir parādības, kam gadījuma raksturs, tomēr dabā nav tādu parādību, kas nebūtu padotas kādai likumībai;

¹ Vienosimies vārdū mikropasaule saprast kā molekulu, atomu, elektronu utt. pasauli.

arī gadījuma rakstura notikumiem ir sava likumība, un, pirmkārt, lielo skaitļu likums. Lielos molekulu sakopojumos izlīdzinās visi gadījuma rakstura notikumi, un no mikropasaules «chaosa» likumsakarīgi rodas sakārtotā makropasaules¹ parādību norise — statistiskā likumība.

Statistiskās likumības fizikā var pētīt ar trim paņēmieniem.

Pirmais paņēmieni: iedomājas notikumu ainu, kas notiek mikropasaulē, un ar precīziem mechanikas un varbūtību teorijas likumiem uzmin — diemžēl gan ar komplicētiem aprēķiniem — kā izpaudīsies mikropasaules jucekļīgums to procesu gaitā, kas pieejami tiešai novērošanai. Tas ir *statistiskās mechanikas* paņēmieni.

Otrais paņēmieni: pastāvīga teorijas un prakses saskaņošana; balstoties uz fizikas un ķīmijas pētījumiem, ar minējumiem lūko sataustīt likumsakarības, kurām ir statistiska jēga; šām likumsakarībām izdomā vienkāršus «paskaidrojuma modeļus» un, pamatojoties uz šādām pagaidām izveidotām un vēl visai nepilnīgām hipotēzēm, plāno jaunu pētījumu serijas, lai precizāk noteiktu agrāk uzzinātās likumības un lai atrastu jaunus faktus. Tas ir *molekularās fizikas* paņēmieni.

Trešais paņēmieni: ir savdabīgs. Tas attiecas uz *termodinamiku*². No lielā atziņu daudzuma, kas iegūts mēģinājumos, izvēlas tikai divas trīs — vispārbaudītākās, svarīgākās un vispārējākās pamatatziņas, un tad ar stingri loģiskiem secinājumiem, izejot no pamatatziņām, nosaka daudzas atsevišķas likumības, kuras atļauj precīzi uzminēt dažādu procesu norises un visdažādāko vielu īpašības.

Vēsturiski termodinamika ir radusies to prasību rezultātā, kādas fizikai uzstādīja siltumtehnika. Bet tā jau sen ir pārāugusi minētās prasības. Lai gan jēdzieniem «siltums» un «darbs» arī tagad termodinamikā ir ievērojama nozīme, tomēr tie nekādā ziņā nenosaka termodinamikas saturu.

Termodinamika aptver visus tos fizikas un ķīmijas faktus (objektus un parādības), kuri ir mikropasaulē norižo notikumu statistiski likumsakarīgs rezultāts. Tipiski to fakti piemēri, ko pēti termodinamika, ir difūzija un vispār nekārtīga vienas vielas molekulu iespīšanās citās vielas molekulu biezoknī (šķīšana, absorbcija), atdzišana un sakaršana, kas saistīta ar vielas

¹ Makropasaule ir to ķermeņu pasaule, kuri savu apmēru ziņā ir lieli, salīdzinot ar molekulu apmēriem.

² Vārds «termodinamika» atvasināts no grieķu vārdiem *therme* — siltums un *dinamis* — spēks. Ņemot vērā vārda «termodinamika» izcelšanos, tas jātulko: «zinātne par spēkiem, kas saistīti ar siltumu», bet ne par siltuma pāreju; parādības, kas saistītas ar siltuma vadīšanu un siltuma pāriešanas likumiem, neietilpst termodinamikas uzdevumos.

atsevišķo elementaro daļiņu kustības intensitātes maiņu, ķīmiskās reakcijas, kristalizācija, kušana, iztvaikošana utt.

Tātad termodinamikas, statistiskās mehānikas un molekularās fizikas uzdevums ir viens un tas pats. Šīs trīs zinātnes ir radniecīgas un attīstās paraleli, bet to metodes ļoti dažādas.

Termodinamika savu saturu rod ar deduktīvo metodi no dažiem fizikas likumiem, kuri ar pilnīgu drošību ir noteikti eksperimentālā ceļā. Tāpēc arī visi termodinamikas slēdzieni ir tikpat droši kā likumi, kas likti šo slēdzienu pamatā (protams, ar noteikumu, ka spriedumos nav izdarīta kāda loģiska vai aprēķina kļūda).

Pašreiz termodinamikas empiriskā bāze ir divi pamat- un viens palīglikums. Termodinamika kļuva par patstāvīgu zinātni, kad atklāja abus pamatlikumus. Tāpēc mēs šos likumus saucim par termodinamikas *pamatlikumiem*. Trešais likums (ko sauc par *Nernsta siltumlikumu*) ir atklāts ne visai sen un noder par pamatu tikai dažām termodinamikas papildnodalām¹. Pirmo un otro termodinamikas pamatlikumu var formulēt šādi:

I pamatlikums. Enerģijas rašanās vai zušana nav iespējama.

II pamatlikums. Nav iespējams process, kura vienīgais rezultāts būtu siltuma pārvēršana darbā.

Formulēsim šos pamatlikumus citādi, lai tūlīt būtu redzama to nozīme technikā. Šai nolūkā pakavēsimies pie jēdziena par pirmā un otrā veida mūžīgo dzinēju (perpetuum mobile).

Dzinējs, kas spējīgs atkārtot vienu un to pašu procesu vairākas reizes un var izdarīt darbu, kas lielāks par to enerģijas daudzumu, ko dzinējs saņem no ārienes — citiem vārdiem, dzinējs, kas pats ražo enerģiju — ir pirmā veida perpetuum mobile.

Par otrā veida perpetuum mobile iedomājas siltumdzinēju, kas, atkārtodams vienu un to pašu procesu vairākas reizes, spēj pārvērst darbā visu siltumu, ko tas dabū no kāda ķermeņa vai ķermeņiem kā siltuma avotiem (kam tātad nevajadzētu citu ķermeņu, kas noderētu par darbā nepārvērstā siltuma aizvadītājiem).

Piemēram, ja būtu iespējams izgudrot tādu tvaikmašīnu, kas visu siltumu, ko tā dabū no tvaika katla, bez atlikuma pārvērstu darbā un kurai tātad nebūtu vajadzīgs dzesinātājs² vai citš kāds ķermenis dzesinātāja vietā, tad tāda mašīna būtu otrā veida perpetuum mobile.

Abas šīs mašīnas no cilvēku vajadzību viedokļa ir ļoti vili-

¹ Nernsta siltumlikums nosaka ķermeņu īpašības pie ļoti zemām temperatūrām.

² Tvaikmašīnās dzesinātājs ir kondensators vai atmosfēras gaiss (mazāk ekonomiskās mašīnās).

nošas. Ja varētu konstruēt pirmā veida perpetuum mobile, tad cilvēcei nevajadzētu rūpēties par kurināmo, kura ķīmiskā enerģija iekšdedzes motoros un tvaikmašīnās pārveidojas mehāniskā enerģijā, nevajadzētu upēs ierīkot dambjus un celt spēkstacijas.

Ja tiktu konstruēts otrā veida perpetuum mobile, tad mēs iegūtu neizsmejamus dabiskā siltuma avotus. Vienkāršs aprēķins rāda, ka ar otrā veida perpetuum mobile varētu darbināt visas pasaules fabriku mašīnas, ja siltumu, kas atrodas okeanu ūdeņos, pārveidotu dzinējspēkā, un tikai pēc 1700 gadiem varētu ievērot, ka ūdens temperatūra okeanos pazeminājusies par vienu simtdaļu grada.

Ir izdarīts neskaitāmi daudz mēģinājumu perpetuum mobile izgatavošanā. Tomēr tas nevienam nav izdevies. Vai tā ir nejausība? Vai nevajadzētu šādus mēģinājumus turpināt, turpināt vēl enerģiskāk? Uz šiem jautājumiem atbild divi termodinamikas pamatlikumi:

I pamatlikums saka: *pirmā veida perpetuum mobile nav iespējams.*

II pamatlikums saka: *otrā veida perpetuum mobile nav iespējams.*

Tādi dzinēji, par kuriem šeit minēts, var eksistēt tikai mūsu fantāzijā; realajā dzīvē tiem nav vietas. Mēģinājumi tādus izgatavot ir neauglīgi. Pūliņi jāvirza nevis tādā plaknē, kā šādus dzinējus pagatavot, bet gan tā, lai vispirmā kārtā izprastu, kāpēc šādi dzinēji nav iespējami.

Termodinamikas pētīšanas apjomi ir ierobežoti attiecībā pret pētījamo ķermeņu apmēriem, t. i., pētījamo ķermeņu apmēriem jābūt pietiekami lieliem, lai nodrošinātu mikropasaules nejaušo notikumu izlīdzināšanu. Šo prasību jau gan apmierina ļoti mazi ķermeņi (no mūsu viedokļa), jo vienā kniepadatas galviņā ir vairāk molekulu nekā Kaspijas jūrā ūdens spaiņu. Tomēr, ņemot vērā eksperimentālās tehnikas progresu (mikroskopi, ultramikroskopi utt.), ir iespējams pētīt pat tādus niecīgus vielas daudzumus, ko sastāda neliels molekulu skaits. Protams, ka katras tādās daļiņas īpašību noskaidrošanai atsevišķi statistikas likumi nav derīgi; tādām sīkām vielas daļiņām nav piemērojami termodinamikas likumi (ko atvasina no II pamatlikuma).

No daudzām daļiņām sastāvoša agregata īpašības («veselā» īpašības) nav atsevišķu molekulu īpašību (sastāvdaļu īpašību) vienkārša suma. Daļiņu skaita pieaugšanas noteiktā pakāpē ag-

regatā rodas jauna «kvalitate»¹. Termodinamiskie likumi (atvasināti no II pamatlíkuma), kas nav piemērojami atsevišķām molekulām un ultramikroskopiskām vielas daļiņām, zināmā molekulu sakopojuma pakāpē sāk izpausties.

Tātad termodinamika pētī procesus, kas noris tikai galīga (ne elementari maza) lieluma ķermeņos.

168. §. Ķermeņa termodinamiskais stāvoklis. Statistiskā mehanikā un termodinamikā jēdzienam «ķermenis» ir cita, vairētu teikt, pilnīgi pretēja nozīme, nekā to parasti saprot ģeometrijā. Kad termodinamikā vai statistikā sakām «ķermenis», tad iedomājamies priekšmetu, kura ārējais izskats, forma, krāsa mums liekas maznozīmīgi: ar šo vārdu apzīmējam *vielu, kas aizņem noteiktu tilpumu*, un nesaistām to ar redzi, kā tas ir ģeometrijā, bet drīzāk gan ar tausti.

Ar vārdu «ķermenis» saprotam ūdeni, gaisu, dzelzi, sāli, dzīvsudrabu vai citu kādu vielu, kas ņemta noteiktā tilpumā un ko raksturo zināma elastība, blīvums, sasilšanas pakāpe un citas tieši vai netieši konstatējamās, objektīvi novērtējamās fizikālas pazīmes. Ja šīs pazīmes visās ķermeņa daļās ir vienādas, tad sakām, ka ķermenis *fizikāli ir viendabīgs*. Ķermenis var būt fizikāli neviendabīgs attiecībā pret blīvumu, elastību vai arī sasilšanas, elektrizēšanas, magnetizēšanas pakāpi utt.

Ja ķermenis ir *maisījums* (ne ķīmisks savienojums), kurā ir vairākas vielas, tad sakām, ka tas *nav ķīmiski viendabīgs*, lai cik smalks arī būtu šis maisījums, pat ja tas būtu šķīdums vai sakausējums. Piemēram, gaiss nav ķīmiski viendabīgs, jo tas ir skābekļa, slāpekļa, argona un citu gāzu maisījums. Ūdens ir ķīmiski viendabīgs, jo, lai gan tas sastāv no ūdeņraža un skābekļa, tomēr tie ir ķīmiski savienoti un nav maisījumā.

Visas pazīmes, kas raksturo ķermeni un kurām ir objektīvs mērs, kā, piemēram, blīvums, elastība, sasilšanas pakāpe, elektrizēšanas pakāpe, salikta ķermeņa dažādo vielu daudzuma procentu attiecība utt., ir *ķermeņa stāvokļa termodinamiskie parametri*. Kad mainās kaut viena šāda pazīme, pat ja arī tikai kādā ķermeņa nelielā daļā — tad saka, ka ķermeņa stāvoklis mainījies. Tātad *ķermeņa termodinamisko stāvokli* nosaka visu to pazīmju (parametru) kopojums, kuras raksturo visas ķermeņa daļas, kas kaut kādā ziņā atšķiras viena no otras. Ķer-

¹ Jēdziens «kvalitate» filozofijā nozīmē visu priekšmeta neatņemamo pamatīpašību kopību, kas šo priekšmetu atšķir no pārējiem. Pēc Hegela definīcijas «kvalitate ir no konkrētas esamības neatdalāms noteikums».

meņa stāvokli¹ var izmainīt sasildot, atdzesējot, saspiežot, mainot formu (ja ķermenis pretojas formas maiņai), iedarbojoties ar elektriskiem un magnetiskiem spēkiem utt. Dzelzs stieņa termodinamiskais stāvoklis izmainās, ja to norūda vai saliec, izstiepj vai magnetizē, vai vienkārši tā vienu galu ieliek aukstā ūdenī.

Uzstādot piemērotus noteikumus parametru mērīšanas paņēmieni un mēra vienību izvēlei, iegūstam iespēju raksturot ķermeņa stāvokli, norādot parametru skaitliskās vērtības. Lai ķermeņa stāvoklis būtu pilnīgi noteikts, jāuzrāda visu parametru skaitliskie lielumi visās ķermeņa daļās.

Ķermeņa stāvoklī izšķir līdzsvaru un nelīdzsvaru. Saka, ka ķermenis atrodas *līdzsvara stāvoklī*, ja visas ķermeni raksturojošās pazīmes (ko neietekmē ārējie procesi) visās tā daļās paliek nemainīgas nenoteikti ilgi.

Tātad ir divas prasības, kuras vienlaicīgi jāizpilda: pirmkārt, parametriem, kas raksturo ķermeņa stāvokli, jābūt nemainīgiem laikā; otrkārt, jāizpaliek procesiem (procesiem, bet ne spēkiem), kas no ārpuses varētu atbalstīt šo parametru nemainīgumu. Ja kaut viena minētā prasība nav izpildīta, tad sakām, ka ķermenis atrodas nelīdzsvara stāvoklī.

Ķermeņa stāvoklis jāsauc par nelīdzsvarotu, ja parametri mainās; par nelīdzsvarotu tas jāsauc arī tad, ja parametri paliek nemainīgi, bet ja šo nemainīgumu atbalsta kāds process no ārpuses, kas ķermeni ietekmē. Piemēram, dzelzs nūjas termodinamiskais stāvoklis, ja vienu nūjas galu karsē, bet otru atdzesē, var kļūt «stacionars» (nemainīgs), bet tas nav līdzsvara stāvoklis.

Fizikali viendabīgu ķermeni vai vairāku gluži vienāda sastāva ķermeņu kopojumumu, kas atrodas vienādos līdzsvara stāvokļos, termodinamikā īsi apzīmē ar vārdu *faze*². Līdz ar to pieņem, ka katrs ķermenis ir viendabīgs attiecībā pret visiem sava stāvokļa parametriem (blīvumu, elastību, temperatūru utt.).

Tātad ķermeni nosaucam par fazi, ja esam pārliecināti, ka ikvienā paņēmienā, ar kuru sadalām ķermeni nenoteikta lieluma daļās (bet ne visai sīkās), varēsim konstatēt visu daļu stāvokļa vienādību.

Nemsim ūdeni, kurā peld ledus gabals. Šai gadījumā ir divas fazes. Ja ūdenī peld vairāki ledus gabali, jēdziens «cietā faze» jāattiecina uz visiem gabaliem kopā.

¹ Teiciena «ķermeņa termodinamiskais stāvoklis» vietā bieži lietosim «ķermeņa stāvoklis».

² To pašu vārdu «faze» lieto mēģinājumā par svārstībām, bet pavisam citādā nozīmē.

Vienai un tai pašai vielai, piemēram, ūdenim, var būt vairākas cietas fāzes, kas atšķiras viena no otras ar kristalisko struktūru. Pazīstamas piecas ledus modifikācijas. Mainot ledus temperatūru un palielinot tai pašā laikā spiedienu līdz vairākiem tūkstošiem un desmit tūkstošiem atmosferu, pakāpeniski var dabūt katru modifikāciju.

Ķermeņu fizikalās un ķīmiskās pamatīpašības nav atkarīgas no ķermeņu lieluma (ja salīdzināšanai neņem pārāk mazas vielas daļiņas). Tādēļ termodinamikā ķermeņa kopējai masai nav izšķirīgas nozīmes; priekšstats par ķermeņa kopējo masu, kam mehanikā ir pamatnozīme, termodinamikā dod vietu priekšstatam par blīvumu.

Par ķermeņa blīvumu, kā zināms, sauc ķermeņa masas attiecību pret tā tilpumu jeb, citiem vārdiem — masu, kas atrodas tilpuma vienībā. Piemēram, dzelzs blīvums ir $7,8 \frac{g}{cm^3}$ (pie normalas temperatūras).

Fizikā bieži jāstopas ar ķermeņu blīvuma maiņu kā saspiešanas, sasildīšanas utt. rezultātu. Tādā gadījumā parasti pētījamā ķermeņa masa saskaņā ar eksperimenta noteikumiem paliek nemainīga un blīvums mainās tikai sakarā ar ķermeņa tilpuma maiņu. Tā kā blīvums ir ķermeņa masas attiecība pret tā tilpumu, tad blīvuma maiņu norādītos gadījumos izraisa šīs attiecības saucēja maiņa. Tādēļ ir ērtāk aplūkot nevis blīvumu, bet gan tā apgriezto lielumu, t. i., ķermeņa tilpuma attiecību pret masu. Šo lielumu, ko mērī ar tilpumu, kuru aizņem masas vienība, sauc par *īpatnējo tilpumu* un parasti apzīmē ar *v*. Īpatnējā tilpuma skaitliskā vērtība, kā redzams, vienlīdzīga vienam, dalītam ar blīvuma skaitlisko vērtību. Parasti īpatnējo tilpumu nosaka ar kubcentimetru skaitu, ko aizņem 1 g masas;

piemēram, dzelzs īpatnējais tilpums $v = 0,128 \frac{cm^3}{g}$.

Bieži vielas daudzumu mērī ar grammolekulām. Grammmolekula ir vielas daudzums, kurā ir tik daudz gramu, cik liels ir vielas molekulsvars¹. Piemēram, grammolekulā ūdens ir 18 g, jo ūdens molekulsvars ir 18. «Grammmolekulas» vietā pieņemts lietot vārdu *mols*. Tilpumu, ko ieņem viens mols, sauc par *mola tilpumu*.

Parasti termodinamikā pētī procesus, kas noris nekustīgos ķermeņos un nekustīgās ķermeņu sistemās. Spēkiem, kas dar-

¹ Vielas molekulsvars ir vielas molekulas masas attiecība pret skābekļa atoma masas vienu sešpadsmito daļu (tātad molekulsvars ir nesaukts skaitlis).

bojas uz nekustīgiem ķermeņiem, jālīdzsvarojas katra ķermeņa smaguma centrā. Spēku iedarbība šai gadījumā izpaužas tikai ķermeņu deformācijā. Termodinamikā un statistiskā mehanikā, kā arī elastības teorijā, ārējo spēku piepūlējumu mēri ar spēku spiedienu uz ķermeņa virsmas vienību. Spiedienu, ko ķermenis izdara uz apvalku, apzīmēsim ar p . Spiediens p ir algebrisks lielums; tas ir pozitīvs, kad ķermenis ir saspiests un kad spiediens vērsts uz āru; tas ir negatīvs, kad ķermenis vispusīgi izstiepts un kad spēki, kas pielikti no ķermeņa puses pret ķermeni stiepjošo apvalku, vērsti uz iekšu.

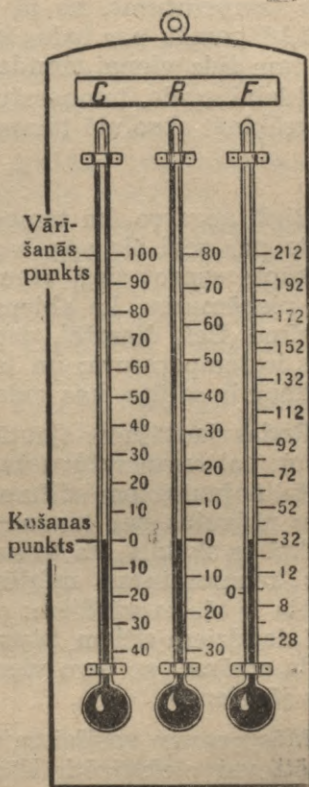
169. §. Temperatura. Ievērojamākais ķermeņa stāvokļa parametrs ir temperatūra (temperatūru starpība). Temperatura kā lielums eksistē, pateicoties lielo skaitļu likumam, kas pārvalda mikropasauli. Šis likums regulē siltuma parādību norisi un nosaka sevišķu līdzsvara veidu — ķermeņu siltuma līdzsvaru.

Par temperatūru starpību sauc ķermeņu novirzīšanās lielumu no savstarpējā siltumlīdzsvara stāvokļa. Jāizšķir empiriskā temperatūra t un absolūtā temperatūra T .

Par empirisko temperatūru sauc ķermeņa novirzīšanās lielumu no siltumlīdzsvara stāvokļa ar kūstošu ledu, kas atrodas zem vienas fizikalās atmosfēras spiediena. Empiriskās temperatūras mērs, kas pieņemts Starptautiskā mēru un svaru komitejā 1877. gadā, ir noteikts proporcionāli ūdeņraža spiediena pieaugumam, kura tilpumu sildot (vai arī atdzēsējot) uztur stingri nemainīgu¹. Ar šo vienošanos bija noteikta tā saucamā empiriskās temperatūras *normalā skala*.

Par temperatūras vienību ir pieņemts 1 Celsija grads, kuru

¹ Saskaņā ar minēto pieņēmumu ņem tādu nemainīgu ūdeņraža blīvumu, lai ledus kušanas punktā ūdeņraža spiediens būtu vienlīdzīgs 1000 mm Hg.



336. zīm. Celsija, Reomira un Farenheita skalas.

nosaka noteikums, ka kūstošam ledum zem atmosfēras spiediena pieņem temperatūru 0°C , bet verdošam ūdenim zem atmosfēras spiediena — temperatūru 100°C (336. zīm.). Starpība starp absolūto temperatūru (par kuru tuvāk paskaidrots turpmāk) un empiriskās temperatūras normālskalu vispirms ir tā, ka absolūto temperatūru skaita (arī Celsija grādos) no zemākās temperatūras, no tā sauktās *absolūtās nulles*, kas atrodas $273,16^{\circ}$ zemāk par ledu kušanas temperatūru. Ar pareizību apmēram līdz vienai simtdaļai, bet dažos intervālos arī līdz desmitdaļai grāda, temperatūru no normalās empiriskās skalas var pārrēķināt absolūtā temperatūrā, lietojot vienkāršu formulu¹:

$$T \approx t + 273,16. \quad (9)$$

Bieži apgalvo, ka temperatūra ir ķermeņa sasilšanas pakāpe. Pats par sevi šis apgalvojums nav kļūdains, ja ar «sasilšanas pakāpi» saprot tieši «temperatūru», t. i., minēto frazi uzlūko kā pieņēmumu, ka abiem terminiem ir tikai viena un tā pati nozīme. Bet, diemžēl, daudzi iedomājas, ka šī fraze paskaidro, kas ir temperatūra; un turklāt ietver vēl domu, ka sasilšanas pakāpe ir sajūta, kas rodas, priekšmetam pieskaroties.

Rodas jautājums (jautājums, kas noskaidro pašas lietas būtību): vai temperatūru varētu izmērīt, ja cilvēka ķermenim nebūtu nojautas par siltuma un aukstuma sajūtu, tāpat kā tam nav nojautas par magnetiskiem un elektriskiem spēkiem? No teiktā ir skaidrs, ka to katrā ziņā varētu. Vēl vairāk, pašreizējos temperatūras mērīšanas paņēmienos nekas nemainītos. Lieta ir tā, ka vārdiem: «temperatūra», «sasilšanas pakāpe», kā arī daudziem citiem, piemēram, «skaņa», «gaisma» utt., ir divējāda nozīme: ar tiem vienlaicīgi apzīmē fizioloģiskus un fizikālus jēdzienus.

Mēs neesam spējīgi sajūst, vai un cik stipri ķermeņi magnetizēti vai elektrizēti. Tādēļ izteicieni «elektrizācijas pakāpe», «magnetizācijas pakāpe» nevienam neierosina un arī nevar ierosināt priekšstatu, kas būtu saistīts ar mūsu uztveres intensitāti. Kad runā par temperatūru, par sasilšanas pakāpi, viegli var nokļūt šo terminu parastās tīri fizioloģiskās izpratnes varā. Tas jāņem vērā, lai nodarbībā ar fizikas jautājumiem atteiktos no temperatūras subjektīvās izpratnes.

¹ Pie 0° un 100°C formula (9) saskaņā ar graduēšanas noteikumu ir precīza. Intervālā no 0° līdz 100°C atšķirība starp T un $t + 273,16$ skalām nepārsniedz $0,001^{\circ}$. Pie 1000°C skalu starpība ir apm. $0,1^{\circ}$. Pie zemām temperatūrām formula (9) ir mazāk precīza; pie -200°C novirzīšanās sasniedz $0,25^{\circ}$.

Ja nebūtu siltumlīdzsvara fakta, tad nebūtu arī temperatūras kā fizikāla lieluma. Tad ķermeņu siltumstāvoklis mums kļūtu līdzīgs šo ķermeņu smaržai un garšai, t. i., par šo stāvokli mēs spriestu, pamatojoties tikai uz siltuma un aukstuma sajūtas intensitāti, tāpat kā patlaban spriežam par ķermeņa salduma vai rūgtuma pakāpi vai arī tā aromata vai smakas pakāpi utt.

Fizika apskata dažādus līdzsvara veidus, piemēram, ķermeņu līdzsvaru gravitācijas laukā, elektrisko lādiņu līdzsvaru uz vadītāja virsmas utt. Lai raksturotu ķermeņa nosvēršanās pakāpi no līdzsvara stāvokļa, lieto jēdzienu *līmeņu starpība*. Šim jēdzienam dažreiz ir ģeometriskā nozīme (augstumu starpība), bet biežāk gan enerģētiskā (potencialu starpība).

Jēdziens «līmeņu starpība» ir universāls, bet tā konkrētais saturs nav vienāds dažādos līdzsvaros. Siltumlīdzsvara gadījumā «līmeņu starpība» apzīmē temperatūru starpību. Temperatūras un potenciala starpā ir dažas līdzības pazīmes. Bet siltumlīdzsvars savā būtībā (ievērojot tā statistisko pamatu) atšķiras no citiem līdzsvara veidiem un fizikā ienem pavisam savrupu vietu. Tādēļ analogija starp temperatūru un potencialu ir pavirša. Visas īsti ievērojamās un interesantās temperatūras īpašības sākas tur, kur šī analogija izbeidzas.

Minēsim dažus skaitļus, kas raksturo temperatūras intervalus, ko izmanto teknikā un ko novēro dabas parādībās.

Temperatūras intervāls, kas piemīt Zemes virsmai (ja ņem vērā dažādos ģeogrāfiskos platuma gradus), samērā nav liels, apmēram 150°C , ar vienādu nosvēršanos no 0°C kā uz karstuma, tā arī uz aukstuma pusi. Temperatūras intervāls, kas atrodas siltumtechnikas (pārkarsēts tvaiks) un aukstumtechnikas rīcībā, ir apm. četrreiz plašāks.

Kurināmā sadedzināšanas tehnika paplašina temperatūras intervālu līdz $+2000^{\circ}\text{C}$ (mitra koka liesma 1700° , petrolejas primusa liesma līdz 2000°). Dažās ķīmiskās reakcijās var dabūt augstākās teknikā lietojamās temperatūras: *alumotermiskā* procesā (pulverveidīga alumīnija un dzelzs oksīdu maisījuma sadegšana, patērējot skābekli, kas atrodas oksīdos) 3000°C ; *Lengmira* procesā (atomarā ūdeņraža pāreja molekulārā) 4000°C .

Augstas temperatūras rekords ir temperatūra 8000°C , ko *L i m e r s* sasniedzis ar Volta loku, kad to aizdedzināja pie 40 atspiediena. Laboratorijas apstākļos uz mirkli var dabūt vēl augstākas temperatūras, ja laiž stiprus elektriskos lādiņus (no kondensatoru baterijas) caur tievām grūti kūstoša metāla stiep-

lītēm, kuras tūlīt iztvaiko. Astrofizikā zvaigžņu izstarojošās virsmas temperatūru rēķina 3000° — $20\,000^{\circ}$ lielu.

Viszemākā temperatūra, ko 1935. g. ieguva de-Haas Leidenes universitātes kriogēnā laboratorijā, ir temperatūra, kas par $0,004^{\circ}\text{C}$ atšķiras no zemāko temperatūru robežas (no absolūtās temperatūras nullpunkta).

170. §. Stāvokļa vienādojums. Trīs pamatparametri: spiediens, tilpums un temperatūra nav neatkarīgi viens no otra. Tie saistīti vienādojumā, ko sauc par *stāvokļa vienādojumu*:

$$f(p, v, t) = 0.$$

Funkcionalās sakarības veidu šo parametru starpā nosaka katrai dotajai vielai ar mēģinājumiem. Tas ir grūts uzdevums. Jāatzīst, ka pat tādām vielām, kurām ievērojama nozīme tehnikā, neskatoties uz daudzkārtīgiem laboratorijas pētījumiem, vēl līdz šim nav atrasts stāvokļa vienādojums. Tas ir noteikts tikai retinātām gāzēm un stipri aptuvenā veidā dažām saspiesām gāzēm.

Pētījumos iegūts ļoti plašs skaitliskais materiāls, kas raksturo šķidru un cietu ķermeņu īpatnējā tilpuma maiņu, ja tos silda vai saspiež. Bet šo skaitļu rindās vēl nav izdevies konstatēt vienkāršu likumību.

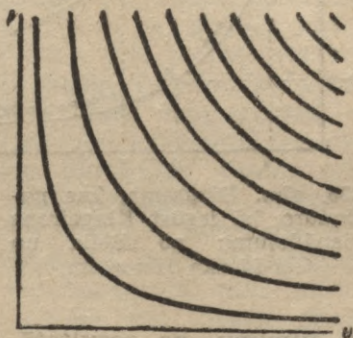
Fizika jau sen (vairāk nekā 100 gadu) ir spraudusi uzdevumu: izejot no priekšstata par vielas uzbūvi, noteikt gāzveidīgu, šķidru un cietu ķermeņu stāvokļa vienādojumu. Šis uzdevums līdz šim vēl nav atrisināts. Bet tā praktiskā nozīme tehniskos aprēķinos ir ārkārtīgi liela. Šī problēma ir ļoti daudzus interesešusi. Ir vesela rinda pētījumu, ko izdarījuši izcilākie zinātnieki, bet, diemžēl, bez sevišķiem panākumiem.

Uzdevumu samērā viegli var atrisināt tikai vienā gadījumā, proti, kad atstatumi ķermeņa atsevišķo molekulu starpā ir tik lieli, ka molekulu savstarpējā iedarbība izpaužas tikai molekulu saduršanās momentā. Tāds stāvoklis ir retinātās gāzēs. Retināto gāzu stāvokļa vienādojums ir atrasts (ja gāzes temperatūra nav visai zema, tad dabū Klapeirona vienādojumu, ko apskatīsim nākošajā paragrafā).

Ja gāzi saspiež (padara blīvāku) vai kondensē par šķidrumu, tad molekulu kustību ietekmē savstarpējās iedarbības spēki (trajektoriju izliekšana) un iepriekš formulētais uzdevums tā sarežģījas, ka nav iespējams tā atrisināšanu veikt līdz galam, ja nelieto apšaubāmus aprēķinu vienkāršojošus priekšnoteikumus. Nav izdevies dabūt kaut pietiekami tuvinātu jautājuma atrisinājumu (Van-der-Valsa vienādojums un citi ir neprecīzi). Bez matemātiskām grūtībām šeit ir arī principālas grūtības. Gal-

venais, vēl nav zināms likums, kas nosaka molekulu savstarpējās iedarbības spēkus (nav zināms, kā, molekulām tuvojoties, pieaug to savstarpējās pievilkšanās un atgrūšanās spēki; nav zināms arī, kādā atkarībā šie spēki ir no molekulu orientācijas un no molekulu «termiskās ierosinātības»).

Tomēr nav šaubu, ka stāvokļa vienādojuma problēma kādreiz tiks atrisināta. Vērtējot šā jautājuma pašreizējo stāvokli, var domāt, ka tā atrisinājumu neatradīs ar statistiskās mehanikas un molekularās fizikas metodēm (šīs metodes, ievērojot minētās grūtības, ir izrādījušās šai gadījumā par neproduktīvām), bet gan drīzāk ar termodinamikas metodēm, protams, pēc tam, kad izdosies paplašināt termodinamikas empirisko bāzi, pievienojot termodinamikas diviem pamatnoteikumiem jaunas atziņas, kas gūtas eksperimentos un kas pēc būtības ir saistītas ar minēto problēmu.



337. zīm. Gāzes izoterma pēc Boila likuma.

171. §. Gāzes stāvokļa vienādojuma (Klapeirona vienādojuma) izvedums no Boila un Gei-Lisaka likumiem. Ir zināms, ka retinātas gāzes pakļautas Boila un Gei-Lisaka likumiem. Boila likums nosaka, ka, izotermiski saspiežot gāzi, tās spiediens mainās apgriezti proporcionāli tilpumam. Tātad, ja $t = \text{const}$, tad

$$pv = \text{const.}$$

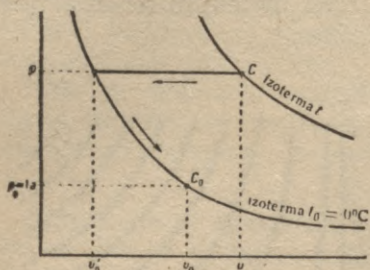
Saskaņā ar Gei-Lisaka likumu gāze, ja to sasilda par 1°C pie pastāvīga spiediena, izplešas par $\frac{1}{273,16}$ daļu no tā tilpuma, kuru tā ieņem pie 0°C un tāda paša nemainīga spiediena.

Tātad, ja v_0' ir tilpums, ko ieņem gāze pie 0°C temperatūras un spiediena p , bet v ir tilpums, ko ieņem gāze pie $t^{\circ}\text{C}$ un tā paša spiediena p , tad

$$v - v_0' = \frac{v_0'}{273,16} t.$$

Vienosimies gāzes stāvokli apzīmēt ar punktu (p, v) diagramā (kaut kāda punkta koordinātas šai diagramā norāda gāzes spie-

diena p un l g vai l mola tilpuma skaitliskās vērtības); 337. zīmējumā parādītas tādas līnijas, kurām $pv = \text{const}$, — tās ir gāzes izoterma¹.



338. zīm. Diagrama, kas parskaidro, kā iegūst Klapeirona vienādojumu no Boila un Gei-Lisaka likumiem.

v_0 tilpumu, ko rezultātā ieņem gāze (ja $p_0 = 1$ at un 0°C). Ievērojot Boila likumu,

$$pv'_0 = p_0v_0.$$

Pāreizinot pirmās vienlīdzības locekļus ar otras vienlīdzības attiecīgiem locekļiem un vienkāršojot (dalot ar v_0'), dabū:

$$pv = \frac{p_0v_0}{273,16}(t + 273,16). \quad (10)$$

Šis vienādojums ir pazīstams kā Klapeirona vienādojums. Pastāvīgo lielumu $\frac{p_0v_0}{273,16}$ sauc par *gāzu konstanti*.

172. §. Absolutā temperatūra. Nepietiekami retinātas gāzes ne visai pilnīgi pakļaujas Boila un Gei-Lisaka likumiem; stipri saspīestām gāzēm Klapeirona vienādojums neder. Klapeirona vienādojuma neprecizitāte izskaidrojama ar to, ka gāzes molekulu starpā pastāv savstarpējās iedarbības (mijiedarbības) spēki. Šie mijiedarbības spēki traucē molekulu vienmērīgo un taisnvirziena kustību. Tilpums, ko ieņem pašas molekulas, pamazina to neaizņemto telpu, kurā molekulu kustība var notikt bez kavēkļiem.

Iedomāta gāze, kuras molekulu starpā nav nekādu savstarpējās pievilkšanās spēku, bet atgrūšanās spēki izpaužas tā, it kā atomi būtu bezgalīgi mazas, elastīgas lodītes, saucas *ideāla gāze*.

¹ Šīs līnijas, kā jau iepriekš minēts, ir hiperbolas. Jo augstāka temperatūra, jo lielāka vērtība ir reizinājumam pv un jo tālāk no koordinātu sākuma atrodas attiecīgā izoterma (6. vienādojums).

Ātra un veiksmīga statistiskās mehanikas attīstība parādīja, ka priekšstats par ideālo gāzi ir ērts un diezgan precīzs reālo retināto gāzu «modelis». Pēdējā laikā tomēr noskaidrojies, ka priekšstatam par ideālo gāzi nepieciešams ievērojams principiāls uzlabojums. Izrādās, ka gāzes īpašības ir atkarīgas no likuma, kas izteic, kā sadalīti (sakārtoti) gāzes molekulu ātrumi, kad gāze atrodas līdzsvara stāvoklī. Par *Maksvēla ideālo gāzi* var nosaukt gāzi, kurai Maksvēla likums par ātrumu sadalījumu ir pareizs pie visām temperatūrām (pēc patikas zemām vai augstām) un pie visiem gāzes blīvumiem. Ir pamats domāt, ka visās reālās ne visai retinātās gāzēs, kuru temperatūra ir tuva absolūtai nullei, molekulu ātrumi nav sakārtoti saskaņā ar Maksvēla likumu, bet pēc citiem likumiem: vienās pēc likuma, ko noteicis Boze, citās pēc likuma, ko noteicis Fermi. Atkarībā no atomu kodolu uzbūves lietojams vai nu Bozes vai Fermi likums; kas attiecas uz Maksvēla likumu, tad uzskata, ka pie temperatūrām, kas tuvas absolūtai nullei, šis likums nesaskan ar īstenību. Atbilstoši trim ideālās gāzes molekulu ātrumu sadalījuma likumiem, izšķiram trīs ideālās gāzes paveidus: *Maksvēla ideālā gāze*, *Bozes ideālā gāze* un *Fermi ideālā gāze*.

Molekulu ātrumu sakārtojums pēc Bozes un Fermi likumiem tikai pie ļoti zemām temperatūrām atšķiras no Maksvēla sakārtojuma; pie parastās un pie augstas temperatūras visi trīs molekulu ātrumu sakārtojuma likumi praktiski sakrīt. Tātad pie parastām un augstām temperatūrām visu triju ideālo gāzu paveidiem jābūt ar vienādām īpašībām, bet pie ļoti zemām temperatūrām to īpašības ir dažādas.

Statistiskā mehanikā pierāda, ka Klapeirona vienādojums ir precīzs Maksvēla ideālās gāzes stāvokļa vienādojums. Tomēr, lai Klapeirona vienādojums būtu pavisam precīzs ideālās gāzes stāvokļa vienādojums, temperatūra jāmērī ne ar ūdeņraža termometru, bet ar Maksvēla ideālās gāzes termometru. Lai gan tādu termometru nevar pagatavot, jo ideālā gāze ir mūsu iedomu auglis, tomēr termodinamika dod iespēju aprēķināt, ko rādītu šāds termometrs, ja tas eksistētu. Temperatūru, ko termodinamiski aprēķinātu tādā veidā, lai tā sakristu ar temperatūras nolasījumu no absolūtās nulles pēc iedomātā termometra, kurā ir Maksvēla ideālā gāze, sauc par *absolūto temperatūru* un apzīmē ar T . Ar absolūto nulli, kā jau iepriekš minēts, saprot zemo temperatūru robežu; sasniedzot absolūto nulli, Maksvēla ideālās gāzes spiediens kļūst nulle, lai kāds arī būtu dzesināmās gāzes nemainīgais tilpums.

173. §. Avogadro likums un universalā gāzu konstante. Kā jau minēts, par grammolekulu, grammolu (saīsināti g-mols) vai vienkārši molu sauc vielas daudzumu, kurā tik daudz gramu, cik liels šīs vielas molekulsvars (piemēram, skābekļa grammols ir 32 g skābekļa).

Tā kā ikvienas gāzes mols pie 0°C un $p=1$ at ieņem tilpumu, kas vienlīdzīgs 22,41 l, tad gāzes konstantes skaitliskai

vērtībai $\frac{p_0 v_0}{273,16}$ visām gāzēm, kas ņemtas 1 grammolekulas daudzumā, jābūt vienādei neatkarīgi no gāzes ķīmiskā sastāva.

Viena mola gāzes konstanti parasti apzīmē ar R un sauc par *universalu gāzu konstanti*:

$$R = \frac{p_0 v_0}{273,16}, \text{ kur } p_0 = 1 \text{ at un } v_0 = 22,41 \text{ l.}$$

Ja tilpumā v (protams, arī v_0) ir ne 1 mols gāzes, bet ν molu, tad

$$p\nu = \nu RT. \quad (11)$$

Universalās gāzes konstantes skaitliskā vērtība ir atkarīga no vienībām, kādās mērīti Klapeirona vienādojuma kreisās puses

lielumi p un v . Piemēram, ja spiedienu mērī ar $\frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$ un tilpumu

ar cm^3 , tad $p_0 = 1,033 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$ un $v_0 = 22\,410 \text{ cm}^3$, tad

$$R = \frac{1,033 \cdot 22\,410}{273,16} = 84,80 \frac{\text{kilogramcentimetrs}}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}.$$

Turpmāk minētas gāzu konstantes vērtības, kas izteiktas dažādās bieži lietojamās vienībās.

Kad gāzu konstante ietilpst formulā, kuras visi locekļi izteikti enerģijas kaloriju vienībās (222. §), tad arī gāzu konstantei jābūt izteiktai kalorijās; aptuveni $R \approx 2 \frac{\text{kal}}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}$, precizāk:

$$R = 1,987 \frac{\text{kal}}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}.$$

Pieņemsim, ka m_0 ir skābekļa atoma masa gramos, m ir kādas vielas molekulas masa, M ir šīs vielas molekulsvars:

$$M = \frac{m}{\frac{1}{16} m_0}. \quad \text{Redzam, ka molekulu skaits } N, \text{ kas atrodas kādās}$$

vielas molā, ir

$$N = \frac{M}{m} = \frac{16}{m_0}.$$

t. i., ikvienas vielas molā ir viens un tas pats molekulu skaits, kas starp citu norāda, cik reizes skābekļa atoma masa mazāka par 16 g, un kas vispār norāda, cik reizes kādas vielas molekulas masa ir mazāka par šīs vielas molu. Šis skaitlis ir $6,06 \cdot 10^{23}$; to sauc par Avogadro skaitli.

Spiediena vienības	Gāzes tilpuma vienības	„Normalais“ spiediens p_0 , kas izteikts pirmās ailes vienībās	1 g-mola gāzes tilpums v_0 normālos apstākļos, otrās ailes vienībās	Universalās gāzu konstantes skaitliskā vērtība $R = \frac{p_0 v_0}{273,16}$
$\frac{\text{dins}}{\text{cm}^2}$	cm ³	1 013 250	21 410	$8,315 \cdot 10^7$ $\frac{\text{ergs}}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}$
$\frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$	cm ³	1,0333	22 410	84,80 $\frac{\text{kilogramcentimetrs}}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}$
$\frac{\text{kG}}{\text{m}^2}$	m ³	10 333	0,02241	0,848 $\frac{\text{kilogrammetrs}}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}$
at	cm ³	1	21 410	82,06 $\frac{\text{atmosfera} \cdot \text{cm}^3}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}$
at	l	1	22,41	0,08206 $\frac{\text{litratmosfera}}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}$
dzīvsudraba staba num	cm ³	760	21 410	$6,237 \cdot 10^4$ $\frac{\text{mm dzīvs. cm}^3}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}$

Avogadro likums (kurš līdzīgi citiem gāzu likumiem ir precīzs ideālām gāzēm un aptuvenš realām gāzēm) nosaka, ka divu gāzu vienādos tilpumos ir vienlīdzīgs molekulu skaits, ja šīm gāzēm ir vienāda temperatūra un vienāds spiediens.

No tā var secināt, ka pie noteiktas temperatūras un noteikta spiediena jebkuras gāzes mols ieņem vienu un to pašu tilpumu. Piemēram, ja temperatūra ir 0°C un spiediens 760 mm, tad jebkuras gāzes 1 g-mols ieņem 22,41 l.

174. §. Absolutās temperatūras molekulari kinētiskā izpratne.

Kā jau norādīts 164. §, ideālā gāze pakļaujas kinētiskās teorijas pamatvienādojumam. Šis vienādojums 1 g-molam ir:

$$pv = \frac{2}{3} E.$$

Seit

$$E = \frac{1}{2} \sum mu^2$$

ir to molekulu virzes kustības enerģija, kas atrodas 1 g-molā gāzes.

No otras puses — ideālā gāze pakļaujas Klapeirona vienādojumam:

$$pv = RT.$$

Salīdzinot abus vienādojumus, dabū:

$$E = \frac{3}{2} RT.$$

Izdalīsim vienlīdzības abas puses ar molekulu skaitu, kas atrodas 1 g-molā, t. i., ar $N = 6,06 \cdot 10^{23}$; tad kreisajā pusē iegūsim vienas molekulas vidējo virzes kustības enerģiju

$$\frac{E}{N} = \frac{3}{2} kT, \quad (12)$$

kur

$$k = \frac{R}{N} = 1,371 \cdot 10^{-16} \frac{\text{ergs}}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}.$$

Proporcionalitātes koeficientu k , kas ir universālā gāzes konstante, «attiecināta pret vienu molekulu», sauc par *Bolcmaņa konstanti*.

Redzam, ka absolūtā temperatūra T atšķiras no *Maksvela idealās gāzes* vienas molekulas vidējās virzes kustības enerģijas tikai ar pastāvīgo reizinātāju k . No teiktā redzams, ka proporcionalitātes koeficients k paliek viens un tas pats kā viēnatomu, tā arī daudzatomu gāzēm. Var teikt, ka absolūtās temperatūras mērs ir Maksvela idealās gāzes molekulas vidējā virzes kustības enerģija.

No sacītā rodas uzskatāms priekšstats par absolūtās temperatūras nulli. Absolūtā nulle (kas atbilst $-273,16^{\circ}\text{C}$) ir temperatūra, pie kuras izbeidzas Maksvela idealās gāzes molekulu virzes kustība.

Izvedot gāzu kinētiskās teorijas pamatvienādojumu, mēs iztikām bez pieņēmumiem par molekulu ātrumu sakārtojuma liku-

mību. Tādēļ vienādojums $pv = \frac{2}{3} E$ noder visiem trim 172. § minētiem idealās gāzes paveidiem: Maksvela, Bozes un Fermi.

Vienādojums $pv = \frac{2}{3} E$ noder idealām gāzēm līdz viszemākām temperatūrām, pat līdz absolūtai nullei. Kas attiecas uz Klapeirona vienādojumu, tad tas ir pareizs absolūtās nulles tuvumā tikai Maksvela idealai gāzei, bet ne Bozes vai Fermi idealai gāzei. Statistiskā mehanikā pierāda, ka pie ātrumu sakārtojuma pēc Bozes likuma absolūtās nulles tuvumā (ja gāzi atdzēsē, nemainot tilpumu) idealās gāzes spiediens pazeminās ātrāk, nekā pazeminās gāzes temperatūra, un ir nulle pie temperatūras, kas atšķiras no absolūtās nulles ($pv < RT$). Fermi idealai gāzei ir pretēja īpašība: absolūtās nulles tuvumā (ja gāzi

atdzesē, nemainot tilpumu) spiediens pazeminās lēnāk, nekā pazeminās temperatūra ($pv > RT$), un pie absolūtās nulles gāzei ir vēl kaut kāds spiediens, kas ir apgriezti proporcionāls īpatnējam tilpumam $\frac{5}{3}$ pakāpē, bet nav nulle. Stāvokļu iecirkni,

kurā izpaužas Maksvela, Bozes un Fermi ideālo gāzu dažādās īpašības, sauc par gāzes izviršanas (deģenerācijas) iecirkni.

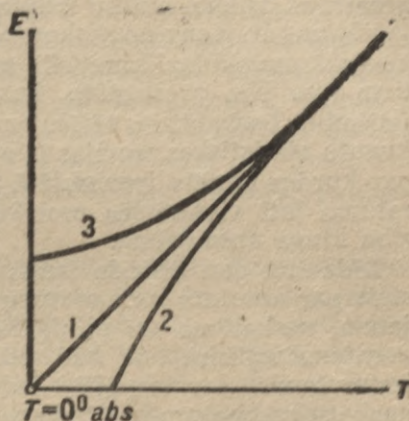
Tiešu eksperimentu, ar ko varētu apstiprināt Bozes un Fermi statistiskās teorijas, nav, bet valda pārliecība, ka tās ir pareizas: pirmā ir pareiza attiecībā uz daudzām retinātām gāzēm, bet otra — uz dažām citām retinātām gāzēm un sevišķi uz elektronu gāzi, par ko būs runa turpmāk.

Tā kā izviršanas iecirknī Bozes un Fermi gāzes nepakļaujas Klapeirona vienādojumam (Klapeirona vienādojumu aizstāj ļoti sarežģīts stāvokļa vienādojums), bet kinētiskās teorijas

amatvienādojums $pv = \frac{2}{3}E$ paliek pareizs, tad redzams, ka iz-

viršanas iecirknī Bozes un Fermi gāzes molekulu virzes kustības enerģija nav proporcionāla absolūtai temperatūrai (339. zīm.). Bozes ideālās gāzes molekulu virzes kustība izbeidzas pirms kā temperatūra pazeminājusies līdz absolūtai nullei; turpretim Fermi gāzes molekulas patur virzes kustības enerģiju arī pie absolūtās nulles (to sauc par nulles enerģiju; tā ir apgriezti proporcionāla īpatnējam tilpumam $\frac{2}{3}$ pakāpē).

Absolūtā temperatūra molekulari kinētiskā izpratnē ir liels, ar ko mērī molekulu virzes kustības vidējo enerģiju; šāda izpratne savā laikā bija ļoti produktīva, un vēsturiski tai piekrita liela loma teoretiskās fizikas izveidošanā. Tomēr, kā redzams, absolūtās temperatūras molekulari kinētiskā izpratne pat retinātu gāzu gadījumā ir pieņemama tikai ar daudzām ierunām; šķidros un cietos ķermeņos šis jautājums, kā to redzēsīm, ir vēl komplicētāks.



339. zīm. Ideālās gāzes molekulu virzes kustības enerģijas atkarība no absolūtās temperatūras: pēc Maksvela (1), pēc Bozes (2) un pēc Fermi (3).

175. §. Absolutās temperatūras termodinamiskais traktējums. Absolutā temperatūra ir tik svarīgs lielums, ka nevar samierināties ne ar kādām neprecizitātēm šā lieluma traktējumā.

Kamēr nebija kvantu teorijas, jautājums par absolutās temperatūras fizikālo būtību izlikās diezgan vienkāršs, bet tagad šis jautājums ir viens no viskomplicētākiem. Kad noskaidrojās, ka klasiskā molekulari kinētiskā teorijā ir pretrunā ar dažiem faktiem (par šīm pretrunām, kas visvairāk attiecas uz siltumietilpību, paskaidrots tālāk) un kad sakarā ar to radās jaunas kvantu statistiskās teorijas (starp citu, Bozes un Fermi teorijas, par kurām minēts iepriekšējā paragrafā), tad absolutās temperatūras ļoti vienkāršās molekulari kinētiskās izpratnes pareizība kļuva apšaubāma.

Līdz šim gan nekāds jauns «uzskatāmi molekulars» priekšstats par absoluto temperatūru vēl nav izveidots. Iespējams, ka jauno, uzskatāmo un pilnīgāko priekšstatu par absoluto temperatūru iegūsim tad, kad būsīm labāk izpētījuši vielas un izstārošanas savstarpējās iedarbības mehānismu (turpmāk apskatīsim izstārošanas pamatlikumu — Stefana-Bolcmaņa likumu, saskaņā ar kuru enerģija, ko izstāro absoluti melns ķermenis, ir proporcionāla T ceturtai pakāpei).

Tā kā tagadējā laikā absolutās temperatūras molekulari kinētiskā izpratne ir satricināta, tad sevišķu nozīmi iegūst absolutās temperatūras termodinamiskais traktējums, kurš gan ir nevainojami pareizs, bet kuram, diemžēl, trūkst uzskatāmības.

Pats jautājuma nostatījums par attiecības uzmeklēšanu starp absoluto temperatūru un ideālās gāzes molekulu kustības enerģiju (339. zīm.) norāda, ka ar absolutās temperatūras jēdzienu jāsaprot lielums, kas ņemts neatkarīgi no mūsu priekšstatiem par ideālo gāzi.

Vispirms Viljams Tomsons (Kelvins) 1848. g., ņemot vērā otro termodinamikas pamatlikumu, pamatoja jēdzienu par absoluto temperatūru un norādīja, kā šo lielumu var izmērīt bez gāzu termometra. Šo metodi izveidoja Klauzijs. Neielaižoties sīkumos, kurus šeit iztirzāt nav iespējams, atzīmēsim tikai, ka pareiza absolutās temperatūras izpratne iegūstama ar lielām grūtībām. Jāievēro, ka absolutās temperatūras jēdziens cieši saistās ar otru ne mazāk svarīgu jēdzienu «entropija» (par ko runāsim vēlāk), kas tikpat grūti apgūstams. Stingri zinātniska pieeja ir šāda: iepriekš jānoskaidro otrā pamatlikuma būtība un tad uz tā pamata, neizmantojot gāzu likumus, jānosaka entropijas jēdziens. Tālāk jāparāda, ka entropijas jēdziens, saistīts ar priekšstatu par absoluto temperatūru, un jāpaskaidro, kā šo lielumu var mērīt bez gāzu termometra.

un kāpēc (ja temperatūra nav visai zema) tas aptuveni vienlīdzīgs gāzu temperatūrai, kas skaitīta no absolutās nulles; priekšstats par absoluto nulli jādod, neizmantojot gāzes molekulari kinetisko ainu.

Ar vajadzīgo zinātnisko noteiktību un vispārīgumu norādītā virzienā Kelvina un Klauzija metodi pārstrādāja vēlākie autori. Izdomā līdzīgi, bet ar citādu spriešanas paņēmieni šos jēdzienus par entropiju un absoluto temperatūru pamatoja *Karateodori* 1909. g. un *K. A. Putilovs* 1937. g. Jāsaka, ka jautājuma komplicētības dēļ to nevar iztīrīt ne tikvien vispārīgā fizikas kursā, bet to nevar izdarīt arī parastajos augstskolu termodinamikasursos.

176. §. Siltuma līdzsvars un enerģijas sakārtojums pa brīvības pakāpēm. Tā kā kaut kādu divu ķermeņu temperatūras starpība ir šo ķermeņu novirzīšanās mērs no to savstarpējā siltuma līdzsvara stāvokļa, tad redzam, ka uzskatāmā molekulari kinētiskā siltuma līdzsvara izpratne cieši saistīta ar molekulari kinētisko temperatūras izpratni. Ja izslēdz ļoti zemu temperatūru novadu, kur klasiskā teorija nav lietojama (un atstāj neievērotas dažas principālas grūtības statistiskā mehanikā), tad, kā pierādījis *Maksvels*, *ķermeņu siltuma līdzsvars ir tāds stāvoklis, kad šajos ķermeņos vienlīdzīgas ir enerģijas, kas vidēji atbilst molekulu kustības vienai brīvības pakāpei.*

Atgādināsim, ka ar brīvības pakāpju skaitu saprot neatkarīgo kustību skaitu (jeb koordinātu skaitu, kas nosaka ķermeņa vai molekulas stāvokli telpā). Vienatomu gāzēs, t. i., tādās, kuru molekulas satur tikai vienu atomu (argons, helijs, metālu tvaiki), katrai molekulai ir trīs neatkarīgas kustības paraleli trim savstarpēji perpendikularām koordinātu asīm; tātad tai ir trīs brīvības pakāpes. Divatomu gāzes molekulai (ūdeņradis H_2 , slāpekļis N_2 , šķābekļis O_2 , oglekļa oksīds CO u. c.), ir piecas brīvības pakāpes, jo bez trim virzes kustībām tai ir vēl divas rotācijas (griešanās) kustības ap divām savstarpēji perpendikularām asīm, kuras veido taisnu leņķi ar līniju, kas savieno abus atomus. Divatomu molekulas rotēšana ap minēto līniju nav jāņem vērā. Formāli tā nav jāņem vērā tāpēc, ka, rotējot ap šo asi, kas ir simetrijas ass, telpā nemainās molekulas stāvoklis, ko nosaka tās ģeometriskais apveids. No fizikas viedokļa tā nav jāievēro tāpēc, ka, pateicoties mazam inerces momentam, molekulas enerģija rotācijas kustībā ap asi ir maza. To pašu iemeslu dēļ vienatoma gāzes molekulas brīvības pakāpju skaita noteikšanā neievēro tās rotācijas kustību.

Trīsatomu gāzes molekulām (ja visu triju atomu centri neatrodas uz taisnes) ir sešas brīvības pakāpes: trīs virzes kustības pakāpes un trīs rotācijas kustības pakāpes. Sešas brīvības pakāpes ir katrai molekulai, kurai ir vairāk par trim atomiem.

Ja divatomu vai vispār daudzatomu molekula lido ar sevišķi lielu ātrumu, tad saduršanās momentā tā var saņemt stipru triecienu, kura rezultātā molekulu veidojošie atomi sāk svārstīties ap saviem vidējiem stāvokļiem. Sakarā ar to rodas jaunas brīvības pakāpes. Saprotams, ka ar temperatūras paaugstināšanos molekulu skaits, kuras dabūjušas šādas papildu brīvības pakāpes, palielināsies.

M a k s v e l a likums par vienmērīgu enerģijas sadalījumu par brīvības pakāpēm saka: *katrai brīvības pakāpei (neatkarīgi no kustības rakstura un neatkarīgi no vielas ķīmiskā sastāva) piekrīt caurmērā pilnīgi noteikta enerģija ϵ , kas proporcionāla ķermeņa absolūtai temperatūrai*. Šīs proporcionalitātes koeficients ir puse no Bolcmaņa konstantes. Tātad:

$$\epsilon = \frac{1}{2} kT. \quad (13)$$

Tā kā ikvienai gāzei ir trīs virzes kustības brīvības pakāpes, tad no Maksvela likuma var secināt, ka jebkuras gāzes molekulas vidējā virzes kustības enerģija ir vienlīdzīga $\frac{3}{2} kT$. Šo rezultātu ieguvām 174. §, izlietojot gāzu kinētiskās teorijas pamatvienādojumu un gāzu likumus.

Apzīmējot ar i molekulas brīvības pakāpju skaitu, dabū: vienatomu gāzei $i=3$, divatomu $i=5$ un trīsatomu gāzei $i=6$. Ņemot vērā Maksvela likumu, viegli var dabūt izteiksmi, kas izteic 1 g-mola gāzes molekulari kinētisko enerģiju E (ievērojot molekulu rotācijas enerģiju):

$$E = Ni \frac{1}{2} kT = \frac{i}{2} NkT = \frac{i}{2} RT;$$

R ir universalā gāzes konstante.

Ja enerģiju mērīsim kalorijās, tad jāpieņem, ka $R \approx 2$, un tad dabūsim:

$$E = iT \frac{\text{kal}}{\text{g-mols}}. \quad (14)$$

Realās gāzes iekšējā enerģija visumā sastādās no molekulari kinētiskās un molekulari potencialās enerģijas. Pieņem, ka molekulu savstarpējā iedarbība gāzēs neietekmē molekulu kustības brīvības pakāpju skaitu, un tāpēc formulu (14) lieto ne tikvien retinātām, bet arī saspīestām gāzēm; molekulari

potencialo enerģiju tādā gadījumā aprēķina ar dažādām aptuvenām formulām.

Paaugstinot gāzes temperatūru, molekulu iekšienē rodas atomu svārstības (vibrācijas). Šai gadījumā, ja lieto Maksvela likumu, jāņem vērā, ka brīvības pakāpju skaits palielinās. Zinot molekulas uzbūvi un ievērojot iespējamās atomu svārstības molekulās, varētu saskaitīt arī papildus radušās vibrācijas brīvības pakāpes. Jautājums tomēr sarežģījas, jo molekularās atomu svārstības rodas pie kādas noteiktas temperatūras ne visās molekulās uzreiz, bet pakāpeniski: vispirms nelielā molekulu skaitā, bet ar temperatūras pieaugšanu arvien lielākā molekulu skaitā.

Molekularā kustība šķidrumos vēl nav tik labi noskaidrota, lai varētu dot noteiktus slēdzienus par šķidrumu molekulu brīvības pakāpju skaitu. Katrā ziņā šķidrums nedrīkst ignorēt molekulu savstarpējās iedarbības ietekmi uz molekulu kustību.

Cietos ķermeņos molekulas svārstās. Lai precīzi noteiktu materialā punkta taisnvirziena svārstīšanos, jānorāda divas koordinātas: viena nosaka svārstību centra stāvokli uz trajektorijas (taisnes), otra nosaka svārstīgā punkta atstatumu no centra. Tādēļ materialam punktam, kas svārstās taisnā virzienā, ir divas brīvības pakāpes. Harmoniskā svārstību kustībā kinētiskās enerģijas vidējā (laika ziņā) vērtība vienlīdzīga potencialās enerģijas vidējai vērtībai. Sakarā ar to konvencionāli saka, ka harmoniskā svārstībā vienas brīvības pakāpes enerģija ir potenciālā, bet otras brīvības pakāpes enerģija ir kinētiskā.

Daudzos cietos (kristaliskos) ķermeņos katrs atoms svārstās patstāvīgi un izdara vienā laikā trīs taisnvirziena svārstības ap trim savstarpēji perpendikularām asīm. No tā var secināt, ka katram cietā ķermeņa atomam ir sešas brīvības pakāpes ($i=6$). Pēc vienmērīgā enerģijas sakārtojuma likuma atomu svārstības enerģija, kas atrodas cietas vielas 1 gramatomā¹, ir izsakāma ar formulu:

$$U = iT \frac{\text{kal}}{g\text{-atoms}} \quad (15)$$

Puse no šīs enerģijas ir molekulari kinētiskā enerģija. Jāpiezīmē tomēr, ka īstenībā atomu svārstības cietā ķermenī (tāpat kā atomu iekšējās kustības gāzu molekulās) nav harmoniskas svārstības, un tādēļ svārstību vidējā potencialā enerģija nav

¹ Vienkāršas vielas gramatoms ir vielas daudzums, kas satur tik daudz gramu, cik liels ir dotās vielas atomsvars.

vienlīdzīga ar vidējo kinētisko enerģiju. Sakarā ar to formulu (15) vietā ir pareizāk ņemt formulu:

$$E = \frac{i}{2} T \frac{\text{kal}}{\text{g-atoms}}, \quad (16)$$

kur $i = 6$. Kas attiecas uz svārstību potenciālo enerģiju, tad tā ir mazāka nekā E par lielumu, ko noteic atomu svārstību atkāpšanās no harmoniskām svārstībām.

Ja kristaliskā režģa mezglos novietoti nevis atsevišķi atomi, bet molekulas vai atomu grupas, tad ne visai augstās temperatūrās katra atomu grupa svārstās kā viens vesels attiecībā pret savu līdzsvara stāvokli. Temperatūrai paaugstinoties, rodas atomu svārstības atomu grupas iekšienē; brīvības pakāpju skaits i pakāpeniski pieaug.

Maksvela likumam par enerģijas vienmērīgu sadalījumu pa brīvības pakāpēm, kā mēs to redzam, ir tas ievērojamais trūkums, ka jebkura reāla ķermeņa molekularo brīvības pakāpju skaits, karsējot vai atdzesējot ķermeni, līdz ar ķermeņa stāvokļa maiņu nepaliek vis konstants, bet mainās.

Ir noskaidrots, ka, pakāpeniski sildot gāzi, kura bijusi atdzesēta līdz temperatūrai, kas tuva absolūtai nullei, arī rotācijas brīvības pakāpes neparādās visām gāzes molekulām vienā laikā. Pie ļoti zemām temperatūrām molekulu rotācija izbeidzas un visas daudzatomu gāzes paliek it kā par vienuatomu gāzēm, t. i., molekulām ir tikai trīs virzes kustības brīvības pakāpes, bet nav nevienas rotācijas brīvības pakāpes. Līdzīga aina novērojama, pakāpeniski sildot ikvienu cietu ķermeni, kas bijis atdzesēts gandrīz līdz absolūtai nullei. Atomu svārstību normalais brīvības pakāpju skaits (attiecībā pret līdzsvara stāvokļiem kristaliskā režģa mezglos) neparādās uzreiz. Ja lieto formulu (16), tad pie zemām temperatūrām i vairs nav 6, bet mazāks par 6, un jo zemāka ķermeņa temperatūra, jo mazāks ir i .

Lai brīvības pakāpju skaits nebūtu jāuzskata par mainīgu lielumu, pēdējā laikā ir pieņemts uzskatīt Maksvela likumu par enerģijas vienmērīgu sadalījumu pa brīvības pakāpēm par robežlikumu, kas pareizs tikai attiecībā uz tām brīvības pakāpēm, kuras, kā mēdz teikt, ir pilnīgi ierosinātas. Vidējo enerģiju, kas piekrīt svārstības divām brīvības pakāpēm, nosaka nevis pēc Maksvela likuma $\epsilon = kT$, bet ar Plancka kvantu formulu:

$$\epsilon = \frac{\epsilon_0}{e^{\frac{\epsilon_0}{kT}} - 1}, \quad (17)$$

kur ϵ_0 ir konstante, kas raksturo doto svārstības kustību (lielums ϵ_0 ir proporcionāls svārstību frekvencei; k ir B o l c m a n a konstante).

Pietiekami augstā temperatūrā, kad kT ievērojami pārsniedz ϵ_0 un kad attiecība $\frac{\epsilon_0}{kT}$, salīdzinot ar 1, ir mazs lielums, Planka formula, kā tas viegli izprotams, pāriet Maksvela likumā. Patiešām, tādā gadījumā

$$e^{\frac{\epsilon_0}{kT}} \approx 1 + \frac{\epsilon_0}{kT}$$

un tātad

$$\epsilon \approx kT.$$

No Planka formulas redzams, ka enerģijas sadalījums starp «nepilnīgi ierosinātām» brīvības pakāpēm ir nevienmērīgs; pie augstas frekvences svārstībām (Planka formulas saucējs ir liels) vidēji pie temperatūras T enerģija ir mazāka nekā pie zemas frekvences svārstībām.

Kristaliskā ķermenī atomu svārstību frekvence atkarīga no kvazi elastiskā spēka, kas iedarbojas uz atomu, kas novirzīts no līdzsvara stāvokļa. Ja visi pārējie noteikumi vienādi, tad šis kvazi elastiskais spēks ir jo lielāks, jo mazāks ir atstatums starp kristaliskā režģa mezgliem. Tādēļ kristala stipra saspiešana vai izstiepšana ietekmē svārstību frekvenci un, protams, arī svārstību vidējo enerģiju. Tātad vidējā enerģija, kas pēc Planka formulas piekrīt vienai svārstībai, mainās ne tikvien atkarībā no temperatūras, bet var mainīties arī pie pastāvīgas temperatūras atkarībā no spiediena, ja tas ir sevišķi liels.

177. §. Siltuma izstarošana (Stefana un Ņutona likumi). Ķermeņa iekšējā enerģija paliek līdzsvarā tikai tad, ja ķermeņa temperatūra visos punktos ir vienāda. Ja šis noteikums nav ievērots vai arī pastāv cēlonis, kas maina temperatūru kaut vai ķermeņa virspusē, tad līdzsvara vairs nebūs; notiks enerģijas pārvietošanās no vienas ķermeņa daļas uz otru. Parasti tas saistās vai nu ar enerģijas pāreju no apkārtējās vides uz aplūkojamo ķermeni, vai arī no aplūkojamā ķermeņa uz apkārtējo vidi. Minētā parādība arvien notiek šādā kārtībā: iekšējā enerģija pāriet no vietām ar augstāku temperatūru uz vietām, kur temperatūra zemāka.

Aplūkosim konkrētu gadījumu. Dzelzs katlu, kurā ir auksts ūdens, no ārpusē apņem kurtuves karstās gāzes. Daļu šo gāzu iekšējās enerģijas saņem katla sienas, daļu no katla sienu ener-

ģijas savukārt saņem ūdens; ūdenī beidzot norisinās intensīva enerģijas pārvešana no vienas vietas uz otru, kas saistīta ar paša ūdens daļu kustību.

Še sastopamies ar vairākiem enerģijas pārvešanas veidiem: 1) ar «izstarošanu» (radiāciju) (tā galvenokārt notiek katla sienu sasilšana no liesmas); 2) ar «siltuma vadišanu» (tā notiek enerģijas pāreja caur katla sienām); 3) ar konvekciju (bez konvekcijas ūdens sasilšana no katla sienām notiktu ļoti gausi). Šos trīs enerģijas pārvešanas veidus apvieno vienā jēdzienā: *enerģijas pārvešana siltuma veidā*.

Pie augstām temperatūrām visu ķermeņu atomiem ir spēja stipri izstarot t. s. kvantu veidā ievērojamu daudzumu enerģijas — staru enerģijas. Katrs kvants ir viļņu sistēma, ko raksturo noteikta frekvence; šis viļņu sistēmas izplatīšanās telpā un iedarbība uz atomiem noris tā, it kā kvants būtu materiāla daļiņa, kurai ir zināma masa. Tāda kvantu dabas divpusība (dualisms) ir to raksturīga īpatnība. Ievērojot tās īpašības, kas piemīt kvantam kā materialai daļiņai, staru enerģijas kvantu, t. i., gaismas daļiņu, sauc par *fotonu*¹.

Fotoni lido (telpā, kurā nav molekulu vai kurā to ir nēcīgs daudzums, piemēram, maz saspiestā gāzē) taisnā virzienā, un to

ātrums $c = 3 \cdot 10^{10} \frac{\text{cm}}{\text{sec}}$ («gaismas ātrums»); fotona ceļš ir tas, ko optikā sauc par staru. Viena kvanta enerģijas daudzumu vienmēr izsaka formula²:

$$\varepsilon = h \nu, \quad (18)$$

kur ν ir kvanta frekvence, h ir tā saucamā Planka konstante. Ja ε izteic ergos, ν — hercos (t. i., svārstību skaits 1 sekundē), tad lielumam h ir ergu un sekunžu reizinājuma dimensija [lielumus, kuriem ir enerģijas un laika reizinājuma dimensija, sauc par *akcijām* (darbībām)]:

$$h = 6,547 \cdot 10^{-27} \text{ ergs} \cdot \text{sec}$$

Kvants, krītot uz kāda ķermeņa virsmu, var no tās atstāties, bet, ja šī virsma nav «spoguļaina», tad lielāka ir varbūtība, ka kvantu uzsūc kāds ķermeņa virsmas atoms un kvants tad palielina ķermeņa iekšējo enerģijas krājumu. Parasti lielāka skaita kvantu uzsūkšana saistīta ar ķermeņa temperatūras ceļšanos.

Kātreiz, ja ir divi dažādu temperatūru ķermeņi, kas atrodas

¹ No grieķu *phos* (*photos*) — g a i s m a.

² Tā pati formula saista Planka formulā lielumu ε_0 ar atomu svārstību frekvenci:

$$\varepsilon_0 = h\nu.$$

lielākā vai mazākā atstatumā, to starpā notiek enerģijas translācija (pārvešana) starojot; stiprāk sasildītais ķermenis zaudē enerģiju, bet vājāk sasildītais to iegūst. Tomēr nevajag domāt, ka stiprāk sasildītais ķermenis tikai zaudē enerģiju, bet vājāk sasildītais ķermenis to tikai iegūst. Patiesībā šis process ir savstarpējs; vājāk sasildītais ķermenis arī izstaro. Kvanti, kas no tā iziet, nokļūst uz stiprāk sasildītā ķermeņa, un tas tos uzsūc. Rezultātā tomēr siltākais ķermenis enerģiju zaudē, kamēr aukstākā ķermeņa enerģijas krājums pieaug.

Pastāv teoretiski aprēķināts un eksperimentāli pierādīts ievērojams likums, kas atļauj aprēķināt enerģijas daudzumu, ko izstaro ķermenis. Šo likumu izsaka formula:

$$E = \sigma \cdot T^4, \quad (19)$$

kur T ir izstarojošā ķermeņa absolūtā temperatūra, E ir staru enerģijas daudzums (ergos), ko ķermeņa virsma 1 cm^2 izstaro 1 sekundē, σ ir pastāvīgs lielums (Stefana konstante):

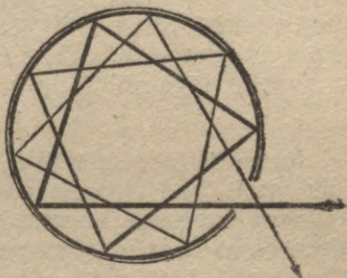
$$\sigma = 5,735 \cdot 10^{-5} \frac{\text{ergs}}{\text{cm}^2 \cdot \text{sec} \cdot \text{grads}^4}.$$

Ja izstaroto enerģiju E mēri ne ergos, bet kalorijās, tad

$$\sigma = 1,36 \cdot 10^{-12} \frac{\text{kal}}{\text{cm}^2 \cdot \text{sec} \cdot \text{grads}^4}.$$

Saskaņā ar formulu (19) izstarošanas intensitāte ir proporcionāla absolūtās temperatūras ceturtaī pakāpei — tas ir Stefana-Bolcmaņa likums.

Stefana-Bolcmaņa likums ir precīzs dabas likums tikai tai gadījumā, kad izstarošanas cēlonis ir ķermeņa sasilums, bet ne cits kāds apstāklis (piemēram, elektriskā izlādēšanās), un kad izstarojošais ķermenis ir *absolūti melns* (t. i., kad ķermenis uzsūc visu staru enerģiju, kas krīt uz to no ārpuses, nekā neatstarojot un nekā nelaižot sev cauri). Kā absolūti melnā ķermeņa praktisks izveidojums var noderēt cieta apvalka iekšiene, kas nokrāsota melna (340. zīm.). Gaismas stars, kas pa mazu caurumiņu iekļūst melni krāsotajā iekšēstelpā, vairākas reizes atstarojas no apvalka sienām, pirms tas var iznākt ārā, bet, tā



340. zīm. Stars, kas pa mazu caurumiņu nonāk melni krāsotajā dobumā, gandrīz pilnīgi tiek uzsūkts. Tādēļ šāda dobuma izstarojuma raksturs ir tuvs absolūti melna ķermeņa izstarojumam.

kā katrreiz atstarojas tikai daļa no stara enerģijas un otru daļu uzsūc sienu, tad rezultātā gandrīz visu staru enerģiju uzsūc sienas (atcerēsimies ikdienišķu parādību: ja no tālienes dienā skatās pa atvērtu logu istabā, kurā ir tikai viens logs, tad šīs istabas telpa izliekas tumša; gandrīz melna).

Stefana likumu var izmantot arī jebkura (ne absolūti melna) ķermeņa izstarotās enerģijas aprēķināšanai. Tomēr tādā gadījumā vienādojums (19) jāpareizina ar tā saucamo *siltuma absorbcijas koeficientu A*, kas ir dažāds dažādiem ķermeņiem un (to svarīgi iegaumēt!) ir *atkarīgs no temperatūras*:

$$E = A \cdot \sigma T^4. \quad (20)$$

Sai formulā *E* ir enerģija, ko ķermeņa virsmas 1 cm² izstaro 1 sekundē, kad siltuma absorbcijas koeficients ķermenim ir *A* (absolūti melnam ķermenim $A = 1$ un $E = \varepsilon$; visiem citiem ķermeņiem *A* ir mazāks par vienu).

Technikā bieži lieto siltuma absorbcijas koeficienta *A* vidējās vērtības. Zemāk ievietotā tabulā dotas dažu ķermeņu aptuvenās siltuma absorbcijas koeficienta vērtības, kas derīgas temperatūras apjomā no 0° līdz 200°C. Metalu siltuma absorbcijas koeficients ir mazs, ja metala virsma ir svaiga (dažas simtdaļas, ja temperatūra nav augsta), bet ievērojams, ja virsma oksidēta; tabulā atzīmētas oksidētu metalu virsmu *A* vērtības, jo praksē sastopamies tikai ar tādām.

Vidējie siltuma absorbcijas koeficienti temperatūrām no 0° līdz 200°C

Metali ar oksidētu virsmu	A	Dažādas vielas	A	Būvmateriāli	A
Dzelzs ¹ . . .	0,9	Kvēpi	0,95	Gluds koks . .	0,8
Tērauds . .	0,8	Stikls	0,90	Gludi akmeņi .	0,4—0,7
Ķets	0,6	Ūdens	0,67	Akmens mūris .	0,9
Varš ² . . .	0,5	Ledus	0,64	Smiltis	0,75
Cinks	0,2	Papīrs	0,80	Apmetums . . .	0,8
Misiņš . . .	0,6	Vilna, zīds . . .	0,76	Krīts	0,85
Svins	0,6	Kokvilnas audums	0,73	—	—
Alumīnijs	0,1	—	—	—	—
Niķelis . .	0,4	—	—	—	—

¹ Spīdīgai pulētai dzelzs virsmai $A = 0,3$.

² Spīdīgai pulētai vara virsmai $A = 0,13$.

Iedomāsimies divas virsmas, kas noliktas viena pret otru un kuru laukumi S ir vienlīdzīgi. Viena virsma ir stiprāk sasildīta un tās absolūtā temperatūra ir T , bet otra vājāk sasildīta un tās absolūtā temperatūra ir T_0 . Ievērojot teikto, pirmā virsma laikā dt izstaro $A\sigma \cdot T^4 \cdot S \cdot dt$ ergu, bet, tā kā tai pašā laikā no otras virsmas tā dabū apmēram $A\sigma \cdot T_0^4 \cdot S \cdot dt$ ergu¹, tad rezultātā laikā dt pirmās virsmas zaudētās enerģijas daudzums ir

$$\delta Q = A \cdot \sigma \cdot (T^4 - T_0^4) \cdot S \cdot dt. \quad (21)$$

Ar to pašu formulu izsaka iekšējās enerģijas patēriņu no ķermeņa virsmas, kam absolūtā temperatūra T un ko ieslēdz gaisa vide, kuras temperatūra T_0 . Šo formulu sauc par *Stefana-Bolcmaņa ķermeņa atdzišanas likumu*.

Gadījumā, kad izstarotās enerģijas plūsma ir stacionāra (kas notiek, ja temperatūra T un T_0 vērtības visu laiku ir nemainīgas), formulu (21) var attiecināt arī uz galīgu laika intervalu t . Techniskos aprēķinos enerģijas patēriņu parasti izsaka Kal (1 Kal = 1000 kal), laukumu S mēri m², bet t apzīmē stundu (ne sekunžu) skaitu. Šais vienībās Stefana konstante ir

$$\sigma = \frac{1,36 \cdot 10^{-12}}{1000} \cdot 100^2 \cdot 60 \cdot 60 = 4,90 \cdot 10^{-8} \frac{\text{Kal}}{\text{m}^2 \cdot \text{stunda} \cdot \text{grads}^4}$$

Formulu, pēc kuras aprēķina izstarotās enerģijas stacionāro zudumu, ērtības labad parasti raksta šādā veidā:

$$Q = A \cdot 4,9 \left[\left(\frac{T}{100} \right)^4 - \left(\frac{T_0}{100} \right)^4 \right] \cdot S \cdot t \text{ Kal} \quad (22)$$

(t ir stundu skaits, S ir izteikts m²).

Stefana-Bolcmaņa atdzišanas likumu var vienkāršot, ja starpība $T - T_0$ ir vienlīdzīga nelielam gradu skaitam ΔT . Tad

$$\begin{aligned} \delta Q &= A \cdot \sigma \cdot [(T_0 + \Delta T)^4 - T_0^4] \cdot S \cdot dt = \\ &= A \cdot \sigma \cdot [4T_0^3 \cdot \Delta T + 6T_0^2 \cdot (\Delta T)^2 + 4T_0 \cdot (\Delta T)^3 + (\Delta T)^4] \cdot S \cdot dt. \end{aligned}$$

Tā kā iekavās katrs turpmākais loceklis ir ievērojami mazāks nekā iepriekšējais, tad aptuveni var rakstīt:

$$\delta Q = A \cdot 4 \sigma T_0^3 \cdot (T - T_0) \cdot S \cdot dt. \quad (23)$$

Tas ir *ķermeņa atdzišanas Ņutona likums*. Šis likums nosaka, ka pie nelielas ķermeņa un apkārtējās vides temperatūras starpības ķermeņa enerģijas zudums ir proporcionāls temperatūru

¹ Eksaktākā aprēķinā jāņem vērā arī otras virsmas siltuma absorbcijas koeficients, jo no tā ir atkarīgs šīs virsmas izstarotās enerģijas daudzums; ja attālums virsmu starpā ir ievērojams vai to laukumi nevienādi, tad jāievēro, kāda enerģijas daļa, ko izstaro otra virsma, krīt uz pirmo virsmu.

starpībai. Ņemot vērā šo likumu, ar integrēšanu var noteikt sakarību starp ķermeņa temperatūru un laiku. Šo sakarību izteic:

$$T = T_0 + (T_1 - T_0) e^{-at}, \quad (24)$$

kur T_1 ir ķermeņa sākuma temperatūra; t ir laiks, kas pagājis no ķermeņa atdzišanas sākuma; a ir konstants lielums.

178. §. Siltuma vadīšana (Furjē likums). Atgriezīsimies pie iepriekšējā paragrafa sākumā minētā procesa par ķermeņa iekšējās enerģijas pāriešanu no viena ķermeņa uz otru. Gāzu liesmas, kas apņem dzelzs katlu, iekšējā enerģija pāriet uz katla sienām galvenokārt kā staru enerģija. Pa daļai šīs enerģijas pārņemšana noris arī citādi. Gāzu molekulas, kurām caurmērā ir ļoti liela kinētiskā enerģija, saduras ar katla sienas molekulām un atdod tām daļu no savas enerģijas. Tātad to molekulu enerģija, kas atrodas katla sienu ārpusē, salīdzinot ar iepriekšējo, pieaug: pirmkārt — uz uzsūkto kvantu rēķina un otrkārt — uz kinētiskās enerģijas mehāniskās pārņemšanas rēķina. Ar abiem veidiem, tomēr vairāk ar otru, enerģijas pārņemšana turpināsies arvien tālāk un dziļāk katla sienas kārtās. Patiešām, dzelzs atoms, kas uzsūcis kvantu, pēc kāda (ļoti īsa) brīža droši vien atdos to kādam citam atomam. Bez tam iespējams vēl atomu sadursmes savā starpā, kuru rezultātā ātrākie atomi vispār zaudēs enerģiju, bet lēnākie atomi to iegūs. Tā kā sienas ārējās virsmas temperatūra ir augstāka nekā iekšējās, tad sienas iekšienē visu laiku enerģijas plūsma iet virzienā, kādā notiek temperatūras pakāpeniska pazemināšanās. Šai gadījumā minētais virziens sakrītīs ar sienas normas virzienu.

Šāds pakāpenisks enerģijas pārvietošanās process sakarā ar divu ķermeņu virsmas temperatūru starpību var norisināties kā cietā vielā, tā arī šķidrā vai gāzveidīgā. Izskaidroto procesu sauc par siltuma vadīšanu. Siltuma vadīšanas parādības eksakti aprēķina, ņemot par pamatu Furjē likumu: *enerģijas daudzums* (ko parasti sauc par «siltuma daudzumu») δQ , kurš laika elementā dt iet caur ķermenī ņemto laukumu dS , kas ir statenisks pret līniju l , kuras virzienā tek enerģijas plūsma — ir proporcionāls laikam dt , laukumam dS un tempe-

raturas «gradientam» $\frac{dT}{dl}$, kur T ir temperatūra¹. Ja ar k apzīmē

¹ Temperatūras gradients ir temperatūras starpība 1 cm gara taisnes gabala galos, kas ņemts enerģijas plūsmas virzienā. Sīkāk par gradienta jēdzienu sk. 70. §.

proporcionalitātes koeficientu, tad siltuma vadīšanas likumu var izteikt ar šādu formulu¹:

$$\delta Q = k \frac{dT}{dl} \cdot dS \cdot dt. \quad (25)$$

Reizinātāju k sauc par *iekšējās siltuma vadīšanas koeficientu* vai vienkārši par vielas siltuma vadīšanas koeficientu. No minētās formulas redzams, ka siltuma vadīšanas koeficientu var izteikt kā kaloriju skaitu, kas laika vienībā izplūst caur aplūkojamās vielas laukuma vienību (laukums statenisks enerģijas plūsmai), ja temperatūras gradients ir vienlīdzīgs ¹ uz garuma vienību. Vielas, kurām k vērtība ir liela, sauc par labiem siltumvadītājiem, bet tās, kurām k vērtība ir maza — par sliktiem siltumvadītājiem. Labākie vadītāji ir metali², sliktāki ir koks, stikls, dzīvnīeku un augu audi, pavisam slikti vadītāji ir gāzes un šķidrums (izņemot šķidrus metālus).

Techniskos aprēķinos parasti lieto citu vienību sistemu un siltuma vadīšanas likumu stacionārai enerģijas strāvai raksta (ja temperatūras gradients laikā nemainās) šādas formulas veidā:

$$Q = K \frac{T_2 - T_1}{l} \cdot S \cdot t \text{ Kal.} \quad (26)$$

Šai formulā Q ir siltuma daudzums (izteikts Kal), kas t stundās izplūst caur sienu, kuras laukums S m², biezums l m un temperatūru starpība sienas pretējās pusēs ir $T_2 - T_1$.

Nav grūti izprast sekojošo: ja formulā (25) δQ izteikts Kal, temperatūras gradients mērīts grados uz 1 cm, laukums dS mērīts cm² un laiks dt izteikts sekundēs, tad šīs formulas koeficientu k ar formulas (26) koeficientu K saista attiecība:

$$k = \frac{K}{360}.$$

¹ Lasītājam ieteicam vērst uzmanību uz formālo analogiju starp siltuma vadīšanas un Oma likumu: $q = k \frac{V}{l} \cdot S \cdot t$, kur q ir elektrības daudzums, kas laikā t izgājis caur vadu, kura garums l , šķērsgriezums S un elektrības vadītspēja k , ja potenciālu starpība ir V .

² Metalu labo siltuma vadītspēju nosaka to brīvie elektroni. Katrs tāds elektrons, atrāvies no kāda metāla atoma, ceļo starp atomiem tik ilgi, kamēr atkal ieslēdzas kādā atoma sistēmā. Brīvie elektroni ir molekulari kinētiskās enerģijas pārnēsēji no stiprāk sasildītām vietām uz vājāk sasildītām.

Siltuma vadīšanas koeficienti

	Dzelzs	Varš	Betons, ķieģeļu mūris	Koks	Korķis, zaģa skaidas	Ūdens, stikls	Gāzes
$K = \frac{\text{Kal}}{\text{m. st. grads}}$	40—60	260—340	0,7—1,2	0,1—0,4	0,05	0,5	0,02—0,04
$k = \frac{\text{Kal}}{\text{cm. sec. grads}}$	0,11—0,17	0,7—0,95	—	—	—	0,0014	$5 \cdot 10^{-5}$ — — 10^{-4}

Paragrafa sākumā minētajā piemērā sastopamies ar vēl vienu iekšējās enerģijas izplatīšanās paņēmienu.

Enerģiju, kura iet cauri katla sienām, saņem ūdens. Galvenā loma siltuma pārvešanā no stiprāk sasildītām katla sienām uz vājāk sasildīto ūdeni ir molekulu sadursmēm. Saprotams, ka vispirms palielināsies iekšējās enerģijas krājums, un tādēļ pacelsies temperatūra tais ūdens kārtās, kas tieši piegul katla sienām. Temperatūras pacelšanās izsauks šo ūdens daļu izplešanos, kādēļ tās pacelsies uz augšu; brīvo vietu ieņems vēsākais ūdens, kas nāk no virspuses. Notiek ūdens cirkulācija, kas sekmē ūdens temperatūras izlīdzināšanos. Tai pašā laikā šī temperatūra pakāpeniski paaugstināsies. Iekšējās enerģijas pārvešana notiek kopā ar šķidrās vielas daļu pārvietošanos, kas kļuvušas ar iekšējo enerģiju bagātākas nekā citas daļas. Tādu iekšējās enerģijas izplatīšanās veidu sauc par *konvekciju*¹.

Iekšējās enerģijas konvekcija, protams, iespējama tikai šķidros un gāzveidīgos ķermeņos. Saprotams arī, ka konvekcija var izpausties tikai gadījumā, ja sildīšana notiek no apakšas un atdzišana no virsas (izņēmums ir ūdens, ja tā temperatūra ir zem 4°C). Piemērā ar ūdeni, kuru silda katlā, daļa no iekšējās enerģijas tiek pārnesta ūdens siltuma vadīšanas ceļā, bet šīs enerģijas daudzums ir ļoti niecīgs, salīdzinot ar to enerģijas daudzumu, ko pārnes konvekcija.

179. §. Difūzija (Fīka likums). Iepriekšējos paragrafos apskatījām molekularās siltumkustības raksturīgākās īpatnības, siltuma līdzsvaru un procesus, kas noris, ja siltuma līdzsvars ir traucēts (izstarošana, siltuma vadīšana un konvekcija). Bet no visa tā vēl nevar iegūt pilnīgu priekšstatu par molekularo siltumkustību. Iepazīsimies ar difūziju, parādību, kas no siltuma līdzsvara jēdziena liek pievērsties termodinamiskā līdzsvara jēdzienam.

¹ Latīņu *convectio* — pavadīšana.

Difuzija ir chaotisks molekulu kustības process, kas izpaužas, divām vielām pakāpeniski savstarpēji iespiežoties viena otrā, ja šīs vielas robežojas viena ar otru. Vienu no pirmajiem difūzijas pētīšanas mēģinājumiem izdarīja vācu fiziķis Lošmits. Viņš ņēma divas stikla caurules apm. pusmetra garumā un 2,5 cm diametrā; caurulēm viens gals bija aiztaisīts. Vienu cauruli viņš piepildīja ar ogļskābo gāzi, bet otru ar ūdeņradi un nostādīja tās vertikālā stāvoklī, lai vaļējie cauruļu gali būtu salikti kopā. Caurule ar ogļskābo gāzi atradās apakšpusē (tas bija vajadzīgs tāpēc, lai abas gāzes sajauktos tikai pateicoties molekularai kustībai, bet ne gāzu smaguma dēļ). Pēc pusstundas izpētījot cauruļu saturu, izrādījās, ka virsējā caurulē no apakšējās bija nokļuvuši 37% ogļskābās gāzes.

Ja gāzes molekulas vispār nesadurtos savā starpā, tad, ievērojot to lielos ātrumus, jau niecīgā sekundes daļā molekulas nokriētu ievērojamus attālumus taisnā virzienā. Tādēļ divu gāzu sajaukšanās process, ja tās savā starpā saskaras, notiktu ļoti ātri. Lošmita mēģinājums rāda, ka īstenībā gāzu difūzija notiek ne visai ātri. Tas novērojams ikdienas parādībās: piemēram, ja vienā istabas kaktā atdalās kāda aromatiska gāze un gaiss atrodas makroskopiskā miera stāvoklī, tad paiet diezgan ilgs laiks, kamēr sajūtīsim šīs gāzes smaržu istabas pretējā kaktā.

Relatīvi lēnais difūzijas process ir molekularo sadursmju rezultāts, kurās molekula var tikt atsviesta atpakaļ uz to pusi, no kurienes tā nākusi. Sadursmju rezultātā molekula izveido ļoti sarežģītu cikcakveidīgu trajektoriju; vienā sekundē tā pa šo trajektoriju noiet vairākus simtus metru un tomēr var atrasties ne visai tālu no izejas stāvokļa. Tāpēc saprotams, ka gāzu difūzijas process noris ļoti lēnāk, jo lielāks sadursmju skaits sekundē jeb — citiem vārdiem — jo mazāks atstatums, kas molekulai jāveic starp divām vienotrai sekojošām sadursmēm (t. s. «brīvais ceļš»¹). Piemēram, ūdeņraža brīvā ceļa garums pie 0°C un 760 mm spiediena ir caurmērā vienlīdzīgs 0,000011 cm. Bet, tā kā ūdeņraža molekulas vidējais ātrums pie 0°C ir $1692 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$, tad sadursmju skaits ūdeņraža molekulai 1 sekundē pie 0°C un 760 mm spiediena ir $1692 \cdot \frac{100}{0,000011}$ jeb apmēram 10^{10} .

Divas gāzes, ja tās saskaras, arvien difundēs viena otrā (izņē-

¹ Protams, brīvā ceļa garums dažādām molekulām un pat vienai un tai pašai molekulai dažādos momentos ir dažāda lieluma; difūzijas procesā noteicoša nozīme piekrīt brīvā ceļa garuma vidējam lielumam.

mot gadījumū, kad tās momentāni ķīmiski savienojas). Par šķidrūmiem bez dažām ierunām to nevar teikt. Divi šķidrūmi difundēs neierobežoti viens otrā tikai tad, ja tie spējīgi savā starpā samaisīties. Tāpēc, piemēram, var novērot savstarpēju difuziju starp ūdeni un spirtu, ūdeni un eteri, petroleju un augu eļļu. Bet ir šķidrūmi, kas ne visai pilnīgi samaisās savā starpā. Ja tādus šķidrūmus salej kopā, tad sākumā difūzija notiek, bet, kad daļa no pirmā šķidrūma izšķīdusi otrā šķidrūmā un daļa no otra šķidrūma izšķīdusi pirmajā šķidrūmā, tad difūzija apstājas. Lai cik ilgi arī šie šķidrūmi atrastos saskarē, to ķīmiskais sastāvs vairs nemainās. Daži šķidrūmi tik maz šķīst viens otrā, ka viena šķidrūma difūzija otrā praktiski nav novērojama (piemēram, ūdens un dzīvsudrabs).

Šķidrūmu difūzija sevišķi labi novērojama, ja viens šķidrūms ir bezkrāsains, bet otrs nokrāsots. Var, piemēram, ņemt ūdeni un ūdenī šķīdinātu vara vitriolu. Stikla cilindru piepilda līdz pusei ar ūdeni un tad ar garkāta piltuvi cilindra dibenā ielej vara vitriola šķīdumu, kas smagāks nekā ūdens. Robeža abu šķidrūmu starpā sākumā ir asa, bet vēlāk pakāpeniski izplūst; kamēr abi šķidrūmi pilnīgi samaisās — pāriet vairāki mēneši. No tā vērojams, ka molekulu sadursmju skaits šķīdrajā vidē daudz reižu lielāks nekā gāzveidīgā. Iemesls, saprotams, ir tas, ka šķidrūma tilpuma vienībā ir daudz lielāks molekulu skaits nekā gāzes tilpuma vienībā.

Difūzijas likumu šķīdrā vidē (kas derīgs arī gāzveidīgai) noteica vācu fiziķis F i k s. Šo likumu izsaka formula

$$m = D \frac{c_1 - c_2}{l} S.t, \quad (27)$$

kur m ir difundējošās vielas daudzums (piemēram, vara vitriola), kas laikā t iziet caur laukumu S cm², perpendikularu virzienam, kurā viela pārvietojas¹; c_1 un c_2 ir difundējošās vielas koncentrācija² divās kārtās, kuru savstarpējais atstatums ir l ; D ir difūzijas koeficients. Šis koeficients atkarīgs no vides sastāva, no difundējošās vielas sastāva un no apstākļiem, kādos atrodas vidē un difundējošā viela (šķidrūmiem no temperatūras; gāzēm — no temperatūras un blīvuma). Pie tam pieņemts, ka šķīdrās vai gāzveidīgās vielas koncentrācija

stabā mainās vienmērīgi, t. i., $\frac{c_1 - c_2}{l} = \text{const}$, un ka

¹ Abos iepriekš minētos eksperimentos šo laukumu acīm redzot vajag iedomāties horizontālu.

² Dotai videi piemaisītās vielas koncentrāciju mēri ar vielas daudzumu, kas atrodas tilpuma vienībā.

stabs atrodas stacionarā stāvoklī, t. i., katrā tā šķēsgriezumā koncentrācija ar laiku nemainās.

Vispārīgākā veidā Fika likumu var izteikt formulā:

$$\delta m = D \frac{dc}{dl} \cdot dS \cdot dt, \quad (28)$$

t. i., daudzums δm , kas laika elementā dt difundē caur laukumu dS , kas perpendikulārs līnijai l , gar kuru noris difūzija — ir proporcionāls laikam dt , laukumam dS un koncentrācijas gradientam $\frac{dc}{dl}$.

Minētās formulās var viegli saskatīt, ka difūzijas koeficients D skaitliski ir vienlīdzīgs ar difundējošās vielas daudzumu, kas laika vienībā iekļūst caur virsmas vienību, ievērojot noteikumu, ka koncentrāciju starpība starp divām virsmām, kas ir viena no otras garuma vienības attālumā, ir vienlīdzīga ar ¹.

Absoluto vienību sistēmā difūzijas koeficientu D mēri ar $\frac{\text{cm}^2}{\text{sec}}$.

Dažādām gāzēm normalos apstākļos $D \approx 0,1-1 \frac{\text{cm}^2}{\text{sec}}$ šķidr-

miem $D \approx 1 \frac{\text{cm}^2}{\text{diena}}$ (t. i., 10^4-10^5 reizes mazāks nekā gāzēm).

Salīdzinot formulu, kas izsaka Fika likumu, ar formulām, kas izteic Furje siltuma vadīšanas likumu un Oma elektriskās strāvas likumu, labi redzams, ka visi trīs likumi ir analogiski savā starpā. Difūzijas gadījumā koncentrāciju starpībai tāda pati nozīme, kāda ir temperatūru starpībai siltuma vadīšanā un potenciālu starpībai elektriskās strāvas parādībās.

Savstarpēji difundēt var arī cieti ķermeņi. Beļģu zinātnieks Springs izdarīja šādu mēģinājumu: divus dažāda metāla cilindrišus, piemēram, vara un cinka, uzliek vienu uz otra. Saskašanās virsmas cilindrišiem labi pulētas, un tās viegli piespiež vienu otrai. Pēc kāda laika izrādās, ka saskašanās vietās varš iekļuvis cinkā un cinks — varā.

Ja dzelzi karsē kopā ar ogli, tad ogle difundē dzelzī. Oglekļa difūziju dzelzī izmanto cementēšanā (kad dzelzs izstrādājumu virskārtu piesātina ar oglekli), lai pēc rūdīšanas dabūtu izstrādājumus ar cietu virskārtu, bet viskozu vidu (cementēšanu izdara, karsējot dzelzs vai tērauda izstrādājumu kvēpos, koka

¹ Nav grūti izprast, ka difūzijas koeficienta dimensija $[D] = \left[\frac{L^2}{T} \right]$.

oglē vai kokā vai arī novietojot izstrādājumu gāzveidīgā oglekļa oksidā 600° — 1000° temperatūrā).

Cietu metālu difūzijas koeficients ir 1 000 000 reizes mazāks nekā šķidrums difūzijas koeficients, tāpēc cietu ķermeņu difūziju sauc par «gadsimtu» procesu (tomēr cietos metālos, kas sastāv no atsevišķiem, ķīmiski dažādiem graudiņiem, difūzija būtiski ietekmē metāla īpašības).

180. §. Termodinamiskais līdzsvars. Ievērojot difūziju, ķermeņi, kuriem saskaršanās sākumā ķīmiskais sastāvs dažāds, ar laiku iegūst tādu sastāvu, kas turpmāk vairs nemainās. Še tāpat kā dažādas temperatūras ķermeņu saskaršanās gadījumā beigu beigās («patvaļīgi») dabū kaut kādu līdzsvaru. Temperatūrai izlīdzinoties, rodas siltuma līdzsvars, difūzijā (ja vienlaicīgi noris temperatūru izlīdzināšanās) rodas ķermeņu termodinamiskais līdzsvars. Par diviem vai vairākiem ķermeņiem saka, ka šie ķermeņi atrodas *termodinamiskā līdzsvarā* attiecībā pret vielu A, kas ir šo ķermeņu sastāvā, ja ķermeņu stāvoklis, cik ilgi vien vēlamies, nemainās, lai gan šo ķermeņu starpā ir nodrošināta siltuma apmaiņas iespēja un arī iespēja vielas A difūzijai (šai termodinamiskā līdzsvara jēdziena definīcijai jāpieliek prasība, lai ķermeņu stāvokļa nemainīgumu laikā neuzturētu ar kādu procesu, kas ir ārējs process attiecībā pret sistemu; ja aplūkojamās ķermeņu sistēmas stāvoklis nemainās, piemēram, pateicoties pastāvīgam difundējošās vielas pieplūdam vienā sistēmas daļā un tās pašas vielas aizplūdam no otras daļas, tad tādu stāvokli sauc par *stacionāru*, bet to nevar saukt par termodinamiski līdzsvarotu).

Gadījumā, ja ir pilnīga savstarpēja ķermeņu šķīdība (šāda īpašība piemīt visām gāzēm un daži šķīdriem), tad termodinamiskais līdzsvars iestājas tad, kad saskārušos ķermeņu ķīmiskais sastāvs kļuvis vienāds. Vairumā gadījumu šķīdība ir ierobežota; tad termodinamiski līdzsvaroto vielas sastāvu sauc par *piesātinātu šķīdumu*. Piemēram, šķīdram fenolam un ūdenim saskaroties, rodas piesātināts fenola šķīdums ūdenī (kas pie 20° temperatūras satur 8% fenola) un piesātināts ūdens šķīdums fenolā (kas pie 20° temperatūras satur apm. 28% ūdens).

Ķermeņu novirzījuma mērs no siltuma līdzsvara stāvokļa, kā zināms, ir šo ķermeņu temperatūru starpība. Ķermeņu novirzījuma mērs no termodinamiskā līdzsvara stāvokļa ir t. s. *ķīmisko potenciālu* starpība. Mācībai par ķīmiskiem potenciāliem, ko izstrādājis Gibbs, ir liela nozīme modernā termodinamikā un statistiskā mehanikā. Kopā ar temperatūru ķīmiskais potenciāls ir ievērojamākais lielums, kas raksturo molekularo siltumkustību.

Termodinamiskais līdzsvars jāiedomājas kā statistisks līdzsvars. Piemēram, saskaroties divām šķidrām fazēm, ko dabū ūdens maisījumā ar fenolu (kur, kā minēts, vienā fazē ir pārsvars ūdenim, bet otrā — fenolam), pēc līdzsvara iestāšanās difūzija redzami vairs neparādās; īstenībā kā ūdens, tā arī fenola molekulas turpina spiesties cauri fazu robežai. Šai gadījumā difūzija turpinās, bet tā netraucē līdzsvaru, jo, cik molekulu aiziet no pirmās fāzes, tikpat tai pašā laikā pienāk no otras.

Viendabīgā vielā vienas daļas molekulas nepārtraukti difundē vielas otrā daļā, — tā ir *autodifūzija*. Termodinamiskais līdzsvars atbilst gadījumam, kad autodifūzija caur jebkuru virsmu uz abām pusēm ir vienāda. Pēdējā laikā autodifūzija ir izpētīta eksperimentāli; šim nolūkam vielas kādā daļā ievada neliela daudzuma tās pašas vielas radioaktīvas pasugas molekulas un novēro radioaktīvo īpašību izplatīšanos visā vielas masā.

XII NODAĻA

Gāzu fizika

181. §. Gāzu smagums no molekulari kinētiskās teorijas **vi-**
dokļa. Katrā atsevišķā momentā tikai nedaudz gāzes molekulu
saskaras ar trauka sienām un dibenu. Pārējo molekulu sma-
gums tai pašā momentā uz trauka dibenu nepāriet, jo nav sav-
starpējas iedarbības spēku. Rodas jautājums — kā tas var būt,
ka, lai gan lielākā daļa molekulu katrā dotā momentā tieši
neietekmē svaru līdzsvaru, tomēr gāzes svars ir vienlīdzīgs
visu molekulu kopsvaram?

Par gāzes svaru sauc gāzes spiediena spēka pārpalikumu uz
trauka dibenu, salīdzinot ar gāzes spiedienu uz trauka augšē-
jām sienām. Spiediena pārpalikums rodas no paātrinājuma,
ko molekulas iegūst, kustoties gravitācijas laukā. Vienkārši-
bas dēļ iedomāsimies, ka kubveidīgas kastītes vidū, kuras divi
pamati ir horizontāli, kustas gāzes molekula. Sadalīsim
molekulas ātruma vektoru trijās savstarpēji perpendikularās
komponentēs: vertikālā, ko apzīmēsim ar u , un divās horizon-
talā plaknē novietotās. Pēdējās divas mūs neinteresē, jo tās
nosaka molekulas spiedienu uz trauka sienām un gravitācijas
lauks tās neietekmē. Kad molekula atsitas pret virsējo vai
apakšējo sienu, molekulas ātruma vertikālā komponente maina
savu zīmi (dabū pretēju zīmi). Tātad katra trieciena impulss,
kas vienlīdzīgs kustības daudzuma ģeometriskai maiņai (star-
pībai), ir $mu - (-mu) = 2mu$. Molekulas ātruma vertikālo kom-
ponenti trauka virsējās sienas tuvumā apzīmēsim ar u_1 , un
apakšējās sienas tuvumā — ar u_2 . Molekulai vienreiz noskrie-
not no virsējās sienas līdz apakšējai, rodas spiediena starpība
uz šīm sienām, kas vienlīdzīga $2 mu_2 - 2 mu_1$.

Pieņemsim, ka molekulas skrējiena ilgums no virsējās sienas
līdz apakšējai ir t un n ir molekulas triecienu skaits pret
katru sienu 1 sekundē. Tā kā trieciens uz katru sienu, piemēram,
virsējo, notiek laika sprīdī, kas vienlīdzīgs $2t$, tad acīm redzot

$$n = \frac{1}{2t}$$

Spiediens uz apakšējo sienu ir vienlīdzīgs $2mu_2n$, un spiediens uz augšējo sienu ir $2mu_1n$; to starpība ir

$$p_2 - p_1 = 2m(u_2 - u_1)n = m \frac{u_2 - u_1}{t}$$

Ja g ir smaguma spēka paātrinājums, tad acīm redzot

$$u_2 = u_1 + gt,$$

no kurienes

$$p_2 - p_1 = mg.$$

Tātad katra gāzes molekula spiež uz trauka dibenu ar lielāku spēku nekā uz trauka augšējo sienu, un spiedienu starpība ir molekulas svars.

Minētie prātojumi izraisa šādu jautājumu: ja katra gāzes molekula kustībā no augšas uz leju iegūst kādu paātrinājumu, vai tas nenozīmē, ka gāzes temperatūras līdzsvars gravitācijas laukā tiek raksturots ar nevienādām molekulu vidējā ātruma vērtībām augšējās un apakšējās gāzes kārtās? Pirmajā brīdī var likties, ka apakšā vidējais ātrums ir lielāks nekā augšējās kārtās. Tas tomēr tā nav, jo gravitācijas lauks ietekmē ne tikai molekulu ātruma vertikālo komponenti, bet arī molekulu blīvuma sakārtojumu. Ja gāze atrodas gravitācijas laukā, tad gāzes temperatūras līdzsvara gadījumā blīvums mainās ar augstumu pēc barometriskā likuma. Tilpuma vienībā molekulu skaits, kurām ir kaut kāds ātrums u , gāzes apakšējā kārtā ir lielāks nekā virsējā. Tādēļ, kā to rāda precīzs aprēķins, ātruma vidējā vērtība virsējās un apakšējās kārtās ir vienāda. Piemēram, ja kādā pilsētā zināma vecuma iedzīvotāju ir divreiz vairāk nekā tāda paša vecuma iedzīvotāju otrā pilsētā un šī pati proporcija attiecas arī uz visiem pārējiem iedzīvotāju vecumiem, tad abu pilsētu vidējais iedzīvotāju vecums tomēr ir vienāds.

Lai pareizi izprastu iepriekš skarto problēmu, kuru pirmais iztīrājis Maksvels (un kura pazīstama kā *Maksvela paradokss*), jāiegaumē, ka barometriskā spiediena maiņa un ideālas gāzes molekulu ātruma vertikālās komponentes maiņa, ko izsauc gravitācijas lauks, — ir viena un tā paša fakta divējādi izteiksmes veidi. Gravitācijas lauka radīto spiedienu starpību starp divām gāzes kārtām, kas novietotas horizontāli viena virs otras, izraisa ātruma vertikālās komponentes maiņa, molekulām kustoties no virsējās kārtas apakšējā un no apakšējās virsējā. Tā paša iemesla dēļ apakšējās gāzes kārtas kļūst blīvākas, un tā tiek panākta arī vidējo ātrumu vienlīdzība.

Tātad redzam, ka gāzu smagumu ar vienādām tiesībām var uzskatīt vai nu par molekulu paātrinājuma sekām, molekulām

kustoties uz leju, vai arī par barometrisko spiedienu starpības izpaušmi.

182. §. Lielumi, kas raksturo molekularo siltumkustību gāzēs. Realām, ne visai stipri saspiestām gāzēm ir aptuveni (nerunājot par ļoti zemām temperatūrām) tādas pašas īpašības kā Maksvela idealai gāzei. Tādēļ tādu lielumu aprēķināšanai, kuri raksturo siltumkustību dažādās realās gāzēs, var lietot formulas, kas domātas Maksvela idealai gāzei.

Lai aprēķinātu dažādu gāzu molekulu taisnvirziena kustības vidējo kvadrātisko ātrumu c , ņemsim iepriekšējās nodaļas formulu (12)

$$\frac{mc^2}{2} = \frac{3}{2} kT, \quad (1)$$

kur m ir molekulas masa, k — Bolcmaņa konstante. Reizināsim abas formulas puses ar Avogadro skaitli N . Ievērojot to, ka reizinājums mN ir gāzes molekulsvars, bet reizinājums kN ir vienlīdzīgs ar universālo gāzes konstanti R , aprēķinām, ka

$$c = \sqrt{3 \frac{RT}{M}}. \quad (2)$$

Atomaram ūdeņradim pie 0°C

($M = 1$, $R = 8,315 \cdot 10^7 \frac{\text{ergs}}{\text{g-mols.grads}}$; $T = 273,16$) dabūsim:

$$c = \sqrt{3 \cdot 8,315 \cdot 10^7 \cdot 273,16} = 2,6 \cdot 10^5 \frac{\text{cm}}{\text{sec}} = 2600 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$$

Tātad pie 0°C atomarā ūdeņraža daļiņu taisnvirziena kustības vidējais ātrums ir vienlīdzīgs $2600 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$. Pie tādas pašas temperatūras ikvienas gāzes molekulu vidējais kvadrātiskais ātrums ir \sqrt{M} reizes mazāks (M ir molekulsvars); piemēram, parastam molekularam ūdeņradim ($M = 2$) tas ir

$$c = \frac{2600}{\sqrt{2}} = 1840 \frac{\text{m}}{\text{sec}};$$

skābeklim ($M = 32$) $c = 461 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$.

Vidējais aritmetiskais ātrums \bar{u} , kā tas minēts 164. §, ir mazāks nekā vidējais kvadrātiskais ātrums apmēram par 8%:

$$\bar{u} \approx 0,92 c,$$

visvarbūtīgākais ātrums ρ ir vēl mazāks:

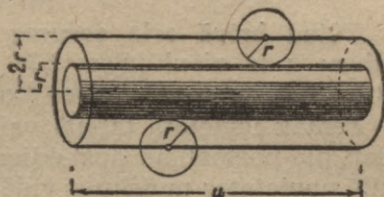
$$\rho = \sqrt{\frac{3}{2}} c \approx 0,815 c,$$

tātad

$$\frac{m\rho^2}{2} = kT. \quad (3)$$

Siltumkustības raksturošanai gāzēs daudzos gadījumos derīgi zināt *brīvā ceļa* garumu, t. i., molekulas *brīvā ceļa vidējo garumu* starp divām sadursmēm un vienas molekulas *sadursmju vidējo skaitu* 1 sekundē.

Lai aprēķinātu ceļa vidējo garumu, spriežam tā: kustīgā molekula 1 sekundes laikā sadursies ar visām tām gāzes molekulām, kuru centri novietoti cilindriskā tilpumā, kas veidots ap molekulas ceļu un kura radiuss ir 2 reizes lielāks par molekulas



341. zīm. Gāzes molekulas ceļa vidējā garuma aprēķina paskaidrojums.

radiusu (341. zīm.); šis tilpums ir vienlīdzīgs $\pi (2r)^2 \bar{u}$; molekulu skaits, kuru centriem jāatrodas norādītā tilpumā, ir $n \pi (2r)^2 \bar{u}$, kur n ir gāzes molekulu vidējais skaits 1 cm^3 . Tātad, ja visas pārējās molekulas, izņemot aplūkojamo molekulu, būtu nekustīgas, tad vienas molekulas sadursmju vidējais skaits ν vienā sekundē ir

$$\nu = n \pi (2r)^2 \bar{u}.$$

Istenībā sadursmju vidējam skaitam jābūt lielākam par aprēķināto lielumu, jo, ņemot vērā apkārtējo molekulu kustību, aplūkojamā molekula saņemtu zināmu triecienu skaitu arī tai gadījumā, ja tā pati būtu palikusi izvēlētās sekundes laikā nekustīga. Precīzs aprēķins rāda, ka iegūtais rezultāts jāpalielina

1/2 reizes.

Tādēļ

$$\nu = 4 \sqrt{2} \pi r^2 n \bar{u}. \quad (4)$$

Ja brīvā ceļa garumu apzīmējam ar λ , tad

$$\nu = \frac{\bar{u}}{\lambda}.$$

Salīdzinot šo formulu ar iepriekšējo formulu, redzam, ka

$$\lambda = \frac{1}{4 \sqrt{2} \pi r^2 n}. \quad (5)$$

Ja N ir gāzes molekulu skaits, kas atrodas tilpumā v , tad acīm redzot $n = \frac{N}{v}$. Ievietojot šo izteiksmi iepriekšējā formulā

n vietā un apzīmējot pašu molekulu tilpumu ar b' ($b' = \frac{4}{3} \pi r^3 N$), dabūsim:

$$\lambda = \frac{1}{3\sqrt{2}} \cdot \frac{v}{b'} \approx 0,24 \frac{v}{b'} \quad (6)$$

Tātad brīvā ceļa garuma λ attiecība pret molekulas rādiusu r ir vienlīdzīga 0,24 no visas gāzes ieņemtā tilpuma attiecības pret pašu gāzes molekulu tilpumu.

Zemāk ievietotā tabulā vairākām gāzēm doti daži skaitliskie dati pie normaliem apstākļiem (0°C un $p=1$ at). Pirmā tabulas ailē novietotas molekulu vidējā ātruma vērtības \bar{v} , otrā tabulas ailē ir vidējā kvadratiskā ātruma vērtības c , kam liela loma molekulari kinētiskos aprēķinos; trešā ailē norādīti brīvo ceļu lielumi — vidējie ceļa garumi, ko molekula noiet laikā starp divām sadursmēm; brīvā ceļa garums izteikts centimetra miljonās daļās. Ceturtnā ailē ir triecienu skaits (miljardos), ko katra gāzes molekula caurmērā saņem 1 sekundē. Nākošajā, piektā ailē norādīts brīvā skrējiena vidējais ilgums (sekunžu miljardās daļās). Beidzamajā — sestā — ailē ir atzīmēti molekulu diametri angstromos, t. i., centimetra simtmiljonās daļās ($1 \text{ \AA} = 10^{-8} \text{ cm}$).

Gāzes nosaukums un ķīmiskā formula	Pie 0°C un 1 at spiediena					
	Molekulu vidējais ātrums \bar{v} m sec	Molekulu vidējais kvadratiskais ā- trums c m sec	Brīvā ceļa vidējais garums 10^{-6}cm	Triecienu skaits sekundē 10^9	Brīvā skrējiena ilgums 10^{-9} sec	Molekulu diametrs 10^{-8} cm
Ūdenradis H_2	1692	1840	11,2	15,1	0,66	2,3
Skābeklis O_2	425	461	6,5	6,55	1,52	2,9
Slāpekļis N_2	454	493	6,0	7,55	1,32	3,1
Argons Ar	381	414	6,35	6,02	1,66	2,8
Helijs He	1204	1305	18	6,9	1,47	1,9
Oglekļa oksīds CO	454	493	5,8	7,8	1,28	3,2
Ogļskābā gāze CO_2	362	393	4	9,05	1,10	3,2
Ūdens tvaiks H_2O	566	615	4	14,1	0,71	2,6

183. §. Gāzu īpatnējās (raksturīgās) konstantes. No Boila un Gei-Lisaka likumiem, kā tas jau iepriekšējā nodaļā aizrādīts,

var secināt, ka ne pārāk stipri saspīestām gāzēm par tuvīnu stāvokļa vienādojumu der Klapeirona vienādojums:

$$pv = \nu RT; \quad (7)$$

še ν ir molu skaits gāzes tilpumā v , R — gāzes universalā konstante (tabula 405. lpp.), p — spiediens, T — absolūtā temperatūra.

Gāzes universalās konstantes aprēķināšana (minēta 173. §) pamatojas, kā redzējām, uz Avogadro likuma, saskaņā ar kuru visām gāzēm neatkarīgi no to ķīmiskā sastāva pie 0°C un $p=1$ at tilpums ir

$$v_0 = 22,41 \text{ l.} \quad (8)$$

Īstenībā tilpums v_0 , ko normalos apstākļos ieņem 1 mols gāzes, vairumam gāzu nav gluži vienlīdzīgs ar 22,41 l (piemēram, skābeklim un slāpeklim tas ir nedaudz mazāks, bet ūdeņradim — nedaudz lielāks). Ja to ievēro aprēķinot R , tad vienā otrā gadījumā izrādās zināma nesaskaņa R lielumā dažāda ķīmiska sastāva gāzēm. Tā, piemēram, skābeklim

$8,315 \cdot 10^7 \frac{\text{erg}}{\text{g-mols.grads}}$ vietā dabū $8,312 \cdot 10^7$, slāpeklim $8,314 \cdot 10^7$, ūdeņradim $8,316 \cdot 10^7$. Šo atšķirību iemesls ir tas, ka visas gāzes, ņemtas parastā blīvumā, ne visai pilnīgi seko Boila un Gei-Lisaka likumiem.

Techniskos aprēķinos gāzes masu nemērī molos, bet kilogramos. Pieņemsim, ka tilpumā v ir n kg gāzes. Klapeirona vienādojumā koeficients ν apzīmē molu skaitu tilpumā v , t. i., šai gadījumā n kg gāzes. Tā kā molā ir $M \cdot g$ (kur M ir gāzes molekulsvars), tad saprotams, ka 1 gramā gāzes ir $\frac{1}{M}$ daļa no mola un n kilogramos gāzes ir

$$\nu = n \frac{1000}{M} \text{ molu.}$$

Tātad tehniskiem aprēķiniem Klapeirona vienādojumu var izteikt kilogramos

$$pv = n \cdot BT, \quad (9)$$

kur $B = \frac{1000}{M} R$.

Pastāvīgo lielumu B sauc par gāzes īpatnējo (vai raksturīgo) konstanti.

Bieži Klapeirona vienādojumu raksta arī šādā veidā:

$$p = B \cdot \rho T, \quad (10)$$

kur $\rho = \frac{n}{v}$ ir blīvums, ko izteic ar kilogramu skaitu 1 m³ gāzes (nav grūti izprast, ka blīvuma skaitliskās vērtības, kas izteiktas $\frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$, ir 1000 reizes lielākas nekā blīvuma skaitliskās vērtības, kas izteiktas $\frac{\text{g}}{\text{cm}^3}$).

Tā kā visas reālās gāzes vairāk vai mazāk atkāpjas no Avogadro likuma un, pretrunā ar šo likumu, tām nav gluži vienādi 1 mola tilpumi normalos apstākļos, tad precizākiem aprēķiniem lieto gāzu īpatnējās konstantes, kuras dabū nevis no gāzu universalās konstantes, bet tieši no gāzu blīvumiem normalos apstākļos pēc formulas:

$$B = \frac{p_0 v_0}{273,16}, \quad (11)$$

kur $p_0 = 1$ at un v_0 ir 1 kg gāzes tilpums pie vienas at spiediena un 0°C. Gāzēm, kuras pat pie neliela spiediena manāmi novirzās no Klapeirona vienādojuma, īpatnējās konstantes aprēķina pēc grafiskās ekstrapolācijas metodes.

Tabulā dotas gāzu īpatnējās konstantes B gadījumam, kad Klapeirona vienādojumā spiediens izteikts kilogramos uz 1 m² un tilpums kubmetros.

Viela	Ķīmiskā formula	Gāzes īpatnējā konstante B kG.m grads.kg
Gaiss	—	29,27
Ūdeņradis	H ₂	422,6
Skābeklis	O ₂	26,47
Slāpeklis	N ₂	30,13
Slāpekļa oksīds	NO	28,19
Dislāpekļa oksīds	N ₂ O	19,20
Oglekļa oksīds	CO	39,26
Oglekļa dioksīds (ogļskābā gāze)	CO ₂	19,14
Sēra dioksīds	SO ₂	13,15
Metāns (purva gāze)	CH ₄	52,95
Etilēns	C ₂ H ₄	30,26
Ūdens tvaiks	H ₂ O	47,06
Spirta tvaiks	C ₂ H ₆ O	18,42
Benzola tvaiks	C ₆ H ₆	10,86

184. §. Gāzu maisījums. Daltona likums. Klapeirona vienādojums ir aptuveni pareizs ne tikai attiecībā uz ķīmiski viendabīgām gāzēm, bet arī uz gāzu maisījumiem. Gāzes īpatnējā kon-

stante, kā to redzējām, ir apgriezti proporcionāla gāzes molekulsvaram. Zinot gāzes ķīmisko formulu, pēc atomsvāru tabulas ar vienkāršu saskaitīšanu viegli var noteikt molekulsvaru un tātad arī gramu skaitu, kādu satur 1 g-mols dotās gāzes.

Šādu saskaitīšanu tomēr var lietot tikai ķīmiski viendabīgām gāzēm. Gadījumā, ja ir vairāku gāzu maisījums, var runāt tikai par vidējo molekulsvaru; šis jēdziens ķīmijai pēc būtības ir svešs, bet fizikā var būt noderīgs.

Par ķīmiski nevienlīdzīgas vielas (gāzu maisījuma, šķīduma, sakausējuma utt.) vidējo molekulsvaru sauc molekulsvaru, kāds būtu šai vielai, ja tā būtu ķīmiski viendabīga un sastāvētu no molekulām, kuru masa tāda pati kā to molekulu vidējā masa, kas faktiski atrodas maisījumā.

Pieņemsim, ka 1 g maisījuma ir q_1 grama daļas kādas vielas ar molekulsvaru M_1 , q_2 grama daļas otras vielas ar molekulsvaru M_2 utt. Tā kā grammolekulā ir Avogadro noteiktais molekulu skaits, tad 1 g pirmās vielas ir $\frac{N}{M_1}$ molekulu, q_1 grama daļās šīs vielas ir $\frac{q_1}{M_1} N$ molekulu; q_2 grama daļās otrās vielas ir $\frac{q_2}{M_2} N$ molekulu utt.

Tātad dotā maisījuma 1 gramā ir

$$\left(\frac{q_1}{M_1} + \frac{q_2}{M_2} + \dots \right) N \text{ molekulu.}$$

Pieņemsim, ka M ir maisījuma vidējais molekulsvars. Ja vienā maisījuma grammolekulā ir Avogadro noteiktais molekulu skaits, tad molekulu skaits vienā maisījuma gramā ir $\frac{N}{M}$. Tātad

$$\frac{N}{M} = \left(\frac{q_1}{M_1} + \frac{q_2}{M_2} + \dots \right) N$$

ieb

$$M = \frac{1}{\frac{q_1}{M_1} + \frac{q_2}{M_2} + \dots} \quad (12)$$

kur $q_1 + q_2 + \dots = 1$.

Pēc šīs formulas var aprēķināt vidējo molekulsvaru, ja zināms maisījuma svara sastāvs.

Piemēram, gaisā, ja ņem tā svaru, ir (apmēram) 76% slā-

pekļa, 23% skābekļa un 1% argona. Slāpekļa molekulsvars nopāloti ir 28 un argona 40.

Lietojot formulu, var noteikt vidējo molekulsvaru:

$$M_{\text{gaisa}} = \frac{1}{\frac{0,76}{28} + \frac{0,23}{32} + \frac{0,01}{40}} = 28,9.$$

Tātad 1 g-mols gaisa sver 28,9 g.

Jāiegaumē: ja maisījuma vidējais molekulsvars attiecībā pret maisījuma sastāvdaļu molekulsvariem būtu vidējais aritmetiskais lielums, kas aprēķināts, ievērojot katras vielas daudzumu maisījuma sastāvā, tad formula būtu šāda:

$$M = q_1 M_1 + q_2 M_2 + \dots + q_n M_n \text{ (nepareizā formula!)}$$

Īstenībā, kā redzējām, ķīmiski nevienmērīga ķermeņa vidējais molekulsvars attiecībā pret maisījuma sastāvdaļu molekulsvariem ir vidējais harmoniskais lielums (protams, ievērojot attiecīgās vielas daudzumu, kas atrodas maisījumā):

$$\frac{1}{M} = \frac{q_1}{M_1} + \frac{q_2}{M_2} + \dots + \frac{q_n}{M_n} \text{ (pareizā formula!)}$$

Pieņemsim, ka tilpumā v ir 1, 2, 3 utt. gāzu maisījums. Tā kā gāzu maisījuma spiediens p ir visu maisījuma molekulu triecienu kopējais rezultāts, tad varam rakstīt:

$$p = p_1 + p_2 + p_3 + \dots, \quad (13)$$

kur p_1, p_2, p_3 utt. ir spiedieni, ko izdara katras komponentes¹ molekulas atsevišķi. Šis vienādojums izteic Daltona likumu: *katras komponentes spiediens ir tikpat liels, it kā aplūkojamā komponente viena pati aizņemtu visu tilpumu, t. i., it kā citu komponentu nemaz nebūtu.*

Spiedienus p_1, p_2, p_3 utt. sauc par *parcialiem*² spiedieniem.

Daltona likums ir secinājums no gāzu kinētiskās teorijas pamatvienādojuma (164. §, 2. vienādojums). Tiešām, gāzu maisījuma molekulu taisnvirziena kustības enerģija (pieņemot, ka molekulas savstarpēji neiedarbojas) ir vienlīdzīga maisījumā ietilpstošo gāzu enerģijas sumai:

$$E = E_1 + E_2 + E_3 + \dots$$

Uz visu maisījumu attiecas šāds vienādojums:

$$pv = \frac{2}{3} E.$$

¹ Komponente (latīņu valodā *compono* — salieku kopā) ir maisījuma ķīmiski individualā sastāvdaļa.

² Parciālais (latīņu valodā *pars* — daļa) — atsevišķais, daļējais.

Tas pats vienādojums attiecas, protams, uz katru gāzi atsevišķi; ja ņemsim katru gāzi tādā daudzumā, kādā tā ir maisījumā, līdz ar attiecīgo enerģijas vērtību E_1 , vai E_2 utt. un ļausim tai ieņemt tilpumu v , tad varēsīm uzrakstīt šādu vienādojumu sistemu:

$$p_1 v = \frac{2}{3} E_1,$$

$$p_2 v = \frac{2}{3} E_2,$$

utt.

Ja šos vienādojumus saskaita, izmantojot iepriekš uzrakstīto vienlīdzību par maisījumā ietilpstošo gāzu enerģijas sumu, un saīsina dabūto vienādojumu ar v , tad dabūjam Daltona likumu:

$$p = p_1 + p_2 + p_3 + \dots$$

185. §. Gāzu siltumietilpība. Džoula likums un Maijera vienādojums. Mēģinājumi, kurus pagājušā gadsimta četrdesmitajos gados izdarīja Džouls, Hirns un Tomsons (Kelvins), parādīja, ka gāzu iekšējā enerģija, ja gāze nav sevišķi stipri saspiesta, ir atkarīga tikai no temperatūras: $U = f(T)$. Šo mēģinājumu būtība (neskarot momentus, kas jautājumu sarežģī) ir tā, ka termiski izolētai gāzei dod iespēju izplesties tukšā telpā. Šai gadījumā gāze nepadara darbu, siltumu ne saņem, ne atdod, tāpēc tās iekšējā enerģija nemainās. Mēģinājumi rāda, ka arī gāzes temperatūra šai gadījumā nemainās.

Ar tiem pašiem Džoula un Tomsona (Kelvina) mēģinājumiem noskaidrojās, ka stipri saspiebtu gāzu iekšējā enerģija ir atkarīga ne tikai no temperatūras, bet arī no blīvuma: $U = f(T, v)$. Tādēļ gadījumā, ja iekšējā enerģija ir pastāvīga, gāzes blīvuma maiņa (termiski izolētas gāzes izplešanās tukšumā) ir saistīta ar temperatūras maiņu (*Džoula-Tomsona efekts*).

Techniskos aprēķinos realām gāzēm bieži piedēvē idealās gāzes īpašības, t. i., vienkāršības dēļ pieņem, ka gāzes molekulu starpā nepastāv pievilksnās spēki, bet atgrūšanās spēki parādās tikai molekulu sadursmju momentos. Pieņemot, ka molekulu sadursmes notiek pēc ideāli elastīgu ķermeņu trieciena likumiem, var teikt, ka molekulu savstarpējās iedarbības enerģija idealā gāzē ir nulle. Tad gāzes iekšējā enerģija U ir vienlīdzīga molekulari kinētiskai enerģijai E , kuru, kā tas parādīts 176. §, var izteikt vienkāršā formulā:

$$U = E = \frac{i}{2} RT, \quad (14)$$

kur i ir gāzes molekulas brīvības pakāpju skaits. Aizrādām, ka vienatomu gāzei $i = 3$, divatomu gāzei $i = 5$, daudzatomu gāzei $i = 6$, ja neskaita atomsvārstību papildus brīvības pakāpes, kas rodas, temperatūrai paaugstinoties.

Siltumietilpība C_v pie pastāvīga tilpuma, kā zināms, ir siltuma daudzums, kas jādod ķermenim, lai to sasildītu par 1^0 , ja ķermeņa tilpums nemainās. Acīm redzot, ja gāzes tilpums nemainās, tad visa enerģija, ko dabū ideālā gāze siltuma veidā, palielina gāzes iekšējo enerģiju. Ja gāzes temperatūra T paaugstinās par 1^0 , tad, kā tas redzams no formulas (14), 1 g-mola iekšējā enerģija palielinās par $\frac{i}{2} R \approx i$ kalorijām. Tātad ideālās gāzes molam siltumietilpība pie pastāvīga tilpuma C_v ir

$$C_v = \frac{i}{2} R \approx i \frac{\text{kal}}{\text{grads. g-mols}}, \quad (15)$$

t. i., ideālās gāzes siltumietilpībai C_v — saskaņā ar klasisko teoriju — jābūt pastāvīgam lielumam, kas nav atkarīgs no gāzes ķīmiskā sastāva un kas skaitliski vienlīdzīgs (rēķinot kalorijās uz 1 molu) gāzes molekulu brīvības pakāpju skaitam:

$$\begin{aligned} \text{vienatomu gāzei } C_v &\approx 3 \text{ kal uz 1 g-molu,} \\ \text{divatomu gāzei } C_v &\approx 5 \text{ kal uz 1 g-molu,} \\ \text{daudzatomu gāzei } C_v &\approx 6 \text{ kal uz 1 g-molu.} \end{aligned}$$

Šis Maksvela teorijas secinājums ir tuvs īstenībai, ja to attiecina uz maz saspiestām gāzēm, kuru temperatūras nav pārāk zemas vai visai augstas. Pie augstām temperatūrām rodas ne tikvien svārstību brīvības pakāpes, bet sākas arī gāzes disociācija¹, t. i., dažas molekulas izirst divās vai vairāk sīkākās molekulās. Siltumietilpības atkarība no temperatūras tad sarežģījas. Pie ļoti zemām temperatūrām, kā teikts 176. paragrafā, likums par enerģijas vienmērīgo sakārtojumu brīvības pakāpēs nav derīgs un tātad nav derīga arī formula (15).

Ja gāzes siltumietilpība paliek nemainīga, tad, protams, siltuma daudzums, kas vajadzīgs, lai 1 molu gāzes sasildītu no absolūtās nulles līdz temperatūrai T , ir vienlīdzīgs $C_v T$, ja gāzes tilpumu uztur nemainīgu (šai gadījumā gāze nedara darbu un arī nepatērē darbu, tādēļ gāzes iekšējā enerģija ir vienlīdzīga visam siltumam, ko tā saņēmusi):

$$U = C_v T. \quad (16)$$

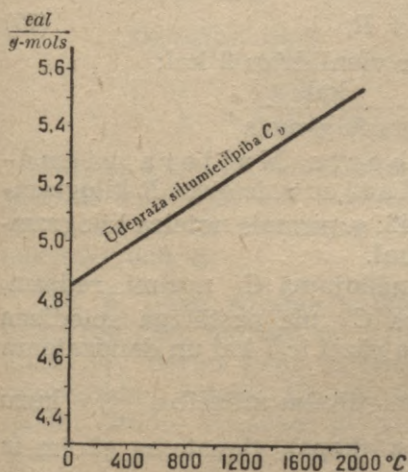
Ja aprēķinam ņem ne 1 molu, bet 1 g, tad iegūst analogisku formulu:

$$U_{1g} = c_v T,$$

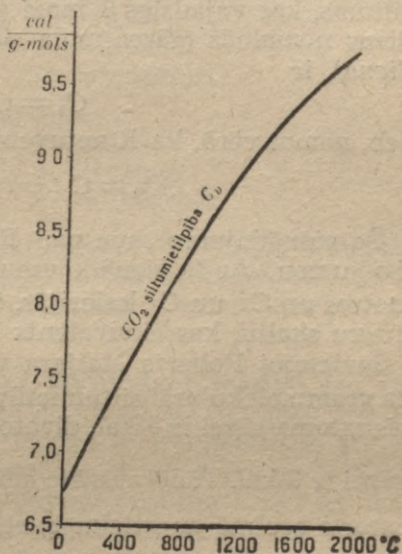
¹ Latīņu *dissociatio* — atšķiršana.

kur c_v ir «grama» (īpatnējā) siltumietilpība pie nemainīga tilpuma.

Vienādojumu (16) parasti sauc par Džoula likumu. Atiecībā pret reālām gāzēm Džoula likums ir tikpat neprecīzs kā Klapeirona vienādojums, bet aptuvenos aprēķinos un sevišķi tehniskos aprēķinos Džoula likumu izmanto plaši, iegūstot rezultātus, kas pietiekoši labi saskan ar eksperimentāliem datiem. Ja Džoula likumu lieto augstas temperatūras joslās, tad



342. zīm. Ūdeņraža siltumietilpība atkarībā no temperatūras (pēc Partingtona un Šilinga).



343. zīm. Ogļskābās gāzes siltumietilpība atkarībā no temperatūras (pēc Partingtona un Šilinga).

jāievēro, ka pie augstām temperatūrām notiek siltumietilpības C_v palielināšanās sakarā ar atomsvārstību izpaušanos un ar molekulu daļēju sairšanu atomos.

Ja, ķermeni sildot, ļauj tam izplesties, bet spiedienu uztur pastāvīgu, tad daļa no ķermenim pievadītā siltuma aiziet ķermeņa izplešanās darbā. Tāpēc siltuma daudzums, kas jānodod ķermenim, lai to sasildītu izobariski par 1° , citiem vārdiem, siltumietilpība C_p pie pastāvīga spiediena — ir lielāka nekā siltumietilpība pie C_v pastāvīga tilpuma.

Iedomāsimies, ka 1 mols gāzes atrodas cilindrā, kura augšgalu noslēdz virzulis, kas noslogots ar gāzes spiedienu līdzsvarojšu atsvaru. Sildot gāze izpletīsies un izdarīs darbu, kas vienlīdzīgs $p(v_2 - v_1)$. Saskaņā ar Klapeirona vienādojumu

$p(v_2 - v_1) = R(T_2 - T_1)$. Redzam, ka 1 molš gāzes, ko silda pie pastāvīga spiediena (lai kāds arī būtu šis spiediens), sasilstot par 1° ($T_2 - T_1 = 1^\circ$) un izplešoties, izdara darbu, kas vienlīdzīgs gāzes universalai konstantei. Šis darbs, ja to izteic siltuma vienībās, ir vienlīdzīgs 2 kal. Tas ir vienāds vienatoma, divatomu un daudzatomu gāzēm. Iekšējās enerģijas pieaugums vienam molam gāzes, ja to sasilda par 1° , ir vienlīdzīgs C_v . Tātad siltums, kas vajadzīgs 1 mola gāzes sasildīšanai par 1° , ja spiediens nemainās (gāzes mola *siltumietilpība pie pastāvīga spiediena*), ir

$$C_p = C_v + R, \quad (17)$$

jeb, ņemot vērā, ka R aptuveni ir vienlīdzīgs 2 kal:

$$C_p \approx C_v + 2 \frac{\text{kal}}{\text{grads} \cdot \text{g-mols}}.$$

Šo vienādojumu sauc par Roberta Maijera vienādojumu. Ar šo vienādojumu Majers, izteicot R kilogrammetros un C_p un C_v kalorijās, 1842. g. pirmais noteica kilogrammetru skaitu, kas ekvivalents 1 kal.

Ievietojot Roberta Maijera vienādojumā C_v nozīmi, redzam, ka grammolekularā siltumietilpība C_p pie pastāvīga spiediena vienatoma gāzei ir 5 kal, divatomu gāzei ir 7 kal un daudzatomu gāzei ir 8 kal. Tādēļ minēto siltumietilpību attiecība $\frac{C_p}{C_v}$, kuru parasti apzīmē ar grieķu burtu α (kapa), vienatoma gāzēm ir $\frac{5}{3} = 1,67$, divatomu gāzēm $\frac{7}{5} = 1,40$ un daudzatomu gāzēm $\frac{8}{6} = 1,33$. Siltumietilpību attiecībai $\alpha = \frac{C_p}{C_v}$ ir ievērojama nozīme ķermeņu termodinamiskā raksturošanā.

Gāze	C_v	C_p	$\frac{C_p}{C_v}$
Vienatoma	3	5	1,67
Divatomu	5	7	1,40
Trīsatomu	6	8	1,33

Istenībā, kā jau iepriekš minēts, gāzu siltumietilpība ar temperatūras paaugstināšanos nepaliek pastāvīga, bet pieaug (rodas iekšmolekularās atomu svārstības, bet ar tālāko temperatūras paaugstināšanos notiek daļēja molekulu sairšana — termiskā

disociācija). 342. un 343. zīmējumā parādīta gāzu (ūdeņraža un ogļskābās gāzes) siltumietilpības raksturīgā maiņa.

Temperatūru robežās $0^{\circ} - 2000^{\circ}\text{C}$ siltumietilpības maiņu pietiekami pareizi (kļūda līdz 1—2%) nosaka ar parabolisku funkciju:

$$C_v = C_v^0 + \alpha \cdot t + \beta \cdot t^2. \quad (18)$$

Udeņradim	Skābeklim, slāpeklim un gaisam
$C_v^0 = 4,85$	$C_v^0 = 4,97$
$\alpha = 0,0007$	$\alpha = 0,00017$
$\beta = 0$	$\beta = 0,00000031$
Ogļskābai gāzei	Amonjakam
$C_v^0 = 6,70$	$C_v^0 = 6,65$
$\alpha = 0,0045$	$\alpha = 0,00465$
$\beta = 0,00000102$	$\beta = 0,00000135$

Minētos gāzu siltumietilpības lielumus (C_v^0 , α un β) ieteikusi speciāla komisija, kas noteica gāzu siltumietilpības standartvērtības, un tās pieņemtas Vissavienības siltumtehniķu saņāksmē 1928. g.

186. §. Gāzu siltuma vadīšanas molekularā teorija. Lai izskaidrotu gāzu molekularo siltuma vadīšanu, kā arī gāzu viskozitāti, ļoti derīgs gāzu kinētiskā teorijā ir vienkāršojošs paņēmiens, kuru ieteica Džouls. Iedomāsimies, ka gāzu molekulas nelido visādos virzienos un ar dažādiem ātrumiem, bet ka tām visām ir taisnvirziena kustība un vienāds ātrums, kas vienlīdzīgs vidējam ātrumam \bar{u} . Tālāk pieņemsim, ka visas molekulas sagrupējas 6 vienlīdzīgās plūsmās, kas kustas trijos savstarpēji perpendikularos virzienos. Ja nu iedomāsimies šai gāzē atiecīgi orientētu kubu, kura tilpums 1 cm^3 , tad caur katru kuba skaldni plūdis divas pretēja virziena molekulu plūsmas. Laika elementā dt katra plūsma pārvirzīsies par $\bar{u}dt$; gāzes plūsmas tilpums, kas šai laikā iziet caur kuba skaldni, ir $1 [\text{cm}^2] \bar{u}dt [\text{cm}] = \bar{u}dt [\text{cm}^3]$; ja gāzes blīvums ir ρ , tad katras plūsmas blīvums būs $\frac{\rho}{6}$, bet gāzes masa, ko plūsma iznes caur katru kuba

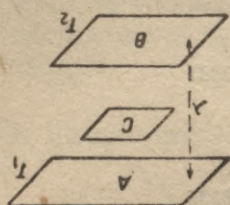
skaldni laikā dt , būs $\frac{\rho \bar{u}dt}{6}$. Masa, kas 1 sekundē tiks iznesta caur

skaldnes laukuma vienību, būs $\frac{\rho \bar{u}}{6}$.

Džoula paņēmiens neievēro molekulu sadursmju ietekmi, tādēļ to var izlietot tikai gadījumos, kad sadursmēm nav nozī-

mes. To var lietot, piemēram, tai gadījumā, kad gāzes kārtā nav biezāka par molekulu brīvā ceļa vidējo garumu.

Lai noskaidrotu lielumus, no kuriem atkarīgs gāzu siltumvadīšanas koeficients, izvedīsim Furje vienādojumu (178. §), izejot no gāzu kinētiskās teorijas. Ja gāzes masas atsevišķām daļām ir dažādas temperatūras, tad molekulas no siltākās daļas (caurmērā enerģiskākas) nonāk aukstākajā daļā, bet molekulas



344. zīm.

no aukstākās daļas (caurmērā mazāk enerģiskas) iekļūst siltākā daļā; rezultatā vidējo enerģiju starpība un tātad arī temperatūru starpība izlīdzinās. Tāds ir gāzu siltumvadīšanas process. Tas tāpat kā difūzijas process noris lēnām molekulu sadursmju dēļ; tāpat kā difūzijas gadījumā ievērojama loma šeit ir molekulu brīvā ceļa vidējam lielumam un molekulu taisnvirziena ātrumam.

Iedomāsimies gāzē plakni A (344. zīm.), kuras visos punktos temperatūra ir T_1 , un paraleli tai plakni B, kuras visos punktos temperatūra ir T_2 . Pieņemsim, ka atstatums starp plaknēm vienlīdzīgs molekulu brīvā ceļa vidējam garumam λ un ka T_1 ir nedaudz lielāks nekā T_2 . Starp plaknēm A un B iedomāsimies tām paralelu 1 cm^2 lielu laukumu C. Varam pieņemt, ka telpā AB nenotiek molekulu sadursmes, un tādēļ varam izmantot Džoula paņēmieni. Vienas sekundes laikā caur laukumu C

iziet no augšas uz apakšu molekulu plūsma, kuras masa ir $\frac{\rho \bar{u}}{6}$;

plūsma iziet no vietām, kur temperatūra ir T_1 un nonāk vietās,

kur temperatūra ir T_2 . Ja gāzes masa $\frac{\rho \bar{u}}{6}$ vienkārši atdzistu no

temperatūras T_1 līdz T_2 , tad tā siltuma veidā atdotu enerģiju,

kas vienlīdzīga $\frac{1}{6} \rho \bar{u} c_v (T_1 - T_2)$, kur c_v ir gāzes īpatnējā

siltumietilpība pie pastāvīga tilpuma; šai gadījumā turpretim minētais enerģijas daudzums tiek pārnestis no augšas uz apakšu caur laukumu C. Pretējā plūsma, kas nes mazāk enerģiskās molekulas no apakšas uz augšu, radīs — kā tas viegli saprotams — līdzīgu efektu kā pirmā plūsma. Rezultatā caur laukuma vienību C sekundes laikā iziet siltuma daudzums.

$$\delta Q = \frac{2}{6} \cdot \rho \bar{u} c_v (T_1 - T_2).$$

Ja salīdzināsim šo vienādojumu ar parasto Furje siltuma vadīšanas likuma izteiksmi

$$\delta Q = k \frac{(T_1 - T_2)}{\lambda},$$

kur k ir gāzes siltuma vadīšanas koeficients un $\frac{(T_1 - T_2)}{\lambda}$ ir šai gadījumā novērojamais temperatūras gradients, tad redzams:

$$k = \frac{1}{3} \rho \bar{u} c_v \lambda. \quad (19)$$

Šis vienādojums izteic sakarību starp gāzes siltuma vadīšanas koeficientu k , tās blīvumu ρ , īpatnējo siltumietilpību c_v pie nemainīga tilpuma, molekulu virzes kustības vidējo ātrumu \bar{u} un brīvā ceļa vidējo garumu λ .

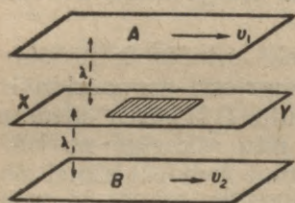
Brīvā ceļa vidējais garums λ , kā iepriekš minēts, ir proporcionāls gāzes īpatnējam tilpumam, t. i., apgriezti proporcionāls gāzes blīvumam ρ . Tātad saskaņā ar formulu (19) gāzes siltuma vadīšanas koeficients (zināmās robežās) nav atkarīgs no blīvuma. Vidējais ātrums pieaug proporcionāli kvadrātsaknei no temperatūras; gāzes siltuma vadītspēja faktiski arī pieaug līdz ar temperatūru. Tādēļ saskaņā ar formulu (19) gāzes siltuma vadīšanas koeficientam vajag palielināties nedaudz ātrāk nekā kvadrātsaknei no absolūtās temperatūras. Eksperimenti visumā apstiprina šos teorijas slēdzienus.

Gāzu siltumvadīšanas koeficienti pie 0°C

izteikti	kal
cm ² sec	$\left(\frac{\text{grads}}{\text{cm}}\right)$
Ūdeņradis	38,1.10 ⁻⁵
Skābeklis	5,55.10 ⁻⁵
Sāpekļis	5,45.10 ⁻⁵
Ogļskābā gāze	3,28.10 ⁻⁵
Ogļekļa oksīds	5,15.10 ⁻⁵
Gaiss	5,33.10 ⁻⁵
Ūdens tvaiks pie 100°C	5,20.10 ⁻⁵

187. §. Gāzu viskozitātes molekularā teorija. Iedomāsimies plakni XY («slidēšanas plakni» 345. zīm.), kas atrodas plūstošas X —————> v_1 Y gāzes vidū tā, lai gāzes daļa, kas —————> v_2 atrodas virs plaknes, kustētos pa- 345. zīm.

raleli plaknei tādā pašā virzienā kā gāzes daļa zem plaknes, bet dažādos ātrumos. Pieņemsim, ka virsējā daļa kustas ātrāk nekā apakšējā ($v_1 > v_2$). Tādā gadījumā virsējās daļas molekulām ir caurmērā lielāks kustības daudzums nekā apakšējās daļas molekulām. Molekulu chaotiskās kustības rezultātā zināms skaits molekulu 1 sekundes laikā iekļūs caur plakni XY no apakšējās daļas augšējā un tikpat liels molekulu skaits 1 sekundē no augšējās apakšējā. Tādēļ gāzes virsējās daļas kopīgais kustības daudzums 1 sekundes laikā mazliet samazināsies un apakšējās daļas kopīgais kustības daudzums par tādu pašu lielumu palielināsies. Ķermeņa kustības daudzuma maiņa laika vienībā ir vienlīdzīga ar spēku, kas iedarbojas uz šo ķermeni. Mēs redzam, ka aplūkojamās gāzes abas daļas iedarbojas viena uz otru ar vienādiem, pretēji vērstiem spēkiem, kas atrodas slīdēšanas plaknē XY.



346. zīm.

Spēki, kas darbojas uz apakšējo gāzes daļu, paātrina šo daļu — tie vērsti ātruma v_2 virzienā; spēki, kas darbojas uz virsējo gāzes daļu, palēnina šo daļu, jo tie vērsti pret ātrumu v_1 . Še sastopamies ar iekšējās berzes spēkiem; šo spēku rašanās iemesls ir kustības daudzums, kuru pārnes molekulas, kas izskrien caur slīdēšanas plakni XY.

Noteiksim gāzes viskozitātes koeficienta izteiksmi. Gāzē, kas kustas, kā tas parādīts 345. zīmējumā, ņemsim slīdēšanas plakni XY (346. zīm.) un vilksim tai abās pusēs paralelas plaknes A un B, kuru atstatums no XY ir vienlīdzīgs ar molekulas brīvā ceļa vidējo garumu λ .

Pieņemsim, ka plaknes A tuvumā gāzes ātrums ir v_1 , bet plaknes B tuvumā v_2 , un konkrēti pieņemsim, ka $v_1 > v_2$. Tātad telpā ātruma gradients ir $\frac{v_1 - v_2}{2\lambda}$. Plaknes XY tuvumā gāzes ātrums ir $\frac{1}{2}(v_1 + v_2)$.

Uz plaknes XY ņemsim laukumu $S = 1 \text{ cm}^2$ un, lietojot Džoula paņēmieni (kas izskaidrots iepriekšējā paragrafa sākumā), vispirms attiecībā pret telpu AXY, tad attiecībā pret telpu BXY, aprēķināsim kustības daudzumu, ko molekulas pārnes 1 sekundē caur laukumu S. Molekulu plūsma, kas kustas telpā AXY caur laukumu S (no augšas uz leju), pārnes katrā sekundē

masu $\frac{1}{6} \rho \bar{u}$, kuras kustības daudzums ir $\frac{1}{6} \rho \bar{u} v_1$, bet plūsma,

kas nāk no apakšas uz augšu, pārnes tai pašā laikā tādu pašu masu ar kustības daudzumu $\frac{1}{6} \cdot \rho \bar{u} \frac{1}{2} (v_1 + v_2)$. Rezultatā gāzes augšējā daļa zaudē (1 sekundē uz 1 cm² laukuma) kustības daudzumu

$$\frac{\rho \bar{u}}{6} \left(v_1 - \frac{v_1 + v_2}{2} \right) = \frac{\rho \bar{u}}{6} \cdot \frac{v_1 - v_2}{2}.$$

Šī izteiksme rāda arī tā spēka lielumu uz 1 cm², kas palēnina gāzes virsējās daļas kustību; saskaņā ar pretdarbības likumu tāds pats spēks darbojas uz apakšējo gāzes daļu un paātrina tās kustību. Izdarot līdzīgu aprēķinu telpai BXY, var noteikt, ka molekulu plūsmas kustība šai telpā veido vēl divus tādus spēkus. Vispār uz gāzes virsējās daļas katru kvadratcentimetru darbosies spēks $F = \frac{1}{6} \rho \bar{u} (v_1 - v_2)$; tāds pats spēks darbosies arī uz apakšējo gāzes daļu, tikai pretējā virzienā. Ja F izteiksmei salīdzina ar Ņutona vienādojumu, kas izteic viskozitāti (111. §), tad dabū:

$$F = \frac{1}{6} \rho \bar{u} (v_1 - v_2) = \eta \cdot 1 \cdot \frac{v_1 - v_2}{2\lambda},$$

no kurienes

$$\eta = \frac{1}{3} \rho \bar{u} \lambda. \quad (20)$$

Kā jau minēts, reizinājums $\lambda \rho$ nav atkarīgs no gāzes blīvuma; tāpat no gāzes blīvuma nav atkarīgs gāzes molekulu vidējais ātrums \bar{u} . Tātad saskaņā ar formulu (20) gāzes viskozitātes koeficients η arī nav atkarīgs no gāzes blīvuma (M a k s v e l a l i k u m s).

Piemērs, kurā redzama gāzes viskozitāte, ir svārsta kustība gaisā; svārsta kustība pamazām palēninās. B o i l s, izdarot eksperimentus ar svārstu gaisa vidē ar dažādu blīvumu, atrada, ka svārsta kustības apstāšanās notiek vienmēr pēc viena un tā paša laika. Šāds rezultāts pilnīgi saskan ar Maksvela likumu.

η neatkarība no gāzes blīvuma viegli izprotama, apskatot 346. zīmējumu. Ja gāzi izretina divreiz, tad λ palielināsies divreiz, un tādēļ arī telpu AXY un BXY tilpuma palielināsies divreiz. Bet molekulu skaits tilpuma vienībā samazināsies divreiz, tātad molekulu skaits, kas caur plakni XY pārnes telpā AB kustības daudzumu, nemainīsies. Šis spriedums paliek spēkā gan tikai tik ilgi, kamēr telpas AB robežas nesasniedz apvalka sienas, kas ietver gāzi. Kad šis moments ir sasniegts, tad gāzes

turpmākā retināšanā λ vairs nepalielināsies, tātad η samazināsies.

Uz pārāk saspiestām gāzēm (arī šķidrumiem) iepriekšējo teoriju attiecināt nevar, jo še nav lietojams jēdziens par brīvo ceļu.

Tātad gāzēs, kas nav pārāk izretinātas un nav pārāk blīvas, η ir atkarīgs tikai no temperatūras un no molekulu lieluma. Kā

temperatūra ietekmē η ? Izteiksmē $\eta = \frac{1}{3} \rho \bar{u} \lambda$ reizinātājs \bar{u}

pieaug ar temperatūru tāpat kā \sqrt{T} ; reizinātājs $\rho \lambda$, kā tas redzams 182. § formulā (6), pieaug, molekulas diametram samazinoties, tātad temperatūrai paaugstinoties. Rezultatā gāzu viskozitātes koeficients pieaug ar temperatūru nedaudz ātrāk kā \sqrt{T} .

Turpretim šķidrumos η ātri samazinās līdz ar temperatūru (apmēram kā $\frac{1}{T^3}$ vai vēl ātrāk).

No teiktā var secināt, ka šķidrumos molekulu iekšējās berzes mehānisms ir principā citāds nekā gāzēs (šķidrumu iekšējās berzes teorija gan vēl nav izveidota). A. I. B a č i n s k i s noteicis, ka attiecībā pret šķidrumiem un saspiestām gāzēm Maksvela likuma vietā stājas cits likums: viskozitātes koeficientu nosaka ne šķidrās vielas temperatūra, bet tās īpatnējais tilpums.

Gāzes siltuma vadīšanas koeficienta formulu

$$k = \frac{1}{3} \rho \bar{u} c_v \lambda$$

salīdzinot ar izteiksmi

$$\eta = \frac{1}{3} \rho \bar{u} \lambda,$$

redzam, ka

$$k = \eta c_v.$$

Precizāks aprēķins dod izteiksmi

$$k = \epsilon \eta c_v,$$

kur ϵ ir skaitlisks reizinātājs, kura vērtība dažādām gāzēm ir apmēram no 1,5 līdz 2,5.

Šo ievērojamo sakarību starp gāzes siltuma vadīšanas koeficientu, tās viskozitātes koeficientu un īpatnējo siltumietilpību pie pastāvīga tilpuma apstiprina mērījumi. No šīs sakarības izriet, ka ar temperatūras paaugstināšanos gāzes siltuma vadīšanas koeficients palielinās ātrāk nekā viskozitātes koeficients (jo c_v ar temperatūru aug).

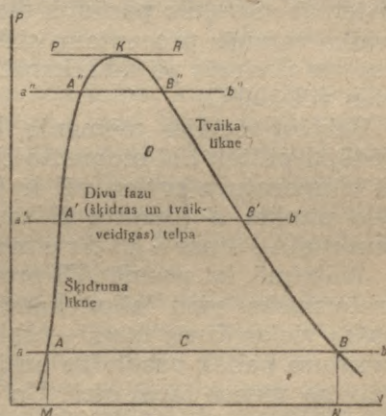
Mēs redzējām, ka gāzēs difūzijas, viskozitātes un siltuma vadīšanas parādībām ir daudz kas kopīgs. Pirmkārt, visas šīs parādības ir atkarīgas no kāda lieluma pārnesanas: difūzijas parādībās tiek pārnesta masa, siltuma vadīšanā — enerģija, viskozitātes parādībā tiek pārnesta kustības daudzums. Otrkārt, visās šajās parādībās notiek enerģijas izkliedēšana. Treškārt, visu triju parādību mehānismā liela nozīme ir molekulu brīvā ceļa garumam λ . Ņemot vērā šo pēdējo iemeslu, λ lielumu var aprēķināt vai nu eksperimentos ar gāzu difūziju, ar siltuma vadīšanu vai ar viskozitāti. Parasti šo aprēķināšanu izdara, izejot no viskozitātes koeficienta, jo eksperimentāli to var visvieglāk noteikt.

Ja kādai gāzei ir zināms λ , tad pēc formulas (6) var aprēķināt arī molekulas izmērus.

188. §. Piesātināti un pārkarsēti tvaiki. Pati galvenā reālo gāzu atšķirība no iedomātās ideālās gāzes ir tā, ka katra reālā gāze ir pārkarsēts tvaiks, citiem vārdiem sakot, reālā gāze pie attiecīgi pazeminātas temperatūras kondensējas — pārvēršas šķidrumā vai kristalā. Aplūkosim tvaiku rašanās procesu.

Pieņemsim, ka 1 kg tīra ūdens, kurā nav gaisa, ieliets plaša cilindra dibenā. Cilindrs pagatavots no vielas, kas labi vada siltumu, un to noslēdz ūdenim blīvi piegulošs virzulis. Sākumā ūdens temperatūra ir 0°C un spiediens 1 at. Turpmāk spiedienu uzturēsim nemainīgu, lai aplūkojamais process būtu izobarisks¹, t. i., lai tas norisinātos pie pastāvīga spiediena. 347. zīmējumā, kur uz abscisu ass atlikti tilpumi, bet uz ordinātu ass atlikti spiedieni, aplūkojamā ūdens kilograma sākuma stāvoklis ir attēlots ar punktu a , kura abscisa vienlīdzīga (tuvīni) $0,001\text{ m}^3$, bet ordināta 1 at.

Sildot ūdeni, tā temperatūra paaugstināsies. Sākumā ūdens tilpums nedaudz samazināsies, bet tad sāks palielināties un punkts, kas attēlo ūdens stāvokli, pārvietosies pa «izobaru» (tātad horizontāli) pa labi. Beigās ūdens temperatūra paceļas līdz 100°C ; šai momentā ūdens tilpums ir apmēram par 4% lielāks



347. zīm. Tvaika rašanās procesa analīzes paskaidrojums.

¹ No grieķu vārdiem *isos* — vienāds, *barys* — smags.

nekā sākumā. Šis ūdens stāvoklis konvencionāli¹ apzīmēts ar punktu *A*.

Atzīmēsim, ka siltums, ko aplūkojamā procesā iegūst ūdens, ir aptuveni $q = 100$ Kal. Daļu no šā siltuma patērē darbam, pārvarot ārējo spiedienu, bet daļa palielina ūdens iekšējās enerģijas krājumu. Pirmā daļa ir samērā ļoti maza, tādēļ var pieņemt, ka viss siltums q tiek izlietots ūdens iekšējās enerģijas palielināšanai.

Turpināsim sāktu izobarisko procesu — pievadīsim ūdenim jaunu siltuma daudzumu: ūdens sāks pārvērsties tvaikā. Tilpums, ko ieņem ūdens un tvaiks, ātri pieaugs. Tvaiks īstenībā ir gāze, bet cilindrā virs ūdens būs maisījums no gāzveidīga ūdens un sīkām ūdens pilītēm, ko tvaiks aizrāvis sev līdzī (tādu maisījumu teknikā sauc pat *mitru tvaiku* vai slapju tvaiku atšķirībā no *sausā tvaika*, kurā nav ūdens pilišu). Viens šāds mūsu sistēmas stāvoklis parādīts diagramā ar punktu *C*. Palielinoties tvaika rašanās procentam, sistēmas tilpums turpina pieaugt un punkts *C* virzās pa labi, kamēr sistēmas temperatūra paliek arvien vēl 100°C .

Beidzot iestājas moments, kad viss ūdens ir iztvaikojis līdz pēdējai pilītei. Šai momentā cilindrā ir *sauss, piesātināts tvaiks*, tā temperatūra arvien vēl ir 100°C . Sistēmas stāvokli tagad atēlo punkts *B* (punktu *B* sauc par *tvaika punktu*, bet punktu *A* — par *šķidruma punktu*).

Jāatzīmē, ka posmā *AB* process ir ne tikai izobarisks, bet arī izotermisks: visu laiku, kamēr cilindrā atrodas vienas un tās pašas vielas divas fāzes — šķidra un gāzveidīga, abu fāzu temperatūra paliek pastāvīga un ir vienlīdzīga «pārejas temperatūrai» no vienas fāzes otrā. Un tiešām, ja spiediens $p = 1$ at un temperatūra $t = 100^{\circ}\text{C}$, ūdens var iztvaikot (ja tam pievada siltumu) un tvaiks var kondensēties šķidrumā (ja tam atņem siltumu).

Siltuma daudzums, kas vajadzīgs 1 kg šķidruma pārvēršanai tvaikā, ir īpatnējais *apslēptais iztvaikošanas siltums*, un to apzīmē ar r ; pie $t = 100^{\circ}\text{C}$ (ūdenim) r ir vienlīdzīgs 539 Kal. No šā daudzuma 41 Kal patērē ārējam darbam, kas saistīts ar sistēmas izplešanos, pārējās 498 Kal ir 1 kg sausa 100°C karsta piesātināta tvaika iekšējās enerģijas pieaugums, salīdzinot ar tikpat karstu ūdeni.²

¹ Konvencionālitāte šeit pastāv tai apstākļi, ka zīmējumā nav ieturēts mērogs.

² Šis enerģijas lielākā daļa iegūst molekulu potenciālās enerģijas veidā, kas saistās ar molekulu ievērojamu savstarpēju attālināšanos, šķidrumsam pārvēršoties tvaikā.

Īpatnējā apslēptā iztvaikošanas siltuma daļu, kas palielina sistēmas iekšējo enerģiju, sauc par *iekšējo* apslēpto iztvaikošanas siltumu, un to apzīmē ar burtu ρ ; daļu, kas veic ārējo darbu, sauc par *ārējo* apslēpto iztvaikošanas siltumu. Šī daļa ir ekvivalenta izplešanās darbam $p(v_2 - v_1)$, kur p ir piesātinātā tvaika spiediens, bet v_2 ir 1 kg tvaika un v_1 ir 1 kg šķidrums tilpums. Ja diagramu sastādītu pareizā mērogā, tad iztvaikošanas darbu $p(v_2 - v_1)$ grafiski varētu izteikt ar laukumu ABNM.

Turpinot vēl tālāk izobarisko procesu un pievadot sistēmai jaunu siltuma daudzumu, tvaiks no piesātināta kļūst par *pārkarsētu* (vai «nepiesātinātu»); tā temperatūra pakāpeniski paaugstinās. Arī šē uzņemtais siltums pa daļai palielina iekšējās enerģijas krājumu, pa daļai veic ārēju darbu. Pārkarsēšanas procesu grafiski rāda gabals Bb, ko var turpināt līdz patvaļīgi augstai temperatūrai.

Galvenā atšķirība starp piesātinātu un pārkarsētu tvaiku ir tā, ka piesātināts tvaiks var neaprobežoti ilgu laiku atrasties «līdzsvarā» ar savu šķidrumu, bet pārkarsētam tvaikam tas nav iespējams; ja pārkarsētu tvaiku ievada telpā, kurā ir šā tvaika šķidrums pie tādas pašas temperatūras, tad šķidrums iztvaiko.

Var izdarīt arī apgrieztu procesu, kas notiek pa līniju bBAa. Procesa posmā BA tvaiks kondensēsies šķidrumā. Kondensācijas laikā sistēmai pakāpeniski jāatņem siltums. Šo siltumu dabū, pazeminot sistēmas iekšējās enerģijas krājumu, pa daļai arī uz tā darba rēķina, ko veic ārējais spiediens.

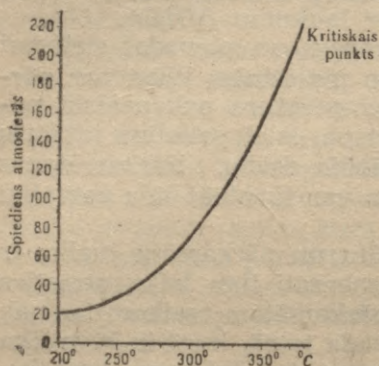
Mēs izsekojām tvaika rašanās procesam, kad spiediens $p=1$ at. Bet šis process norisinātos tāpat, ja spiediens būtu mazāks vai lielāks nekā 1 at. Arī šeit, kā jau aprakstītā gadījumā, šķidruma sākuma temperatūra būtu 0°C , bet pārējie lielumi mainītu savas vērtības. 347. zīmējumā virs izobaras aABb parādītas vēl divas izobaras, kas atbilst lielākiem spiedieniem.

Diagramā yar novērot šādas pārmaiņas, kas notiek procesā, atkarībā no spiediena p lieluma:

1. Jo augstāk atrodas izobara, jo lielākas ir to punktu A' , A'' , utt. (šķidruma punktu) abscisas, kas analogiski punktam A. Tas nozīmē: jo lielāks spiediens uz sistēmu, jo šķidrums vairāk izplešas, pirms sāk vārīties. Ir saprotams, kāpēc tas notiek: lai šķidrums vārītos pie palielināta spiediena, tas jāsakarsē līdz augstākai vārīšanās temperatūrai, un tāpēc tas vairāk izplešas.

2. Jo augstāk atrodas izobara, jo mazākas ir tvaika punktu (B, B', B'') abscisas. Tas nozīmē, ka, spiedienam palielinoties (un tātad arī temperatūrai paaugstinoties), 1 kg piesātināta tvaika aizņem arvien mazāku tilpumu (citiem vārdiem, tā blīvums palielinās).

No teiktā redzams, ka, palielinot spiedienu (un temperatūru), šķidrums punkts un tvaika punkts tuvinās viens otram un izotermas-izobaras ($AB, A'B', A''B'', \dots$) kļūst arvien īsākas. Eksperiments rāda, ka, procesa spiedienam un temperatūrai paaugstinoties, beigu beigās šķidrums un tvaika punkti sakrīt; tāda sakrišana notiek punktā K , ko sauc par *kritisko punktu*. Vielas temperatūru kritiskā punktā sauc par *kritisko temperatūru*, bet šim punktam atbilstošu spiedienu un tilpumu sauc par *kritisko spiedienu* un *kritisko tilpumu*. Katrai vielai ir savi kritiskie lielumi: ūdenim kritiskā temperatūra ir 374°C , bet kritiskais spiediens ir 217 at.



348. zīm. Piesātināta ūdens tvaika spiediens kā temperatūras funkcija.

Šķidrums sakrišana kritiskā punktā nozīmē, ka *kritiskā punktā izzūd atšķirība starp šķidru un gāzveidīgu vielas stāvokli*. Ja tvaika rašanās process notiek pēc izobaras PKR , tad aplēptais iztvaikošanas siltums ir nulle. Tas ir saprotams: tā kā punktā K nav izšķirības starp

šķidrums un tvaiku, tad šeit arī nav jāpatērē siltums šķidrums pārvēršanai tvaikā.

No sacītā redzams, ka piesātināta tvaika spiediens un temperatūra palielinās reizē. Liknei, kas izteic piesātinātā tvaika spiediena atkarību no temperatūras (348. zīm.), ir diezgan raksturīgs veids: kritiskā punktā K tā izbeidzas. Ir konstatēts, ka sakaru starp piesātinātā tvaika temperatūru un spiedienu virs 1.—2 at un tālāk līdz kritiskam punktam var izteikt ar formulu:

$$p = (a + bt)^4, \quad (22)$$

kur a un b ir pastāvīgi lielumi.

Ūdenim šī formula prasa dažus grozījumus; tomēr arī šie zīmāmajās robežās lietojama (tikai kā tuvinājums) sakarība:

$$p = \left(\frac{t}{100}\right)^4.$$

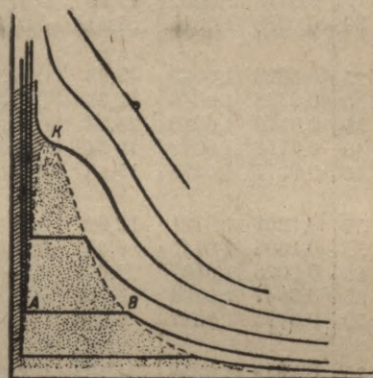
Tabulā ir norādīti pie dažādām temperatūrām: piesātinātā ūdens tvaika spiediens, šķidrums un tvaika īpatnējie tilpumi, ūdens iztvaikošanas siltums r , šā siltuma daļa, kas veic izplešanās darbu, un iekšējais tvaika rašanās siltums.

Visi šķidruma punkti A, A', A'' utt. līdz punktam K , to ieskaitot, izveido līkni, ko sauc par «šķidruma līkni». Tāpat visi «tvaika punkti» izveido «tvaika līkni» $KB''B'B$. Abas līknes, satiekoties kritiskā punktā K , veido robežlīkni. Diagramā šī līkne norobežo vielas ar dažādiem agregatstāvokļiem. Piemēram, robežlīknes iekšpusē katrā punktā C, D , utt. ir divu stāvokļu vai divu fazu — šķidras un gāzveidīgas — maisījums. Pa kreisi no šķidruma līknes vielas ir šķidras, pa labi no tvaika līknes — gāzveidīgas.

Šķidruma pāreja tvaikā un atpakaļ, kas saistīta ar pēkšņu tilpuma maiņu un siltuma uzņemšanu vai atdošanu, var norisināties tikai robežlīknes iekšpusē. Tomēr arī virs robežlīknes mēs varam iedomāties procesu, kas sākas mazā tilpumā un beidzas lielā tilpumā jeb kas sākas šķidra stāvokļa iecirknī un beidzas gāzveidīgā stāvokļa iecirknī. Protams, šī procesa norisē nekur nenotiek šķidruma pēkšņa pāreja gāzē; no tā var secināt, ka šeit pāreja notiek nepārtraukti. Šķidra un gāzveidīga stāvokļa nepārtrauktību eksperimentāli konstatēja angļu fiziķis $Endrjuss$ 1866. g. Pēc Endrjusa domām šādā procesā vielas stāvoklis ir tāds, ka to nevar saukt ne par šķidru, ne par gāzveidīgu.

Visas 347. zīmējumā parādītās robežlīknes horizontālās chordas ir izoterma gabali. Jautāsim: kāds veids ir šo izotermu turpinājumam gāzveidīgā stāvokļa un šķidra stāvokļa rajonos?

Atbildi dod 349. zīmējums. Tvaika (vai reālas gāzes) izotermas atgādina ideālās gāzes hiperboliskās izotermas; šķidruma izotermas pacēlas gandrīz vertikāli (jo pat niecīgai šķidruma tilpuma samazināšanai vajadzīgs ievērojams spiediens). 349. zīmējumā parādīta arī kritiskā izoterma un divas izotermas, kas atbilst augstākām temperatūrām nekā kritiskā.



349. zīm. Izotermas patiesais veids.

Ūdens un tā piesātinātais tvaiks no 0° līdz 220°

I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X
Izvaikošanas temperatūra t°C	Spiediens p kg cm ²	1 kg šķidruma tilpums v litros	1 kg tvaika tilpums v_x m ³	Tvaika īpatnējais svars kg m ³	Šķidrums siltums q Kal kg	Izvaikošanas siltums r Kal kg	Kopējais siltums $q+r$ Kal kg	Arējais izvaikošanas siltums $p(v_x - v)$ Kal kg	Iekšējais izvaikošanas siltums Kal kg
0	0,0062	1,0001	206,5	0,004843	0,00	594,8	594,8	30,4	564,4
5	0,00889	1,0000	147,1	0,006798	5,03	592,2	597,2	30,6	561,6
10	0,01252	1,0003	106,4	0,009398	10,05	589,5	599,5	31,3	558,2
15	0,0174	1,0009	77,95	0,01283	15,05	586,9	601,9	31,8	555,1
20	0,0288	1,0018	57,81	0,01730	20,05	584,3	604,3	32,3	552,0
25	0,0323	1,0029	43,38	0,02305	25,04	581,7	606,7	32,8	548,9
30	0,0433	1,0043	32,93	0,03037	30,03	579,2	609,2	33,4	545,8
35	0,0573	1,0060	25,24	0,03962	35,0	576,6	611,6	33,9	542,7
40	0,0752	1,0078	19,54	0,05118	39,9	574,0	613,9	34,4	539,6
45	0,0977	1,0098	15,28	0,06545	44,9	571,3	616,2	34,9	536,4
50	0,1258	1,0121	12,02	0,08320	49,9	568,0	618,4	35,4	533,1
55	0,1602	1,0145	9,581	0,10437	54,9	566,7	620,6	36,0	529,7
60	0,2028	1,0167	7,677	0,13026	59,9	562,9	622,8	36,5	526,4
65	0,2547	1,0198	6,200	0,16129	64,9	560,0	624,9	37,0	523,0
70	0,3175	1,0227	5,046	0,1982	69,9	557,1	627,0	37,5	519,6
75	0,3929	1,0258	4,123	0,2425	74,9	554,1	629,0	38,1	516,0
80	0,4827	1,0290	3,406	0,2936	79,9	551,1	631,0	38,6	512,5
85	0,5893	1,0324	2,835	0,3527	84,9	548,0	632,9	39,1	508,9
90	0,7148	1,0359	2,370	0,4219	88,9	545,0	634,9	39,6	505,4
95	0,8619	1,0396	1,988	0,5030	95,0	541,9	636,9	40,2	501,7
100	1,0333	1,0433	1,674	0,5974	100,0	538,7	638,7	40,7	498,0
105	1,2319	1,0473	1,420	0,7036	105,0	535,4	640,4	41,1	494,3
110	1,4608	1,0513	1,210	0,8254	110,1	532,1	642,2	41,5	490,6
115	1,7237	1,0556	1,038	0,9709	115,2	528,7	643,9	41,8	489,9
120	2,0242	1,0592	0,891	1,122	120,2	526,3	645,5	42,2	483,1
125	2,3662	1,0635	0,771	1,297	125,3	521,7	647,0	42,6	479,1
130	2,7538	1,0678	0,668	1,497	130,5	518,2	648,7	43,0	475,2
135	3,1914	1,0725	0,581	1,721	135,6	514,6	650,2	43,3	471,3
140	3,6835	1,0772	0,508	1,968	140,7	510,7	651,6	43,7	467,2
145	4,2352	1,0825	0,446	2,242	145,8	507,4	653,2	44,1	463,3
150	4,8517	1,0878	0,3926	2,547	150,9	503,8	654,7	44,5	459,3
155	5,5373	1,0936	0,3470	2,882	156,1	500,2	656,3	44,8	455,4
160	6,2886	1,0995	0,3074	3,253	161,2	496,6	657,8	45,1	451,5
165	7,1414	1,1060	0,2725	3,600	166,4	493,0	659,4	45,4	447,6
170	8,0714	1,1124	0,2431	4,114	171,6	489,4	661,0	45,7	443,7

Ūdens un tā piesātinātais tvaiks no 0° līdz 220°

I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X
Izvaikošanas temperatūra t°C	Spiediens p kg/cm ²	1 kg šķidruma tilpums v litros	1 kg tvaika tilpums v_x m ³	Tvaika īpatnējais svars kg/m ³	Šķidruma siltums q Kal/kg	Izvaikošanas siltums r Kal/kg	Kopējais siltums $q+r$ Kal/kg	Ārējais izvaikošanas siltums $p(\theta_x - \theta)$ Kal/kg	Iekšējais izvaikošanas siltums Kal/kg
175	9,0937	1,1192	0,2170	4,608	176,8	485,8	662,6	46,0	439,8
180	10,245	1,1260	0,1945	5,141	182,0	482,2	664,2	46,2	436,0
185	11,443	1,1334	0,1743	5,737	187,3	478,5	665,8	46,5	432,0
190	12,785	1,1407	0,1574	6,353	192,6	474,7	667,3	46,8	427,9
195	14,246	1,1484	0,1417	7,057	197,8	470,8	668,6	47,0	423,8
200	15,834	1,1566	0,1287	7,770	203,1	467,0	670,1	47,3	419,7
205	17,56	1,165	0,1167	8,569	208,5	462,9	671,4	47,5	415,4
210	19,43	1,173	0,1059	9,443	213,8	458,8	672,6	47,7	411,1
215	21,45	1,182	0,0963	10,38	219,2	454,6	673,8	47,8	406,8
220	23,62	1,191	0,0879	11,38	224,6	450,2	674,8	48,0	402,2

189. §. Termiskā disociācija. Saskaņā ar likumu par vienmērīgu enerģijas sakārtojumu, gāzē uz katru brīvības pakāpi enerģijas daudzums caurmērā ir vienlīdzīgs $\frac{1}{2}kT$. Gāzēs ar daudz-

atomu molekulām, kurām ir ne tikai taisnvirziena un rotācijas kustība, bet arī atomu svārstību kustība molekulās, šo svārstību enerģija pieaug proporcionāli temperatūrai. Tādēļ daudzatomu gāzē, ja temperatūru pietiekami paaugstina, daļa molekulu izrādās izārdītas, t. i., saskaldītas vienkāršākās molekulās. Piemēram, dislāpekļa tetroksida N₂O₄ molekula, temperatūrai pieaugot, sadalās divās slāpekļa dioksida NO₂ molekulās. Molekulu skaita palielināšanās gāzē izpaužas gāzes blīvuma maiņā attiecībā pret standartgāzi (gaisu vai ūdeņradi).

Vielas ķīmiskā sastāva maiņu, vielas molekulām izirstot vienkāršākās molekulās, vispār sauc par *disociāciju*. Ja disociāciju izraisa temperatūras paaugstināšana (kā gadījums ar N₂O₄), tad to sauc par *termisko*. Minēsim citus raksturīgus termiskās disociācijas gadījumus: ja ūdens tvaiku sakarsē apmēram līdz 1000°C, tad ievērojams procents tvaika disociē ūdeņradī un skābeklī; sēra tvaikos, ja temperatūra ir zemāka par 800°C, sēra molekulas sastāvs ir S₆, bet pie augstākām temperatūrām molekula S₆ sadalās trijās S₂ molekulās; ar elektrisko loku ir izdevies ūdeņraža divatomu molekulu H₂ saskaldīt vienatoma molekulās H (t. s. «atoma ūdeņradis»).

Nav šaubu, ka katra daudzatomu gāze, ja pietiekami paaugstina temperatūru, disociē; viena no šās disociācijas sekām ir nenormāla gāzes siltumietilpības C_v palielināšanās¹.

Ja, paaugstinot gāzes temperatūru, esam panākuši tās disociāciju un pēc tam temperatūru lēnām pazemināsim līdz izejas punktam, tad izrādās, ka iepriekš sašķelto molekulu daļas pakāpeniski savienojas no jauna, t. i., gāze atgriežas savā sākotnējā stāvoklī. Tas nozīmē, ka disociācijas process ir reversibls (apgriezenisks).

Termiskai disociācijai ir pakļauti arī šķidri un cieti ķermeņi. Par klasisku piemēru otram gadījumam var noderēt ogļskābā kalcija CaCO_3 (krīta, marmora, kaļķa špata) disociācija, kurā rodas kalcija oksīds CaO un ogļskābā gāze CO_2 ; šai gadījumā jāievēro sekojošais: ja vielas, kas piedalās procesā, ieliek slēgtā telpā un sakarsē virs 450°C (pie šādas temperatūras sākas ogļskābā kalcija disociācija), tad pie kādas noteiktas temperatūras sadalīšanās turpinās tikai tik ilgi, kamēr ogļskābās gāzes spiediens nerasniedz stingri noteiktu lielumu; ja pēc tam temperatūra nemainās, tad gāzes spiediens paliek augstākajā līmenī, kāds bija sasniegts, un iestājas «līdzsvars». Izdalījušās gāzes spiediens ir temperatūras funkcija (augoša). Ja pie temperatūras t un spiediena p CaCO_3 , CaO un CO_2 atrodas līdzsvarā un ja, nemainot temperatūru, iesūknēsim turpat papildus ogļskābo gāzi, tad sākumā spiediens paceļas, bet vēlāk lēnām nokrīt līdz savai izejas vērtībai p . Tas rāda, ka CO_2 daudzums, ko iesūknēja, savienojas ar CaO un dod CaCO_3 . Šīs parādības ir analoģiskas tām, kuras noris sistemā, kas sastāv no šķidrums un gāzes.

190. §. Gāzu kondensācija. Katra gāze ir kāda šķidrums piesātināts tvaiks, un tādēļ to var pārvērst šķidrā (arī cietā) stāvoklī.

Lai kādu gāzi (ķīmiski individualu) sašķidrinātu, tās temperatūra jāpazemina zem kritiskās. Ja tā ir tikai nedaudz zem kritiskās temperatūras, tad gāzes sašķidrināšanai gāze vēl jāspiež, lai spiediens būtu nedaudz mazāks par kritisko spiedienu. Pazeminot gāzes temperatūru, samazinās arī vajadzīgais spiediens, kas izprotams no diviem iepriekšējiem zīmējumiem.

Tabulā parādītas dažādu vielu kritiskās temperatūras un

¹ Siltuma papildpatēriņam ir divi iemesli: 1) jāpatērē siltums, kas ekvivalents tam darbam, kāds jāveic, lai molekulas saskaldītu vienkāršākās molekulās, un 2) pakāpeniski pavairojas brīvības pakāpju skaits.

spiedieni; vielas sakārtotas to kritisko temperatūru¹ pazemināšanās kārtībā.

Viela	Kritiskā temperatūra °C	Kritiskais spiediens at
Ūdens H ₂ O	374	217
Penzols C ₆ H ₆	289,5	47,7
Sērogleklis CS ₂	273	76
Etilspirts CH ₃ O	243	63
Etileteris C ₄ H ₁₀ O	194	35
Slāpekļa dioksīds NO ₂	158	100
Sēra dioksīds SO ₂	157	78
Chlors Cl ₂	144	76
Chlormetils CH ₃ Cl	143	66
Amonjaks NH ₃	132	112
Cians C ₂ N ₂	128	59
Sērūdeņradis H ₂ S	100	89
Chlorūdeņradis HCl	51,5	82
Dislāpekļa oksīds N ₂ O	36,5	71,7
Ogļskābā gāze CO ₂	31	73
Etilens C ₂ H ₄	— 9,7	51
Kriptons Kr	— 62,5	54
Metans CH ₄	— 83	46
Slāpekļa oksīds NO	— 94	65
Skābeklis O ₂	— 118,8	50
Argons Ar	— 122,4	48
Oglekļa oksīds CO	— 139	35
Slāpeklis N ₂	— 147	33,5
Neons Ne	— 228	26
Ūdeņradis H ₂	— 240	12,85
Helijs He	— 267,9	2,2

Tabulā redzam, ka, piemēram, ogļskābo gāzi var pārvērst šķidrumā jau pie parastās temperatūras, lietojot dažu desmitu atmosferu lielu spiedienu. Lai etilenu pārvērstu šķidrā stāvoklī, to vajag atdzēsēt zem — 9^o,7C, bet, lai skābekli pārvērstu šķidrumā, vajadzīga temperatūra zem — 118^o,8C un ūdeņradim zem — 240^oC.

Ja, no vienas puses, gāzes sašķidrināšanai vajadzīga zema temperatūra, tad, no otras puses, gāze, kas pārvērsta šķidrumā vai cietā ķermenī, ir savukārt vēl zemākas temperatūras avots. Piemēram, lai amonjaku pārvērstu šķidrumā pie istabas temperatūras, to vajag saspiest ar 7—8 at; ja spiedienu virs šķidra amonjaka samazina līdz 1 at (piemēram, novietojot to brīvā gaisā), tad tas sāk vārieties (tāpat kā ūdens, kas nolikts zem gaisa

¹ Izņemot pirmās piecas vielas, visas pārējās pie parastās temperatūras un parastā spiediena ir gāzes.

sūkņa recipienta); zaudējot iztvaikošanas siltumu, tā temperatūra pazeminās līdz -33°C . Šveices fiziķis P i k t e (1877. g.) atrada zemu temperatūru iegūšanas paņēmieni: lietojot vieglāk sašķidrīnāmās gāzes kā aukstuma avotus, var sašķidrīnāt grūtāk sašķidrīnāmās gāzes.

XIX gadsimta beigās angļu fiziķis-ķīmiķis D j u a r s un neatkarīgi no viņa arī vācu inženieris L i n d e izmantoja gāzu sašķidrīnāšanai *Džoula-Tomsona parādību*.

Šī parādība (par kuru minēts 185. §) būtībā ir šāda: ja gāze, kas termiski izolēta, pāriet no lielāka spiediena mazākā, tad gāzes izplešanās šādos gadījumos vispār ir savienota ar temperatūras maiņu. Pie augstas temperatūras izplešoties, gāze saskarst, bet pie zemas — atdziest. Temperatūru, kas norobežo vienu temperatūras apgabalu no otra, sauc par *inversijas¹ temperatūru*. Gaisa inversijas temperatūra ir $+248^{\circ}\text{C}$, slāpekļa $+233^{\circ}\text{C}$, ūdeņraža -80°C , ja gāze izplešas, spiedienam samazinoties no 100 at līdz 1 at.

Temperatūras pazemināšanās, kas rodas, gāzēm izplešoties, var būt ļoti ievērojama. Piemēram, ja gaiss, kura temperatūra -100°C un spiediens 136 at, izplešas, spiedienam samazinoties līdz 1 at, tad gaisa temperatūra pazeminās par 93° , ar ko pietiek, lai tas pārvērstos šķidrūmā (šķidrūm gaisam pie 1 at spiediena temperatūra ir -190°C).

Ūdeņraža sašķidrīnāšanai nevar tieši izmantot Djuara-Lindes paņēmieni, jo šīs gāzes inversijas temperatūra ļoti zema (-80°C); bet, ja ūdeņradi iepriekš atdzēsē ar šķidru gaisu zemāk par minēto temperatūru, tad to var kondensēt pēc Lindes procesa bez sevišķām grūtībām.

Visgrūtākais uzdevums gāzu kondensēšanā bija helija pārvēršana šķidrā un cietā stāvoklī. Šķidru heliju ieguva Holandes fiziķis K a m e r l i n g s O n e s s 1908. g., kurš Leidenes universitatē noorganizēja (1890. g.) laboratoriju, kas speciāli bija paredzēta zemu temperatūru iegūšanai. Oness izmantoja Piktes un Djuara-Lindes metodu sarežģītu kombināciju.

Helija inversijas temperatūra ir -258°C . Vāroties pie atmosfēras spiediena, tā temperatūra ir -269°C (t. i., mazliet vairāk nekā 4° virs absolūtās nulles). Iztvaicējot šķidru heliju pie ļoti maza spiediena (0,013 mm), Oness ieguva temperatūru nedaudz zem $0,9^{\circ}$, skaitot no absolūtās nulles, tomēr arī pie šīs temperatūras helijs palika vēl šķidrš. Helija pārvēršana cietā stāvoklī izdevās tikai pēc Onesa nāves viņa līdzstrādniekam K e s o m a m ne ar šķidrā helija tālāku atdzēsēšanu, bet ar spiediena palielināšanu.

¹ Latīņu *inversio* — apgriešana.

Sašķidrināts ūdeņradis un helijs ir ievērojami ar savu mazo blīvumu: šķidra ūdeņraža blīvums pie atmosfēras spiediena ir $0,07 \frac{g}{cm^3}$ (t. i., ūdeņradis ir 14 reizes vieglāks nekā ūdens), cieta ūdeņraža blīvums ir $0,03 \frac{g}{cm^3}$, šķidra helija blīvums ir apmēram 7 reizes mazāks nekā ūdens blīvums.

Bez Piktes un Lindes gaisa sašķidrināšanas paņēmieniem lieto arī panākumiem arī vēl trešo metodi, ko izstrādājis francūzis Klods. Kloda paņēmienā zemā temperatūra rodas gaisa «ārējā» darba rezultātā, kamēr Lindes paņēmienā galvenā nozīme ir «iekšējam» darbam, kas pārvar gaisa molekulu savstarpējās pievilksnās spēku, kad palielinās atstatumi molekulu starpā.

Kloda paņēmienā lietojamās mašīnas, kurās gaiss izplešoties veic ārējo darbu un tādēļ atdziest, sauc par *detanderiem*. Līdz šim lietoja tikai virzuļu detanderus, kas uzbūvē atgādina virzuļu tvaikmašīnas; tās tomēr iedarbina nevis tvaiks, bet stipri saspiegts gaiss (līdz 200 atmosfērām). Labāk izveidotos Heilanda detanderos gaiss izplešoties veic ārēju darbu un atdziest par 150° . Pēdējā laikā padomju zinātnieks P. L. Kapica izdarījis vairākus uzlabojumus Kloda paņēmienā, un tagad sāk lietot turbīnu detanderus. Gaiss, ko saspiež tikai līdz 4—5 atmosfērām, griež turbīnu un, izdarot darbu, tiktāl atdziest, ka daļu gaisa (5—6%) var sašķidrināt. Kapicas turbodetandera gaisa sašķidrināšanas iekārtai ir 5 reizes mazāki izmēri nekā virzuļu detanderu iekārtai, kam tāda pati ražība.

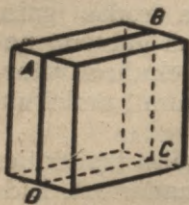
191. §. Van der Valsa vienādojums. Sastādīt precīzu stāvokļa vienādojumu saspīestām gāzēm un tvaikiem ir visai sarežģīts uzdevums, kam vajadzīgs liels skaits mērījumu, pie kam parasti neizdodas dažādu tvaiku īpašības izteikt vienkāršos viēnāda tipa stāvokļa vienādojumos. Ja ierobežojas tikai ar gāzu termodinamisko īpašību kvalitatīvo raksturojumu, tad sevišķa nozīme ir stāvokļa vienādojumam, ko 1873. g. ieteica holandiešu fiziķis Van der Vals:

$$\left(p + \frac{a}{v^2}\right)(v - b) = RT. \quad (23)$$

Sis vienādojums atšķiras no Klapeirona vienādojuma ar diviem labojumiem: ar *tilpuma labojumu* b un ar tā saucamo *iekšējā spiediena labojumu* $\frac{a}{v^2}$. Pēc Van der Valsa domām a un b ir pastāvīgi lielumi, kas nav atkarīgi no temperatūras, blīvuma un spiediena. Ķīmiski dažādām vielām a un b ir dažādi.

Tilpuma labojums iegūst nozīmi Klapeirona vienādojumā tad, kad kopīgais tilpums, ko ieņem ķermenis, nav tik liels, lai varētu ignorēt to tilpuma daļu, ko ieņem šā ķermeņa molekulas. Pie parastā gāzu blīvuma vidējais atstatums starp molekulām ir apmēram dažas desmit reizes lielāks nekā molekulu diametrs. Tāpēc tilpuma labojumam svarīgāka nozīme ir tikai vairāk sa-
spiestās gāzēs un šķidrumos.

Tas pats jāsaka arī par iekšējo spiedienu $\frac{a}{v^2}$, kas rodas



350. zīm

molekulu savstarpējās pievilksnās rezultātā.

Kamēr gāzes molekulas atrodas viena no otras atstatumā, kas pārsniedz vienu desmitmiljono daļu no centimetra (10^{-7} cm), tikmēr to starpā gandrīz nav izmanāmi pievilksnās spēki; bet ja, gāzi saspiežot, vidējais atstatums starp kaimiņu molekulām kļūst mazāks nekā 10^{-7} cm, tad sāk izpausties molekulu savstarpējā pievilksnās. Aplūkosim šīs pievilksnās efektu.

Iedomāsimies gāzē 1 cm^2 lielu laukumu (350. zīm. laukums ABCD). Ārējais spiediens p uz šo laukumu iedarbojas saskaņā ar Paskala likumu. Tātad perpendikulāri laukumam darbojas spēks, kas skaitliski vienlīdzīgs ar p ; bet tas vēl nav viss spēks, kas darbojas uz šo laukumu. Iedomāsimies, ka uz laukuma kā pamatnes atrodas divas taisnas prizmas, kuru augstumi ir 10^{-7} cm; molekulas, kas atrodas vienā prizmā, pievelk otras prizmas molekulas. Tādas pievilksnās rezultātā rodas kopspēks, kas perpendikulārs laukumam ABCD un kas palielina hidrostatisko spiedienu p . Iedomāsimies, ka molekulu skaits vienas prizmas tilpumā divkārt palielinājies. Saprotams, ka tādā gadījumā arī kopspēks, kas darbojas uz laukumu ABCD, palielināsies divkārt. Ja molekulu skaits divkārtosies ne tikai vienā, bet abās prizmās, tad kopspēkam uz laukumu ABCD jāpalielinās 4 kārtīgi. Tātad iekšējais spiediens, ko nosaka molekulu savstarpējā iedarbība, ir proporcionāls vides blīvuma kvadrātam jeb, citiem vārdiem, apgriezti proporcionāls vides īpatnējā tilpuma kvadrātam¹.

¹ Lielums $\frac{a}{v^2}$ ir spēks, kas darbojas uz 1 cm^2 lielu laukumu. Spēks F , kas darbojas uz laukumu S , ir vienlīdzīgs $\frac{a}{v^2} S$. Kad tilpums mainās par lielumu dv , tad var iedomāties, ka laukums S pārvietojas par dl , t.i., tādā atstatumā, ka $dv = Sdl$. Reizē ar to tiek padarīts darbs $Fdl = \frac{a}{v^2} Sdl = \frac{a}{v^2} dv$.

Molekulu savstarpējā pievilkšanās nosaka gāzes potencialās enerģijas krājumu. Šīs potencialās enerģijas matematisko izteiksmi varam noteikt, ņemot vērā, ka iekšējā spiediena darbs vienlīdzīgs potencialās enerģijas zudumam:

$$d\Pi = \frac{a}{v^2} dv,$$

ko integrējot, dabū:

$$\Pi = -\frac{a}{v} + \text{const.}$$

Pienemsim, ka molekulari potencialās enerģijas lielums ir nulle, ja gāzes molekulas ir bezgalīgi izkliedētas; tas nozīmē: ja $v = \infty$, tad $\Pi = 0$; tādā gadījumā katram noteiktam tilpumam molekulari potencialā enerģija Π ir negatīvs lielums, kas vienlīdzīgs $-\frac{a}{v}$. Tātad Van der Vals realās gāzes iekšējo enerģiju izsaka ar formulu:

$$U = C_v T - \frac{a}{v}. \quad (24)$$

Pirmais loceklis $C_v T$ ir tāds pats kā idealās gāzes gadījumā. Tas izsaka molekulari kinetisko enerģiju (ja nav svārstībām atbilstošo brīvības pakāpju); otrs loceklis ($-\frac{a}{v}$) izsaka molekulari potencialo enerģiju.

Šķidrumos iekšējais spiediens $\frac{a}{v^2}$ sasniedz tūkstošus un pat desmitiem tūkstošus atmosferu. Iekšējā spiediena lielums atkarīgs no virsmas veida (ieliektai virsmai mazāks, bet izliektai — lielāks). Iekšējā spiediena atkarība no virsmas veida, kā par to paskaidrots nākamajā nodaļā, izskaidro dažas kapilaritātes parādības. Siltums, kas jāpatērē šķidruma iztvaicēšanai, ir jo lielāks, jo lielāks šķidruma iekšējais spiediens. Nav šaubu, ka pastāv sakarība starp šķidruma iekšējo spiedienu un piesātināta tvaika spiedienu. Vispār iekšējam spiedienam ir sevišķi liela loma visdažādākās parādībās.

Izretinātās gāzēs (kad iekšējā spiediena labojums $\frac{a}{v^2}$ ir mazs, salīdzinot ar p , un kad b ir mazs, salīdzinot ar v) Van der Valsa vienādojums sakrīt ar Klapeirona vienādojumu. Saspiestās gāzēs Van der Valsa vienādojums attaisnojas tikai nedaudzos gadījumos; parasti tas izrādās, diemžēl, neprecīzs. Apmierinoši tas izteic ogļskābās gāzes un etilena izoterma.

Ogļskābai gāzei CO_2

$a = 0,0139$ un $b = 0,00616$

Etilenam C_2H_4

$a = 0,00786$ un $b = 0,0024$

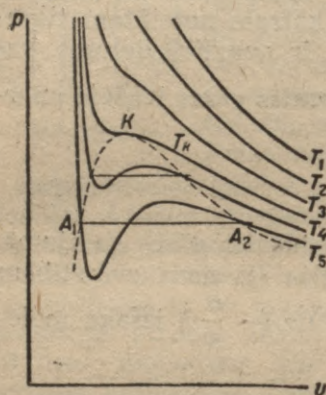
Gaisam

$a = 0,0037$ un $b = 0,0026$

(Šīs a un b vērtības noder tad, ja par tilpuma vienību ņem to tilpumu, kāds gāzei ir pie 1 at spiediena un 0°C ; tad $R = \frac{1}{273,16} = 0,00369$.)

Šķidrumiem Van der Valsa vienādojums neder, tas stipri atšķiras no eksperimentu rezultātiem.

Lai panāktu saskaņu ar eksperimentu rezultātiem un tai pašā laikā saglabātu Van der Valsa vienādojuma formu, dažādos temperatūru un blīvumu intervalos jāņem dažādas a un b skaitliskās vērtības. Tātad ir jāpieņem,



351. zīm. Van der Valsa vienādojuma izoterms.

ka šie lielumi ir temperatūras un tilpuma funkcijas. Pamatīgi pētījumi šai jautājumā, ko izdarījis Van L a r s, liecina, ka a un b atkarība no temperatūras un tilpuma ir ļoti sarežģīta, tādēļ Van der Valsa vienādojumam nav lielas praktiskas nozīmes. Vienādojuma galvenā vērtība ir tā, ka kvalitatīvi tas nezaudē savu jēgu arī pārējot uz šķidro agregatstāvokli.

351. zīmējumā ir parādītas gāzes un šķidruma izoterms saskaņā ar Van der Valsa vienādojumu. Pie augstām temperatūrām (piemēram, izoterms T_1 un T_2) tās maz

atšķiras no hiperbolām (sevišķi vietās, kur ir lieli v). Temperatūrai pazeminoties (izoterma T_3), vērojama izliekšanās, kas pie kritiskās temperatūras T_k izveido punktā K izoterms infleksijas punktu — vielas kritiskā stāvokļa punktu.

Visas izoterms, kuru temperatūra zemāka nekā T_k un kuras uzzīmētas saskaņā ar Van der Valsa vienādojumu, ir izliektas; izliekums ir jo krasāks, jo zemāka temperatūra. Izliekumam ir viļņa veids (piemēram, uz izoterms T_5 vilnis starp A_1 un A_2).

Še redzama īpatnēja pretruna starp Van der Valsa vienādojumu un eksperimentāliem datiem. Pretruna ir tā, ka attiecīgām izotermām, kas zīmētas pēc eksperimentāliem datiem, viļņveidīgā gabala vietā ir taisnes nogrieznis.

Apgabals, kas 351. zīmējumā norobežots ar raustītu līniju, ir šķidruma un piesātināta tvaika līdzsvara apgabals. Kā jau iepriekš

paskaidrots, šķidruma un piesātināta tvaika līdzsvara apgabalā istās izoterms sakrīt ar izobarām (salīdz. 349. un 351. zīm.). Jājautā: kāda nozīme ir šīs vietas izoterms viļņveida izliekumam, kas uzzīmēts saskaņā ar Van der Valsa vienādojumu? Van der Vals aizstāv domu, ka izoterms izliekums posmā A_1A_2 nosaka nestabilos t. s. *metastabilos* stāvokļus. Šī doma saistīta ar hipotezi, ka process, kuru attēlo teoretiskās izoterms izliekuma posms, rāda šķidruma pāreju gāzveidīgā stāvoklī bez vielas *slāņojuma* divās fazēs (kaut gan šāds process nav nekad novērots). Par šā uzskata daļēju apstiprinājumu noder šķidruma un tvaika metastabilais stāvoklis, kas tiešām novērots. Pētījumi rāda, ka šķidrumu var pārkarsēt pirms iztvaikošanas un pārdzesēt pirms sasalšanas. Vēl vairāk: var teikt, ka šķidrums pārvēršas tvaikā vai ledū pie dotam spiedienam atbilstošās normalās temperatūras tikai tad, kad ir nodrošināti apstākļi, kas atvieglo šo pāreju. Pretējā gadījumā vārīšanās var sākties tikai pie augstākas temperatūras un sasalšana — pie zemākas. Smilšu graudiņi, kas ir ūdenī, trauka porainība un gaiss, ko uzsūkušas trauka sienas — viss tas veicina vārīšanās procesu. No mehāniskiem piemaisījumiem rūpīgi attīrītu ūdeni zem normalā spiediena var sakarsēt līdz pat 140°C vai vēl augstāk, un tikai tad tas sāk vārīties, pie kam parādībai ir eksplozijas raksturs.

Minētais vārīšanās temperatūras paaugstinājums attiecas tikai uz vārīšanās procesa sākuma momentu; kad vārīšanās jau sākusies, temperatūra strauji krīt līdz vērtībai, kas atbilst spiedienam eksperimenta laikā.

Lai saistītu metastabilo stāvokļu ideju ar Van der Valsa izotermu formu, vajag iedomāties, ka tieši T_b izoterms tuvumā (virs tās) novilkta vesela rinda izotermu. Tā kā visas izoterms ir izliektas līdzīgi zīmējumā parādītai līnijai, tad tās acīm redzot krusto taisni A_1A_2 divās vietās punkta A_1 tuvumā. Tātad taisnes A_1A_2 punktiem A_1 tuvumā saskaņā ar Van der Valsa vienādojumu vajag atbilst augstākām temperatūrām nekā T_b un punkta pārvietošana! gar šo taisni (tās sākumā) vajag nozīmēt šķidruma pārkarsēšanu.

Ievērojamākā Van der Valsa vienādojuma īpašība ir tā, ka konstantes a un b ir saistītas, kā tas turpmāk parādīts, ar kritiskā stāvokļa parametriem p_k , v_k un T_k .

Van der Valsa vienādojums attiecībā pret tilpumu v ir trešās pakāpes vienādojums. Pārveidosim to tā:

$$v^3 - \left(\frac{RT}{p} + b \right) v^2 + \frac{a}{p} v - \frac{ab}{p} = 0, \quad (\text{A})$$

un mola tilpumu v uzlūkosim par galveno mainīgo lielumu, bet spiedienu un temperatūru — par lielumiem, kas kopīgi ar konstantēm a un b nosaka vienādojuma (A) koeficientu skaitliskās vērtības.

Uzrakstītam vienādojumam vispārējā gadījumā ir trīs saknes (v_1, v_2, v_3), kuru vērtības atkarīgas no koeficientu vērtībām. Ja temperatūra ir augstāka par kritisko, tad divas saknes ir kompleksas un tikai viena ir reāla; šajā gāzveidīgo stāvokļu iecirknī katram kopīgi dotam spiediena un temperatūras vērtību pārim atbilst viena pilnīgi noteikta mola tilpuma vērtība. Grafiski tas nozīmē, ka šie ikviena izoterma krusto jebkuru izobaru tikai vienā punktā.

Kā jau redzējām, zem kritiskās izoterma atrodas šķidruma un tvaika līdzsvara apgabals, kur izoterma, kas konstruēta saskaņā ar Van der Valsa vienādojumu, krustojas ar līdzsvara izobarām trijos punktos. Še tāpat pie attiecīgi izvēlētam temperatūras un spiediena vērtībām visas trīs saknes ir reālas un dažādas. Kritiskā stāvokļa tuvumā sakņu skaitliskās vērtības maz atšķiras viena no otras, un kritiskā punktā tās sakrīt.

No algebras ir zināms, ka trešās pakāpes vienādojumu, kur augstākā locekļa koeficients ir 1, var izteikt kā reizinājumu:

$$(v-v_1) \cdot (v-v_2) \cdot (v-v_3) = 0.$$

Kritiskā stāvoklī $v_1 = v_2 = v_3 = v_k$,
tādēļ

$$(v - v_k)^3 = 0$$

jeb

$$v^3 - 3v_k v^2 + 3v_k^2 v - v_k^3 = 0. \quad (B)$$

Vienādojums (B) ir ekvivalents ar vienādojumu, ko dabū no (A), ja pieņem, ka $T = T_k$ un $p = p_k$.

Ņemot to vērā un pielīdzinot vienu otram minētos vienādojumos lieluma v vienādo pakāpju koeficientus, dabū:

$$3v_k = \frac{RT_k}{p_k} + b;$$

$$3v_k^2 = \frac{a}{p_k};$$

$$v_k^3 = \frac{ab}{p_k}.$$

Atliek atrisināt šo vienādojumu sistemu attiecībā pret v_k, p_k un T_k . To izdara, dalot pēdējo vienlīdzību ar iepriekšējo (dabū v_k), ievietojot vispirms v_k otrajā vienādojumā (dabū p_k) un

beidzot ievietojot dabūtās v_k un p_k vērtības pirmajā vienādojumā (dabū T_k). Atrod, ka

$$\begin{aligned} v_k &= 3b; \\ p_k &= \frac{a}{27b^2}; \\ T_k &= \frac{8}{27} \frac{a}{Rb}. \end{aligned} \quad (25)$$

Nav grūti pārlicināties, ka no šīm izteiksmēm izriet

$$\frac{RT_k}{p_k v_k} = \frac{8}{3} = 2,67. \quad (26)$$

Gāzei, kas stingri seko Klapeirona vienādojumam, šai attiecībai jābūt vienlīdzīgai ar 1. Tātad var teikt, ka saskaņā ar Van der Valsa vienādojumu jebkurai vielai jāieņem kritiskā stāvoklī tilpums, kas 2,67 reizes lielāks par to tilpumu, ko tā ieņemtu pie tās pašas temperatūras un tā paša spiediena, ja tā būtu gāze, kas stingri pakļauta Boila un Gei-Lisaka likumiem. Mēģinājums neapstiprina šo slēdzienu; še, tāpat kā daudzos citos gadījumos, Van der Valsa vienādojums kvalitatīvi izrādās diezgan tuvs patiesībai, bet kvantitatīvi atšķiras no mēģinājuma rezultātiem. Aprēķini, kas izdarīti daudzām vielām, rāda, ka īstenībā

$$\frac{RT_k}{p_k v_k} \approx 3,7.$$

Atsevišķām vielām šī attiecība svārstās diezgan plašās robežās, kā tas redzams tabulā.

	Slāpeklis	Skābeklis	Oglskābā, gāze	Etilens	Benzols	Etilspirts	Metilspirts
$\frac{RT_k}{p_k v_k} =$	3,9	4,8	3,6	3,4	3,7	4,0	4,5

192. §. Diterici, Bertlo, Kamerlinga Onesa vienādojumi. Diterici 1899. g. ieteica nedaudz pārgrozīt Van der Valsa vienādojumu, norādot, ka ir pamats domāt, ka iekšējais spiediens vienlīdzīgs $\frac{a}{v^{\frac{5}{3}}}$, bet ne $\frac{a}{v^2}$, kā to pieņēma Van der Valss.

Viens no apsvērumiem, kas liek domāt, ka iekšējā spiediena izteiksme atbilst Van der Valsa vienādojumam, ir šāds. Lai kāds arī būtu molekulu mijiedarbības likums, vielas virskārtas spiedienam uz iekšējām kārtām jābūt proporcionālam — pirmkārt — «pievelkošo» molekulu skaitam, kas cenšas ievilkt ķermeņa iekšpusē jebkuru molekulu, kas atrodas virskārtā, t. i.,

proporcionālam blīvumam; un — otrkārt — tam jābūt proporcionālam «pievelkamo» molekulu skaitam, kas atrodas virskārtā, t. i., vēlreiz jābūt proporcionālam blīvumam. Tātad gala rezultātā iekšējam spiedienam jābūt proporcionālam blīvuma kvadrātam vai, citiem vārdiem — apgriezti proporcionālam mola (vai īpatnējā) tilpuma kvadrātam.

Diterici šai spriedumā izdarīja pārlabošanu. Vispirms viņš pievērsa uzmanību jēdzienam par tilpuma, virsmas un lineāro (garuma) blīvumu. Lineārais blīvums ir proporcionāls molekulu skaitam līnijā virzienā un ir vienlīdzīgs kuba saknei no tilpuma blīvuma. Virsmas blīvums ir proporcionāls molekulu skaitam, kas novietots uz virsmas, un ir vienlīdzīgs kuba saknei no tilpuma blīvuma kvadrāta. Diterici norādīja, ka, noskaidrojot iekšējā spiediena un blīvuma sakarību, jāpieņem, ka «pievelkošo molekulu» skaits, kas atrodas tilpuma iekšpusē, ir proporcionāls tilpuma blīvumam, bet «pievelkamo molekulu» skaits, kas atrodas virskārtā, ir proporcionāls virsmas, bet ne tilpuma blīvumam. Tas ir pareizi, ja ar «pievelkamo molekulu kārtu» saprot virsmas monomolekulāro kārtu, t. i., kārtu, kuras biezums nepārsniedz molekulas diametru. Tāpēc iekšējam spie-

dienam izteiksmes $\frac{a}{v^2}$ vietā dabū $\frac{a}{v^{\frac{5}{3}}}$.

Tilpuma labojumu Van der Valsa vienādojumā Diterici nemaina un stāvokļa vienādojumu raksta:

$$\left(p + \frac{a}{v^{\frac{5}{3}}}\right) \cdot (v - b) = RT. \quad (27)$$

Izotermas, kas uzzīmētas saskaņā ar šo vienādojumu, pēc sava veida maz atšķiras no izotermām, kuras zīmētas saskaņā ar Van der Valsa vienādojumu.

Spriežot tāpat kā iepriekš, rezultātā dabū šādu sakarību:

$$\frac{RT_k}{p_k v_k} = \frac{15}{4} = 3,75. \quad (28)$$

Kā redzējām, īstenībā šī izteiksme dažādām vielām nav viēnāda, bet caurmērā tā ir tuva skaitlim, kuru dabū, lietojot Diterici vienādojumu. Šai gadījumā Diterici vienādojums dod daudz pareizāku rezultātu nekā Van der Valsa vienādojums.

Minētiem apsvērumiem par iekšējā spiediena atkarību no blīvuma ir tikai tuvināts orientējošs raksturs. Tuvāk apskatot, jautājums izrādās daudz sarežģītāks. Starp citu, ir neapšaubāmi, ka iekšējais spiediens atkarīgs ne tikai no blīvuma, bet arī no temperatūras. Ņemot vērā, ka iekšējais spiediens,

temperaturai paaugstinoties, vispārīgi samazinās, D. Bertlo ieteica šādu stāvokļa vienādojumu:

$$\left(p + \frac{a'}{v^2} \cdot \frac{1}{T}\right)(v - b) = RT. \quad (29)$$

Maz saspīestās gāzēs šis vienādojums labāk par visiem citiem saskan ar eksperimenta rezultātiem, bet pie stipras kompresijas un sevišķi, pārejot kondensētā stāvoklī, arī tas izrādās pavisam nepareizs.

Dažādi autori ir devuši vairāk nekā 70 stāvokļa vienādojumu.

Atzīmēsim vēl tikai vienu vienādojumu, ko ieteicis Kamerlings Oness un kas domāts eksperimentālo datu precīzā aprakstam. Šis vienādojums ir empirisks. Empiriskiem vienādojumiem ir nepatīkama īpatnība: tie gandrīz vai katru gadu jāatjauno un jāpapildina. Eksperimenta precizitāte strauji aug, tāpēc arvien rodas vajadzība labot vecās empiriskās formulas vai arī, ja šo formulu veids nav tāds, kas atļauj ar labojumiem tās precizēt, tad veco vietā vajag meklēt jaunas formulas. Kamerlinga Onesa vienādojums ir sastādīts ar tādu aprēķinu, lai arvien varētu to pārveidot tā, ka tas sakrīt ar eksperimentāliem datiem; to panāk ar vienkāršu palīglocekļu ierakstīšanu vienādojumā, nemainot tā formu. Tas ir šāds:

$$pv = A \left\{ 1 + \frac{B}{v} + \frac{C}{v^2} + \frac{D}{v^4} + \frac{E}{v^6} + \frac{F}{v^8} \right\}; \quad (30)$$

Šeit $A = RT$. Koefficientus B, C, \dots, F sauc par viriāliem koeficientiem un tos raksta kā polinomus, kas sakārtoti pēc T^{-1} augošām pakāpēm:

$$B = b_1 + \frac{b_2}{T} + \frac{b_3}{T^2} + \frac{b_4}{T^3} + \frac{b_5}{T^4}$$

analoģiskas ir arī C, D, E, F izteiksmes.

Vienādojumā tāpat ir 25 konstantes, kuru skaitliskos lielumus izraugās atkarībā no eksperimentāliem datiem. Kamerlinga Onesa vienādojums ir divējādā ziņā ievērojams: vienādojuma 25 konstantes uzskatāmi raksturo tagadējā eksperimenta precizitāti; formulas lielais apjoms norāda uz grūtumiem, ar kādiem ir saistīta stāvokļa vienādojuma problēma.

193. §. Vakuums. Ļoti izretinātu gāzu īpašības daudzējādā ziņā atšķiras no normala blīvuma gāzu īpašībām. To izskaidro tā: jo «augstāks» vakuums (108. §), jo lielāks molekulas brīvais ceļš; augstā vakuumā brīvais ceļš var izrādīties lielāks nekā vakuuma trauka lineārie izmēri.

Iedomāsimies, ka divi trauki piepildīti ar gāzi un savienoti ar cauruli: pieņemsim, ka viens trauks sasildīts, bet otrs atdzesēts, un to dažādās temperatūras paliek nemainīgas. Ja gāze nav visai izretināta, tad izveidosies stāvoklis, kurā gāzes spiediens abos traukos būs vienāds un tātad [saskaņā ar Klapeirona formulu (10)] gāzes blīvumi būs apgriezti proporcionāli trauku absolūtām temperatūrām:

$$\frac{\rho_1}{\rho_2} = \frac{T_2}{T_1}.$$

Pie tam izrādīsies, ka caurulē, kas traukus savieno, visu laiku notiek gāzes kustība: no aukstā trauka gāze plūst siltajā traukā gar caurules sienām un, otrādi, no siltā trauka aukstajā — pa caurules vidu.

Augsta vakuuma gadījumā, kad brīvā ceļa garums ir lielāks nekā caurules diametrs, stacionarais stāvoklis izveidojas nevis saskaņā ar gāzu spiediena vienlīdzību traukos, bet gan saskaņā ar to molekulu skaita vienlīdzību, kuras 1 sekundē pārlido no viena trauka otrā. Acīm redzot no aukstā trauka 1 sekundē pārlido siltajā jo vairāk molekulu, jo lielāks gāzes blīvums aukstajā traukā un jo lielāks ir molekulu kustības vidējais ātrums. To pašu var teikt arī par molekulu skaitu, kas no sasildītā trauka pārlido aukstajā. Tātad

$$\rho_1 \bar{u}_1 = \rho_2 \bar{u}_2,$$

un tādēļ

$$\frac{\rho_1}{\rho_2} = \frac{\bar{u}_2}{\bar{u}_1},$$

bet molekulu vidējais ātrums ir proporcionāls kvadratsaknei no absolūtās temperatūras, tātad

$$\frac{\rho_1}{\rho_2} = \sqrt{\frac{T_2}{T_1}}. \quad (31)$$

Redzam — ja brīvā ceļa garums ir liels, salīdzinot ar caurules diametru, tad stacionarais stāvoklis izveidojas, kad blīvumi ir apgriezti proporcionāli absolūto temperatūru kvadratsaknēm. Šai stāvokli spiedieni savienotos traukos nav vienādi: salīdzinot vienādojumu (31) ar Klapeirona vienādojumu $p = \frac{\rho}{RT}$, redzam, ka

$$\frac{p_1}{p_2} = \sqrt{\frac{T_1}{T_2}}, \quad (32)$$

t. i., sakarsētajā traukā, ja stāvoklis stacionars, spiediens lielāks

nekā aukstajā traukā. Šo parādību — kad temperatūru starpības dēļ vakuumā rodas stacionāra spiedienu starpība — sauc par *termisko efuziju*. Termisko efuziju sīki izpētīja Knudsen (1910. g.). Tajā gadījumā, kad brīvais ceļš ir liels, bet ne tik liels, lai uz to varētu attiecināt vienādojumu (32), Knudsens lietoja šādu formulu:

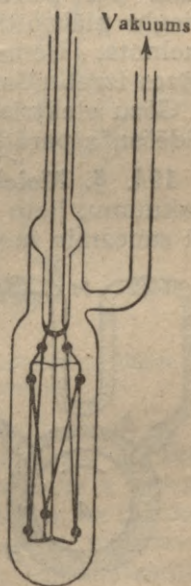
$$\frac{\Delta p}{p} = \frac{3}{8} \frac{K}{1 + \frac{2r}{\lambda}} \cdot \frac{\Delta T}{T}; \quad (33)$$

Δp ir spiedienu stacionārā starpība, kas nostabilizējusies divās caurules vietās, kuru temperatūru starpība ir ΔT ; p un T ir gāzes spiediena un temperatūras vidējās vērtības caurulē; r — caurules rādiuss; λ — brīvā ceļa garums; K — koeficients, kas nedaudz mainās atkarībā no attiecības $\frac{2r}{\lambda}$ un ir vienlīdzīgs $\frac{4}{3}$

ja brīvais ceļš, salīdzinot ar caurules rādiusu, ir ļoti liels.

Gāzu siltuma vadītspējas koeficients, kā jau teikts 178. paragrafā, nav atkarīgs no gāzes blīvuma, ja tas mainās zināmās robežās. Bet, ja brīvā ceļa lielums tuvojas trauka izmēriem, tad, vēl vairāk samazinot gāzes blīvumu, siltuma vadītspējas koeficients samazinās. Saskaņā ar ļoti izretināto gāzu siltuma vadītspējas koeficienta atkarību no gāzes blīvuma ir izgatavots *Pirani-Hales* manometrs. *Pirani-Hales* manometrs (352. zīm.) līdzīgs kvēlspuldzei; to papildina novadcaurule, kas savieno manometra balonu ar vakuuma trauku. *Pirani-Hales* manometra metāla (platīna) pavedienu karsē pastāvīga stipruma elektriskā strāva; gāzi izretinot, pamazinās siltuma novadišana tādēļ, ka pamazinās gāzes siltuma vadītspējas koeficients, tāpēc pavediena temperatūra palielinās reizē ar gāzes izretināšanu balonā. Pavediena temperatūras celšanās izsauc pavediena elektriskās pretestības maiņu. Mērijot pavediena elektrisko pretestību, pēc šīs pretestības lieluma var spriest par pavediena temperatūru un spiedienu vakuumā.

Ja traukā, kurā ir gāze, noliek dzirnaviņas ar vizlas spārniņiem, kam viena puse nokrāsota melna, un uz šīm dzirnaviņām



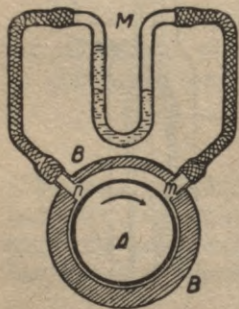
352. zīm.
Pirani - Hales
manometrs.

virza gaismas kūlīti, tad dzirnaviņas griežas, ja gāze pietiekami izretināta. Šādu parādību sauc par *radiometrisko efektu*. Dzirnaviņas griežas tā, it kā gaisma atgrūstu spārniņu melnās pusēs. Īstenībā, kā to pierādīja *Knudsen* un *Lorencs*, dzirnaviņu griešanās izskaidrojama ne ar gaismas spiedienu¹, bet cita iemesla dēļ: nomelnotās spārniņu pusēs sasilst līdz augstākai temperatūrai nekā nenomelnotās; gāzes molekulas, kas atsitas pret nomelnotajām virsmām, atlec ar palielinātu ātrumu un nes sev līdzi lielāku kustības daudzumu nekā molekulas, kas atsitas pret nenomelnoto virsmu. Tādēļ uz nomelnoto spārniņu pusi gāzes spiediens ir lielāks nekā uz nenomelnoto. Ja gāze nav pietiekami izretināta un molekulu brīvais ceļš ir mazs, tad molekulu saduršanās savā starpā izlīdzina spiedienu uz spārniņu abām pusēm un dzirnaviņas negriežas.

Knudsen manometra uzbūves pamatā ir radiometriskais efekts. Šajā manometrā izretināto gāzu spiediena starpību nosaka pēc pavidiena savērpšanās leņķa, piekarot pavidienā vieglu plāksnīti, kuras viena puse nomelnota, bet otra nenomelnota. Ņemot vērā izmērīto spiedienu starpību, aprēķina gāzes izretināšanas pakāpi.

Gāzu elektriskās un magnetiskās īpašības un elektriskās izlādēšanās parādības vakuumā apskatītas šā kursa otrā sējumā.

194. §. Molekularie un difūzijas sūkņi. Lai dabūtu augstu vakuumu, lieto sevišķas konstrukcijas sūkņus. Plaši izplatīti ir tā saucamie *molekularie sūkņi*. 353. zīmējums paskaidro molekularā sūkņa darbības principu (molekularo sūkņi izgudroja *Gede* 1912. gadā; tagad lieto uzlabotos *Holveka* molekularos sūkņus; darbības princips tiem ir tāds pats). Veltņis *A* griežas cilindra *B* dobumā. Gāzes molekulas, kas atsitas pret veltņa *A* virsmu paplašinātā spraugā *nm*,



353. zīm. Molekularā sūkņa darbības schema.

dabū papildātrumu veltņa griešanās virzienā. Izņemot vietu *nm*, pārējās vietās starp veltņi *A* un cilindru *B* sprauga ir tik šaura, ka gāzes izsūkšanās atpakaļ no *m* uz *n* (bultas virzienā) ir apgrūtināta. Sakarā ar to gāze tiek izsviesta pa cauruli *m*, bet caurulē *n* rodas retinājums. Jo tuvāks veltņa *A* aploce ātrums molekulu

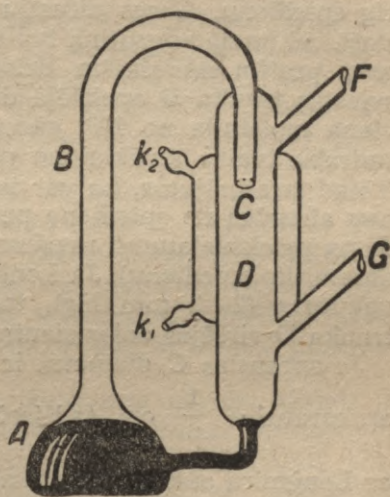
kustības vidējam ātrumam, jo lielāku gāzes retinājumu dod sūkņis.

¹ Gaismas spiediens pastāv; par to būs runa optikā.

Holveka sūkņos sprauga starp veltni un cilindru ir 0,03 mm; veltnis, kura diametrs 15 cm, izdara 4000 apgriezīnu minūtē, izsūknēšanas ātrums (ja $p_{s\ k} = 0,1$ mm Hg un $p_{beig\ u} = 0,001$ mm Hg) vienlīdzīgs $2300 \frac{\text{cm}^3}{\text{sec}}$; šis izsūknēšanas ātrums gandrīz 20 reizes pārsniedz izsūknēšanas ātrumu, ko pie tādiem pašiem $p_{s\ k}$ un $p_{beig\ u}$ dabū ar dzīvsudraba rotācijas sūkni.

Lai iegūtu augstu vakuumu, visu molekularā sūkņa rotējošo daļu kopā ar nekustīgo cilindru un elektromotora rotoru novieto metala kārbā, kas savienota ar priekšvakuumu. Ja spiediens priekšvakuumā ir samērā augsts, tad izsūknēšanas ātrums nav liels. Spiedienam priekšvakuumā kritoties, izsūknēšanas ātrums pieaug un sasniedz maksimumu, kad molekulas brīvais ceļš pēc sava lieluma tuvojās iesūcēju spraugu lielumam. Vislielākais retinājums, ko var dabūt ar molekularo sūkni, ir apmēram 10^{-7} mm Hg.

Vislabākie sūkņi augsta vakuuma iegūšanai ir t. s. *Lengmira difūzijas sūkņi*. 354. zīmējumā ir redzama Lengmira sūkņa schematiska uzbūve. Dzīvsudrabu, kas ieliets kolbā A, elektriska krāsns silda līdz vārīšanās temperatūrai; dzīvsudraba tvaiks paceļas pa cauruli B (ši caurule aplikta ar azbestu, lai dzīvsudraba tvaiks neatdzistu) un iziet caur sprauslu C traukā D, kura sienas no ārpuses apskalo auksts ūdens (auksta ūdens piegādei un aizvadišanai ierīkotas caurules K_1 un K_2); uz trauka D aukstajām sienām dzīvsudraba tvaiks kondensējas, un dzīvsudrabs pa pilienam notek trauka apakšējā daļā, kas savienota ar kolbu A. Traukam, kurā notiek dzīvsudraba tvaika kondensācija, ir divas novadcaurules: augšējā F, kura savieno trauku D ar izsūknējamo telpu (kurā jādabū augstais vakuums), un apakšējā G, kas savieno trauku D ar priekšvakuumu. Ja dzīvsudraba tvaika strāvas dinamiskais spiediens ir lielāks nekā gāzes spiediens priekšvakuumā, tad dzīvsudraba tvaiks, izejot no sprauslas C, vēdekļveidīgā strāvā izplatās lejā pa trauku



354. zīm. Lengmira sūkņa schema.

D un, kā jau minēts, kondensējas uz šā trauka aukstajām sienām. Svarīgi, ka dzīvsudraba tvaiks šai gadījumā gandrīz nemaz nenokļūst trauka D augšējā daļā, kas atrodas virs sprauslas C , un tādēļ gandrīz neiekļūst caurulē F , kas savienota ar izsūkņamo trauku. Nelielo tvaika daudzumu, kas tomēr iekļūst caurulē F , kondensē, intensīvi dzesējot cauruli F .

Minētās dzīvsudraba cirkulācijas uzdevums ir šāds: gāze, kas no izsūkņejamā trauka nonāk pa cauruli F trauka D virsējā daļā, nepārtraukti difundē dzīvsudraba tvaika strūklā; šī strūkla to velk sev līdzī līdz caurulei G , pa kuru gāze nokļūst priekšvakuumā, kurā kāds cits sūkņis visu laiku uztur apm. 0,1 mm Hg spiedienu. Gāzes difuziju atpakaļ no priekšvakuuma augstajā vakuumā apgrūtina tvaika strūkla: gāzes molekulas atsitas pret pretim nākošajām dzīvsudraba molekulām un tiek atsviestas trauka D apakšējā daļā. Pēc Lengmira aprēķina tikai viena molekula no 10^{20} gāzes molekulām izraujas cauri dzīvsudraba tvaika strūklai no priekšvakuuma augstajā vakuumā. Tāpat izretinājums, ko var iegūt ar Lengmira sūkņi, praktiski nav atkarīgs no spiediena priekšvakuumā (ja tikai gāzes spiediens priekšvakuumā nepārsniedz dzīvsudraba tvaika strūklas dinamisko spiedienu). Ja Lengmira sūkņi lieto pie sliktā priekšvakuuma (2—3 mm Hg), tad stipri sašaurina spraugu starp trauka D virsējās daļas sienām un sprauslu C .

Ja sprauslas C diametrs ir 1 cm un gredzenveidīgā sprauga ap sprauslu $\frac{1}{2}$ cm, tad izsūkņēšanas ātrums, ko var sasniegt ar Lengmira sūkņi, ir apmēram $2000\text{—}3000 \frac{\text{cm}^3}{\text{sec}}$.

XIII NODAĻA

Šķidrumu fizika

195. §. Šķidruma pretošanās vispusīgai stiepšanai. Šķidrumu galvenā atšķirība no gāzēm ir tā, ka šķidrumi ieņem noteiktu ierobežotu tilpumu, bet gāzes izplatās visā telpā, kas ir to rīcībā. Šķidrumu īpašību ieņemt tikai ierobežotu tilpumu nosaka divi apstākļi: 1) molekulu starpā pastāv pievilkšanās spēki, kas rada iekšējo spiedienu un noteic, kā turpmāk paskaidrots, šķidrumu pārraušanas pretestību pie vispusīgas stiepes; 2) molekulu kustības ātrums nesasniedz tādu lielumu, kas varētu pārvarēt pievilkšanās spēku darbību; tikai nelielai daļai šķidruma molekulu ir ātrums, kāds vajadzīgs, lai molekula varētu aiziet no tilpuma, ko ieņem šķidrums; ar temperatūras paaugstināšanos šādu molekulu skaits palielinās, — par to liecina augošais šķidruma iztvaikošanas ātrums.

Pretestība, ko šķidrumi izrāda, šķidruma kārtām slīdot, ir niecīga; tāpēc šķidrumu var viegli sadalīt daļās un sasmalcināt pilienos. Tomēr būtu kļūdaini tādēļ secināt, ka šķidrums jebkuros apstākļos ir ķermenis, kuram nav stiprības. Šķidrumi izrāda lielu pretestību daļiņu atrašanās (uz to parasti norāda lielais iztvaikošanas siltums). Tāpēc varam sagaidīt, ka šķidrums izrādīs ievērojamu stiprību tādā deformācijā, kur šķidruma kārtu slīdēšana ir pilnīgi neiespējama, piemēram, vispusīgās stiepšanas deformācijā. Zemāk aprakstītais eksperiments teikto apstiprina.

Izturīga kapilāra caurulīte, kuras viens gals aizkausēts, piepildīta ar ūdeni, kura temperatūra 28° ; atdzesējot ūdeni līdz 18° , caurulītē ieiet pūslītis gaisa, pēc tam caurulītes vaļējais gals tiek aizkausēts. Paaugstinot temperatūru, spiediens palielinās un gaiss izšķīst ūdenī. Caurulīte izrādās piepildīta visa ar ūdeni. Atdzesējot no jauna ūdeni līdz 18° , tas joprojām aizņem visu caurulīti; tātad ūdens padots vispusīgai stiepšanai. Redzams, ka relatīvā deformācija šai gadījumā ir vienlīdzīga agrākā gaisa pūslīša tilpumam, dalītam ar ūdens tilpumu. Zinot

ūdens tilpuma elastības moduli, var aprēķināt ūdenī esošo sprai-
gumu. Turpinot ūdens atdzesēšanu, kamēr tas caurulītē pār-
trūkst, ir izdevies aprēķināt ūdens stiepes stiprību. Tā ir aptu-
veni $150 \frac{\text{kG}}{\text{cm}^2}$, t. i., tikai 4 reizes mazāka nekā priedes koka
stiepes stiprība.

196. §. Virsmas spraigums. No fizikas elementarā kursa
zināmi vairāki novērojumi un eksperimenti, kas ļoti pārlicinoši
pierāda, ka šķidra ķermeņa plānā virskārta atrodas sevišķā stā-
voklī, kas atgādina izstieptas gumijas plēvītes stāvokli. Viens
no uzskatāmākajiem eksperimentiem ir *Plato* eksperiments
ar lielu eļļas pilienu.

Jāiegūmē, ka gluži tāpat kā izstiepta diega katrā punktā
darbojas stiepes spēks, kas vērsts diega virzienā, tāpat arī iz-
stieptā lentē darbojas līdzīgs spēks, kas pielikts nevis vienā
punktā, bet sadalīts pa visu lentes platumu; šā spēka radīto
spraiģumu var mērīt ar to stiepes spēku, kas atbilst lentes
1 cm platumam. Ja ir runa ne par lenti, bet par plēvi, kura
vienmērīgi izstiepta visos virzienos, tad uz katra centimetra,
kas ņemts jebkurā plēves virsmas virzienā, darbosies spēks, kura
lielums raksturo plēves spraigumu. Šis spēks darbojas **perpen-**
dikulāri 1 cm garam nogriežnim, kura punktus spēks ir pielikts;
spēka virziens ir tangenciāls plēves virsmai. Tādu spēku, kas
darbojas uz garuma vienību, sauc par *virsmas spraigumu*; vir-
smas spraiguma dimensija ir $\frac{\text{dīns}}{\text{cm}}$ vai $\frac{\text{ergs}}{\text{cm}^2}$.

Izskaidrosim virsmas spraigumu no molekular teorijas vie-
dokļa. Visu vielu atomi sastāv no pozitīviem un negatīviem
elektriskiem lādiņiem. Vienas molekulas lādiņi, iedarbojoties uz
otras molekulas lādiņiem, dod zināmu sumaru efektu. Palieli-
nōties atstatumam molekulu starpā, vienas molekulas iedarbības
sumarais efekts uz otru ātri samazinās un ir nemanāms, ja at-
statums sasniedz apm. 10^{-7} cm («molekularās iedarbības
radiuss»).

Iedomāsimies molekulu *A*, kas atrodas zem šķidrums virsmas
dziļāk nekā 10^{-7} cm. Molekula kustas taisnā virzienā un rotē;
tai pašā laikā tai apkārt no visām pusēm ir citas molekulas;
molekulu iedarbība uz molekulu *A* izpaužas katrā dotajā mo-
mentā zināmā sumārā efektā. Tomēr rezultātā šis sumarais
efekts kādā galīgā laika sprīdī (piemēram, 1 sekundē) ir gandrīz
nulle, jo šai galīgajā laika sprīdī aplūkotā rotējošā molekula
saņem visos virzienos gandrīz vienādu iedarbību. Pavisam

citādā stāvoklī ir molekula B , kas atrodas uz šķidrums virsmas: uz tādu molekulu iedarbojas tikai tās molekulas, kas atrodas zem tās un blakus tai. Saprotams, ka galīgā laika sprīdī, ja tikai aplūkojamā molekula nenoslīd dziļāk, uz to iedarbosies spēks, kas centīsies molekulu ievilkēt dziļāk, citiem vārdiem, spēks, kas ir perpendikulārs šķidrums virsmai. Bet, kā jau teikts, ir tikai daži molekulas punkti, kuri var būt par to pievilksnās spēku pielikšanas punktiem, un tāpēc virsmas molekula B ir caurmērā diezgan noteikti orientēta: pagriezta pret šķidrums masu ar to pusi, uz kuru visvairāk iedarbojas pārējās šķidrums masas pievilksnās spēki. Tas notiek ar katru virsmas molekulu, un tāvad virsējā kārtā, kuras biezums ir apm. 10^{-7} cm, molekulas ir novietotas visumā viena otrai paraleli (protams, chaotiskajā molekulu kustībā atgadās, ka viena vai otra virsmas molekula noslīd dziļāk un tās vietā stājas molekula, kas nāk no dziļuma).

Tāvad redzam, ka šķidrums virskārta, kuras biezums ir apmēram 10^{-7} cm, atrodas sevišķā stāvoklī. Molekulas šai kārtā ir novietotas zināmā kārtībā, līdzīgi tai, kādā tās novietotas cietā ķermenī. Šī kārta tad arī ir tā vieta, kur darbojas virsmas spraigums. Pamatojoties uz mums zināmiem datiem, varam pat novērtēt virsmas spraiguma lielumu. Mēs zinām (191. §), ka molekulu savstarpējā pievilksnās saspiež šķidrums ar spēku,

kas ir apmēram 1000 at vai $10^9 \frac{\text{din}}{\text{cm}^2}$ (tik liels ir iekšējais spie-

diens, ko aprēķina saskaņā ar Van der Valsa vienādojumu). Izdarīsim perpendikularu virskārtas griezumumu un ņemsim šai griezumā taisnstūri, kura platums 10^{-7} cm un garums 1 cm. Uz šā taisnstūra laukuma, kas vienlīdzīgs 10^{-7} cm², molekulu savstarpējās pievilksnās rezultātā darbosies perpendikulārs spēks,

kas vienlīdzīgs $10^9 \frac{\text{din}}{\text{cm}^2} \cdot 10^{-7} \text{ cm}^2 = 100 \text{ din}$. Šis spēks, kas

aprēķināts šķidrums virsmas vienam centimetram, aptuveni atbilst virsmas spraiguma lielumam. Īstenībā virsmas sprai-

gums, piemēram, dzīvsudrabam ir $450 \frac{\text{din}}{\text{cm}}$, ūdenim $75 \frac{\text{din}}{\text{cm}}$,

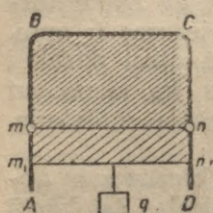
etilspirtam $22 \frac{\text{din}}{\text{cm}}$ (pie istabas temperatūras). Kā redzam,

iepriekšējais, aptuvenais novērtējums diezgan pareizi nosaka meklējamā lieluma vērtību.

Temperatūrai paaugstinoties, virsmas spraigums pamazinās, un pie kritiskās temperatūras tas ir nulle.

Atzīmēsim vēl, ka dotā šķidrums virsmas spraiguma lielums nedaudz mainās atkarībā no tā, vai virs šķidrums atrodas tā paša šķidrums piesātināts tvaiks vai kāda cita gāze, vai arī tukša telpa. Tas izskaidrojams tā: molekulas, kas atrodas virs šķidrums, ar saviem piesitieniem it kā satrauc virsmas kārtu un izjauc tanī pareizo molekulu sakārtojumu.

197. §. Šķidrums virsmas brīvā enerģija. Stieples konturam $ABCD$ (355. zīm.) mala mn ir viegla un kustīga; malas galos ietaisītas cilpas, tāpēc tā var slīdēt pa AB un CD . Starp BC un mn izveido šķidrums plēvīti (piemēram, no ziepju ūdens). Ja



355. zīm.

stieplei mn nepieliek nekādu smagumu, tad šķidrums plēvīte sāk sarauties (tāpat kā izstiepta gumijas plēvīte) un vilkt sev līdz stiepli mn . Šajā eksperimentā ļoti uzskatāmi izpaužas divu virsmas kārtu spraigums, kuras atrodas kā vienā, tā arī otrā plēvītes pusē¹. Lai līdzsvarotu virsmas spraiguma spēkus, malai mn piekar atsvaru q (vislabāk, ja šo atsvaru izgatavo no vairākiem stieples āķīšiem). Ja konturu tur vertikālā stāvoklī, tad

plēvītes līdzsvara noteikumam būs šāds veids:

$$2\alpha l = q;$$

te α ir virsmas spraigums, l — kustīgās malas garums, αl — spēks, ar kādu kustīgo malu velk šķidrums plēvītes viena puse, $2\alpha l$ ir kopspeks, ar kuru plēvītes abas puses darbojas uz kustīgo malu, un, beidzot, q ir kustīgās malas un piekārtā atsvara smaguma spēks.

Ja spēku q mazliet palielina, tad kustīgā mala kopā ar atsvaru sāk ļoti lēnām slīdēt lejup; ļausim tai noslīdēt gabalu d līdz stāvoklim m_1n_1 .

Aplūkotajā procesā smaguma spēks izdarījis darbu $qd = 2\alpha ld$; ld ir vienlīdzīgs četrstūra mm_1n_1 laukumam, bet $2ld = \Delta S$ ir šķidrums virsmas pieaugums eksperimenta procesā. Redzam, ka darbs, ko izdara ārējie spēki, kas cenšas palielināt šķidrums virsmu, ir vienlīdzīgs $\alpha \Delta S$, t. i., virsmas spraiguma reizinājumam ar virsmas laukuma pieaugumu. Šī teorema ir vispārīga.

Ja sistema būtu tīri mehāniska, tad ārējo spēku darbība pavairotu vienīgi sistēmas potenciālo enerģiju. Tomēr lieta ir sa-

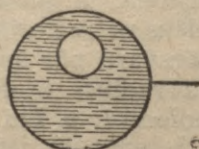
¹ Šķidrums plēvīte, atšķirībā no gumijas plēvītes, saraudamās velk stiepli mn ar pastāvīgu spēku.

režģitāka¹, un plēvītes enerģija, kas procesā pieaug par $\alpha \Delta S$, jāapzīmē ar sevišķu terminu — brīvā enerģija. Sistēmas brīvo enerģiju nosaka tas apstākļi, ka enerģijas pieaugums ir vienlīdzīgs ārējo spēku darbam pie nemainīgas temperatūras. Un otrādi — sistēmas brīvās enerģijas zaudējums nosaka darba lielumu, ko pati sistēma veic izotermiskā procesā.

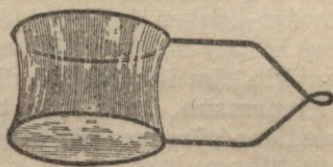
Tā kā šķidrums virsmas brīvās enerģijas pieaugumu izsaka ar $\alpha \Delta S$, tad visa virsmas brīvā enerģija ir αS . Tātad šķidrums



356. zīm.



357. zīm.

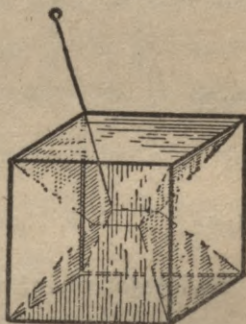


358. zīm.

virsmas brīvā enerģija ir vienlīdzīga virsmas spraiguma α reizinājumam ar virsmas laukumu S .

Termodinamikā pierāda, ka brīvā enerģija (tāpat kā mehānisko sistēmu potenciālā enerģija) tiecas uz minimumu, bet brīvai enerģijai šis noteikums prasa nemainīgu temperatūru.

Šķidra ķermeņa tieksme ieņemt stāvokli, lai brīvā enerģija būtu pēc iespējas mazā, redzama daudzās parādībās. Šķidri pilieni, ja tie izolēti no ārējo spēku ietekmes, iegūst lodes formu; tas tāpēc, ka lodes virsma ir vismazākā no visām vienāda tilpuma ķermeņu virsmām, un, ja S lielums ir vismazākais, tad arī αS ir vismazākais. Arī gāzes pūslīšiem šķidrumā ir lodes veids; šeit atkal novērojama minimalā virsma, kas šķidrums norobežo no gāzes.



359. zīm.

Ja ar stikla nūjiņu deformē Plato eļļas pilienu, tad tas, atstāts savā vaļā, atkal izlīdzinās.

Pārvilksim ar ziepjdūdens plēvi gredzena konturu un uzmetīsim uz šās plēves slapju zīda diedziņa cilpu (356. zīm.). Izārdot

¹ Norisi complicē tas, ka te notiek ne tikvien mehāniskās parādības, bet arī siltuma parādības. Ja plēvīti izstieptu strauji, tad plēvīte atdzistu un α būtu mainīgs lielums. Lai no tā izvairītos, procesu izdara lēnām: plēvītes temperatūra nemainās, tāpēc ka vajadzīgo siltumu plēvīte dabū no apkārtējā gaisa. Tātad šāds plēvītes izstiepšanās process ir izotermisks.

plēves daļu, kas atrodas cilpas iekšpusē (to var izdarīt, ja plēvei piešķir sakarsētu stiepli), cilpa tūlīt iegūs aploces formu (357. zīm.). Še samazinās plēves laukums un līdz iespējamam minimumam samazinās brīvā enerģija.

Ieliekot ziepjūdenī dažādas stieples figūras, iegūst šķidrumu plēvīšu kopojumus ar noteiktu un ļoti skaistu ģeometrisku formu (358. un 359. zīm.).

198. §. Laplasa formula. Gumijas bumba un ziepju burbulis atrodas līdzsvarā tikai tādā gadījumā, ja gaisa spiediens iekšpusē ir (par noteiktu lielumu) lielāks nekā ārējā gaisa spiediens. Aprēķināsim iekšējā spiediena pārsvaru pār ārējo.

Pieņemsim, ka ziepju burbuļa radiuss ir R un ka iekšējā spiediena pārsvars pār ārējo spiedienu ir p . Lai palielinātu burbuļa tilpumu par bezgalīgi mazu lielumu dv , jāpatērē darbs $p dv$ (224. §). Šis darbs palielina burbuļa virsmas brīvās enerģijas krājumu par lielumu $2\alpha dS$; šeit α ir ziepju plēvītes virsmas spraigums, S ir burbuļa iekšējās vai ārējās virsmas lielums (iekšējās un ārējās virsmas rādus starpību vienkāršības dēļ neievēro). Tātad mums ir vienādojums:

$$p dv = 2\alpha dS.$$

Bet

$$v = \frac{4}{3}\pi R^3,$$

tāpēc

$$dv = 4\pi R^2 dR$$

un

$$S = 4\pi R^2,$$

tāpēc

$$dS = 8\pi R dR.$$

Ievietojot pirmā vienādojumā dv un dS izteiksmes, dabū

$$p \cdot 4\pi R^2 dR = 2\alpha 8\pi R dR,$$

kas dod

$$p = \frac{4\alpha}{R}.$$

Saskaņā ar pretdarbības likumu tikpat liels ir spiediens, ko burbulis izdara uz gaisu, kas atrodas burbulī.

Ja burbuļa vietā, kam ir divas virsmas plēves, aplūko pilienu, kuram ir tikai viena virsma, tad viegli pārliecināties, ka virsmaš plēvīte izdara uz piliena iekšu spiedienu

$$p = \frac{2\alpha}{R},$$

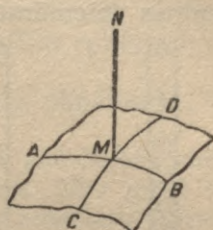
kur R ir piliena radiuss.

Šķidrums liektā virskārta vispār rada spēku, kas vērsts no virskārtas izliektās puses uz ieliektu.

Laplass devis formulu gadījumam, kad šķidrums virsmai ir jebkura forma, kādu pieļauj šķidrā stāvokļa fiziskā daba. Formulai ir šāds veids:

$$p = \alpha \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right), \quad (1)$$

kur lielumiem R_1 un R_2 , ir šāda nozīme: kaut kādā punktā M uz šķidrums virsmas (360. zīm.) jāiedomājas statenis MN , caur kuru vilktas divas savā starpā perpendikularas plaknes, kas krusto šķidrums virsmu pa līknēm AMB un CMD . Šo līkņu liekuma rādītājus punktā M apzīmē ar R_1 un R_2 .



360. zīm.

No Laplasa formulas redzams, ka plakanai šķidrums virsmai $p = 0$, bet lodes virsmai $p = \frac{2\alpha}{R}$, kā to jau agrāk noteicām.

Ja virsmai būtu «segļu» veids, tad līknes AMB un CMD atrastos punkta M pieskares plaknes pretējās pusēs; radiusi R_1 un R_2 tad būtu dažādas zīmes. Ģeometrijā pierāda, ka tā sauktām minimalām virsmām, t. i., tādām, kuru laukums pie dotām konturām ir iespējami mazākais, summa $\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}$ arvien ir nulle. Tieši tāda īpašība piemīt arī ziepju plēvētēm, ar kurām pārvilkts stieples konturs.

Putas ir pūslīšu kopojums, kuriem ir kopīgas sienīņas. Tādas sienīņas liekums (ko nosaka izteiksme $\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}$) ir proporcionāls spiedienu starpībai sienīņu abās pusēs.

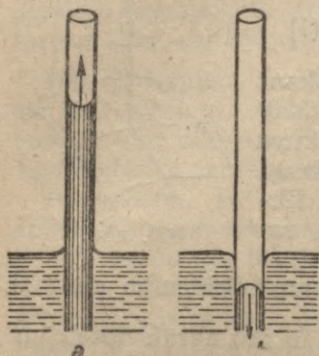
199. §. Kapilārā pacelšanās un nolaišanās. Ja tīras stikla nūjiņas galu ieliek tīrā ūdenī un izņem, tad nūjiņas galā paliek ūdens piliens. Redzams, ka ūdens molekulas stikla molekulām pievelkas stiprāk, nekā tās pievelkas savā starpā.

Tāpat ar vara nūjiņu var pacelt dzīvsudraba pilienu. Tādos gadījumos saka, ka šķidrums slapina cietu ķermeni.

Pavisam pretējo novērošim, ja tīru stikla nūjiņu ieliksim tīrā dzīvsudrabā vai stikla nūjiņu, kas noziesta ar taukiem, ieliksim ūdenī: no šķidrums izņemtā nūjiņa nepaņem sev līdz ne pilītes šķidrums. Šādos gadījumos saka, ka šķidrums neslapina cietu ķermeni.

Ja ūdenī iegremdē tievu un tīru stikla caurulīti, tad ūdens paceļas caurulītē zināmā augstumā, pretēji smagums spēka

iedarbībai (361a. zīm.). Tievās caurulītes sauc par kapilārām¹ caurulītēm jeb kapilariem, un tāpēc šo parādību sauc par kapilaritāti. Šķidrums, kas slapina kapilārās caurulītes sienas, ir pakļauti kapilārai pacelšanai. Šķidrums, kas neslapina kapilāras sienas (piemēram, dzīvsudrabs stikla caurulītē), kā tas redzams 361b. zīmējumā, nolaižas. Kapilārā pacelšanās un nolaišanās ir jo lielāka, jo tievāki kapilari. Šīs parādības viegli izskaidrojamas ar spiedienu, ko izdara šķidruma liektā virsma. Tiešām, caurulītē, ko šķidrums slapina, izveidojas «ieliekts menisks»². Saskaņā ar iepriekšējo paragrafu meniska virsma rada spēku, kas vērsts no apakšas uz augšu, un notur šķidruma stabiņu caurulītē, neraugoties uz smaguma spēka iedarbību. Un otrādi, caurulītē, kuru šķidrums neslapina, izveidojas izliekts menisks; tas dod spēku, kas vērsts uz leju, un tātad pazemina šķidruma līmeni.

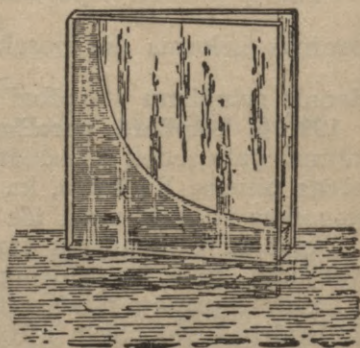


361. zīm. Bultas norāda spēkus, ar kādiem virskārta iedarbojas uz šķidruma stabiņu, kas atrodas zem tās.

Izteiksim sakarību starp šķidruma virsmas spraigumu α , tā blīvumu ρ , caurulītes radiusu r un caurulītē paceltā šķidruma stabiņa augstumu h . Pieņemsim, ka šķidrums «pilnīgi slapina» caurulītes sienas (kā ūdens stikla caurulītē), tas nozīmē, ka saskares vietā šķidruma virsma pieskaras caurulītes virsmai. Šī pieskaršanās vieta veido konturu, kura garums ir $2\pi r$. Pateicoties virsmas spraigumam, konturs rada spēku $2\pi r\alpha$; šis stabiņam pieliktais spēks līdzsvaro stabiņa smaguma spēku, kas ir vienlīdzīgs $\pi r^2 h \rho g$, kur g ir zemes pievilksanas spēka paātrinājums.

Tātad

$$2\pi r\alpha = \pi r^2 h \rho g,$$



362. zīm.

¹ Latīņu valodā *capillus* — mats.

² Grieķu valodā *meniscos* — mēnessveidīgs priekšmets.

un tāpēc

$$h = \frac{2\alpha}{r\rho g}, \quad (2)$$

t. i., kapilārās pacelšanās augstums ir proporcionāls virsmas spraigumam un apgriezti proporcionāls caurulītes radiusam un šķidruma blīvumam.

Kapilārās pacelšanās mērīšana ir vienkāršs paņēmieni, lai noteiktu lielumu α .

362. zīmējumā parādīta šķidruma kapilārā pacelšanās starp divām plāksnītēm, kas veido divplakņu kaktu. Nav grūti izprast, ka pacelto šķidrumu augšpusē norobežo hiperbola; hiperbolas asimptotas ir divplakņu kakta šķautne un taisne, kas iet pa šķidruma līmeni traukā.

200. §. Virsmaktīvās vielas. Šķidruma virsmas brīvā enerģija, kā tas paskaidrots 197. paragrafā, cenšas būt pēc iespējas mazāka. Šo brīvo enerģiju, kā redzējām, izsaka virsmas spraiguma un virsmas laukuma reizinājums. Katrs minētais reizinātais cenšas samazināties par tik, par cik vien tas ir iespējams. Jau iepriekš minējām piemērus, kad virsma samazinās; tagad aplūkosim gadījumus, kad samazinās virsmas spraigums.

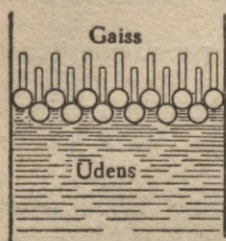
Ūdenim virsmas spraigums ir diezgan liels (apm. $70 \frac{\text{din}}{\text{cm}}$ pie istabas temperatūras); citu šķidrumu virsmas spraigums parasti daudz mazāks (apm. $20\text{--}40 \frac{\text{din}}{\text{cm}}$). Pieņemsim, ka ūdenim piemaisīts cits šķidrums ar mazāku virsmas spraigumu. Tad otra šķidruma molekulas aizstās ūdens molekulas virsmas plēvē, un plēve galvenokārt (varbūt arī pavisam) sastāvēs no piemaisītās vielas molekulām. Saprotams, ka tādā gadījumā brīvā enerģija ievērojami samazināsies.

Ja viela, ko šķidrumam piemaisa, samazina šķidruma virsmas spraigumu, tad to sauc par *virsmaktīvu* vielu, attiecībā pret šo šķidrumu.

Parastākais virsmaktīvās vielas piemērs ir ziepes. Ūdens, kurā izšķīdušas ziepes, pārklāts ar virsmas plēvi, kas visa sastāv no ziepju molekulām. Ziepju plēvītes, ar kurām var izdarīt tik daudz skaistu eksperimentu, sastāv no plānas ūdens kārtiņas, ko no abām pusēm ietver visplānākās ziepju molekulu kārtiņas; tas izskaidro šīs plēvītes izturību.

Ziepju molekula, kurai ir diezgan komplicēts ķīmiskais sastāvs (piemēram, $\text{C}_{18}\text{H}_{35}\text{KO}_2$), veido garu oglekļa molekulu ķēdi, ko visā garumā aptver ūdeņraža atomi un kas vienā galā

beidzas ar triju ūdeņraža atomu grupiņu, bet otrā ar skābekļa un kalija (vai natrija) atomu grupu. Abi gali attiecībā pret citiem atomiem vai molekulām izturas dažādi: ūdeņraža atomu grupiņa ir ļoti «vāja», tā neizrāda kaut cik manāmu tendenci pievilkties citiem atomiem; turpretim ķēdes skābekļa — kalija (vai natrija) gals ir ļoti «stiprs», tas enerģiski pievelkas, piemēram, pie ūdeņraža atomiem, kas ir ūdens sastāvā. Rezultatā iz-



363. zīm. «Lengmīra zedēņu žogs» šķīduma virspusē.

rādās, ka ziepju molekulas peld ūdens virsū, iegremdējot ūdenī savu «stipro» vai, kā saka, polaro galu (varētu salīdzināt ar labības vārpām laukā). Ziepju plēvītes biezums ir vienlīdzīgs vienas molekulas garumam (apm. 10^{-7} cm). Tāda virsmas plēvītes uzbūve redzama 363. zīmējumā.

Pretēji virsmaktīvām vielām daudzas vielas (cukurs, dažādi sāļi) palielina virsmas spraigumu. Ja uz tīra ūdens virsmas peld viegls pulveris, ko ūdens neslapina (talks, likopodijs), vai sērkokciņa galiņš un ja tā tuvumā ūdens virsmai pieskaras ar cukura graudiņu, tad peldošie ķermeņi pievelkas cukuram, jo cukurūdenim ir lielāks virsmas spraigums nekā tīram ūdenim (ja cukura vietā pieskartos ar ziepju gabalu, tad peldošie ķermeņi «bēgtu» no tā).

Kontrasts, kas novērojams starp vielu, kura pazemina ūdens virsmas spraigumu, un vielu, kura to paaugstina, ietekmē ūdeni tādējādi, ka otrā viela, pielikta virsmaktīvās vielas ūdens šķīdumam, izstumj jaunus šīs pēdējās vielas daudzumus šķīduma virspusē. Tāpēc ziepju vārīšanas teknikā ziepju šķīdumam pieliek sāli, lai no tā atdalītu ziepes (šādu procesu sauc par izsālīšanu). Etilēterim ir ļoti mazs virsmas spraigums (pie ista-

bas temperatūras $16 \frac{\text{din}}{\text{cm}}$, un tāpēc attiecībā pret ūdeni tas ir virsmaktīva viela. Ja ūdenim piemaisa pietiekami daudz etera, tad ūdens vispirms izstumj etera molekulu kārtu virspusē. Bet, tā kā etera un ūdens molekulu starpā pievilksnās ir vāja, tad izsālīšana, lai eteri atdalītu no ūdens, nav vajadzīga: šķidrums pats sadalās divās krasi norobežotās kārtās; virsējā ir eteris ar nelielu ūdens daudzuma piemaisījumu, bet apakšējā — ūdens ar nelielu etera daudzuma piemaisījumu.

201. §. Malas leņķis. Pieņemsim ļoti varbūtēju iespējamību, ka arī cietiem ķermeņiem piemīt virsmas spraigums. 364. zīmē-

jumā parādītā trauka siena W pagatavota no vielas 1, ko slapina šķidrums 2; tāpēc šķidrums pie trauka sienas ir pacelts. Pieņemsim, ka virs šķidruma atrodas gaiss 3. Punktā A saskaras trīs vielas: 1, 2 un 3; šē darbojas dažādos virzienos trīs virsmu spraigumi α_{12} , α_{13} un α_{23} . Pēdējais spraigums darbojas pa tās līnijas pieskari, pa kuru šķidruma virsma krustojas ar zīmējuma plakni, un veido ar virsmas spraigumu α_{12} leņķi φ , ko sauc par *malas leņķi*. Aplūkosim, kas jādara šķidruma daļiņai A , uz kuru iedarbojas minētie trīs spēki (smagumu atstājam neievērotu). α_{23} horizontālo komponenti līdzsvaro spēks, kas pievelk A pie sienas; vertikālā komponente, kas vienlīdzīga $\alpha_{23} \cos \varphi$, sumējas ar spēku α_{12} . Daļiņa A būs līdzsvarā, ja

$$\alpha_{23} \cos \varphi + \alpha_{12} = \alpha_{13}.$$

No šīs vienlīdzības var aprēķināt malas leņķi φ , zem kura šķidrums robežo ar trauka sienu:

$$\cos \varphi = \frac{\alpha_{13} - \alpha_{12}}{\alpha_{23}}. \quad (3)$$

Vienādojums noder arī tam gadījumam, kad šķidrums neslapina (365. zīm.); tad leņķis φ ir plats, jo šai gadījumā $\alpha_{12} > \alpha_{13}$.

Ja šķidrums slapina, tad φ izteiksmei ir jēga tikai tad, kad tā mazāka par 1, t. i., ja $\alpha_{13} - \alpha_{12} < \alpha_{23}$.

Pretējā gadījumā nevar būt līdzsvara un šķidruma daļiņa nepārtraukti kāpj uz augšu. Tādā gadījumā saka, ka šķidrums «pilnīgi slapina» cieto ķermeni.



366. zīm. Slapinatāja šķidruma piliens.



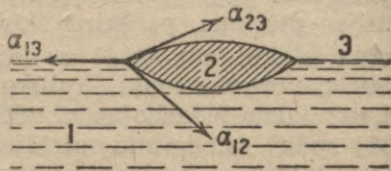
367. zīm. Neslapinatāja šķidruma piliens.

No φ izteiksmes var secināt, ka malas leņķis ir atkarīgs no vielu 1, 2 un 3 sastāva un temperatūras. Ja, piemēram, trauka malu noliek slīpi, malas leņķis nemainās. Tādējādi teorija izskaidro arī pilienu formu, kas atrodas uz horizontālas plaknes. Ja cieto atbalstvirsmu šķidrums slapina, tad pilienam ir forma,

¹ Lasa: alfa viens divi.

kas attēlota 366. zīmējumā, bet ja šķidrums atbalstvirsmu neslapina, tad pilienam ir 367. zīmējumā redzamā forma, kur malas leņķis ir plats.

Ja šķidrums pilnīgi slapina atbalstvirsmu, tad piliens neizveidojas, bet šķidrums izplūst pa visu virsmu. Tas, piemēram, notiek ar ūdens pilienu uz absolūti tīras stikla plāksnītes. Parasti stikla plāksnīte ir vairāk vai mazāk pārklāta ar taukiem; šīm vietām ir zināms malas leņķis, kas neļauj pilienam tālāk izplūst.



368. zīm. Eļļas piliens ūdenī.

Ja vienā punktā sastopas gaiss ar diviem šķidrumiem, piemēram, uz eļļas piliena malas, kas peld virs ūdens (368. zīm.), tad arī šeit trīs virsmas spraigumi α_{12} , α_{13} un α_{23} veido kospēku. Šis kospēks ir nulle, ja neviens spraigums nav lielāks par pārējo divu spraigumu sumu. Turpretim, ja, piemēram, $\alpha_{13} > \alpha_{12} + \alpha_{23}$, tad molekulas, kas atrodas piliena malā, neierobežoti pārvietojas virsmas spraiguma α_{13} virzienā. Citiem vārdiem, piliens neierobežoti izplūst pa šķidruma l virsmu. Ja, piemēram, virs ūdens peld olīvu eļļa, tad

$$\alpha_{13} = 73 \frac{\text{din}}{\text{cm}}, \quad \alpha_{23} = 32 \frac{\text{din}}{\text{cm}} \quad \text{un} \quad \alpha_{12} = 20 \frac{\text{din}}{\text{cm}}.$$

Tātad šeit virsmas spraigums uz gaisa un ūdens robežas ir lielāks nekā tie abi virsmu spraigumi kopā, kas rodas, eļļai saskaroties ar gaisu un ar ūdeni; tādēļ notiks neierobežota pilienu izplūšana. Eļļas kārtas biezums samazināsies līdz vienas molekulas izmēriem (apm. 10^{-8} cm), un tad šī kārtā sāks izjukt. Ja ūdens ir netīrs, tad virsmas spraigums ir mazāks un virskārtā var palikt liels eļļas piliens pēc tam, kad virs ūdens izplatījusies ļoti plāna eļļas kārtiņa.

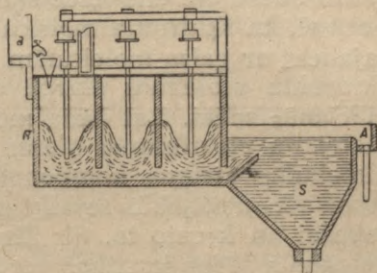
202. §. Flotacija. Dažādo vielu molekulu nevienādo savstarpējo pievilksnās spēku (kas, starp citu, parādās arī nevienādā cietu ķermeņu slapināšanā ar šķidrumiem), kā arī dažādu sāļu piemaisījumu ietekmi uz šķīdinātāja virsmas spraigumu, tehnika izmanto flotācijas¹ procesos, kuriem liela nozīme dažādu rūdu uzlabošanā (rūdas padara bagātākas) un viena metala atdalīšanā no otra.

Flotācijas pamatschema redzama šādā eksperimentā. Ņem divas tukšas stikla lodītes, kas nedaudz smagākas nekā ūdens,

¹ No franču vārda *flotter* — peldēt.

ko tās izspiež; vienu lodīti ņem mazliet smagāku par otru. Smagākās lodītes virsmu pārklāj ar plānu tauku kārtiņu (pie-tiek, ja lodīti pavalsta starp pirkstiem). Ja šo lodīti ieliek glāzē ar ūdeni, kurā lielākā daudzumā izšķīdusi gāze (var ņemt sodas ūdeni), tad uz lodītes nosēdīsies daudz gāzes pūslīšu, kas bei-dzot lodīti pacels virs ūdens. Otra, vieglākā lodīte, tīri nomaz-gāta ar ziepēm un ielaista tai pašā ūdenī, paliek visu laiku dibenā.

Praktiski flotācijas procesu izdara tā: rūdu, kas pa daļai sastāv no vērtīgiem metaliem un metālu savienojumiem ar citiem elementiem (piemēram, pirīts FeS_2 , svina spīdums PbS utt.), pa daļai no nevērtīgiem akmens iežiem (kaļķakmens, kvarcīts utl.), samal pulverī (graudiņu izmēri 0,1—0,01 mm);



369. zīm. Flotācijas aparata schema.

pulveri sakul (ar maisekli vai saspiesta gaisa strāvu) ar ūdeni, kam pieliek nedaudz kādas eļļainas vielas, kas ūdenī nešķīst.

Kuļot maisījums uztver lielu daudzumu sīku gaisa pūslīšu, kas kopā ar šķidrām maisījuma daļām izveido putas; šīs putas ir vienmērīgi samaisījušās ar cietajām daļiņām. Ja sa-putoto maisījumu atstāj mierā, tad akmens un metaliskās daļiņas izturas dažādi. Pirmās tiek labāk slapinātas no ūdens nekā no eļļas, tāpēc tās pakāpeniski nosēžas trauka dibenā. Metalis-kās daļiņas tiek labāk slapinātas no eļļas nekā no ūdens; tā kā šīs daļiņas ir pārklātas ar eļļas plēvīti, tad tās stipri pieķeras gaisa pūslīšiem un kopā ar tiem pakāpeniski uzpeld virspusē, lai gan tām ir lielāks īpatnējais svars. Tādā kārtā rūdas sastāv-daļas ir atdalītas.

Ja sadalāmā rūdā ir vairāki metāli, tad, vannā ieliekot ne-lielu daudzumu vienas vai otras ķīmiskās vielas, var panākt, ka virsū uzpeldēs tikai vēlamā metāla daļiņas; tādā veidā maisī-jumu viegli sadalīt atsevišķās daļās tā, lai katrā būtu tikai viens metāls.

Flotāciju lieto arī nemetalisku vielu maisījuma sadalīšanā. Pilnīga flotācijas procesu teorija vēl nav izveidota; pie tās strādā vēl mūsu dienās. Ievērojama nozīme šē piekrīt mūsu padomju zinātnieka P. A. R e b i n d e r a un viņa līdzstrādnieku darbiem. Flotācijas aparata schema parādīta 369. zīmējumā. Kamerā R pulpu (t. i., ūdenī saputotu, sasmalcinātu iezi) samaisa skrūv-

veidīgi maisītāji r , kas ātri griežas un uzsūc pulpā daudz gaisa; radītās putas ieiet piltuvveidīgā traukā S , kur akmens ieži var mierīgi nosēsties trauka dibenā, bet rūdas daļiņas, kas uzpeldējušas virsū, pakāpeniski iziet caur A nostādīšanas traukos. Caur e ievada eļļu un ķīmiskās vielas.

203. §. Izтваikošanas kinetika. Pieņemsim, ka brīvā gaisā atrodas ūdens vai cits kāds šķidrums, kas pamazām iztvaiko. Tas nozīmē, ka šķidruma molekulas izklūst caur tā robežvirsmu un sajaucas ar gaisa molekulām, difundē gaisā. Bet mēs zinām, ka šķidruma molekulu starpā darbojas diezgan ievērojami pievilksnās spēki. Lai kāda molekula A varētu izrauties no citu molekulu pievilksnās sfēras un izrauties no šķidruma, tad tai molekulas ātruma komponentei, kas ir perpendikulāra šķidrums virsmai, jābūt sevišķi lielai; bet, kad molekula A tuvojas robežai un krusto to, tās ātrums ievērojami samazinās (līdzīgi lielgabala lodes kustībai vertikālā virzienā, ja grib panākt, lai lode pārvar Zemes pievilksnās spēku un neatgriežas uz Zemi; tādā gadījumā lodei vajadzīgs ļoti liels sākuma ātrums). Tātad iztvaikošanā šķidrums zaudē savas ātrākās molekulas, tāpēc šķidrums molekulu vidējā kinētiskā enerģija, šķidrumam iztvaikojot, samazinās un šķidrums atdziest.

Teoretiskā ziņā gan svarīgāks ir tas gadījums, kad iztvaikošana notiek slēgtā telpā (kuras tilpumu gan var mainīt) un pie tam izotermiski, t. i., telpā, kurā atrodas šķidrums un virs tā gāzes atmosfēra, tiek uzturēta nemainīga temperatūra (no teiktā ir saprotams, ka šķidrumam būs jāpievada siltums, — tas ir tā sauktais tvaiku rašanās apslēptais siltums).

Mēs zinām (188. §), ka dotajam šķidrumam pie dotās temperatūras piesātinātā tvaika spiedienam ir noteikts lielums (šis lielums saskaņā ar Daltona likumu gandrīz nav atkarīgs no tā, vai tvaikam ir piemaisīta kāda gāze, ja tikai šī gāze neiedarbojas ķīmiski uz šķidrumu un neizšķīst tanī sevišķi lielā daudzumā). Pavisam noteikts lielums pie dotās temperatūras ir arī piesātinātā tvaika blīvumam; tāpēc molekulu skaits tvaika tilpuma vienībā pie dotās temperatūras ir pilnīgi noteikts.

Ja tilpumu, kas dots šķidrumam un gāzei, nedaudz palielina (kā tas, piemēram, notiek tvaikmašīnā, virzulim kustoties, kad tvaiks no katla iet cilindrā), tad sākumā tvaika molekulu skaits tilpuma vienībā nedaudz samazināsies (tvaiks mazliet attālināsies no piesātinājuma stāvokļa), bet tūlīt jauns daudzums molekulu no šķidrums pāries telpā virs tā un piesātinājuma stāvoklis atjaunosies; iestāsies šķidrums un tvaika «līdzsvars». Bet šim līdzsvaram ir īpatnējs raksturs: tas nav statisks, bet

statistisks vai, kā citādi saka, kustīgs. Šeit jāievēro, ka reizē ar molekulu izraušanos no šķidruma, tvaika atmosferā notiek arī pretējs process — molekulu nokļūšana no tvaika šķidrumā. Kāda molekula *B*, kas pārāk tuvu nonākusi šķidrajai virsmai un lido visai lēni, var tikt ierauta šķidrumā, pateicoties šķidruma molekulu pievilkšanas darbībai (turpretim kāda cita molekula *C*, kas pielidojusi šķidrajai virsmai ar lielāku ātrumu, atlec saskaņā ar elastiskā trieciena likumu un netiek sagūstīta).

Jo augstāka šķidruma temperatūra, jo lielāka ir molekulu vidējā kinētiskā enerģija un jo vairāk šķidrumā atradīsies tādu molekulu, kuru lielais kustības ātrums atļauj tām pārskriet šķidruma un tvaika robežu. Tādēļ saprotams, ka ar temperatūras paaugstināšanu palielinās piesātinātā tvaika spiediens un arī palielinās tā blīvums.

Ikdienas novērojumi rāda, ka dažādiem šķidrumiem ir ļoti dažāda «gaistība»: piemēram, spirts gaistošāks nekā ūdens, bet eteris gaistošāks nekā spirts. Tas izskaidrojams tā: piesātināta ūdens tvaika spiediens pie istabas temperatūras (20°) ir tikai 17,4 mm, turpretim spirtam šis spiediens ir 44 mm un eterim 440 mm. Ja nu šķidrums pie dotās temperatūras dod daudz tvaika, tad saprotams, ka pievilkšanās spēki molekulu starpā samērā vāji; ūdens molekulu savstarpējā pievilkšanās ir liela, spirtam tā ir mazāka, bet eterim tā vēl mazāka.

Iepriekš teiktajā bija pieņemts, ka virsma, kas atdala šķidro fazi no tvaika fazes, ir plakana, tā ka molekula, kas no vienas fazes iespiežas otrā, teiksim, vertikālā virzienā, arvien patērē vienādu enerģijas daudzumu, lai pārrautu šķidruma virsmas plēvīti, neatkarīgi no tā, vai molekula pāriet no šķidruma tvaikā vai no tvaika šķidrumā. Rezultats ir citāds, ja šķidruma virsma ir ieliekta vai izliekta. Ikvienas liektās virsmas caursīšana ir savienota ar dažāda lieluma darba patēriņu atkarībā no tā, vai pārsītējs spēks ir vērsts no virsmas izliektās vai ieliektās puses. Nav grūti saprast, ka otrā gadījumā vajadzīgais darbs ir daudz mazāks nekā pirmajā gadījumā¹.

Tāpēc, ja šķidro fazi ierobežo ieliekts menisks, tad molekulu pāreja no šķidruma tvaikā ir apgrūtināta, bet molekulu pāreja no tvaika šķidrumā ir atvieglināta. No teiktā var secināt,

¹ Viegli norādīt uz virkni parādību, kas apstiprina teikto. Velve iztur ļoti lielu slodzi no izliektās puses un nesabrūk, bet šo velvi var viegli sagraut, ja spēks darbojas no iekšpuses, t. i., no ieliektās puses uz izliekto. Lai sasītu olas čaumalu, mēs ar manāmu spēku sitam pret oļu ar cietu priekšmetu, bet cālēns to pašu čaumalu pārlauž no iekšpuses ar savu vājo, mīksto knābīti.

ka piesātināta tvaika spiediens uz ieliektas šķidrums virsmas ir mazāks nekā uz plakanas virsmas pie vienas un tās pašas temperatūras un jo lielāks ir meniska ieliekums, jo vairāk pazeminās tvaika spiediens.

Ja šķidrums virsma ir izliekta (piemēram, ja šķidrā fāze sastāv no piliena vai vairākiem vienādiem pilieniem), tad tvaika spiediens, saprotams, ir paaugstināts, salīdzinot to ar tvaika spiedienu uz plakanas virsmas; jo lielāks virsmas izliekums (piemēram, jo mazāks pilienu rādiuss), jo lielāks ir tvaika spiediens.

Ļoti interesants ir gadījums, kad šķidrā fāze sastāv no dažādu rādiusu pilieniem. Tvaika spiediens uz sīkiem pilieniem ir lielāks nekā uz lieliem pilieniem, un tāpēc tvaiks ar sava spiediena spēku pārvietosies no sīkajiem pilieniem uz lielajiem. Uz lielajiem pilieniem tvaiks kondensēsies, bet uz sīkajiem izveidosies no jauna. Rezultatā lielie pilieni augs un mazos rēķina.

Šo parādību viegli novērot, ja elpo uz auksta stikla un tad vēro (ar neapbruņotu aci vai caur lupu), kas notiek ar izveidotiem pilieniem. Analogiska parādība notiek dabā, kad kondensējas atmosfēras mitrums.

204. §. Tvaika spiediena pazemināšanās virs šķidrums un šķīdumu vārišanās temperatūras paaugstināšanās. Ja ūdeni izšķīdina kaut kādu negaistošu cietu vai šķīdru vielu un izmērī ūdens tvaika spiedienu virs šķīduma, tad izrādās, ka tvaika spiediens virs šķīduma arvien mazāks nekā virs tīra ūdens pie tādas pašas temperatūras.

Piemēram, ūdens tvaika spiediens virs tīra ūdens pie 70° ir 233,7 mm Hg; bet, ja pagatavo šķīdumu, kurā ir 100 g ūdens un 53 g cukura, tad pie 70° piesātināta tvaika spiediens virs šķīduma ir tikai 228 mm, t. i., par 5,1 mm mazāks nekā virs tīra ūdens.

Process norisinās tā, it kā izšķīdusī viela kavētu šķīdinātāja molekulām (piemēram, ūdens molekulām) izlidot no šķīduma gāzes atmosfērā.

Vājiem šķīdumiem Raouls noteicis šādu likumu: *tvaika spiediena pazemināšanās virs šķīduma pie dotās temperatūras ir tieši proporcionāla izšķīdušās vielas molekulu skaitam, kas atrodas šķīduma tilpuma vienībā, un nav atkarīga no šo molekulu ķīmiskā sastāva.*

Šo likumu bieži izsaka tā: tvaika spiediena pazemināšanās virs šķīduma pie dotās temperatūras ir proporcionāla šķīduma koncentrācijai un nav atkarīga no izšķīdušās vielas ķīmiskā sastāva. Ar šķīduma «koncentrāciju» parasti apzīmē izšķīdinātās

vielas molu skaitu 1 l šķīduma. Šo pašu vājo šķīdumu likumu piinīgāk izsaka formula:

$$\frac{p_0 - p}{p_0} = \frac{n}{N}, \quad (4)$$

kur p_0 ir spiediens virs tīra šķīdinātāja pie dotās temperatūras, p ir spiediens virs šķīduma pie tās pašas temperatūras, n ir izšķīdinātās vielas molu skaits šķīduma tilpuma vienībā un N ir šķīdinātāja molu skaits tai pašā tilpuma vienībā.

Tas apstākļi, ka tvaika spiediena pazemināšanās ir neatkarīga no izšķīdinātās vielas ķīmiskā sastāva, ir ļoti ievērojams; šis parādības cēlonis paskaidrots 205. paragrafā.

Minēsim parādību, kas izskaidrojama ar tvaika spiediena pazemināšanos. Ja ņem vielu, kas ūdenī šķīst lielā daudzumā, un pagatavo stipru šķīdumu, tad tvaika spiediens virs šķīduma var izrādīties mazāks nekā ūdens tvaika spiediens, kas ir gaisā. Ja tādā gadījumā šķīdumu atstāj gaisā, tad šķīdums ne tikai neiztvaiko, bet ūdens daudzums šķīdumā pat palielinās uz gaisa mitruma rēķina. Netīrīta vārāmā sāļš bieži vien «izplūst», it kā pievilkdama no gaisa mitrumu. Tas izskaidrojams ar chlor-magnija $MgCl_2$ piemaisījumu, kam tieši ir iepriekš minētās īpašības.

Raula likums kvalitatīvi ir pareizs ne tikai ūdens šķīdumiem, bet vispār jebkuru vielu šķīdumiem ikvienā šķīdumā: tomēr formula (4) ir precīza tikai stipri atšķaidītu šķīdumu gadījumos, t. i., ja šķīdumiem ir maza koncentrācija. Šķīdumi, kuriem piemīt elektrības vadītspēja (elektrolīti), nepakļaujas formulai (4) pat vājas koncentrācijas gadījumā.

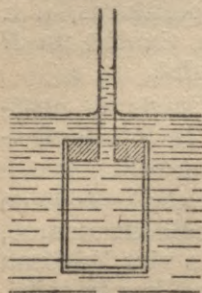
Ar tvaika spiediena pazemināšanos virs šķīduma ir saistīta šķīduma vārīšanās temperatūras paaugstināšanās. Tiešām, ja šķīdumu sasilda līdz temperatūrai T , pie kuras tīrais šķīdinātājs vārītos, tad šķīdums vēl nevarēs, jo tvaika spiediens virs šķīduma nav sasniedzis to lielumu, kas atbilst piesātinājumam. Lai šķīdums vārītos, temperatūra jāpaaugstina līdz $T + \Delta T$. Piemēram, ja 7,5 procentīgu chlorkalija šķīdumu ūdenī sakarsē līdz 100° , tad ūdens tvaika spiediens virs šķīduma ir tikai 734,1 mm (virs tīra ūdens tas ir 760 mm). Lai dotais šķīdums vārītos pie atmosfēras spiediena, to vajag sakarsēt gandrīz līdz 101° .

Vārīšanās temperatūras paaugstināšanās pie dotā spiediena ir tieši proporcionāla izšķīdušās vielas molekulu skaitam, kas atrodas tilpuma vienībā, un nav atkarīga no izšķīdinātās vielas

ķīmiskā sastāva (šo likumu arī noteicis Rauls, un tas ir pareizs tikai vājiem šķīdumiem):

$$\Delta T = K \frac{n}{N}. \quad (5)$$

Konstante K dažādiem šķīdinātājiem ir dažāda, bet tā nav atkarīga no izšķīdušās vielas sastāva.



370. zīm.

Ar tvaika spiediena pazemināšanos virs šķīduma ir saistīta arī šķīdumu sasaldšanas temperatūras pazemināšanās (213. §).

205. §. Osmotiskais spiediens. Ja izkaltušu, sarāvušos rozīni iemet ūdenī, tad tā piebriest un iegūst lodes formu; tā saspīlēta līdzīgi gumijas bumbiņai. Ogās saturs tanī palika, bet bez tam iekšā iekļuva ūdens acīm redzot ar zināmu spiedienu. Šai gadījumā ogas apvalks ir ūdens caurlaidīga plēve, bet cukuram un citām vielām, kas atrodas ogā, tā ir mazcaurlaidīga. Tādas plēves vai starpsienas

sauc par *puscaurlaidīgām*. Puscaurlaidīgas starpsienas bieži sastopamas augu un dzīvnieku valstī, kur to nozīme ir ļoti liela. Tās var izgatavot arī mākslīgi.

Pieņemsim, ka ir glāze ar puscaurlaidīgām sienām, kas laiž cauri šķīdinātāja molekulas (piemēram, ūdeni), bet pavisam nelaiž cauri izšķīdušās vielas molekulas (teiksim, cukuru); glāze aiztaisīta ar aizbāzni, kuram cauri iet stikla caurulīte. Glāzi piepilda ar cukura šķīdumu un ieliek tīrā ūdenī (370. zīm.). Ar laiku redzams, ka šķidrums caurulītē sāk celties un beidzot apstājas noteiktā līmenī. Stabiņš, kas caurulītē pacēlies, izdara zināmu spiedienu uz šķīdumu. Redzam, ka šķīdumam, kurš atdalīts no tīrā šķīdinātāja ar starpsieni, kas izšķīdušo vielu nelaiž cauri, bet šķīdinātāju cauri laiž, jāatrodas zem kāda spiediena, lai tajā neieklūtu jauni tīrā šķīdinātāja daudzumi. Šo spiedienu sauc par *osmotisko*¹ spiedienu.

Osmotiskā spiediena mērīšana devusi ļoti interesantu rezultātu. Apzīmēsim ar π osmotisko spiedienu, ar v — šķīduma tilpumu, kurā ir 1 mols izšķīdinātās vielas, ar R — universālo gāzu konstanti un ar T — šķīduma absolūto temperatūru; tad (ja šķīdumi nav visai stipri) izrādās, ka

$$\pi v = RT. \quad (6)$$

¹ Ar terminu osmoze (grieķu val. *osmos* — grūdiens) vispār apzīmē divu šķīdumu samaisīšanas procesu, kad tie atdalīti ar starpsieni.

Šis vienādojums formāli ir identisks Klapeirona vienādojumam, tādēļ:

ja izšķīdinātās vielas koncentrācija ir neliela, tad tā izturas kā ideāla gāze; osmotiskais spiediens π nav nekas cits kā izšķīdušās vielas parciālais spiediens; tas ir Vant Hofa¹ likums.

Teiktais atļauj uzskatāmi izskaidrot šķidrumsa stabiņa pacelšanos osmozes eksperimentos (370. zīm.). Izšķīdušās vielas molekulas, tāpat kā gāzes molekulas, atsitas pret šķidrumsa stabiņa virsmas plēvīti, kas tām ir necaurīdīga, un atlec no tās; te rodas spēks, kas piespiež plēvīti kustēties līdzīgi virzulim uz augšu. Bet, tā kā plēvīte velk sev līdz visu stabiņu, tad beigu beigās izšķīdušās vielas molekulu spiediena spēku līdzsvaro stabiņa smagums. Ar vienādojumu $\pi v = RT$ var ērti aprēķināt jebkura šķīduma osmotisko spiedienu. Pieņemsim, piemēram, ka 1 litrā ir 0,1 g-mols izšķīdušās vielas, kas nav elektrolīts (piemēram, cukurs), un temperatūra ir 23°C. Tādā gadījumā v ir

$10 \frac{1}{\text{g-mols}}$ un osmotiskais spiediens:

$$\pi = \frac{RT}{v} = \frac{0,082 \cdot 300}{10} = 2,46 \text{ at.}$$

Redzam, ka osmotiskais spiediens nav atkarīgs ne no šķīdinātāja, ne arī no izšķīdušās vielas ķīmiskā sastāva (ja šī viela nav elektrolīts).

Vadoties no Vant Hofa likuma, šādā kārtā var izskaidrot tvaika spiediena pazemināšanos virs negaistošas vielas šķīduma. Izšķīdinātās vielas molekulas, atsītoties pret virsmas plēvīti un atlecot no tās, sastop šķīdinātāja molekulas, kas tām kustas pretī, t. i., plēvītes virzienā. Daļa šo molekulu būtu varējusi izrauties caur virsmas plēvīti un izlidot tvaika atmosferā, bet tās tiek atsviestas atpakaļ, pateicoties pretim nākošām izšķīdušās vielas molekulām. Tāpēc molekulu skaits tvaikā samazinās, un līdz ar to samazinās arī tvaika spiediens.

¹ Lai saprastu Vant Hofa likumu, ir derīgi pievērsties piemēram ar gāzu maisījumu. Gāzu maisījumu var uzlūkot par «gāzes šķīdumu gāzē». Paladija starpsiena ir slāpeklim necaurīdīga, bet ūdenradim caurlīdīga. Iedomāsimies slēgtu cilindru, ko paladija virzulis, kas viegli pārvietojams, sadala divās daļās: vienā virzuļa pusē atrodas slāpeklis, bet otrā ūdenradis. Ūdenradis iet cauri virzulim, un tāpēc virzulis sāk pārvietoties no slāpekļa puses uz ūdenradi. Lai virzuli līdzsvarotu, tam jāpieliek slāpekļa virzienā spēks, kas vienlīdzīgs slāpekļa parciālam spiedienam (bet ūdenradis, kuram slāpekļa atmosfera saskaņā ar Daltona likumu ir tas pats, kas tukšums — izplatīsies vienmērīgi pa visu cilindru). Ūdenradis šē atgādina šķīdinātāju, bet slāpeklis šķīstošo vielu. Spēks, kas līdzsvaro virzuli, reprezentē osmotisko spiedienu.

Tā kā tvaika spiediena pazemināšanos virs šķīduma un osmotisko spiedienu izsauc viens un tas pats cēlonis, tad starp osmotisko spiedienu un tvaika spiediena pazeminājumu jābūt kvantitatīvai sakarībai. Un tiešām, pētījumi rāda, ka *atskaidītos šķīdumos tvaika spiediena relativā samazināšanās, vārīšanās temperatūras paaugstināšanās un sasalšanas punkta pazemināšanās ir tieši proporcionāla osmotiskam spiedienam.*

206. §. Absorbciija. Gāzi, kas ķīmiski neiedarbojas uz šķīdrumu, šķīdrums var uzsūkt, ja tā saskaras ar šo šķīdrumu. Šādu parādību sauc par absorbciju¹.

Konkrete iedomāsimies, ka slēgta trauka dibenā atrodas ūdens, bet virs ūdens skābeklis (kā gāze). Dažas skābekļa molekulas iekļūst ūdenī un klejo starp tā molekulām. Citas skābekļa molekulas turpretim izlido no šķīduma skābekļa atmosferā, kas atrodas virs tā. Ja ūdens un skābeklis ir līdzsvarā, tad skābekļa molekulu skaits, kas laika vienībā pāriet no gāzveidīgās fāzes šķīdrājā, ir vienlīdzīgs molekulu skaitam, kas tai pašā laikā pāriet no šķīdrās fāzes gāzveidīgā fazē.

Ja skābekļa spiedienu palielina divas reizes, tad skābekļa molekulu skaits, kam izredzes tikt uzsūktām šķīdumā, palielināsies divkārtīgi (ja iepriekš uzsūkto molekulu skaits nav tik liels, lai kavētu tālāko uzsūkšanu).

No tā izriet eksperimentāli konstatētais Henri likums: *ja gāzes spiediens ir neliels, tad absorbētās gāzes daudzums (pie dotās temperatūras) ir proporcionāls gāzes spiedienam.*

Viegli saprast — ja Henri likums pareizs, tad absorbēto gāzes tilpumu pie katra spiediena izsaka ar vienu un to pašu skaitli, ja šķīduma daudzums un tā temperatūra ir noteikti. Piemēram, 1 tilpums ūdens pie 15°C uzsūc 1 tilpumu ogļskābās gāzes, 0,03 tilpuma skābekļa, 0,014 slāpekļa utt. Šos skaitļus attiecībā pret uzsūcošā šķīduma tilpumu sauc par *absorbcijas koeficientiem.*

Tāpat kā šķīduma un tā piesātinātā tvaika sistēmā temperatūras paaugstināšana veicina molekulu pāreju no šķīdrās fāzes tvaika fazē, tā arī šķīduma un gāzes sistēmā, kurā notiek gāzes absorbciija, temperatūras paaugstināšana sekmē gāzes molekulu pāreju no šķīduma tvaika fazē; tas nozīmē, ka, temperatūrai paaugstinoties, absorbcijas koeficients pamazinās. Tomēr daudzi metāli ir izņēmums no šā likuma.

Ūdens spēju absorbēt ievērojamu daudzumu ogļskābās gāzes pie pazeminātas temperatūras un palielināta spiediena plaši izmanto putojošo dzērienu izgatavošanā.

¹ Latīņu vārds *absorbctio* — aprīšana, uzsūkšana.

Kā zināms, ja ūdeni pakāpeniski silda, tad no tā atdalās arvien vairāk gāzes pūslīšu; tās ir absorbcijas koeficienta samazināšanās sekas. Ar vārišanu ūdeni var atbrīvot no visām absorbētām gāzēm.

No gāzu maisījuma šķidrums uzsūc tādu katras gāzes daudzumu, kas atbilst tās parcialam spiedienam. Tādēļ uzsūcamās ogļskābās gāzes daudzums nepieaug, ja telpā virs ūdens, ko ieņem ogļskābā gāze, iespiež, piemēram, gaisu.

Arī cietiem metaliem ir gāzu uzsūkšanas spēja. Piemēram, platins, dzelzs un citi metali baltkvēlē uzsūc ūdeņradi, bet dzelzs viegli uzsūc arī oglekļa oksīdu CO; metali patur šīs gāzes arī pēc atdzišanas (šo parādību sauc par o k l u z i j u¹).

207. §. Elektrolitiskā disociācija. Absolūti tīrs ūdens nevada elektrību. Chlorūdeņraža gāze HCl (kā vispār gāzes) arī nav elektrības vadītāja. Bet, ja ūdenī izšķīdina kādu daudzumu chlorūdeņraža gāzes, tad dabūtais šķidrums labi vada elektrību. Iepriekšējā piemērā ņemto chlorūdeņraža gāzi var aizstāt ar kādu citu vielu (cietu, šķidru vai gāzveidīgu), kas pieder plašajai tā saukto elektrolītu² klasei.

Par *elektrolītiem* sauc vielas (sāļus, skābes un bāzes), kuras, izšķīdinot tās ūdenī, padara ūdeni par elektrības vadītāju. Strāva, ejot caur elektrolīta šķīdumu, sadala elektrolītu sastāvdaļās, kas izdalās pie elektrodiem; tā ir *elektrolīze*.

Mācībai par elektrolītiem ir bijusi ļoti liela loma, padziļinot mūsu zināšanas par dabu un vielas uzbūvi. Tādēļ aplūkosim dažas vēsturiskas ziņas.

Pagājušā gadsimta sākumā Rīters pirmais ar galvanisko strāvu sadalīja ūdeni un noteica tā elementu — ūdeņraža un skābekļa — attiecību. 1806. g. Devi ar elektrolīzi sadalīja sārņus un pirmais ieguva metalisku kaliju un nātriju. Vienlaicīgi ar Devi tai pašā nozarē, eksperimentējot vairāk ar skābēm, strādāja Berceļiuss un dažus gadus vēlāk Grotuss. Ievērojamus atklājumus zinātnei deva Faradejs, kas noteica precīzus elektrolīzes likumu. Faradeja sāktos darbus XIX gadsimta 30-os gados turpināja Daniels, bet 50-os un 60-os gados Kolraušs un Hitorfs.

Lai saskaņotu elektrolīzes parādības ar atomu teoriju, Devi radīja sarežģītu hipotēzi. Šo hipotēzi drīz atmeta. Neveiksmīga bija arī teorija, ko vēlāk izvirzīja Berceļiuss.

Ievērojot to, ka strāvas tecēšana caur elektrolīta šķīdumu arvien ir saistīta ar sadalīšanās reakciju, F a r a d e j s pierādīja,

¹ No latīņu vārda *occludo* — aizslēdzu.

² Grieķu vārds *lyo* nozīmē — sadalu.

ka elektrolītos strāvu pārnēs materiālas daļiņas. Faradejs pieņēma, ka elektrolītu molekulām atšķirībā no neelektrolītu molekulām ir spēja sadalīties divās daļās no elektrodiem radušos elektrisko pievilksnās un atgrūšanās spēku ietekmē; katra daļa sastāv no viena vai vairākiem atomiem. Šai sadalīšanās procesā (disociācijā) viena daļa uzlādējas ar pozitīvo elektrību, bet otra ar tikpat lielu negatīvās elektrības daudzumu. Pirmo viņš nosauca par pozitīvo ionu, bet otru par negatīvo ionu. Elektrodiem radīto spēku ietekmē pozitīvie ioni virzās uz katodu, bet negatīvie uz anodu. Tādēļ pozitīviem ioniem deva nosaukumu *kationi* un negatīviem — *anioni*.

Faradeja teoriju uzlaboja Daniels, kurš noskaidroja apmaiņas reakciju lomu pie elektrodiem, un Hitorfs, kurš atsevišķiem gadījumiem noteica kationa ātruma attiecību pret aniona ātrumu. Faradeja, Daniela un Hitorfa teorija daudz ko padarīja saprotamu, bet tā nespēja atrisināt dažus visai svarīgus jautājumus. Jautājumu skaits, uz kuriem Faradeja teorija nevarēja atbildēt, ar katru gadu augs, un diezgan drīz noskaidrojās, ka šī teorija dažos punktos ir nepareiza.

Nopietnākie iebildumi, kas tika vērsti pret šo teoriju, ir šādi. Pirmkārt, ja ionu rašanos tiešām nosaka molekulu sadalīšanās elektrodiem radīto spēku ietekmē, tad liekas, ka visvieglāk šim procesam vajadzētu notikt tad, kad spēki, kas saista atsevišķās molekulu daļas, ir vismazākie, un visgrūtāk tad, kad šie spēki ir vislielākie. Patiesībā novērojam pretējo: par labākiem vadītājiem izrādās vielas, kuras savieno visstiprākās ķīmiskās tieksmes. Otrkārt, izrādījies, ka caur elektrolītiem var plūst pat visvājākā elektriskā strāva, kas ir tiešā pretrunā ar Faradeja izskaidrojumu par molekulu sadalīšanos ionos: lai sadalītu ionos molekulas, kuru ioni saistīti stiprām ķīmiskām saitēm, elektrodiem potenciālu starpībai jābūt diezgan lielai.

Abi iebildumi liecināja par nepieciešamību pētīt elektrolītu molekularo struktūru.

Nemot vērā vielas uzbūves kinētisko teoriju, Klauziuss XIX gadsimta 60-to gadu beigās izteica domu, ka elektrolītu molekulas, kustoties līdzīgi gāzes molekulām, pastāvīgi saduras savā starpā un līdz ar to sadalās ionos. Tātad elektrolītā jebkurā laikā ir kāds aptuveni pastāvīgs skaits brīvu ionu, kas dara iespējamu elektriskās strāvas plūsmu arī tad, ja elektrodiem potenciālu starpība ir ļoti maza un strāvas vadītspēja izliekas it kā arīgi neatkarīga no ķīmisko tieksmju spēkiem. Tomēr Klauziusa ieteikto elektrolīzes shēmu (lai gan pret to vairs nebija tādu iebildumu, kādi bija vērsti pret Daniela un Hitorfa

uzlaboto Faradeja teoriju) drīz atmeta, jo izrādījās, ka arī tā ir pretrunā ar mēģinājumiem. Kolrausa darbi parādīja, ka vadītspēja, attiecināta uz šķīdumu koncentrāciju, ir lielāka tad, kad šķīdumi vājāki. Bet saskaņā ar Klauziusa uzskatiem vajadzēja notikt pretējam: jo koncentrētāks šķīdums, jo vairāk jāsaduras molekulām un šķīdumā vajadzētu atrasties vairāk brīvu ionu, kas palielina šāda šķīduma elektrības vadītspēju.

Pfeffers 1877. g. izmantoja Morica Traubes izgudroto puscaurlaidīgo starpsienu un izdarīja laboratorijā osmozes mēģinājumu, kurā viņš parādīja vienkāršu paņēmieni, kā izmērīt osmotisko spiedienu. Pētījot Pfefera konstatēto osmotisko spiedienu, Vant Hofam radās doma par šķīdumu gāzu teoriju. No Vant Hofa izveidotās teorijas viedokļa jāiedomājas, ka izšķīdušās vielas molekulas klejo šķīdinātāja molekulu starpā kā tukšā telpā un neizveido ar tām ķīmiskus savienojumus. Koncentrētos šķīdumos molekulu atstarpes ir tik mazas, ka pievilšanās spēkiem šai gadījumā manāmi jāietekmē molekulu kustību, pārvēršot to no taisnvirziena un vienmērīgas par likumainu un nevienmērīgu. Ja šķīduma koncentrācija nav liela, tad šķīduma un gāzes analogijas pazīmēm jābūt pietiekami plašām, lai uz šķīdumu droši attiecinātu ideālo gāzu likumus. Kā jau 205. paragrafā minēts, Vant Hofa parādīja, ka Klapeirona vienādojums var noderēt atšķaidīta šķīduma osmotiskā spiediena aprēķināšanai. Salīdzinot dažādu vielu šķīdumus vienā un tai pašā šķīdinātājā, Vant Hofa parādīja, ka šķīdumiem, kuriem ir vienāds osmotiskais spiediens, jābūt arī vienādam tvaika spiedienam un vienādām vārišanās, kā arī sacietēšanas temperatūrām.

Likumi, kurus noteica Vant Hofa un (eksperimentāli) Rauls, atļāva izlietot laboratorijas praksē divas jaunas metodes ķermeņu molekulsvara noteikšanai: krioskopiskā¹, kuras pamatā ir sasaldēšanas temperatūras noteikšana, un ebullioskopiskā², kuras pamatā ir vārišanās temperatūras noteikšana.

Areniusss izpētīja Blagdena, Ridorfa, Kopa un sevišķi Raula veikto eksperimentālo darbu un pievērsa uzmanību parādībai, ka elektrolīti daudzos gadījumos novirzās no likumiem, kuriem citi šķīdumi seko diezgan noteikti. Šis fakts par elektrolītu novirzīšanos no vispārīgiem šķīdumu likumiem bija zināms jau agrāk, bet tam nepiešķīra sevišķu teoretisku nozīmi. Areniusss salīdzināja elektrolītu osmotisko spiedienu ar to elek-

¹ No grieķu vārda *kryos* — aukstums un *skoepo* — skatos.

² No latīņu vārda *ebullire* — izvārieties un grieķu *skoepo* — skatos.

trības vadītspēju un ķīmisko aktivitāti. Izrādījās, ka ir noteikts paralelisms starp proporcionalitātes koeficientu, ar kuru jāpareizina elektrolīta molekulsvars un osmotiskais spiediens, kas aprēķināti saskaņā ar Raula-Vant Hofa formulām, lai dabūtu to īstos lielumus, un starp elektrolīta ķīmisko aktivitāti un tā elektrības vadītspēju. Molekulsvāri, ko aprēķināja ar krioskopisko metodi, nesakrīta ar īstajiem molekulsvāriem — pirmie arvien izrādījās mazāki nekā īstie; tādus pašus rezultātus katrā attiecīgā gadījumā deva arī ebulioskopiskā metode un osmotiskā spiediena pētījumi. Teiktais pamudināja Arenīusu noteikti atmet domu, it kā eksperimentos būtu notikusi kļūda; viņš droši secināja, ka elektrolītiskiem šķīdumiem tiešām vidējais molekulsvars ir mazāks nekā vajadzīgais. Tas tā tad nozīmēja, ka *daļa elektrolīta molekulu atrodas izīršanas stāvoklī, disociācijā*. Salīdzinot šo slēdzienu ar elektrolītu stāvokli, kad tiem iet cauri elektriskā strāva, Arenīuss konstatēja, ka Faradeja ionu teorijas sinteze ar pastāvošo šķīdumu teoriju novērš daudzas grūtības, kas saistītas ar elektrolīzes un citu elektroķīmisko parādību noskaidrošanu. Faradeja teorijai par klupšanas akmeni bija neskaidrība jautājumā par molekulu sadalīšanos ionos. Tagad noteikti kļūva redzams, ka ir lieki meklēt šo iemeslu elektrodu potenciālu starpībā (kā to darija Faradejs) vai molekulu sadursmē (ar ko Klauziuss centās izlabot Faradeja teoriju). Bija skaidrs, ka cēlonis meklējams pašu elektrolītu sastāvā, ka šis sastāvs ir elektrolītu īpatnība, ar ko tie atšķiras no parastajiem šķīdumiem.

Arenīuss ieteica atzīt kā faktu parādību, ka starp dažiem šķīdinātājiem un elektrolītiem ir *disociējoši* (vai — kas ir tas pats — *ionizējoši*) spēki, kuru ietekmē elektrolītu molekulas sadalās ionos. Elektrolīts, kura molekulas *disociē* atsevišķās daļās, tomēr nav pakļauts pilnīgai disociācijai. Kopā ar brīvajiem ioniem, kas radušies šķīdumā, tur arvien paliek kāds nesadalījis elektrolīta molekulu daudzums. Ioni nepaliek miera stāvoklī, tie kustas un saduras; sadursmju rezultātā (gadījumos, kad tās notiek starp elektriski polāriem ioniem) molekulas atkal restaurējas. Šo procesu sauc par *molizāciju*. Šķīdumā pastāv dinamiskais līdzsvars.

Reizē ar principu, kas nosaka šķīdinātāja ionizējošo spēku darbību, Arenīuss izvirzīja arī otru, ne mazāk auglīgu noteikumu: *ionu ķīmiskās individualitātes princips*.

Ka ioniem piemīt ķīmiska individualitāte, to apstiprina ļoti daudzi fakti. Pietiek norādīt, ka izšķīdušas vielas īpašības, ja šī viela ir elektrolīts, parasti pavisam neatbilst neizšķīdušās vielas

īpašībām, ja to ņem izolētā, nešķīdinātā stāvoklī. Piemēram, vārāmās sāls NaCl molekulas ūdens šķīdumā disociē natrija un chlora ionos. Pretēji natrija ionam, natrija atoms, pateicoties tā stiprai ķīmiskai tieksmei pret hidroksila grupu (OH), nevar ūdenī pastāvēt. Vārāmās sāls šķīdums ir bez krāsas; tātad natrija ioni, kas brīvi klejo šai šķīdumā, arī ir bezkrāsaini; bet to nevar teikt par natrija atomiem. Ja tādu pašu salīdzinājumu turpina attiecībā pret garžu, smaržu, ķīmisko aktivitāti utt., tad var viegli parādīt, ka natrija iona fizikali ķīmiskās īpašības pavisam nesakrīt ar natrija atoma īpašībām. Tāpat tīri empiriski iespējams pierādīt ionu ķīmiskās individualitātes principa pareizību attiecībā uz chlora, ūdeņraža, cinka un vispār uz visu pazīstamo vielu ioniem.

Ionu ķīmiskās individualitātes princips daudz ko padara saprotamu tais ķīmijas nozarēs, kur agrāk nebija iespējams rast teoretisku izskaidrojumu. Piemēram var noderēt sāļu k o l o r i z ā c i j a (krāsas maiņa). Vairumam manganskābes (HMnO_4) sāļu ūdens šķīdumiem ir vienāda sarkani violeta krāsa. Kā izskaidrot šo savādo parādību, ka metala krāsa šai gadījumā neietekmē sāļu krāsu? No ionu teorijas viedokļa te nav nekā nesaprotama: minēto metālu ioniem krāsas nav, bet mangan skābes atlikuma (MnO_4) ions ir nokrāsots sarkani violets. Visi sāļi, par kuriem šē runa, ir ūdens šķīdumā labi elektriskās strāvas vadītāji; tātad to molekulas ir disociētas ionos, un tāpēc dabiski, ka MnO_4 iona krāsa nosaka šķīduma krāsu.

Runājot par sāļu kolorizāciju, var minēt arī citāda rakstura piemēru. Vara bromīda sālim (CuBr_2) koncentrētā ūdens šķīdumā ir tumši sarkanbrūna krāsa, kurai nav nekā kopīga ar raksturīgo vara sāļu krāsu. Pielejot ūdeni, tumšbrūnā krāsa pamazām pārvēršas zaļā un beidzot zilā krāsā. Pēdējā ir divvērtīgā vara iona krāsa, un tā ir īpatnēja vara sāļu šķīdumu vairumam. Šai gadījumā krāsas maiņa izskaidrojama ar to, ka koncentrētā šķīdumā ne visas elektrolīta molekulas bija disociētas, bet, atšķaidot to, disociēto molekulu skaits pieauga.

Reakcijās starp elektrolītiskiem šķīdumiem par reaģējošām grupām izrādās ioni. Piemēram, sērskābais varš disociē ūdens šķīdumā (Cu) un (SO_4) ionos, t. i., tais pašās grupās, kas ir pamatradikāli šo sāļu ūdens šķīdumu apmaiņas reakcijās ar skābēm, metāliem un citiem sāļiem. Pētījot reakcijas elektrolītu starpā, nonākam pie ionu ķīmiskās individualitātes pētīšanas.

Jēdzieni: sāls, skābe, sārms, skābes stiprums utt. ir guvuši ionu teorijas ietekmē pavisam citu jēgu nekā agrāk. No ionu teorijas viedokļa par skābi var saukt elektrolītu,

kas ūdens šķīdumā spēj atdalīt ūdeņraža (H) ionus. Sārmu raksturo spēja veidot hidroksila (OH) ionus. Sālis kā kationu atdala metala atomu, bet kā anionu — skābes atlikumu. Agrākais visai nenoteiktais termins par skābes un bāzes «spēku» vai «kāri» tagad iegūst pilnīgu noteiktību. Skābes un sārmis ir jo «stiprāki», jo lielāka ir to tieksme disociēt ūdens šķīdumā. No tā izriet, ka stiprām skābēm un stiprām bāzēm jābūt šķīdumos labākām elektrības vadītājām nekā vājām.

Par stipriem elektrolītiem vispār sauc vielas, kuras ūdens šķīdumā pilnīgi disociē ionos; vielas, kuru molekulas ūdens šķīdumā sadalās ionos tikai daļai, sauc par vājiem elektrolītiem.

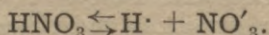
Nav jādodomā, ka ioni rodas tikai tad, kad kādas sāls kristāls nokļūst ūdenī. Noskaidrots, ka daudziem cietiem ķermeņiem kristāliskā režģa mezglos nav molekulas, bet ioni. Ķīmiskajās reakcijās ionu izveidošanās saistīta ar to, ka atomi apmainās elektrības lādiņiem (vissīkākai dabā) — elektroniem, kas atrodas visos ķīmisko elementu atomos. Elektronu apmaiņā vieni atomi atdod elektronus un pārvēršas pozitīvos ionos, bet otri saņem elektronus un kļūst par negatīviem ioniem; pēc tam kā vieni, tā otri savstarpējās elektriskās pievilksnās rezultātā izveido elektropolāro vai, kā citādi saka, heteropolāro molekulu. Elektronu skaitu, ko šai gadījumā kāda elementa atoms atdod vai saņem, nosaka atoma valence (vērtība). Piemēram, skābekļa atomi (divvērtīgs elements), savienojoties ar citu elementu atomiem, saņem arvien pa diviem elektroniem; hlora atomi (vienvērtīgs elements) saņem pa vienam elektronam; metālu atomi vienmēr elektronus atdod.

Elektronu daudzuma zaudējumu parasti apzīmē ar attiecīgu skaitu punktu pie katra dotā elementa simbola (piemēram, vienvērtīgais nātrijs ions — Na[·]; divvērtīgais vara ions Cu^{··}). Elektronu ieguvumu apzīmē ar svītriņām (piemēram, O^{''}, Cl^{''}). Vara oksīda molekulu apzīmē tā: Cu^{··}O^{''}; vara hlorīda — Cu^{··}Cl[']₂, chlornātrijs — Na[·]Cl['].

Šķīdinātāja darbība izpaužas tikai tādējādi, ka tas saliktās vielas molekulas saskalda ionos, kādi molekulā jau atrodas.

Molekulu sadalīšanās ionos noris pēc šādām shēmām:

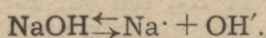
Skābes disociē ūdeņraža ionos (protoni) un skābes atlikuma ionos. Piemēram:



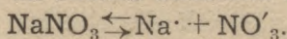
Šai gadījumā H[·] ioni hidratizējas, t. i., savienojas ar ūdens molekulām un izveido saliktus («kompleksus») ionus H₃O₀, kurus sauc par hidroksonijs ioniem. Tieši hidroksonijs

ioni ir «skābes» īpašību noteicēji skābju šķīdumiem, bet nevis brīvie protoni, kā agrāk domāja.

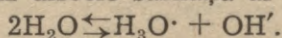
Sārmi disociē metala ionos un *hidroksila* (ūdens atlikuma) ionos. Piemēram:



Sāļi disociē metala un skābes atlikuma ionos. Piemēram:



Arī ūdens nedaudz disociē saskaņā ar vienādojumu:



Pamatcēlonis tik graužošai ūdens darbībai uz molekulām ir ūdens spēja vairākkārtīgi mazināt elektrostatiskā lauka stiprumu; noteiktais skaitlis, kas rāda, cik reizes samazinās šis stiprums, ir *dielektriskā konstante* (ūdenim $\epsilon = 81$). Dielektriskās konstantes un tādēļ arī disociēšanas spēju ziņā ūdens pārspēj gandrīz visus pazīstamos šķīdumus. No tiem samērā liela dielektriskā konstante ir glicerīnam, metilspirtam, etilenglikolam un vīna (etil-) spirtam. Šķīdumu vairumam dielektriskā konstante tikai nedaudz pārsniedz 1, t. i., šie šķīdumi gandrīz pavisam «neekranē» elektriskos spēkus; piemēram, benzola dielektriskā konstante ir 2,3; benzīnam vēl mazāka. Tādēļ sāļi, skābes un sārmi šajos šķīdumos gandrīz nemaz nešķīst un nedisociē ionos.

208. §. Disociācijas pakāpe. Ostvalda likums. Ja šķīdums ir līdzsvarā, tad molekulu skaits, kas laika vienībā izveidojas nējaušās pretēji lādētu ionu sadursmēs, ir vienlīdzīgs molekulu skaitam, kas tai pašā laikā sprīdī sadalās ionos. Apzīmēsim izšķīdušās vielas molekulu skaitu tilpuma vienībā ar N . *Disociācijas pakāpi*, t. i., ionos sadalīto molekulu skaita attiecību pret izšķīdinātās vielas kopējo molekulu skaitu, apzīmēsim ar α . Molekulu skaits, kas nav sadalījies, tātad ir $(1-\alpha)N$, pozitīvo ionu skaits ir αN , un tikpat daudz arī negatīvo ionu (protams, tikai tai gadījumā, ja molekula disociācijā sadalās divos ionos).

Kaut kāda negatīva iona sadursmes varbūtība ar kādu pozitīvu ionu ir proporcionāla pozitīvo ionu skaitam αN . Kopīgais ionu sadursmju skaits un tātad arī molekulu skaits, kas rodas kādā laika vienībā, ir proporcionāls: pirmkārt, varbūtībai, ka dotais negatīvais ions satiksies ar kādu pozitīvu ionu, un, otrkārt — negatīvo ionu skaitam; tātad tas ir proporcionāls reizinājumam $\alpha N \cdot \alpha N$. Ja proporcionalitātes koeficientu apzīmē ar K_1 , tad var rakstīt, ka molekulu skaits, kas rodas laika vienībā, ir vienlīdzīgs $K_1 \alpha^2 N^2$.

No otras puses turpretim redzams, ka molekulu skaits, kas

laika vienībā sakarā ar šķīdinātāja ionizējošo darbību sadalās ionos, ir jo lielāks, jo lielāks ir nesadalīto molekulu skaits, ja visi citi noteikumi tādi paši. Ja šai gadījumā proporcionalitātes koeficientu apzīmē ar K_2 , tad var rakstīt, ka molekulu skaits, kas laika vienībā sadalās ionos, ir vienlīdzīgs:

$$K_2 (1 - \alpha) N,$$

Tā kā līdzsvara stāvoklī disociācijas process līdzsvarojas ar molizācijas procesu, tad

$$K_1 \alpha^2 N^2 = K_2 (1 - \alpha) N,$$

no kurienes

$$\frac{\alpha^2}{1 - \alpha} N = \text{const.} \quad (7)$$

Šis vienādojums pazīstams kā *Ostvalda likums*.

Temperaturas ietekmi uz molizācijas un disociācijas procesu intensitāti iepriekšējos prātojumos neievērojām, tādēļ uzrakstītā vienādojuma labo pusi, kuru nosaucām par konstanti, varam uzlūkot par nemainīgu lielumu tikai tādā gadījumā, ja šķīduma temperatūra ir pastāvīga. Ostvalda likums tāad saista disociācijas pakāpi α ar izšķīdinātās vielas molekulu skaitu N tilpuma vienībā, t. i., ar šķīduma koncentrāciju, bet tas nenosaka disociācijas pakāpes atkarību no temperatūras.

Ja Ostvalda likumā N samazinās, tad nav grūti redzēt, ka lielumam $\frac{\alpha^2}{1 - \alpha}$ jāpieaug, tas nozīmē, ka skaitlim α jātuvojas 1.

Tas nozīmē, ka ar šķīduma atšķaidīšanu pieaug disociācijas pakāpe. Robežā, kad šķīdums bezgalīgi atšķaidīts, disociācijas pakāpei jābūt 1, t. i., visām izšķīdinātās vielas molekulām jābūt disociētām ionos. Atšķaidītā šķīdumā ioni vairāk attālināti viens no otra un nedisociētu molekulu izveidošanās iespēja ir mazāka.

Ostvalda likumu var izskaidrot arī termodinamiski, pieņemot, ka izšķīdušās vielas molekulas un ioni šķīdumos savstarpēji neiedarbojas. Ja šis priekšnoteikums ir vairāk vai mazāk likumīgs attiecībā uz molekulām, tad attiecībā uz ioniem tas acīm redzot ir nepareizs. Ionu savstarpējo iedarbību var neievērot tikai gadījumā, ja šķīdums ir ļoti atšķaidīts, kad ioni atrodas pietiekamā atstatumā viens no otra. Tāpēc Ostvalda likums ir robežlikums. Šis likums attiecināms tikai uz vājiem elektrolītiem; attiecībā uz stipriem elektrolītiem, kuriem pieskaitāmi gandrīz visi sāļi, bieži pieņem, ka disociācija ir pilnīga visos atšķaidījumos.

XIV NODAĻA

Cietu ķermeņu fizika

209. §. Kristalu uzbūve. Tagad ar terminu ciets ķermenis ir pieņemts apzīmēt kristaliskus ķermeņus. Amorfos (nekristaliskos) ķermeņus — stiklu, sveķus, piķi un tml. uzlūko par pārdzesētiem šķidrumiem. Un tiešām, amorfū vielu īpašības visumā ir līdzīgas ļoti viskozu šķidrumu īpašībām; turpretim kristaliskas uzbūves ķermeņu īpašības visai atšķiras no šķidrumu īpašībām.

Šķidrums un amorfie ķermeņi ir *izotropi*, t. i., šo ķermeņu fizikalās īpašības visos virzienos ir vienādas. Kristalisko ķermeņu galvenā atšķirība ir to *anizotropija*, t. i., kristalu fizikalās īpašības visos virzienos nav vienādas. Kristalu anizotropija, starp citu, izpaužas īpašībā, ka tos pa dažām plaknēm var viegli saskaldīt (šīs plaknes sauc par *skaldīšanas plaknēm*), bet citos virzienos kristalu bīdes izturība var būt diezgan ievērojama. Kristalam ir nevienāda elastība, ja to stiepj perpendikulāri skaldnēm vai zem kāda leņķa pret tām. Kristalā ir lielākās un mazākās elastības virzieni. Kristala siltuma vadītspēja dažādos virzienos arī nav vienāda.

Dažiem kristaliskas struktūras ķermeņiem, piemēram, metāliem, ne vienmēr ir spilgti izteikta anizotropija. Tuvāk aplūkojot, izrādās, ka tādi ķermeņi sastāv no daudziem sīkiem kristāliem (*kristaliņiem* vai *graudiem*), kas novietoti nekārtīgi; tādus ķermeņus sauc par *polikristāliem*¹, lai atšķirtu no *monokristāliem*². Velmēta metāla vai vilktas stieples kristalu sagrupējumā novērojama jau zināma kārtība, un tāpēc metāls ir anizotrops, lai gan tam ir polikristāliska uzbūve.

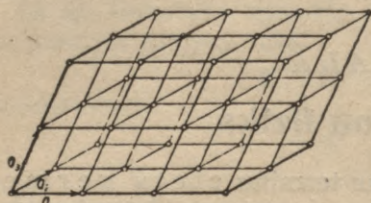
Monokristalu spilgti izteiktā anizotropija ir sekas no molekulu regulāra novietojuma *kristaliskā režģa* mezglos (162. §). Kristaliskais režģis sastādās no *šūnām*; šūna ir kristaliskā režģa

¹ No grieķu vārda *poly* — daudz.

² No grieķu vārda *monos* — viens, vienīgais.

elements, no kuriem var izveidot visu kristalisko režģi, ja šūnu pārvieto paralelos stāvokļos (371. zīm.).

B r a v e 1848. g. izteica hipotezi, ka daļiņas kristalā ir sagrupētas noteiktā kārtībā. Krievu zinātnieks F j o d o r o v s 1881. g. sīki izpētīja visus iedomājamās kristala daļiņu telpiskos grupējumus, izejot no tā, ka telpas blīva piepildīšana ar šūnām



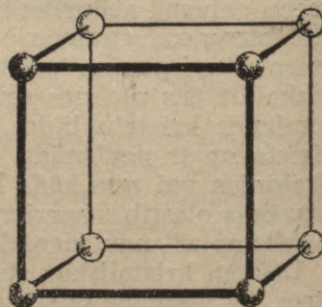
371. zīm. Kristalisko režģi iegūst, pārvietojot šūnu šķautnes a_1 , a_2 , a_3 paralelos stāvokļos.

G. V. V u l f s 1913.—1914. g. caurstrāvoja kristalus ar Rentgena stariem (pēc paņēmieniem, kurus ieteica L a u e un D e b a i j s) un pierādīja, ka kristalisko režģu hipoteze ir pareiza; viņi lika pamātu *rentģenografiskai struktūras analīzei*, kura mūsu dienās droši ļauj runāt par daļiņu novietošanās kristalos (par rentģenografiskās struktūras analīzes metodēm paskaidrots kursa otrā sējumā).

Kristalu pētīšana ar Rentgena stariem parādīja, ka daži kristalu režģu tipi dabā sastopami ļoti bieži. Trīs sevišķi bieži sastopamo režģu veidi parādīti 373., 374. un 375. zīmējumā. Režģis, kas re-

iespējama tikai tad, ja tām ir noteikta forma. Tai pašā gadā Š e n f l i s s izstrādāja daļiņu iespējamo sagrupējumu sistematiku, ievērojot simetrijas noteikumus. Fjodorovs un Šenfliss konstatēja, ka var pastāvēt 230 dažādas «telpiskas grupas», kas apvienotas pēc simetrijas pazīmēm 32 simetrijas klasēs¹.

Angļu zinātnieki V. G. un V. L. B r e g i un krievu zinātnieks

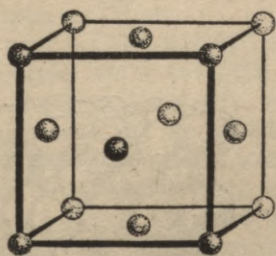


372. zīm. Vienkāršs kuba režģis.

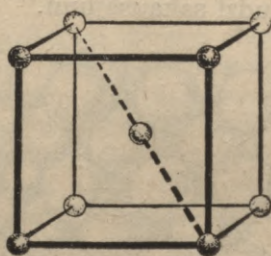
¹ Atkarībā no šūnu formas izšķir septiņas *kristalu sistēmas*. Šūnas (paralelepēda) šķautnes apzīmēsim ar a , b un c , bet leņķus starp šķautnēm ar α , β , γ . Septiņas kristalu sistēmas atbilst šādām šūnu formām:

- | | | |
|-----------------|-------------------|--|
| 1) kubiskā | $a=b=c$; | $\alpha=\beta=\gamma=90^\circ$ |
| 2) tetragonālā | $a=b\neq c$; | $\alpha=\beta=\gamma=90^\circ$ |
| 3) rombiskā | $a\neq b\neq c$; | $\alpha=\beta=\gamma\neq 90^\circ$ |
| 4) romboedriskā | $a=b=c$; | $\alpha=\beta=\gamma\neq 90^\circ$ |
| 5) heksagonālā | $a=b\neq c$; | $\alpha=\beta=90^\circ; \gamma=120^\circ$ |
| 6) monoklīnā | $a\neq b\neq c$; | $\alpha=\gamma=90^\circ; \beta\neq 90^\circ$ |
| 7) triklīnā | $a\neq b\neq c$; | $\alpha\neq\beta\neq\gamma\neq 90^\circ$ |

dzams 373. zīmējumā, atšķiras no vienkārša kuba režģa (372. zīm.) ar to, ka mezgli te ir ne tikai kuba virsotnes, bet visu kuba skaldņu centri; tādēļ minēto režģi sauc par *centrēto skaldņu kuba režģi*. Gadījumā, kas parādīts 374. zīmējumā, daļiņas ir novietotas elementaro kuba virsotnēs un katra



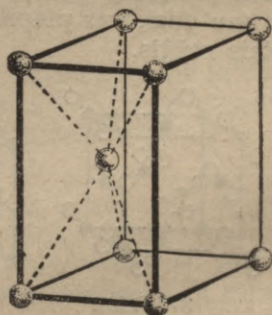
373. zīm. Centrēto skaldņu kuba režģis.



374. zīm. Centrētā kuba režģis.

kuba centrā; tas ir *centrētā kuba režģis* (citiem vārdiem to pašu režģi sauc par *telpiski centrēto kuba režģi*). 375. zīmējumā redzams paralelepīpeds, kuram daļiņas ir novietotas virsotnēs un viena daļiņa katrā paralelepīpedā novietota tādas četrskaldņu piramīdas virsotnē, kuras pamats ir puse no paralelepīpeda apakšējās skaldnes; tas ir *heksagonlais režģis*.

Telpiski centrētais kuba režģis un heksagonlais režģis ir ievērojami tai ziņā, ka šos abus režģus var dabūt, ja blīvi saliek lodes. Iedomāsimies, ka lodes blīvi saliktas divās kārtās; ja skatās no augšas, tad dažas spraugas ložu starpā liekas «cauras», bet zem citām atradīsies kāda apakšējās kārtas lode (tādas spraugas nosauksim par «noslēgtām»). Ja trešās kārtas lodes noliek uz noslēgtajām spraugām un turpina nākamo kārtu salikšanu pēc tāda paša principa, tad rodas telpiski centrētā kuba režģa modelis, bet ja trešās kārtas lodes liek uz caurajām spraugām un turpina virsējo kārtu salikšanu tāpat, tad dabū heksagonālā režģa modeli (376. zīm).

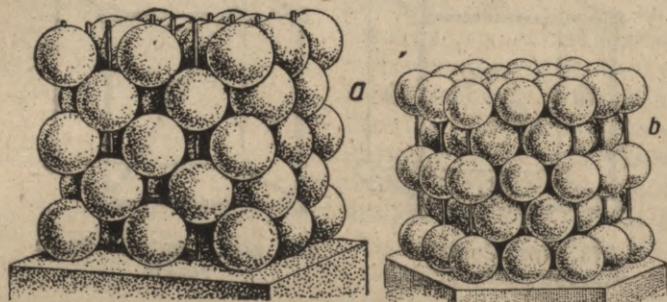


375. zīm. Heksagonlais režģis.

Centrēto skaldņu kuba režģi kristalizējas varš, sudrabs, zelts, svins, niķelis, platīns, dzelzs (šo dzelzs kristalisko modifikāciju apzīmē γ —Fe), alumīnijs un daudzas citas metaliskas un nemetaliskas vielas.

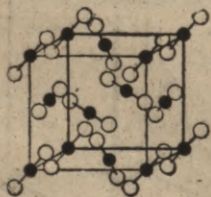
Centrēto kubu režģos kristalizējas sārnu metali (litijs, natrijs, kaliji, rubidijs, cesijs), chroms, molibdens, volframs, dzelzs (šo dzelzs modifikaciju apzīmē α -Fe), daudzi sakausējumi un daudzas citas vielas.

Heksagonālā režģī kristalizējas magnijs, cinks, daži citi metali un daudzi sakausējumi.

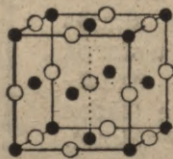


376. zīm. Divi veidi ložu blīvam sakārtojumaam:
a — centrēto kubu režģa modelis; *b* — heksagonālā režģa modelis.

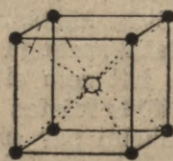
Metalu kristalisko režģu mezglos atrodas pozitīvie metala ioni (kationi). Starp tiem klīst elektroni un izveido it kā *elektronu gāzi*, kas piepilda telpu, ko aizņem metala ionu kristaliskais režģis.



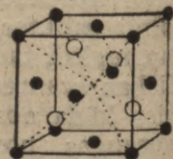
377. zīm.
 Ogļskābes kristalu uzbūve.



378. zīm.
 Vārāmās sāls NaCl režģis



379. zīm.
 Chlora cesija CsCl režģis.



380. zīm.
 Cinka sulfida ZnS režģis.

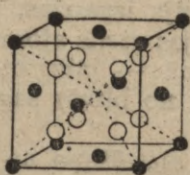
Dažām vielām kristalisko režģu mezglos atrodas molekulas; tāda, piemēram, ir ogļskābes kristalu uzbūve: oglekļa atomi, kas ir ogļskābes molekulu sastāvā, izveido centrēto skaldņu kubu režģi; skābekļa atomi novietoti oglekļa atomu abās pusēs uz taisnes gabaliem, kas ieņem noteiktu stāvokli attiecībā pret elementārā kuba šķautnēm (377. zīm.).

Ķimisko (neorganisko) savienojumu vairumam kristalisko

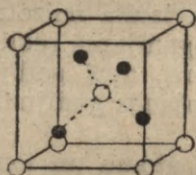
režģu mezglos atrodas ioni; šāda uzbūve ir gandrīz visiem mineraliem. 378. zīmējumā redzama dabā ļoti izplatītās vārāmās sāls NaCl kristala uzbūve; natrija ioni (pieņemsim, ka tie 378. zīmējumā attēloti kā melnas lodītes) izveido centrēto skaldņu kubu režģi. Analogiski novietoti arī hlora ioni; tātad NaCl režģis ir kombinācija no diviem it kā vienotrā ieliktiem centrēto skaldņu kuba režģiem.

Chlora cesija CsCl kristali izveidoti no diviem vienotrā ieliktiem vienkārša kuba režģiem (379. zīm.); CsCl režģi var arī uzlūkot par viena elementa, piemēram, cesija, ionu kuba režģi, kas telpiski centrēts ar otra elementa (chlora) ioniem.

Nedaudz sarežģītāka ir cinka sulfida ZnS šūna. Še viena elementa ioni izveido centrēto skaldņu kubu; otra elementa ioni atrodas uz četrām kuba diagonalēm vienādos atstatumos no četriem tuvākiem pretējo zīmju ioniem (380. zīm.).



381. zīm. Fluorīta CaF_2 režģis.



382. zīm. Kuprīta Cu_2O režģis.



383. zīm. Rutīla TiO_2 režģis.

381., 382. un 383. zīmējumos parādīti kristalu pasaulē ļoti izplatīto fluorīta CaF_2 , kuprīta Cu_2O un rutīla TiO_2 režģu uzbūve (melnās lodītes norāda: pirmajā gadījumā kalcijs ionu, otrā — vara ionu un trešajā — titāna ionu stāvokli).

210. §. Jēdziens par kristaloķīmiju. Agrāk domāja, ka daļiņu regulārā novietojuma cēlonis kristalos atkarīgs no pašu atomu anizotropijas; domāja, ka atomu savstarpējā iedarbība stiprā mērā ir atkarīga no atomu savstarpējās orientācijas. Vēl pirms 15—20 gadiem hipotēze par «atomu spēka lauka anizotropiju» bija diezgan plaši atzīta. Tomēr izrādījās, ka galvenais iemesls molekulu sakārtojumam kristalos ir daudz vienkāršāks — tas ir *blīvākās sagrupēšanas princips*. Savstarpējās pievilksnās ietekmē daļiņas cenšas novietoties pēc iespējas tuvāk viena otrai; bet, nonākot pārāk tuvu, sāk izpausties atgrūšanās spēki, un tādēļ katru atomu varētu uzskatīt par noteikta radiusa ne-caurlaidīgu lodīti. Ja daļiņas viendabīgas, tad bieži izveidojas, kā tas paskaidrots jau iepriekšējā paragrafā, lodīšu blīvākā sa-

grupējuma režģi (centrēto kubu un heksagonālie režģi). Visblīvākā lodīšu sagrupējumā 58% no tilpuma aizņem tukšums starp lodītēm. Ķīmisko savienojumu kristalos pozitīvos un negatīvos ionus var uzskatīt par dažāda rādus lodītēm; šādā gadījumā blīvais lodīšu sagrupējums atbilst (atkarībā no pozitīvo un negatīvo ionu rādusu attiecības) vienam vai otram kristaliskā režģa tipam. Ievērojot jaunākos datus par ionu rādusiem, norveģu zinātnieks Goldšmits pierādīja, ka, izejot no vielas ķīmiskās formulas, blīvākā sagrupējuma likums atļauj teoretiski paredzēt vielas kristalisko uzbūvi.

Goldšmita un viņa priekšteču Kosela un Magnusa pētījumi radīja un īsā laikā izveidoja jaunu zinātnisku disciplīnu — kristaloķīmiju. Kristaloķīmijas pamatā ir uzskatāmi ģeometriski apsvērumi par to, kāda veida kristaliskos režģus var dabūt, ar vienu vai otru paņēmieni blīvi grupējot dažāda rādus lodītes. Ionu spēka lauka anizotropija izpaužas, pirmkārt, tai apstākļi, ka vienā gadījumā realizējas viens atomu blīvas sagrupēšanas paņēmiens, otrā gadījumā — cits; otrkārt, dažos likumsakarīgas atkāpšanās gadījumos no blīvās sagrupēšanas principa.

Kristaloķīmijā pieņemtā atomu un ionu aizstāšana ar nesašpiežamām lodītēm ir, protams, konvencionāla, tā ir tikai atomu savstarpējās iedarbības «modelis», dinamiska rakstura parādību ģeometriskais atveids. Īstais atomu un ionu rādus ir mazāks nekā kristaloķīmijā pieņemtais. Patiesībā atomi (vai ioni) kristalā nesaskaras viens ar otru un nav nekustīgi, bet svārstās ap līdzsvara stāvokļiem kristalisko režģu mezglos. Sakarā ar kristala termisko izplešanos jādome, ka atoma kristaloķīmiskais rādus pieaug, ja temperatūra paaugstinās. Un vēl vairāk, dažos gadījumos vienam un tam pašam atomam kristaloķīmijā jāpieraksta dažādi izmēri. Tas notiek tādēļ, ka atoma kristaloķīmiskais rādus ģeometriski attēlo ne tikvien kaimiņu atomu savstarpējās iedarbības efektu, bet visu atomu savstarpējās iedarbības kopefektu.

Goldšmita pētījumi parādījuši, ka kristalu fizikalās sistematikas ievērojamākā pazīme ir tuvāko daļiņu skaits, kuras atrodas ap kādu kristala daļiņu vienādā atstatumā. Šo skaitli sauc par režģa koordinācijas skaitli jeb anturažu. Lai izprastu jēdzienu «anturaža»¹, aplūkosim 373. zīmējumu, kur attēlots centrēto skaldņu kuba režģis. Iedomāsimies telpā veselu rindu šūniņu, kas saskaras savā starpā, pie kam katra šūniņa līdzīga tai, kas

¹ Franču vārds *entourage* — apkārtne, vide.

redzama 375. zīmējumā. Nav grūti iedomāties, ka šādā režģī ap katru atomu atrodas 12 vienlīdz attālinātu kaimiņu atomu; citiem vārdiem, norādīto režģi raksturo anturaža 12. Aplūkojot citu režģu zīmējumus, nav grūti pārliecināties par zemāk ievietotās anturažu tabulas pareizību:

Režģa koordinācijas skaitlis (anturaža)	Režģa tips
12	Centrēto skaldņu kuba režģis
8	{ Heksagonālais visblīvākais telpiski centrēta kuba
6	{ Vienkāršais kuba vārāmās sāls NaCl režģis
8 un 4	Fluorīta CaF ₂ režģis
6 un 3	Rutila TiO ₂ režģis
4 un 2	Kuprīta Cu ₂ O režģis
3 un 1	Molekulārie režģi, piemēram, CO ₂ režģis

Lai izskaidrotu kristaloķīmisko likumību raksturu, minēsim kā piemēru vienu no vienkāršākiem kristaloķīmijas likumiem, kas skar to savienojumu tipu, ar kuru fizikāls visbiežāk sastopas, proti, bināros savienojumus: AX un AX₂ (kur parasti A ir metāls, bet X ir metaloīds). Ievērojot blīvā sagrupējuma noteikumus, kas pamatojas uz Magnusa ģeometriskiem aprēķiniem, Goldšmits konstatēja un daudzos piemēros pārbaudīja šādu likumību:

Ionu rādus attiecība

$$\left(\frac{R_A}{R_X} \text{ vai arī } \frac{R_X}{R_A} \right)$$

Rodas režģis
ar anturažu:

atrodas robežās:

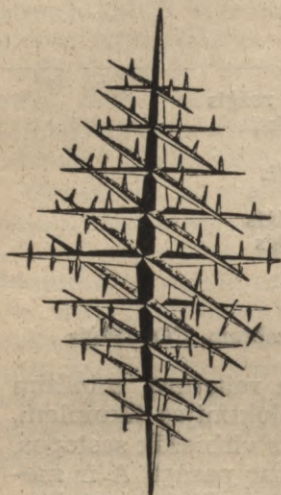
0,225—4,45	4
0,415—2,4	6
0,732—1,37	8
1—1	12

Piemēram, 15 savienojumiem

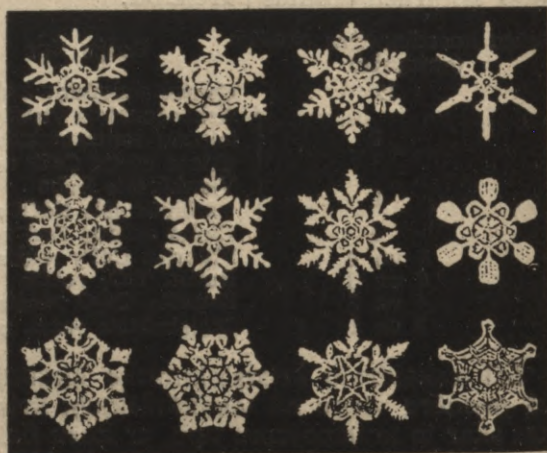
MgO	CaO	SrO	BaO
MgS	CaS	SrS	BaS
MgSe	CaSe	SrSe	BaSe
	CaTe	SrTe	BaTe

ionu rādus attiecība ir robežās no 0,41 līdz 1,06. Saskaņā ar minēto likumu tas nozīmē, ka norādītajiem 15 savienojumiem

jākristalizējas režģī ar anturažu 6, t. i. (sk. 503. lpp.), NaCl tipa režģī. Un tiešām, nosaukto kristalu rentgenografiskie pētījumi parādīja, ka visiem tiem ir akmens sāls struktūra.



384. zīm. Ķeta dendrits.



385. zīm. Sniega pārslu kolekcija. Starp daudzajām sniega pārslām reti var sastapt pilnīgi viēnādas.

Iepriekš minētais likums un arī citi kristaloķimijas likumi atļauj dažus izņēmumus, kurus tomēr pa lielākai daļai var paredzēt, ja ievēro ne tikvien blīvākā sagrupējuma principu, bet arī mācību par «ionu polarizēšanās spējām» (par ko būs runa otrā sējumā).

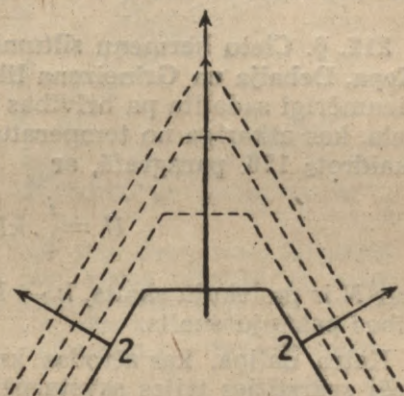
211. §. Kristalu forma un augšana. Diezgan bieži var novērot kristalus, kuriem ir simetriska, regulāra, šķautnaina forma. Visvairāk tomēr sastopami neregularas formas kristali, kuriem dažu skaldņu pārmērīga attīstība, traucējot simetriju, ir kavējusi citu skaldņu attīstību. Kristala ārējais izskats atkarīgs no augšanas apstākļiem. Tomēr, lai kāds arī būtu kristala ārējais izskats, *leņķiem starp skaldnēm arvien ir pilnīgi noteikts, dotam kristala tipam raksturīgs lielums.* Šo kristalizācijas pamatlikumu — kristala skaldņu veidoto *leņķu lieluma pastāvību* — pirmoreiz konstatēja danis *Stenons* 1669. g., un pēc 100 gadiem to no jauna atrada un pierādīja francuzis *Rome*.

Lai iegūtu kristalu regulāra daudzskaldņa veidā ar normali attīstītām skaldnēm, kristalizācija jāizdara lēnām un uzmanīgi.

nepārdzesējot pārāk spēji šķīdumu vai kausējumu, kurā noris kristalizācija. Ja šķīdro fāzi stipri pārdzesē, kristali izaug brīnišķīgi sapītu diegu vai adatu veidā (tādus kristalus sauc par *dendritiem*; 384. un 385. zīm.).

Lai šķīdumā izaudzētu lielus monokristalus ar pareizi izveidotu daudzplakņu formu, mazu kristala «dīgļi» pakār piesātinātā šķīdumā un šķīdumu ļoti lēnām iztvaicē. Ja ievēroti visi piesardzības noteikumi, lai konvekcijas strāvas nesakropļotu kristala augšanu, tad augošā monokristala forma ir atkarīga tikai no kristalizējamās vielas ķīmiskā sastāva. Šai gadījumā, kā to *Gibss* teoretiski pierādījis (1878. g.), audzējamo kristals iegūst tādu formu, pie kuras kristala virsmas enerģija ir minimala. Vienas un tās pašas vielas virsmas enerģijai (vai —

kas ir tas pats — virsmas 1 cm^2 izveidošanas izotermiskam darbam) ir dažādas vērtības: viena vērtība atbilst kuba skaldnēm, otra — oktaedra (astonplakņa) skaldnēm, trešā vērtība kāda cita regulāra daudzplakņa skaldnēm utt. *Gibss* parādīja, kā ir iespējams iepriekš paredzēt līdzsvarā augošā kristala formu, ja ievēro virsmas enerģijas minimuma principu un ja ir zināmi dažādām skaldnēm atbilstošie enerģijas lielumi. Analogiskus ieskatus par kristalu augšanu izteica arī *P. Kiri* (1885. g.) un krievu zinātnieks *G. V. Vulfs* (1895. g.); tādēļ minēto kristalu virsmas enerģijas minimuma principu bieži sauc par *Gibsa-Kiri-Vulfa principu*.



386. zīm. Kristalā vispilnīgāk izveidotas ir lēnām augošās skaldnes.

Kādas kristala skaldnes augšanas ātrums (šīs skaldnes pārvietošanās ātrums pie kristalizācijas, skaldnei paliekot paralelai sākuma stāvoklim), kā to *Vulfs* pierādīja, ir jo lielāks, jo lielāka šīs skaldnes virsmas enerģija. Aplūkosim 386. zīmējumu, kur nepārtrauktā līnija schematiski attēlo kristala sākuma konturu (ar lielu virsmas enerģiju skaldnei 1 un mazu skaldnēm 2). Redzam, ka, kristalam augot, vislabāk attīstās lēnām augošās skaldnes, kuras raksturo neliela virsmas enerģija, turpretim ātri augošās skaldnes «aizaug». Ievērojot to, *Vulfs* ieteica šādu paņēmieni kristala normalās formas noteikšanai: «uz stāteņiem,

kas vilkti pret skaldnēm no viena punkta, atliek no šā punkta nogriežņus, kas proporcionāli skaldņu virsmas enerģijām, un caur atlikto nogriežņu gala punktiem velk plaknes, kas perpendikularas atliktiem nogriežņiem; šīs plaknes, savstarpēji krustojoties, veidos ap punktu daudzskaldni, kas saskaņā ar Gibbsa-Kiri principu norādīs kristāla normalo formu».

212. §. Cietu ķermeņu siltumietilpība. Dilonga-Pti, Neimana-Kopa, Debaija un Grineizena likumi. Ja cietā ķermeņa enerģija vienmērīgi sadalīta pa brīvības pakāpēm, tad iekšējās enerģijas daļa, kas atkarīga no temperatūras, vienlīdzīga, kā tas bija paskaidrots 176. paragrafā, ar

$$U = \frac{i}{2} \cdot kNT, \quad (1)$$

kur N ir molekulu skaits, k — Bolcmaņa konstante un i — brīvības pakāpju skaits.

Katra daļiņa, kas atrodas kristāliskā režģa mezglu punktā, spēj svārstīties trijos savstarpēji perpendikularos virzienos. Tā kā katru svārstību raksturo divas brīvības pakāpes, tad katrai cietā ķermeņa daļiņai ir 6 brīvības pakāpes. Tādēļ jebkuras vienkāršas cietas vielas gramatoma siltumietilpībai C_v jābūt

vienlīdzīgai 6 kal ($\frac{6}{2} kN = 3R \approx 6$ kal), bet ķīmiski saliktu

cietu vielu 1 g-mola siltumietilpībai C_v jābūt vienlīdzīgai 6 n kal, kur n ir atomu skaits molekulā.

Pie parastām temperatūrām vairumam ķīmiski vienkāršo cieto vielu gramatoma siltumietilpība (C_v) tiešām ir tuva 6 kal. Šis fakts fiziķiem ir zināms jau vairāk nekā 100 gadu, un to sauc par Dilonga-Pti likumu.

Attiecībā uz cietiem ķīmiskiem savienojumiem pastāv likums, kuru atklāja Neimans un vēlāk rūpīgi pārbaudīja Kops: cietā ķīmiskā savienojuma grammolekulas siltumietilpība ir vienlīdzīga savienojuma elementu gramatomu siltumietilpības sumai. Tomēr, lai Neimana-Kopa likumu pielietotu praksē, daudzos gadījumos elementa gramatoma siltumietilpība jāņem ar tādu nozīmi, kas atšķiras no 6 kal.

Pie zemām temperatūrām Dilonga-Pti un Neimana-Kopa likumi pavisam neder. Temperatūrai pazeminoties, cietas vielas siltumietilpība pamazinās, un, ja temperatūra tuvojas absolūtai nullei, tad siltumietilpība kļūst ārkārtīgi niecīga. Tātad pie

zemām temperatūrām vairs neeksistē proporcionalitāte starp cietā ķermeņa iekšējo enerģiju un absolūto temperatūru T .

Tādēļ pie zemām temperatūrām vai nu nav spēkā princips par enerģijas vienmērīgu sadalījumu pa brīvības pakāpēm, vai arī notiek brīvības pakāpju skaita maiņa (pazemināšanās). Abas šīs varbūtības prasa klasiskās statistikas revīziju. Pirmo revīziju izdarīja Einšteins 1907. g., pamatojoties uz Planka kvantu teoriju, bet vēlāk — daudzi citi autori. Ievērojamus panākumus guva Debaijs, kurš starp citu konstatēja, ka pie ļoti zemām temperatūrām cietā ķermeņa iekšējā enerģija (U) ir proporcionāla temperatūras T (skaitot no absolūtās nulles) ceturktai pakāpei, t. i.:

$$U = aT^4, \quad (2)$$

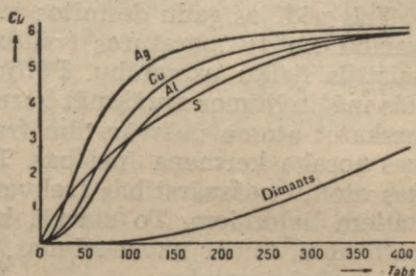
kur a ir pastāvīgs reizinātājs.

Lai aprēķinātu siltumietilpību C_v , jānosaka iekšējās enerģijas pieaugums dU pie elementāri maza temperatūras pieauguma dT un jādala dU ar dT ; tad dabū:

$$C_v = \frac{dU}{dT} = 4aT^3. \quad (3)$$

Tātad pie ļoti zemām temperatūrām siltumietilpība C_v ir proporcionāla absolūtās temperatūras kuba m. Te redzams, ka absolūtās nulles tuvumā cietas vielas siltumietilpība ir ļoti maza, un tādēļ ar ļoti niecīgu siltuma daudzumu var panākt ievērojamu cietā ķermeņa temperatūras paaugstinājumu.

Debaija kuba likums (3. formula) pareizi nosaka siltumietilpības atkarību no temperatūras tikai tad, ja temperatūra ir ļoti zema — absolūtās nulles tuvumā. Nernsta pētījumi rādījuši, ka siltumietilpības atkarība no temperatūras ir komplicēta. 387. zīmējumā ir parādītas dažu elementu $C_v = f(T)$ līknes, kas zīmētas saskaņā ar Nernsta mēģinājumu datiem. Uz ordinātu ass ir atliktas cietu elementu gramatoma siltumietilpības vērtības (katra iedaļa uz šīs ass atbilst 1 kal); uz abscisu ass ir atliktas absolūtās temperatūras. Redzam, ka tikai tad, kad absolūtā temperatūra sasniedz 250°—300°, t. i., tikai ap 0°C, gramatoma



387. zīm. Gramatomu siltumietilpību maiņa atkarībā no temperatūras: sudrabam Ag, varam Cu, alumīnijam Al, sēram S un dimantam pēc Nernsta datiem.

siltumietilpība tuvinās tai vērtībai (6 kal), kādai tai vajadzētu būt pie visām temperatūrām, ja Maksvela likums par enerģijas vienmērīgu sadalījumu pa brīvības pakāpēm būtu spēkā pie visām temperatūrām.

Trīs pēdējos gadu desmitos jautājums par siltumietilpības atkarību no temperatūras («siltumietilpības problēma») sevišķi saistījis fiziķu uzmanību. Pētījumu vispārējais virziens izpaudās mēģinājumos aprēķināt ķermeņa iekšējās enerģijas lielumu, uzskatot atomu pašsvārstību frekvenci par tādu pamatlīdzlielumu, kas nosaka ķermeņa īpašības. Tika ieteiktas daudzas formulas, kas atomu pašsvārstības frekvenci ν saistīja ar dažādiem fizikāliem lielumiem. To starpā, bez šaubām, ir dažas, kas tuvas patiesībai, tomēr nav nevienas, par kuru varētu droši teikt, ka tā ir pilnīgi precīza.

Temperatūrai pazeminoties, paraleli ar siltumietilpības pamazināšanos samazinās arī siltumizplešanās koeficients $\alpha \left[\alpha = \frac{1}{v} \left(\frac{\Delta v}{\Delta t} \right), \text{ ja } p = \text{const} \right]$; siltumietilpības attiecība pret siltumizplešanās koeficientu paliek gandrīz nemainīga:

$$\frac{C_v}{\alpha} = \text{const} \text{ (nav atkarīga no } T\text{)}. \quad (4)$$

Šo likumu empiriski konstatēja Grineizens.

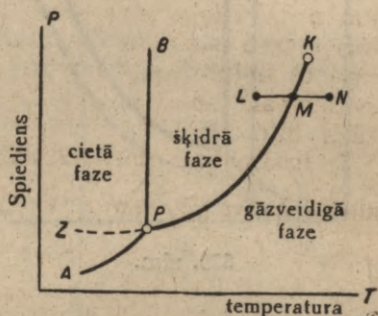
213. §. Cietu ķermeņu sublimācija. Trijpunkts. Šķīdumu kristalizācija. Nav mazums cietu kristalisku vielu, kas, brīvā gaisā atstātas, ātrāk vai lēnāk izgaist. Tādas vielas, piemēram, ir vispār pazīstamais naftalīns un kampars. Tādas pašas īpašības ir ledum; tāpēc mitra veļa, ja to izkar aukstumā, sākumā apledo, bet pēc kāda laika top sausa: ledus iztvaikojis. Tvaika spiedienu virs cietām vielām naftalīnam, kamparam un ledum viegli var izmērīt. No otras puses, daudzas cietas vielas neizrāda kaut cik manāmu gaistību, un šo vielu tvaika spiedienu nevar izmērīt; tomēr mums ir pamats domāt, ka molekulu vai atomu chaotiskā kustība katrā cietā vielā laiku pa laikam nonāk stāvoklī, kad viens vai otrs atoms atraujas no ķermeņa virsmas un aizlido apkārtējā gāzes atmosferā (bet dažreiz otrādi: cietais ķermenis uztver tos no šīs atmosferas).

Cietas vielas iztvaikošanu sauc par *sublimāciju*¹. Sublimācijas likumi ir pilnīgi analogiski šķīdumu iztvaikošanas likumiem. Sublimācijas siltums atbilst kušanas un iztvaikošanas siltumu

¹ No latīņu vārda *sublimis* — augsti pacelts.

sumai. Tāpat kā iztvaikošanas procesam atbilst pretējs process — tvaika kondensācija šķidrumā, tā arī sublimācijas procesam atbilst pretējs process — tvaika kondensācija, pārejot cietā stāvoklī.

203. paragrafā tika paskaidrots dinamiskā līdzsvara molekularais mehānisms sistēmai, kas sastāv no šķidruma un tvaika. Tādas sistēmas līdzsvars iespējams pie dažādām temperatūrām, kuras tomēr nedrīkst pārsniegt kritisko temperatūru. Jo augstāka temperatūra, jo lielāks piesātinātā tvaika spiediens un blīvums un tātad lielāks molekulu skaits, kas laika vienībā izlido caur tās virsmas laukuma vienību, kura norobežo šķidrums no tvaika. Ja noteiktai vielai temperatūras T atliek uz abscisu ass un spiedienu p uz ordinātu ass (388. zīm.), tad dabū punktu ģeometrisko vietu — likni PK — kas atbilst šķidruma un tvaika līdzsvaram; K ir kritiskais punkts; likni PK sauc par *iztvaikošanas līkni*.



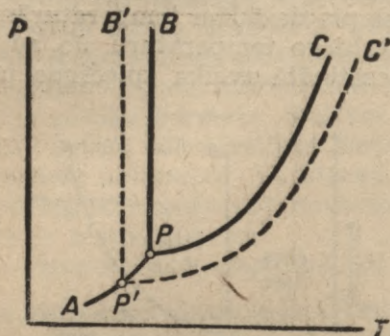
388. zīm.

Aplūkosim tās pašas vielas līdzsvaru starp cieto un šķidro fazi (arī te molekulu skaits, kas laika vienībā pāriet no cietās fāzes šķidrā, ir vienlīdzīgs molekulam, kas tai pašā laikā pāriet no šķidrās fāzes cietajā). Cietās un šķidrās fāzes līdzsvara punktu ģeometriskā vieta ir līkne BP , ko sauc par *kušanas līkni*. Tā iet gandrīz vertikāli, jo spiediens stipri jāmaina, lai nedaudz mainītos vielas kušanas temperatūra.

Iztvaikošanas un kušanas līkne noteikti satiekas viena ar otru. Sastapšanās punktu P raksturo pilnīgi noteiktas temperatūras un spiediena vērtības; tātad šis punkts atbilst līdzsvaram. Bet mūsu sistēmas sastāvā šai punktā ieiet arī cietā un gāzveidīgā fāze. Tas nozīmē, ka šīs divas fāzes te atrodas līdzsvarā (t. i., no cietās fāzes kādā laika vienībā pāriet tvaikā tikpat daudz molekulu, cik to no tvaika pāriet cietajā fāzē).

Līkne AP ir *sublimācijas līkne*, t. i., to punktu ģeometriskā vieta, kas atbilst cietās un gāzveidīgās fāzes līdzsvaram. Redzams, ka tai jāiet caur punktu P . Punkts P ir šo līkņu vienīgais kopējais punkts, to sauc par *trīspunktu*, jo tikai šai punktā ir triju fāžu līdzsvars. Raustītā līkne PZ , kas ir iztvaikošanas līknes PK turpinājums, atbilst pārdzesēta šķidruma un tā tvaika līdzsvaram; līdzsvars te nav visai stabils.

Ja salīdzina kādas ķīmiski tīras vielas trijpunkta stāvokli ar šķīduma trijpunkta stāvokli (kad tai pašā vielā šķīdinātas citas vielas), tad izrādās, ka šķīduma trijpunkts ir nobīdīts uz mazāku temperatūru un mazāku spiedienu pusi. Šis fakts ir sakarā ar tvaika spiediena pazemināšanos virs šķīduma (Raula likums, 204. §). 389. zīmējumā



389. zīm.

P ir tīrā šķīdinātāja trijpunkts; šai punktā satiekas sublimācijas likne AP , kušanas likne BP un iztvaikošanas likne CP . Šķīduma iztvaikošanas likne (t. i., šķīduma un tvaika līdzsvara likne) ies apmēram kā $C'P'$. Tātad punktā P' tā satiksies ar sublimācijas likni, un šis punkts P' ir šķīduma trijpunkts; šeit atradīsies līdzsvarā šķīdums, tā tvaiks un no šķīduma izsaldētais tīrais šķīdinātājs (ūdens šķīdumos — ledus¹).

No teiktā var secināt, ka šķīduma un ledus līdzsvaram atbilst likne, kas iet caur P' , t. i., kāda likne $B'P'$. Tā kā šī likne atrodas pa kreisi no BP , tad redzams, ka pie dotā spiediena šķīduma kušanas temperatūra (vai — kas ir tas pats — šķīduma sasalšanas temperatūra), salīdzinot ar tīra šķīdinātāja kušanas (sasalšanas) temperatūru, pazeminās. Tātad izšķīdinātās vielas klātbūtne it kā traucē sasalšanu (piemēram, jūras ūdens sasilst pie zemākas temperatūras nekā saldūdens).

Vājiem šķīdumiem *R a u l s* konstatējis šādu likumu: *šķīduma sasalšanas punkta pazemināšanās ir proporcionāla izšķīdušās vielas molekulu skaitam, kas atrodas šķīduma tilpuma vienībā, un nav atkarīga no šīs vielas ķīmiskā sastāva*. Dzesējošu maisījumu pagatavošana pamatojas uz šķīdumu sasalšanas punkta pazemināšanos. Piemēram, sasmalcinātam ledum piemaisot vārāmo sāli, maisījuma temperatūru var pazemināt līdz — 21°.

Enerģija, kas vajadzīga kristāla sublimēšanai, ir maksimāla, ja temperatūra sasniedz absolūto nulli. *Grüneizens* un *B o r n s* pierādījuši, ka kristāliem, kas veidoti no ioniem, sublimācijas enerģiju pie absolūtās nulles var aprēķināt teoretiski,

¹ Kristāli, kas rodas, šķīdumiem sasilstot, pie gandrīz visiem šķīdumiem sastāv no tīra šķīdinātāja.

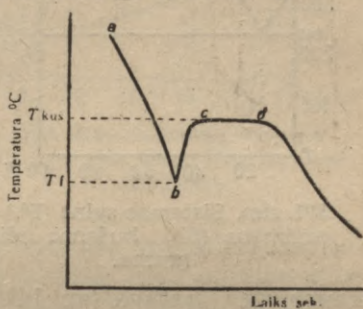
ja pieņem, ka divu ionu savstarpējo iedarbības enerģiju izsaka formula:

$$\Pi = \mp \frac{Q_1 Q_2}{r} + \frac{A}{r^9} \quad (5)$$

Pirmais loceklis te ir pretējo zīmju ionu elektriskās pievilkšanās (minusa zīme) vai vienādu zīmju ionu atgrūšanās (plusa zīme) enerģija («Kulona» enerģija); Q_1 un Q_2 ir ionu elektriskie lādiņi; r — atstatums starp ionu centriem. Otrs loceklis izsaka «ionu elektronu apvalku» savstarpējās atgrūšanās iedarbības enerģiju (II sēj., V d.).

214. §. Kušanas diagramas. Uz Raula likuma, kas paskaidrots iepriekšējā paragrafā, pamatojas ļoti svarīgā *fizikāli ķīmiskā sakausējumu analīzes metode*. Lietojot šo metodi, izmērī kausējuma kristalizācijas temperatūru atkarībā no kausējuma sastāva un mērīšanas rezultātus grafiski attēlo kā *kušanas diagramas*.

Lai izmērītu kausējuma kristalizācijas temperatūru, sakausējumu lēnām dzesējot novēro temperatūras krišanos. Šos novērojumus arī attēlo grafiski, atliekot uz abscisu ass laiku, bet



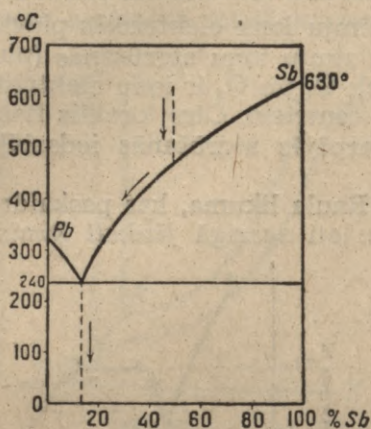
390. zīm. Sakausējuma atdzišanas līkne.

uz ordinātu ass — temperatūru; dabūtās līknes sauc par *atdzišanas līknēm*. 390. zīmējumā parādīts atdzišanas līknes tipisks veids; zars *ab* atbilst šķidrā sakausējuma atdzišanai. Pie temperatūras T_{kus} vajadzēja sākties kristalizācijai, bet gandrīz vienmēr ir novērojama sakausējuma neliela pārdzesēšana (390. zīmējumā līdz temperatūrai T_l). Laika momentā, kas atbilst punktam *b*, sākas kristalizācija, un temperatūra ātri atgriežas pie T_{kus} līmeņa, kur pastāv tik ilgi, kamēr beidzas kristalizācija (posms *cd*).

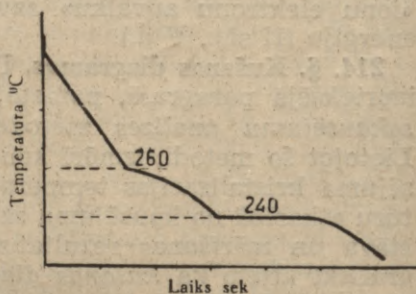
Lai konstruētu kušanas diagramu [piemēram, svina (Pb) un antimona (Sb) sistēmas kušanas diagramu], dabū atdzišanas līkņu rindu dažāda sastāva sakausējumiem (tīram svinam, kausējumam ar 5% Sb, ar 10% Sb utt. līdz tīram antimonam). Uzzinātās kristalizācijas temperatūras atliek uz ordinātu ass, bet kausējuma procentuālo sastāvu — uz abscisu ass.

391. zīmējumā ir parādīta svina un antimona sakausējumu kušanas diagrama. Šai diagramā redzams, ka kristalizācijas temperatūra (vai kušanas temperatūra) tīram svinam ir 327°C .

Antimona deva pazemina svina kristalizācijas temperatūru gandrīz proporcionāli antimona koncentrācijai. Tīrā antimona kristalizācijas temperatūra ir 630°C . Svina deva antimonam pazemina antimona kristalizācijas temperatūru. Pie noteikta



391. zīm. Sistēmas svina (Pb) — antimons (Sb) kušanas diagrama.



392. zīm. Svina un 10% antimona sakausējuma atdzišanas līkne.

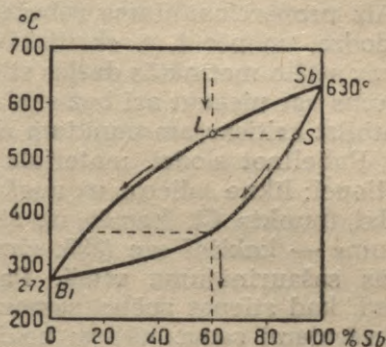
kausējuma sastāva (ap 14% Sb) svina kristalizācijas temperatūra antimona klātbūtnē ir vienlīdzīga antimona kristalizācijas temperatūrai svina klātbūtnē (240°C). Tāda sastāva kausējums kristalizējas sīku svina un antimona kristaliņu maisījuma veidā — tā ir tā sauktā eitektika¹.

392. zīmējumā parādīta svina un antimona kausējuma (10% Sb) atdzišanas līkne. Kad temperatūra ir 260°C , sākas svina kristālu izkrišana un atlikušais sakausējums top bagātāks ar antimonu. Kad, svinam pakāpeniski kristalizējoties, kausējuma sastāvs atbilst eitektikai, tad kristalizējas viss sakausējums; par to liecina atdzišanas līknes taisnais posms, kur temperatūra ir 240°C . Ja ņemtā sakausējumā antimona ir vairāk, nekā tas atbilst eitektikai, tad atdziestot izkrīt antimona kristaliņi un atlikušais sakausējums kļūst bagātāks ar svinu, kamēr tiek sasniegts eitektika sastāvs.

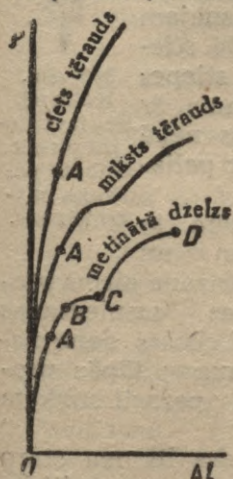
Nereti atdesēšanā no sakausējuma izkrīt ne atsevišķo vielu kristāli, kas ir sakausējuma sastāvā, bet gan kristāli, kas ir uzskatāmi par metālu cietiem šķīdumiem. Metālu spēja izveidot cietus šķīdumus vairumā gadījumu ir ierobežota ar dažiem procentiem, bet ir arī gadījumi, kad metāli cietā stāvoklī ir pil-

¹ No grieķu vārda *eu* — labi un *tektos* — izkausēts.

nīgi izšķīduši: viena metala atomi jebkurā proporcijā aizstāj otra metala atomus kristaliskā režģī. Ja šķīdība cietā stāvoklī ir pilnīga, tad kušanas diagrammai ir tāds izskats, kāds parādīts 393. zīmējumā. Šeit augšējā līkne nosaka sakausējuma kristalizācijas temperatūras atkarību no sakausējuma sastāva; apakšējā līkne izteic sakarību starp kristalizācijas temperatūru un izveidojušos cieto šķīdumu sastāvu. Ja ņem, piemēram, sakausējumu, kurā 40% antimona un 60% bismuta, un šo sakausējumu lēnām dzesē, tad, ja temperatūra sasniedz 530°, sāk izkrist kristaliņi, kas ir 8% bismuta cietais šķīdums antimonā (šā šķīduma sastāvu 393. zīmējumā nosaka punkta *S* abscisa, bet šķidrās fāzes sastāvu pie tās pašas temperatūras nosaka punkta *L* abscisa). Turpinoties cietā šķīduma kristaliņu izkrišanai (cietā šķīdumā ir maz bismuta), atlikušais sakausējums kļūst bagātāks ar bismutu. Sakarā ar to kristalizācijas temperatūra pazeminās; punkts, kas raksturo sakausējuma stāvokli, pārvietojas pa augšējo līkni uz leju; izkrišo kristaliņu sastāvs, temperatūrai pazeminoties, mainās atbilstoši apakšējās līknes punktu abscisām. Kad kristalizācijas temperatūra pazeminās tiklīdz, ka cietā šķīduma sastāvs tāds pats, kāds tas bija sakausējumam sākumā, tad viss sakausējums izkristalizējas.



393. zīm. Sistēmas bismuts (Bi) — antimons (Sb) kušanas diagramma.



394. zīm. Stiepes diagramma.

215. §. Cietā ķermeņa mehānisko īpašību raksturojums pēc stiepes diagrammas. Praktiski vispiemērotākais cietā ķermeņa mehānisko īpašību pētīšanas paņēmiens ir ķermeņa stiepes pārbaude un *stiepes diagrammas* konstruēšana.

Uz ordinātu ass atliek spraugumu *p* (slodze uz parauga šķērsgriezuma laukuma vienību), uz abscisu ass — relatīvo pagarinājumu Δl . 394. zīmējumā attēlotas stiepes diagrammas tiem materiāliem, kurus visbiežāk lieto teknikā:

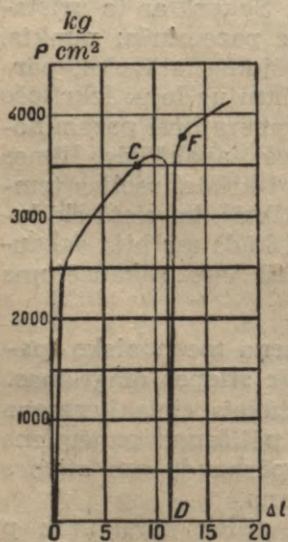
metinātai dzelzij, mīkstum un cietam tēraudam. Visām trim liknēm ir taisns posms, kas iet ļoti stāvi pret abscisu asi un kura robežās materiāli pilnīgi seko Huka likumam. Punkts A uz visām šīm liknēm atbilst *proporcionalitātes robežai* P_v (92. §). Aiz proporcionalitātes robežas pagarinājumi aug ātrāk nekā slodze, un pēc t. s. «kritiskā» punkta sasniegšanas (uz liknes, kas attēlo metinātās dzelzs stiepšanu, šis punkts ir B) pagarinājums var pieaugt arī bez slodzes palielināšanas. Spraigumu, kas atbilst kritiskajam punktam B, sauc par *tecēšanas robežu* P_s .

Palielinot slodzi, materiāls no jauna iegūst spēju pretoties stiepei: likne saliecas uz augšu. Slodzes pieaugšana turpinās tik ilgi (punkts C), kamēr uz stienīša parādās vietējs sašaurinājums — *kakliņš mn* (395. zīm.). Tagad deformācija koncentrējas sašaurinājuma vietā. Pagarinājums turpina pieaugt arī tad, kad stiepes spēks samazinās, jo šķērsriezuma laukums ievērojami samazinājies; beidzot punktā D notiek pārrāvums. Maksimālo slodzi, kas atbilst punktam C (394. zīm.), attiecinātu pret sākotnējo šķērsriezuma laukumu, sauc par *stiprības robežu* R.

Ja deformētam stienītim, kura spraigums pārsniedzis elastības robežu, samazina slodzi, tad notiekošās deformācijas pamazināšanās attēlo taisne, kas iet paraleli līnijas CO taisnajam posmam (396. zīm.). Ja stienīti pilnīgi atbrīvo no stiepes spēkiem, tad tā garums ir par gabalu OD lielāks nekā sākuma garums; OD ir *palielošā deformācija*.

Daudziem materiāliem, to skaitā arī tēraudam un dzelzij, ja stiepšanu pārtrauc pirms proporcionalitātes robežas sasniegšanas (t. i., punkta A), palielošās deformācijas lielums ir ļoti mazs; tāpēc proporcionalitātes robežu parasti uzskata par elastības robežu.

Novirzīšanās no Huka likuma starp proporcionalitātes robežu un kritisko punktu B lielāka ir nevienmērīgiem materiāliem. Jo augstvērtīgāks un viendabīgāks materiāls, jo tuvāk viens otram ir proporcionalitātes robeža un kritiskais punkts.



396. zīm. Stiepes diagrama, kas paskaidro cietināšanas parādību.

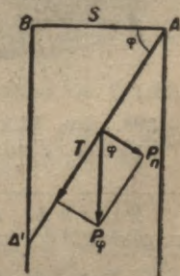


395. zīm. Kakliņš, kas izveidojas pirms stieptā parauga pārrāvuma.

Pārsniedzot kritisko punktu, materialā norisinās ievērojamas pārmaiņas. Ja stiepjām parauga virsmu nopolē, tad, pārsniedzot elastības robežu, uz virsmas parādās līnijas, kas ar stieniša asi veido 45° leņķi; šīs līnijas sauc par *Lindersa līnijām*. Lindersa līnijas parādās tūlīt pēc elastības robežas pārsniegšanas. Šo pārsniegšanu var konstatēt arī pēc stieniša temperatūras maiņas. Līdz proporcionalitātes robežas pārsniegšanai (ja stiepsanu izdara «adiabatiski», t. i., bez siltuma pievadīšanas un atdošanas) stiepi pavada neliela temperatūras pazemināšanās. Paliekošās deformācijas rašanos pavada spēja temperatūras paaugstināšanās.

216. §. Cietināšanas parādība. Daudzu cietu ķermeņu (sevišķi metālu) ievērojama īpašība ir tā, ka pēc vairākkārtējām pārbaudēm šo cieto ķermeņu mehāniskās īpašības ir citādas nekā tās, kādas bija šiem ķermeņiem pirmajā pārbaudē. Cietie ķermeņi it kā patur sevī visu ar tiem izdarīto mehānisko iedarbību vēsturi. Paliekošās deformācijas (dažreiz pat ļoti mazas, acij nemanāmas) maina būtībā cietā ķermeņa mehāniskās īpašības — stiprina to.

Arēji parādība ir šāda. Iepriekšējā paragrafā bija teikts, ka, no stiepes spēkiem atslogojot deformēto stieni, kura spraugums pārsniedzis elastības robežu, deformācijas samazināšanos attēlo taisne, kas paralela pirmās stiepes diagrammas taisnajam posmam (396. zīm.). Šis pirmais izstiepums tiek fiksēts kā stieniša pagarinājums par paliekošo deformāciju *OD*, kas savu lielumu nemaina nenoteikti ilgi pēc pilnīga atslogojuma. Ja tagad atkārti stieniša mehānisko īpašību pārbaudi, t. i., sāk stiept to no jauna un grafiski attēlo sakarību starp pagarinājumu un slodzi, tad izrādās, ka tagad proporcionalitātes robežu sasniedz tikai ar ievērojami lielāku spraugumu nekā pirmajā pārbaudē: stieniša elastība ir palielinājusies. Proporcionalitātes robežu tagad attēlo punkts *F* (396. zīm.). Proporcionalitātes robežas iepriekšējā pārsniegšana «norūda» materialu. Šo parādību sauc par *cietināšanu*. Cietinātā metāla sākuma īpašības var atgūt ar kvēlināšanu, t. i., ar metāla turēšanu samērā augstā temperatūrā un lēnu atdzesēšanu. Pie vienādām deformācijām cietinātā metālā rodas lielāki spraugumi nekā atkvēlinātā, un tādēļ cietinātais metāls sabrūk pie vājākas deformācijas nekā atkvēlinātais. Bet, ja spraugumi vienādi, tad cietinātais metāls deformējas mazāk nekā atkvēlinātais. Tādēļ kaltie, velmētie, presētie metāli ir elastīgāki nekā atkvēlinātie un lietie, bet toties trauslāki.



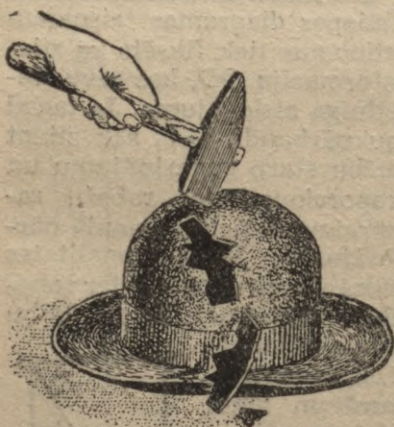
397. zīm.

Mikroskopiskie pētījumi rāda, ka daudzi cietie ķermeņi, to skaitā visi metali, sastāv no atsevišķiem ļoti sīkiem kristaliem («graudiem»), kurus dažreiz vienu no otra atdala kāda cita sastāva viela.

Šie kristali novietoti nekārtībā, un mehāniskie raksturojumi, kurus dabū pārbaudes rezultātā, nav nekas cits kā atsevišķiem, dažādos virzienos novietotiem kristaliem atbilstošie vidējie lielumi, kas mainījušies starpslāņu ietekmē. Lai noskaidrotu parasto polikristālisko materiālu īpatnības, jāizpēti monokristālu mehāniskās īpašības. Anizotropijas dēļ monokristālu mehāniskās īpašības ir atkarīgas no tā, kāds ir slodzes iedarbības virziens attiecībā pret kristālu asīm.

Stiepjot monokristālu pāri kritiskam punktam, sākas *plastiskā deformācija*, t. i., atsevišķu kristāla slāņu savstarpēja slidēšana pa noteiktām plaknēm. Jāieņem, ka maksimālo tangenciālo spraigumu plakne veido ar stiepes piepūli 45° lielu leņķi¹.

Sīko kristālu deformācijām (šie kristāli veido parasto metāla paraugu) ir tāds pats raksturs. Kad spraigums sasniedz elastības robežu, tad dažos visnelabvēlīgāk novietotos mikrokristālos sākas slidēšana. Kad ārējos spēkus novērš, paraugs savu formu



398. zīm. Mīksta plātmale, iemērķta šķidrā gaisā, kļūst trausla.

neatgūst pilnīgi, jo to mikrokristālu plastiskā deformācija, kur notikusi slidēšana, kavē tās atgūšanu. Tādēļ paraugā paliek daži iekšējie spraigumi, jo tie elastiski deformētie mikrokristāli, kas saskaras ar plastiski deformētiem kristāliem, paliek nedaudz izstiepti. Atkārtojot slogošanu, parauga tecēšana iesāksies pie lielāka spraiguma, nekā tas bija sākuma slogojumā (396. zīm., punkts *F*), jo tagad sāks slidēt tie kristāli, kas sākumā stiešanās pāri elastības robežas spraigumam (396. zīm., punkts *C*) tikai elastīgi deformējās. Tā izskaidro cietināšanas parādību.

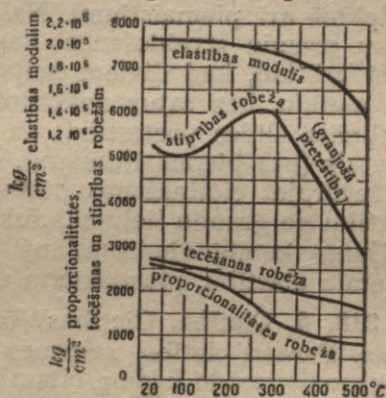
¹ Pierādījums (397. zīm.). Laukums, ko dabū, šķēlot paraugu ar plakni AA' , kas ar darbojošos slodzi F veido leņķi $90^\circ - \varphi$, ir vienlīdzīgs $\frac{S}{\cos \varphi}$, kur S ir AB šķērsriezuma laukums. Tādēļ stiepes spēks $P \varphi$, kas

217. §. Stiprība. Saskaņā ar Ludvika (1928) izveidoto teoriju, ķermeņu stiprību raksturo divi lielumi: daļiņu slīdes un atraušanas pretestība. Ja daļiņu slīdes pretestība ir lielāka nekā puse no atraušanas pretestības², tad materials ir trausls: tā sagraušana notiek bez plastiskās deformācijas. Bet, ja daļiņu slīdes pretestība ir mazāka par pusi no atraušanas pretestības, tad vispirms sāksies slīdēšana pa plaknēm, kas ar stiepes spēkiem veido 45° leņķi; pirms sabrukšanas notiks plastiskā deformācija.

Slīdes pretestība ir līdzīga šķidrumu viskozitātei. Tā pieaug tāpat kā viskozitāte, ja pazeminās temperatūra un palielinās deformācijas ātrums. Turpretim atraušanas pretestība maz atkarīga no temperatūras un deformācijas ātruma. Tādēļ, ja kāda ķermeņa slīdes pretestība pie normalas temperatūras pārsniedz

2 reizes daļiņu atraušanas pretestību un tādēļ ķermenis ir trausls, tad, temperatūrai paaugstinoties, slīdes pretestība pamazinās un ķermenis top plastisks. Un otrādi, katrs plastisks ķermenis, ja pietiekoši pazemina temperatūru, top trausls, jo slīdes pretestība, temperatūrai pazeminoties, pieaug un beigās pārsniedz pusi no atraušanas pretestības (398. zīm.). Svins, kas pie istabas temperatūras ir plastisks, pie šķidra gaisa temperatūras kļūst trausls.

Daliņu atraušanas pretestība,



399. zīm. Diagramma, kas attēlo tērauda mehānisko īpašību atkarību no temperatūras.

darbojas uz laukuma vienību kārtā AA' , ir $P_{\varphi} = \frac{F \cos \varphi}{S}$. Šā spēka

normalkomponente ir $P_n = P_{\varphi} \cos \varphi = \frac{F}{S} \cos^2 \varphi$. Tangencialā komponente

$T = P_{\varphi} \sin \varphi = \frac{F}{S} \sin \varphi \cos \varphi = \frac{F}{2S} \sin 2\varphi$; tā sasniedz maksimālo lielumu

kārtā, kas ar stiepes spēka virzienu veido 45° leņķi (šai kārtā sprāigums, kas rada slīdēšanu, ir vienlīdzīgs pusei no stiepes sprāiguma

$$T_{\varphi = 45^\circ} = \frac{F}{2S} = \frac{P}{2}.$$

² Kāpēc slīdes pretestībai jābūt lielākai par atraušanas pretestības pusi, tas redzams no iepriekšējās piezīmes (tangenciālsprāigums ir divas reizes mazāks nekā stiepes sprāigums).

kā jau teikts, nav atkarīga (vai precizāk — ir maz atkarīga) no deformācijas ātruma, kamēr slīdes pretestība diezgan ātri pieaug, palielinot deformācijas ātrumu; tādēļ ķermenis, kas ir plastisks attiecībā pret lēnu slodzes palielināšanu, kļūst trausls, ja deformāciju izdara ātri. Piemēram, cinks ir plastisks, ja slodzi palielina lēnām, bet ir trausls pie ātras deformēšanas.

Slīdes pretestība polikristaliskos ķermeņos, īpaši metālos, ir jo lielāka (ja visi citi noteikumi vienādi), jo mazāki graudi. Graudu palielināšana, ko var panākt, ja metālu ilgāku laiku patur pietiekoši augstā temperatūrā, padara metālu plastiskāku. Ja metālu sakausējumam liek ātri kristalizēties, tad rodas sīki graudi un metāls nav tik plastisks; ja sakausējumu pārmērīgi pārdzesē, tad dabū rupjgraudainu metālu. Graudu lielumu, kas rodas sakausējuma kristalizācijā, bez dzesēšanas ātruma stipri ietekmē arī piemaisījumi. Nešķīstoši piemaisījumi bieži sekmē sīku graudu izveidošanos, kas pazemina metāla plastiskumu. Bet arī tad, kad diviem metāliem ir vienāda lieluma graudi, to metālu, kas satur nešķīstošus piemaisījumus, raksturo palielināta slīdes pretestība, un tādēļ tas ir trauslāks nekā tīrs metāls (bez piemaisījumiem).

Ievērojot cietināšanas parādību un mechanisko īpašību atkarību no graudu lieluma, aukstas un termiskas metāla apstrādāšanas kombinējums atļauj diezgan plašās robežās mainīt metāla elastību, plastiskumu un stiprību.

218. §. Cietība. Cietības jēdziens vēl nav precīzi noformulēts. Parasti cietību raksturo ar tās pretestības lielumu, ko ķermenis izrāda kādam citam ķermenim, kas grib tajā iespieties ar savu smailo vai cita veida daļu, kurai ar ķermeni ir neliels saskares laukums.

Mineralogijā ir izplatīts *Mosa* ieteiktais cietības noteikšanas paņēmieni, lietojot svītras metodi. Ir sastādīta «cietības skala», kurā izraudzīti 10 minerali, kas sakārtoti šādā rindā:

- | | | |
|----------------|----------------|-------------|
| 1. Talks | 5. Apatīts | 9. Korunds |
| 2. Ģipsis | 6. Lauka špats | 10. Dimants |
| 3. Kalķa špats | 7. Kvarcs | |
| 4. Fluorīts | 8. Topazs | |

Katrs šīs skalas nākošais minerāls iesvītro — ieskrāpē — iepriekšējo minerālu, ja ar pirmā aso stūri velk pa otra virsmu. Cietību apzīmē ar to minerālu kārtas numuriem, kuru starpā novietojas pārbaudāmais ķermenis. Piemēram, atzīme 5—6 (vai $5\frac{1}{2}$) nozīmē, ka pārbaudāmais ķermenis skrāpē apatītu, bet pats dabū svītru, ja pa tā virsmu velk ar lauka špata aso stūri. *Brinells* ir ieteicis citu cietības noteikšanas paņēmieni; tā pamatā ir iespieduma laukuma mērīšana; iespieduma laukumu dabū,

ja uz pētījamā ķermeņa virsmas ar 3000 kg lielu spēku spiež norūdītu tērauda lodīti, kuras diametrs ir 1 cm.

Nav grūti saprast, ka pirmās metodes lietošana cietības mērīšanai ir saistīta ar molekulu atraušanas pretestību, bet otras metodes — ar slīdes pretestību; tādēļ šo metodu rezultāti nav salīdzināmi savā starpā.

Mēģinājumos, kurus izdarījis A. F. Jofe, konstatēts, ka akmenssāls monokristalu stiprība pieaug vairākkārt, ja kristalus iegremdē ūdenī. To var izskaidrot tā, ka sauso kristalu stiprību samazina daudzās sīkās, neredzamās spraudziņas («Smekalova plaisas»). Turot kristalu ūdenī, notiek šķīšanās un nosēšanās procesi, kuru rezultātā spraudziņas pazūd un kristala stiprība pieaug līdz normalam lielumam, ko var aprēķināt pēc kristalu uzbūves elektriskās teorijas.

P. A. Rebindera un viņa līdzstrādnieku pētījumi rādījuši, ka var izraudzīt tādu vielu šķīdumus, kuri, slapinot kristalu, pamazina tā cietību. Šīs vielas, iekļūstot sīkajās spraudziņās, tās nedaudz paplašina tais vietās, kur atsevišķo kristalu virsmas spraugās ir blīvi piespiestas viena otrai; tādēļ darbs, kas vajadzīgs, lai kristalu disperģētu (salauztu), samazinās.

Iespējams, ka nākotnē Jofes un Rebindera efekti, kas ir pretēji no praktiskā viedokļa, plaši tiks izmantoti teknikā: Jofes efekts var noderēt materialu stiprināšanai, bet Rebindera efekts — cietu iežu urbšanas atvieglošanai un citos darbos, kas saistīti ar disperģēšanu.

219. §. Metalu nogurums. Jau sen bija novērots, ka, metalu atkārtoti slogojot un atslogojot vai uz metalu iedarbojoties mainīga virziena spēkiem, sagraušana notiek pie sprauguma, kas ievērojami (2—3 reizes) mazāks par stiprības robežu, kas noteikta parastā statistiskā pārbaudē. Šo parādību nosauca par metalu *nogurumu*. Ar noguruma parādību ir jāreķinās, projektējot detaļas, kurām jāiztur mainīga virziena vai periodiski mainīga slodze, piemēram, kloķvārpstas, kļaušus, virzuļu kātus u. c.

Slodzi, kas noguruma pārbaudē iedarbojas uz paraugu, periodiski maina. Maksimālo lielumu, ko spraugums paraugā sasniedz viena perioda laikā, sauc par maksimālo spraugumu jeb sprauguma amplitudu. Noguruma pārbaudes rāda, ka, jo lielāka sprauguma amplituda, jo mazāks ir sprauguma maiņu (ciklu) skaits, pie kura paraugs salūst. Ja sprauguma amplituda ir vienlīdzīga ar stiprības robežu, tad paraugs pārlūst tūlīt pēc pirmās noslogošanas. Ja sprauguma amplituda ir 60—70% no stiprības robežas, tad paraugs salūst pēc dažiem tūkstošiem

ciklu. Bet, ja amplituda nepārsniedz 40—50% no stiprības robežas, tad noslogojuma ciklu skaits var būt ārkārtīgi liels (10⁷) un paraugs tomēr nesalūzīs. Vislielāko spraigumu amplitudu, kādu paraugs var izturēt bezgalīgi daudz reižu, sauc par *izturības robežu pie mainīgās slodzes*.

Sakarību starp izturības robežu un citiem lielumiem, kas raksturo materialu mechaniskās īpašības, līdz šim laikam vēl nav izdevies noskaidrot. Vērpes izturības robeža parasti ir divas reizes mazāka nekā stiepes vai lieces izturības robeža.

Pētījumi ir rādījuši, ka cietināšana un pārpūlēšana, ja to dara pirms noguruma pārbaudes, pazemina izturības robežu. Spraiguma maiņas frekvences palielināšana līdz 60—120 tūkst. cikliem minūtē ievērojami paaugstina izturības robežu.

220. §. Svarīgāko materialu mechaniskās īpašības. Kad inženieris ar statikas un dinamikas metodēm ir noteicis spēkus, kas iedarbosies uz būvējamās celtnes atsevišķiem elementiem, tad jāizrauga attiecīgs materials šo elementu izgatavošanai. Te inženierim galvenā kārtā jāievēro divas prasības: pirmkārt, elementam, kas izgatavots no izraudzītā materiala, jābūt pietiekami izturīgam (t. i., jābūt spējīgam pretoties spēkiem, kas uz to iedarbojas, lai nesalūztu un nedabūtu paliekošas deformācijas); otrkārt, tam jābūt iespējami lētākam.

Ja elements darba procesā pakļauts elastiskām deformācijām, kā, piemēram, dzelzceļa siede, turbīnas vārpsta vai atspere, tad tas jāizgatavo no elastīga materiala. Elastīgs ir tāds materials, kuram ir liels Junga modulis un augsta elastības robeža; bez tam vēl šim materialam, kad ir sasniegta tecēšanas robeža vai iesākas sabrukšana, jāuzrāda ievērojamas maiņas garuma- un šķērsvirzienā. Ja elementam jābūt iespējami vieglam, tad tā izgatavošanai jāņem materials ar ļoti lielu pretestību, bet visai mazu īpatnējo svaru, un jāizvēlas tāda forma, kuras izgatavošanai vajadzīgs vismazāk materiala. Pēdējais noteikums sekmē arī celtnes lētumu. Sevišķi liela nozīme konstrukcijas vieglumam ir kustīgo mehānismu izgatavošanā: automobiļu, vagonu, ratu u. c., kā arī dažāda veida pārsegumos un tiltos. Izcila, izšķiroša nozīme konstrukcijas vieglumam ir lidojošo mašīnu — aeroplanu un dirižabļu — būvē.

Skaitļi, kas doti biežāk lietoto materialu mehānisko īpašību tabulā (522. lpp.), rāda, ka vislabākās mehāniskās īpašības, t. i., liela elastība, stiprība un spēja izturēt ievērojamas deformācijas, ir dažādiem tēraudiem — dzelzs un oglekļa sakausējumiem, kuru īpatnējais svārs arī nav visai liels. Lietojot tēraudu kā būvmateriālu, tiek atrisināta arī konstrukcijas lētuma prob-

lema, jo dzelzs ir vislētākais metāls. Dārgi ir tikai augstvērtīgie tēraudi, piemēram, tabulā minētais cietais niķeļa-vanadija tērauds.

Tēraudam ir ne tikai ievērojama stiprība, bet arī liela elastība. Piemēram, tērauda paraugs pārtrūkšanas momentā dažreiz pagarinās par gabalu, kas sasniedz pat 34% no sākuma garuma. Tādēļ detaļas no tērauda var ievērojami deformēt, nebaidoties, ka tās lūzīs. Vienīgie tērauda konkurenti vieglu konstrukciju būvēs, kas pakļautas ievērojamām elastiskām deformācijām, ir alumīnija sakausējumi, kuriem ir labas mehāniskās īpašības, diezgan liela elastība un pie tam ļoti mazs īpatnējais svars. Gandrīz visi tagadējo metāla lidmašīnu un dirižabļu elementi, izņemot dažas sevišķi stipri noslogotas motora daļas, ir pagatavoti no alumīnija sakausējumiem: duralumīnija vai koļčugalumīnija. Tikai pašā pēdējā laikā alumīnija sakausējumus lidmašīnu būvniecībā sāk izspiest augstvērtīgie un nerūsošie tēraudi, jo to augstā mehāniskā kvalitāte atļauj izgatavot detaļas ar tik maziem izmēriem, ka konstrukcija, kas izgatavota no nerūsoša tērauda, sver ne vairāk kā duralumīnija konstrukcija, bet mehāniskās īpašības tērauda konstrukcijām labākas par duralumīnija konstrukciju īpašībām.

Sevišķi ievērojama tēraudu vērtība ir spēja izturēt jebkuru mehānisku un termisku apstrādi: virpošanu, ēvelēšanu, presēšanu, kalšanu, metināšanu, rūdīšanu, liešanu.

Arī koks, ievērojot tā mazo īpatnējo svaru un lielo elastību, ir vērtīgs būvmateriāls. Koka konstrukciju trūkums ir to īsais mūžs un lielie izmēri.

Gadījumā, ja konstrukcijas strādā uz spiedi, ar panākumiem var lietot tādas būvmateriālus, kuriem ir maza elastība, bet pietiekama spēja pretoties saspiešanai, piemēram, akmeni, «elektronu»¹ un ķetu (sk. tabulu). Mašīnu un darbāgaldu stāvus, kuriem jāiztur spiede, parasti izlej no ķeta: tam ir ne tikai ievērojama spiedes pretestība, bet to var arī ļoti virpot, ēvelēt un citādi mehāniski apstrādāt.

Graujošā spiedes pretestība $\frac{\text{kG}}{\text{mm}^2}$

Ķets	«Elektrons»	Granīts	Kalšakmens	Ķieģelis	Tīrs cements	Cements ar 3 daļām smiltis	Priēde	Ozols
							Šķiedras virzienā	
50—80	20—30	8—20	4—20	1,5—3	2,5—2,7	1,6	2,45	3,55

¹ Vieglis sakausējums, kura galvenā sastāvdaļa ir magnijs.

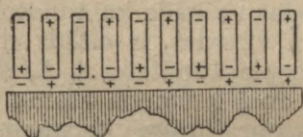
Dažu materiālu mehāniskās īpašības

Materiāls un tā apstrādes veids	Junga modulis kg mm ²	Bīdes modulis kg mm ²	Stiprība kg mm ²	Tecšanās robeža kg mm ²	Elastības robeža kg mm ²	Nozūruma robeža kg mm ²	Pagarinājums momentā %	Skērsgrīzes laukuma sama- zīšanās sa- grāšanās mo- mentā %	Blīvums g cm ³
Nikēla tērauds, liets, atkvē- lināts	20 000—22 000	8000—8300	65	39		34	12	14	7,84—7,85
Oglekļa tērauds, neapstrādāts stienis			53,5	34,6		28	34	58	
Tas pats, rūdīts			69,2				24	56	
" atļaidināts pie 700°			58,2	40,8			33	68	
" velmēts	20 000—22 000	8000—8300	48,7	32	25,7		30	59,5	7,84—7,85
" stiepts ar cietināša- nu			96,6			20	3	23	
" kalts			44,6	21,5	18,6		33,5	53	
Chroma-nikēla tērauds			147,5	137		80	9,5	30,5	
Tas pats, atkvēlināts			67,5	33		34	27	53	
" norūdīts			177	170		85	11	43	7,84—7,85
Nikēla-vanādija tērauds, eļļā rūdīts	20 000—22 000	8000—8300	241,3 97,7	193,2 72	58,3		5	8	
Tērauds, atļaidināts			30—44	1—36	4—7	3,8	19—42		
Dzelzs, elektrolītiska	19 000—21 000	7700—8300	23—40	14,3		11	32	48	7,9
" kaļamā, lieta			55,4	51	31,6	20	17	54	
" stiepta									
Ķets mašīnbūvniecībai	8000—10 500	3500	12—22			8—15			7,3
Duralumīnijs			40	20		14	20		
Tas pats, auksti velmēts	6300—7200	2600	62	54		15—16	3		2,7
Koļģugalmīnijs, rūdīts			36—42			12	15—22		
Tas pats, auksti velmēts			45—58			20	4—3		
Elektrons, lietais (Mg sakaus.)			20—23	10	≈5	≈10	6—10	10—14	1,8
Varš, elektrolītiskais	11 000		16—22			3—4	50—58	65—76	8,9
Svins	500—700		1,25—1,80		0,25				11,3
Ozols skiedru virzienā	1080	800	9—10		2,5				0,7
Priede	920		7—8						0,5

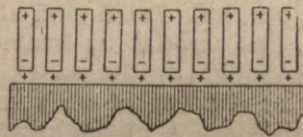
Ceļot ēku pamatus un sienas, uz kurām iedarbojas spiede un kur jautājumam par materiāla lētumu ir liela nozīme, jo tā patēriņš ir liels, lieto akmeni, betonu, ķieģeļus un tiem līdzīgus lētus materiālus ar mazu elastību un mazu siltuma vadītspēju, bet ar pietiekamu spēju pretoties sagraušanai.

Detalās, kas darba vai montāžas un ražošanas procesā ir padotas plastiskām deformācijām, piemēram, elektriskie vadi, ūdensvada caurules, aizgriežņi, dažādu mehānismu sīkās daļas u. c., pagatavojamas no plastiskiem materiāliem. Plastiskumu raksturo mazs Junga modulis, zema tecēšanas robeža un pārbaudāmā parauga lineāro izmēru ievērojama maiņa sagraušanas momentā. Tādas īpašības, kā tas tabulā redzams, ir dzelzij, varam un svinam.

221. §. Adsorbcija. Adsorbcijas¹ parādība izpaužas tā: ja cietu ķermeni aptver gāze (raksturīgākais gadījums), tad uz ķermeņa virsmas izveidojas ļoti plāna blīvas gāzes kārtiņa, kura



400. zīm.



401. zīm.

it kā pielīp ķermenim. Ja ķermenim ir daudz sīku poru (piemēram, koka ogle) vai ja ķermenis ir smalka pulvera veidā, tad «adsorbētās» gāzes daudzums ķermeņa masas vienībā var būt ļoti liels. Piemēram, samšīta ogle uzsūc amonjaku, kura tilpums 90 reizes pārsniedz ogles tilpumu; šī ogle uzsūc 55 tilpumus sērūdeņraža un 9 tilpumus skābekļa. Svaigi pagatavota kizīļa ogle (ko lieto pulvera pagatavošanā), ja to saberž pulverī, bieži pati aizdegas. Iemesls te ir tāds: kad ogle adsorbē skābekli, molekularie pievilkšanas spēki izdara darbu un potenciālā enerģija pāriet molekulari kinētiskajā enerģijā; sakarā ar to paaugstinās temperatūra, kas ir pietiekama uzliesmošanai².

Tā kā tikko pagatavota pulverveidīga ogle ļoti kāri adsorbē gāzes, tad to izmanto vakuumtechnikā, lai atbrīvotu vakuuma aparātus no beidzamajiem gaisa atlikumiem.

Koka ogles adsorbcijas spēja stipri pieaug, ja to sevišķi ap-

¹ No latīņu vārda *ad* — pie un *sorbeo* — uzsūcu.

² Tāpat izskaidrojama arī dažu putekļainu vielu, piemēram, miltu putekļu, paš aizdegšanās, ja tie lielos vairumos suspendēti gaisā (tādi gadījumi ir notikuši lielās dzirnavās).

strādā, piem., stipri apdedzina ūdens tvaika klātbūtnē. Tādu ogli sauc par «aktīvu», un to lieto kā tehnikā, tā arī militārām vajadzībām — gāzmasku izgatavošanā.

Ogle spēj adsorbēt arī šķidrās un izšķīdušas vielas. Piemēram, ja caur koka ogles pulveri filtrē (vai saskalo ar to) šķidrums, tad tos var atbrīvot no organiskām krāsvielām, piemēram, indigo, lakmusa. Organiskās vielas, kas izšķīdušas dzeramajā ūdenī, arī var adsorbēt ar ogli, bet tā ātri zaudē savu aktivitāti.

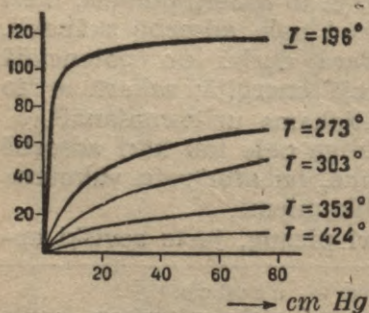
Lai izskaidrotu adsorbcijas parādību, ir liktas priekšā vairākas teorijas (Lengmira, Eikena, B. V. Iljina, Polani). Vienas tādas teorijas saturs, ko izveidojis Lengmirs un B. V. Iljins, ir šāds.

Cieta ķermeņa molekulu rindas, kas veido ķermeņa virsmu, atrodas tāpat kā šķidrumā īpašā stāvoklī: tām vienā pusē nav kaimiņu. Katrs pozitīvais elektrības lādiņš, kas atrodas kādā atoma sastāvā, ir spēka līniju avots, bet negatīvais ir šo līniju «noteka». Spēka līnijai, kurai vienā galā ir atoms, kas atrodas ķermenī, otrs gals katrā ziņā atrodas uz kāda kaimiņatoma. Bet atomiem, kas atrodas uz ķermeņa virsmas, ir citāds stāvoklis: šeit dažas spēka līnijas paliek «nepiesātinātas», t. i., šo līniju otrs gals nesaskaras ne ar vienu dotā ķermeņa atomu. Tādas spēka līnijas ir it kā makšķeres, ar kurām ķermenis satver apkārtējā gāzes vidē atsevišķas molekulas, (kurām katrai ir pozitīvs un negatīvs elektrības lādiņš) un tās pievelk; notvertās molekulas nostājas tā, ka virsmas molekulas lādiņam piekļaujas notvertās molekulas pretējais lādiņš.

400. un 401. zīmējumā schematiski parādīta uz cieta ķermeņa virsmas adsorbētās gāzes kārtā. Šī virskārta ir iesvītrotā; zīmes + un — rāda atomu lādiņus, kas atrodas uz virsmas.

400. zīmējums atbilst tam gadījumam, kad lādiņi ar + un — zīmēm novietoti pamīšus, bet 401. zīmējums — gadījumam, kad lādiņiem viena un tā pati zīme. Vienkāršības dēļ gāzes molekulas aplūko kā «dipolus», t. i., katrai molekulai piešķir tikai divus lādiņus vai «polus».

Pievelkot gāzes molekulas cieta ķermeņa virsmai, elektriskie spēki izdara darbu; tā rezultātā sistēmā atdalās ekvivalents siltuma daudzums. Tas ir «adsorb-



402. zīm. Ogles — ogļskābās gāzes adsorbcijas izotermas.

cijas siltums». Šis siltums ir diezgan ievērojams: tā lielums ir vairāk tūkstošu mazo kaloriju uz katru adsorbētās gāzes molu.

Nemot par pamatu šeit norādīto elektrostatisko priekšstatu, V. V. T a r a s o v s izveda formulu, kas saista mola adsorbcijas siltumu ar adsorbējamās gāzes dielektrisko konstanti. Izrādās, ka, palielinoties vienam lielumam, palielinās arī otrs. Eksperimenti apstiprina tādu sakarību.

Kad cietais ķermenis atrodas pietiekami ilgu laiku gāzes atmosferā, tad starp adsorbēto un brīvo gāzi izveidojas statistiskais (kustīgais) līdzsvars. Gāzes daudzums G , ko adsorbē adsorbenta katrs īstās (efektīvās) virsmas kvadrācentimetrs, ir atkarīgs no temperatūras un spiediena. Palielinot spiedienu, adsorbētās gāzes daudzums pieaug (tomēr tas pieaug lēnāk, nekā to nosaka Henri likums); paaugstinot temperatūru, adsorbētās gāzes daudzums strauji krīt (402. zīm.).

Adsorbcijas atkarība no gāzes spiediena aptuveni pakļaujas L e n g m i r a formulai («adsorbcijas izoterma»):

$$G = G_{\infty} \frac{p}{p + b}. \quad (6)$$

No šīs formulas var secināt, ka pie ļoti maziem spiedieniem ($p \ll b$) ir spēkā Henri likums: $G = \frac{G_{\infty}}{b} p$, bet pie lieliem spiedieniem ($p \gg b$) tiek sasniegta zināma adsorbcijas robeža $G = G_{\infty} = \text{const.}$

Zinot gāzes daudzumu G , ko adsorbē 1 cm^2 , var noteikt adsorbenta īsto (efektīvo) virsmu. Ir uzziņāts, ka 1 g ogles (ko teknikā lieto adsorbcijas vajadzībām), ievērojot tās lielo porainību, efektīvā virsma ir apmēram 10^5 cm^2 liela.

P o l a n i teorija paredz adsorbētās gāzes sašķidrināšanas iespēju cieta ķermeņa mikroskopiskās porās, kur (tāpat kā kapilaros, kuru sienas slapina šķidrums) piesātinātā tvaika spiedienam jābūt jo mazākam, jo mazāks ir poru diametrs (199. §). Minētā kapilārā kondensācija ir gan iespējama (ja temperatūra zemāka par kritisko), tomēr, ja gāzveidīgās fāzes spiediens ir tālu no piesātinājuma, tad tā irniecīga.

L o n d o n s (balstīdamies uz viļņu mehaniku) pierādīja, ka adsorbcijas potenciāls, kas raksturo spēkus, kuri pievelk cietā ķermeņa virsmai gāzes molekulas un nosaka adsorbcijas siltuma lielumu, kritas apgriezti proporcionāli atstatuma trešai pakāpei no cietā ķermeņa virsmas un maz atkarīgs no temperatūras.

Gāzu adsorbcijai ir veltīti daudzi zinātniski pētījumi, bet līdz

šim laikam tomēr vēl nav skaidrības par šīs nozares galveno problēmu: teoriju par adsorbciju kā katalīzes līdzekli (katalīze ir ķīmisko reakciju paātrināšana, un tai ir ļoti liela praktiska nozīme rūpniecībā).

Ja cietu ķermeni iegremdē šķīdumā, tad uz cietā ķermeņa virsmas parasti notiek izšķīdušo vielu adsorbcija; to plaši izmanto dažādos ķīmiski tehnoloģiskos procesos. Piemēram, īpašā veidā apstrādājot, dabū ogli, kas adsorbē skābes, bet neadsorbē sārmus; tāpat var izgatavot ogli, kas adsorbē tikai sārmus. Izšķīdušo vielu adsorbcijai porainos un sūkņainos ķermeņos ir ievērojama teoretiska nozīme to dažādo parādību izpratnē, kas ir īpašas zinātniskas disciplīnas — disperso sistēmu fizikalās ķīmijas — pētīšanas objekts.

XV NODAĻA

Pirmais termodinamikas pamatlikums

222. §. Siltumenerģijas vienība — kalorija. Par siltuma daudzuma vienību pieņem siltuma daudzumu, kas 1 g ūdens sasilda par 1° , proti, paceļ ūdens temperatūru no $19,5^{\circ}$ līdz $20,5^{\circ}\text{C}$. Šo siltuma daudzumu sauc par 20-gradu *mazo kaloriju*. 1000 reizes lielāku siltuma daudzumu, kas spēj 1 kg ūdens sasildīt par 1°C , sauc par *lielo kaloriju*. Siltuma daudzumu, kas 1 t ūdens var sasildīt par 1° , sauc par *termiju*.

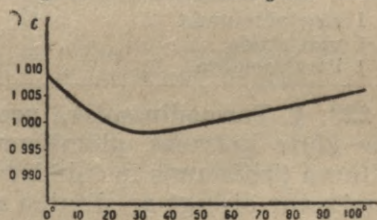
1 termija = 1000 lielajām kalorijām = 10^6 mazajām kalorijām.

Kalorijas definēšanai pieņemts vienoties, ka ūdens sildīšanu izdara no $19,5^{\circ}$ līdz $20,5^{\circ}\text{C}$, jo siltuma daudzums, kas vajadzīgs ūdens masas vienības sasildīšanai par 1° , atkarīgs — kā to pierādījuši daudzi pētījumi — no temperatūras (403. zīm.). Šī atkarība tomēr nav visai liela, un praktiskos aprēķinos to var arī neievērot. Parastām vajadzībām pietiekami precīzi var teikt, ka n mazās kalorijas sasilda 1 g ūdens par n grādiem.

Kad siltumu pārvērš darbā (piemēram, siltuma mašīnās), tad arvien katra lielā kalorija dod 427 kgm darba. Darba vienību skaitu (kilogrammetru skaitu, džoulu skaitu, kilovattstundu skaitu vai citu darba vienību skaitu), kas ir ekvivalents 1 kalorijai, vispār sauc par *siltuma mehanisko ekvivalentu*. Pašreizējie precizākie mērījumi rāda, ka *mazās kalorijas mehaniskais ekvivalents ir 4,186 džouli*.

No tā izriet, ka lielās kalorijas mehaniskais ekvivalents, izteikts kilogrammetros, ir aptuveni vienlīdzīgs 427 kgm.

Kad darbu pārvērš siltumā, tad katra patērētā kilogram-



403. zīm. Ūdens siltumietilpība atkarībā no temperatūras.

metra darba vietā arvien izdalās apmēram $\frac{1}{427}$ lielās kalorijas siltuma. Kaloriju skaitu, kas ir ekvivalents darba vienībai (1 kgm, 1 džoulam vai citai vienībai) sauc par *darba termisko ekvivalentu*. Viena džoula termiskais ekvivalents ir 0,239 mazās kalorijas¹.

Termodinamiskos aprēķinos dažādos gadījumos jālieto dažādas enerģijas vienības.

Sakarība starp siltuma un citām enerģijas vienībām ir parādīta tabulā.

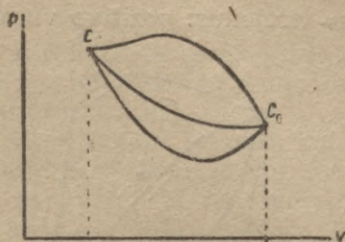
1 termija	ir ekvivalenta	4,186 megadžouliem jeb 427000 kgm
1 lielā kalorija	„ „	4,186 kilodžouliem jeb 427 kgm, jeb 5688 zirgspējsekundēm
1 mazā kalorija	„ „	4,186 džouliem jeb 0,427 kgm
1 megadžouls	„ „	0,239 termijām
1 kilodžouls	„ „	0,239 lielajām kalorijām
1 džouls	„ „	0,239 mazajām kalorijām
1 kilovatstunda	„ „	360 lielajām kalorijām
1 vatstunda	„ „	360 mazajām kalorijām
1 kilogrammetrs	„ „	$\frac{1}{427}$ (= 0,00234) lielās kalorijas
1 zirgspējstunda	„ „	633 lielajām kalorijām
1 voltfarads	„ „	23,06 lielajām kalorijām
1 litratmosfera	„ „	24,21 mazajām kalorijām.

223. §. Termodinamiskā procesa grafiska attēlošana. Ievietosim kādu ķermeni, piemēram, gāzi, cilindrā, kas nelaiž cauri siltumu (izņēmums ir cilindra dibens, kas vada siltumu; dibenu tomēr var aizsegt ar siltumu necaurlaidīgu aizbīdni (404. zīm.). Kad ķermenis atrodas līdzsvarotā stāvoklī, slodze uz virzuļa ir vienlīdzīga gāzes spiediena p reizinājumam ar virzuļa laukumu s. Palielinot virzuļa slodzi, gāze saspiedīsies, pamazinot slodzi — gāze izpletīsies.

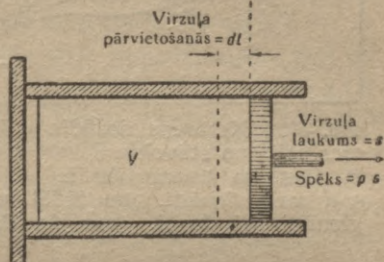
Tā kā cilindra dibenu, pārvietojot aizbīdni, var padarīt par siltuma vadītāju vai nevadītāju, tad pēc vēlēšanās uz gāzi var iedarboties vai nu tikai mehāniski (ar darba patēriņu vai ieguvumu), vai tikai termiski (ar siltuma pievadīšanu vai atņemšanu), vai arī vienā laikā abējādi. Vienosimies izdarīt procesu ļoti lēni, pakāpeniski mainot spiedienu un temperatūru. Tad izraudzītais ķermenis (teiksim, gāze) ies caur veselu rindu viens

¹ Siltuma mehānisko ekvivalentu un darba termisko ekvivalentu bieži uzlūko par lielumiem, kuriem ir noteikta dimensija daļskaitļa veidā. Taš nemaz nav vajadzīgs. Enerģiju var mērit kā darba vienībās, tā siltuma vienībās. Mēs uzskatīsim, ka siltumam un darbam ir vienādas dimensijas.

otram bezgalīgi tuvu līdzsvara stāvokļu, kurus p, v diagramā attēlo punkti. Visu procesu attēlo līnija, kas savieno sākuma stāvokli C_0 ar beigu stāvokli C . Šī procesa realizēšanai ar dažādiem paņēmieniem (ar dažādām mehānisko un termisko iedarbību kombinācijām un mainām) atbilst dažādas formas līnijas, kas iet no punkta C_0 līdz punktam C .



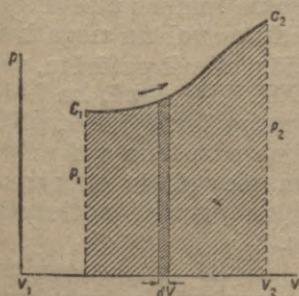
224. §. Izplešanās darbs. Elementarais darbs, ko veic ķermenis (teiksim, gāze) izplešoties, ir vienlīdzīgs reizinājumam, ko dabū, ja spēku, kurš darbojas uz virzuli, t. i., lielumu $p \cdot s$, reizina ar bezgalīgi mazu virzula pārvietojumu dl . Bet reizinājums sdl nav nekas cits kā gāzes tilpuma pieaugums: $sdl = dv$. Tātad elementarais darbs δA ir vienlīdzīgs spiediena p reizinājumam ar tilpuma pieaugumu:



$$\delta A = p dv; \quad (1)$$

404. zīm. Elementarais izplešanās darbs = $p dv$.

p, v diagramā spiedienu p attēlo ordināta, tilpuma pieaugumu dv attēlo abscīsas pieaugums, tāpēc elementāro darbu, ko veic ķermenis izplešoties, attēlo bezgalīgi šauras, vertikālas strēmēlītes laukums (405. zīm.).



405. zīm. Darbs, ko veic ķermenis līdzsvarotā izplešanās procesā (grafisks attēls).

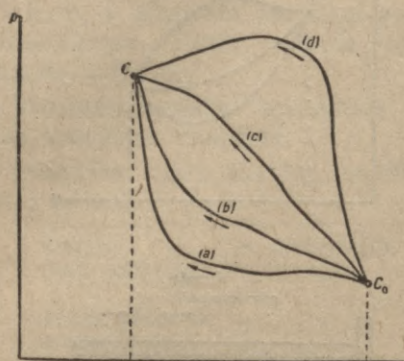
Visu darbu, ko veic ķermenis, izplešoties no sākuma stāvokļa C_1 tilpuma līdz dotā stāvokļa C_2 tilpumam, analītiski izsaka noteiktais integrāls:

$$A = \int_1^2 p dv, \quad (2)$$

kur p ir v funkcija, kuras veids atkarīgs no «pārejas ceļa», t. i., no mehānisko un termisko iedarbību maiņas kārtības.

Grafiski šo darbu nosaka laukuma lielums, kuru augšā norobežo līnija, kas attēlo ķermeņa pāreju no sākuma stāvokļa dotajā; sānos to norobežo divas ordinātas (p_1 un p_2), bet apakšā —

abscisu ass nogrieznis. Norādīto laukumu var uzskatīt par $algebrišķu$ lielumu, ja uz līnijas, kas attēlo pārejas ceļu, izšķir divus virzienus: pozitīvo virzienu uz augoša tilpuma pusi (laukums zem līnijas ir pozitīvs, ķermenis izplešas un veic darbu) un negatīvo virzienu uz dilstoša tilpuma pusi (šai gadījumā laukumu zem līnijas uzskata par negatīvu, darbu patērē ķermeņa saspiešanai).



406. zīm. Ķermeņa dažādie «pārejas ceļi» no stāvokļa C_0 stāvoklī C . Laukumi zem līknēm a, b, c, d nav vienādi, un tādēļ nav vienādi arī darbi, kas jāpatērē pārejai $C_0 \rightarrow C$.

Pēc šiem paskaidrojumiem pietiek aplūkot 406. zīmējumu, lai redzētu, cik lielā mērā darbs ($-A$), ko patērē, lai realizētu ķermeņa pāreju no sākuma stāvokļa C_0 dotajā C_1 , ir atkarīgs no pārejas ceļa.

Ar kalorimetriskiem mērījumiem nav grūti pārlicināties, ka arī siltuma daudzums, ko ķermenis var atdot, ir lielā mērā atkarīgs no atdzišanas ceļa.

225. §. Iekšējā enerģija ir ķermeņa stāvokļa vienvērtīga funkcija. Ņemsim kaut kādu ķermeni. Lai liktu tam pāriet no viena termodinamiskā stāvokļa otrā, vispār runājot, vajag patērēt darbu, pievadīt kādu siltuma daudzumu un tātad patērēt kaut kādu enerģiju. Atkarībā no izdarītās stāvokļa maiņas atsevišķos gadījumos šis enerģijas patēriņš var izrādīties vai nu negatīvs, vai vienlīdzīgs nullei. Bet, ja enerģija tiešām tikusi patērēta, vai tad var teikt, ka šī enerģija ir zudusi? Nē, jāiegaumē, ka ķermenim pievadītā enerģija pārvēršas ķermeņa iekšējā enerģijā. Ka šai gadījumā tiešām nenotiek enerģijas pazušana vai rašanās, bet gan tikai kaut kādas ķermenim pievadītās enerģijas pārvēršanās iekšējā enerģijā, par to liecina paraleli notiekošā ķermeņa termodinamiskā stāvokļa maiņa.

Ķermeņa iekšējā enerģija, tāpat kā jebkurš cits enerģijas veids, ir differences lielums. Tas nozīmē, ka par ķermeņa iekšējo enerģiju, kas ņemta kaut kādā stāvoklī, var runāt tikai salīdzinošā nozīmē, t. i., ja ķermeņa tagadējo stāvokli salīdzina ar ķermeņa kādu citu t. s. «sākuma» stāvokli.

Ķermeņa, kas ņemts kaut kādā stāvoklī attiecībā pret sākuma stāvokli, iekšējo enerģiju nosaka, saskaitot darbu, kas jāpatērē, un siltumu, ko vajag pievadīt ķermenim, lai liktu tam pāriet no sākuma stāvokļa C_0 dotajā stāvoklī C .

Protams, ka saskaitot darbs un siltums jāizsaka vienādās vienībās: vai nu mechaniskās vienībās (ergos, džoulos, kilogrammetros utt.), vai kalorijās.

Ja ķermenis pastāvīgi atrodas vienā un tai pašā līdzsvarotā stāvoklī, tad, protams, tai laikā ķermenis nekādu enerģiju nepatērē. Bet ņemsim kaut kādu ķermeni un paklausim to vairākām mechaniskām un termiskām iedarbībām. Jājauc: vai ķermeņa iekšējā enerģija atgūs pirmatnējo vērtību, ja ķermeni atgriezīsim izejas stāvoklī? Citiem vārdiem: vai mechaniskā un termiskā apstrādāšana var atstāt ķermeni tādas «pēdas», kuras mainītu ķermeņa iekšējo enerģiju, bet citādi neizpaustos, t. i., nebūtu saistītas ar visu pārējo parametru skaitlisko vērtību maiņu, kuri raksturo ķermeņa termodinamisko stāvokli?

Ja cikla realizēšanai patērētā enerģija nebūtu nulle, tad vajadzētu teikt, ka enerģija patērēta «par velti», jo ķermeņa stāvoklis rezultātā nebūtu mainījies. Citiem vārdiem, vajadzētu atzīt, ka enerģija zudusi, vai arī vajadzētu atzīt, ka enerģija ir radusies, ja cikla realizēšanai vajadzīgā darba un siltuma patēriņa suma būtu izrādījusies negatīva. Bet ne viena, ne arī otra varbūtība nav iespējama, kā to nosaka pirmais termodinamikas pamatlikums. Tātad siltuma un darba patēriņa suma jebkura termodinamiskā cikla veikšanai ir nulle. Tāpēc ķermeņa iekšējā enerģija cikla beigās atgūst savu pirmatnējo vērtību. Citādi sakot, iekšējā enerģija ir termodinamiskā stāvokļa vienvērtīga funkcija.

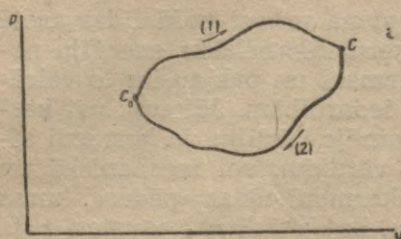
Ja U ir ķermeņa iekšējā enerģija un x, y, z, \dots ir parametri, kas visi kopā vienvērtīgi raksturo ķermeņa stāvokli, tad $U = f(x, y, z, \dots)$. Šeit f ir vienvērtīga funkcijas zīme. Funkcijas f veidu nevar noteikt tikai ar termodinamikas likumiem vien. Tas jānosaka eksperimentāli vai arī pētījot ķermeņu molekularo strukturu.

226. §. Darba un siltuma patēriņa suma nav atkarīga no procesa gaitas. Pieņemsim, ka ķermenis no stāvokļa C_0 tiek pārvests stāvoklī C ar procesu, ko apzīmēsim ar ciparu 1, un pieņemsim, ka no stāvokļa C tas atgriežas atkal stāvoklī C_0 ar procesa palīdzību, kuru apzīmēsim ar ciparu 2 (407. zīm.). Iepriekšējā paragrafā tika paskaidrots, ka siltuma un darba patēriņa suma cikla procesā ir nulle un ka vienalga, vai procesi ir līdzsvaroti vai nav.

Tātad siltuma un darba kopīgums 2. procesā ir vienlīdzīgs siltuma un darba kopīgam 1. procesā.

Ievērosim tagad to, ka 1. un 2. procesu mēs izvēlējamies pa-

visam patvaļīgi. Apmainīsim 1. procesu ar kādu citu, kuru apzīmēsim ar indeksu 1a, un tikko aplūkotā cikla vietā realizēsim šādu ciklu: $C_0 \xrightarrow{(1)} C \xrightarrow{(2)} C_0$ (408. zīm.). Analogiski iepriekš teiktajam



407. zīm. Patērētā darba un pievadītā siltuma summa cikla procesā ir nulle.

procesus ņemām patvaļīgi, tad, savelkot sacīto, varam teikt, ka siltuma un darba kopotēriņš vienāds visiem procesiem (līdzsvarotiem un nelīdzsvarotiem), kas pārvada ķermeni no kāda sākuma stāvokļa dotā stāvoklī, t. i., tas neatkarājas no «pārejas ceļa».

227. §. Jēdzienu «siltums» un «darbs» termodinamiskais saturs. Trim lielumiem — enerģijai, siltumam un darbam, ir vienādas dimensijas (tos var mērīt ar vienādām mēra vienībām), bet saturs šo lielumu jēdzieniem tomēr ir dažāds.

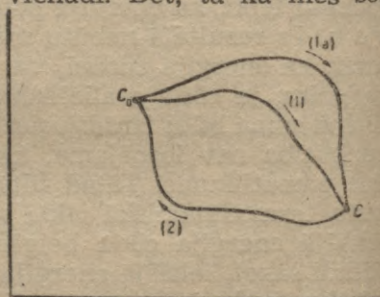
Vispirms jānovelk robeža starp jēdzienu «enerģija» no vienas puses, un jēdzieniem «siltums» un «darbs», starp kuriem ir vairāk radniecības, no otras puses.

Kad runājam par darbu, mums prātā ir process; kad runājam par enerģiju, mēs iedomājamies iespējama, bet vēl nerealizēta darba krājumu. Jājautā, ko termodinamikā izteic siltums — procesu vai krājumu?

Šā jautājuma atbilde ir: tikai procesu un nekādā gadījumā krājumu. Pirmais termodinamikas likums neatļauj citādi atbildēt. Tomēr agrāk valdošās siltumraža teorijas ietekmē, kas fizikā dziļi iesakņojusies, mēs bieži, lietojot vārdu «siltums», domājam pie tam kādu krājumu, bet ne procesu.

tagad varam apgalvot, ka siltuma un darba kopieguvums 2. procesā šai gadījumā ir vienlīdzīgs ar siltuma un darba kopotēriņu 1a. procesā.

Tāpēc varam secināt (ievērojot to, ka divi lielumi, kas vienlīdzīgi vienam un tam pašam trešajam lielumam, ir vienlīdzīgi savā starpā), ka siltuma un darba kopotēriņi 1. un 1a. procesā ir vienādi. Bet, tā kā mēs šos



408. zīm. Siltuma un darba kopotēriņš nav atkarīgs no «pārejas ceļa» (tas ir vienāds 1. un 1a. procesā, jo katram šim procesam tas ir vienlīdzīgs ar siltuma un darba kopieguvumu 2. procesā).

Ļoti daudzās grāmatās var sastapt apgalvojumu, ka siltums it kā ir ķermeņa molekulari kinētiskā enerģija. Siltuma identifikēšanā ar molekulari kinētisko enerģiju ir apslēpta, līdz galam neizteikta pavisam maldīgā doma, ka lielākais siltuma daudzums, ko ķermenis atdzīstot var atdot, it kā būtu vienlīdzīgs ķermeņa molekulu chaotiskās kustības enerģijai. Īstenībā tomēr siltuma daudzums, ko ķermenis atdod atdzīstot, ir lielā mērā atkarīgs no apstākļiem, kādos noris atdzišana. Piemēram, gāzei kondensējoties, siltuma atdošana notiek galvenokārt uz ķermeņa molekulari potencialās enerģijas pamazināšanas rēķina, bet ne uz molekulari kinētiskās enerģijas krājuma samazināšanas rēķina.

Termodinamika nepazīst nekādus «siltuma krājumus». Termodinamikā nevar būt runas par siltumu, ja nav siltuma pārnesšanas procesa (līdzīgi tam, kā mehānikā nevar runāt par darbu, ja nav darbīgo spēku pielikšanas punktu pārvietošanas procesa). Jāiegaumē, ka jebkurš enerģijas veids ir ķermeņa stāvokļa vienvērtīga funkcija. Enerģija nav atkarīga no tā, pa kādu ceļu ķermenis no viena stāvokļa pāriet otrā. Darbs un siltums nav enerģijas veidi.

Darbs un siltums ir divas vienīgās iespējamās formas, kādās enerģija var tikt pārnesta no viena ķermeņa uz otru.

Ja tiek izdarīts kāds darbs, tad arvien ir vismaz divi ķermeņi: viens, kurš attīsta spēkus, kas veic darbu, un otrs, uz kuru šie spēki iedarbojas. Pirmais ķermenis, kas darbu dara, atdod enerģiju; otrs ķermenis, pret kuru darbs vērsts, iegūst enerģiju. Pats darba process tāpat ir enerģijas pārnesšanas process no viena ķermeņa uz otru.

Tāpat arī, ja siltums attīstās, arvien ir vismaz divi ķermeņi: viens, kas enerģiju atdod, un otrs, kas enerģiju iegūst.

Enerģiju, kas pāriet no viena ķermeņa uz otru, atkarībā no pārejas formas, mērī ar vienu no diviem savā starpā ekvivalentiem lielumiem: vai nu ar darbu, vai siltuma daudzumu.

Kāda ir kvalitatīvā atšķirība starp jēdzieniem: darbs un siltums? Siltums ir tāds enerģijas pārnesšanas veids, kas satur sevī mikrofizisko procesu kopu (enerģijas apmaiņa, molekulām saduroties, gaismas kvantu izstarošana utt.). Darbs ir enerģijas pārnesšanas makrofiziskā forma.

Mehānika atšķirībā no termodinamikas izšķir četrus enerģijas pārnesšanas veidus: vilkšanu, triecienu, konvekciju un vilņus (52. §). Termodinamikas uzdevumu atrisināšanā šai klasifikācijai nav sevišķas nozīmes. Berze vilkšanā var būt par cēloni tam, ka enerģija daļēji tiek pārnesta siltuma veidā. Makrofizisko

ķermeņu triecienu gadījumā analogiska loma ir ķermeņu nepilnīgai elastībai. Tā enerģijas pārvešana, kas notiek chaotiskās molekulu sadursmēs, pilnīgi ietilpst siltuma jēdzienā. Konvekcija šā vārda plašākā nozīmē ir jebkura enerģijas veida pārvešana ar vielas palīdzību. Ja kaut kāda veida enerģijas konvekcija (bet tikai ne iekšējās enerģijas!) notiek ar tik lielu ķermeņu pārvietošanu, ka ir iespējams regulēt šo ķermeņu kustību, tad šis process ir raksturojams ar jēdzienu darbs; piemēram, elektrizēta ķermeņa pārvietošana no vienas elektrizēto ķermeņu sistēmas otrā vai analogiska magnetizētā ķermeņa pārvietošana utt. Bet, ja konvekcija noris stichiski, bez ārējo spēku klātbūtnes, piemēram, elektrizētu vai magnetizētu koloidālo daļiņu difūzijas gadījumā, tad tā ir siltuma pārvešana. Ķermeņa iekšējā enerģija ir vienīgais enerģijas veids, kam ir statistisks pamats, tādēļ iekšējās enerģijas konvekcija arvien jāuzlūko kā siltuma pārvešana.

Radioviļņi ir piemērs, kur enerģiju pārnes kā darbu, ko veic raidstacija, ierosinot elektrisku strāvu uztverošās stacijas antenā. Gaismas viļņi (kvanti) ir piemērs, kur enerģiju pārnes kā siltumu.

Siltums un darbs nav līdzvērtīgi enerģijas pārvešanas veidi. Tie nav līdzvērtīgi vispirms jau tāpēc, ka darbu var tieši novadīt jebkura enerģijas veida (piemēram, smaguma potencialās enerģijas, elektriskās, magnetiskās enerģijas utt.) krājuma papildināšanai, bet siltumu tieši, bez starppārveidošanas darbā, var izlietot tikai ķermeņu iekšējās enerģijas krājuma papildināšanai. Tas, ka siltums un darbs nav līdzvērtīgi minētajā nozīmē, ir pašas šo jēdzienu definīcijas sekas. Saprotams, ka tam apstāklim, ka siltums un darbs nav līdzvērtīgi, būtu mazsvarīga nozīme, ja siltumu varētu bez kaut kādiem sarežģījumiem pārvērst darbā. Bet saskaņā ar otro termodinamikas pamatlikumu *siltuma nekompensēta pāreja darbā nav iespējama*. Tātad principālā nozīme enerģijas pārvešanas sadalīšanai divos veidos — siltumā un darbā — kas nav viens otram līdzvērtīgi, un istā šo jēdzienu nozīme termodinamikā top saprotama tikai uz otrā pamatlikuma bāzes.

Otrā termodinamikas pamatlikuma būtības un tuvāko secinājumu rūpīga noskaidrošana nav viegls darbs. Grūtību otrā pamatlikuma noskaidrošanā nebūtu, ja šis pamatlikums noteiktu, kā to dažreiz domā, spēju viena veida enerģijai pārvērsties otra veida enerģijā. Īstenībā otrais pamatlikums noteiktā veidā ierobežo viena enerģijas pārvešanas veida — siltuma — pārvēršanos otrā enerģijas pārvešanas veidā — darbā. Tāpēc otrā pamatlikuma būtības noskaidrošanai vienmēr jāaplūko ko-

pīgi vismaz trīs ķermeņi: pirmais, kas otram atdod enerģiju siltuma veidā, un trešais, kas saņem no otrā enerģiju darba veidā. Ja vajadzīgs, lai viens no minētiem ķermeņiem (proti, otrs, tā sauktais strādājošais ķermenis) procesa beigās atgrieztos sākuma stāvoklī, tad, kā zināms, jāņem vēl ceturtais ķermenis — dzesētājs. Kāda veida enerģijas papildināšanai izlietots siltums (molekulari kinētiskai, molekulari potencialai, izstarošanas enerģijai) vai kāda veida enerģijas papildināšanai izlietots darbs, tam priekš otrā pamatlikuma noskaidrošanas un tā tuvākiem secinājumiem nav nekādas nozīmes.

Ja pavirši un vieglprātīgi apskata šo jautājumu, tad var izlikties, ka, definējot siltumu kā enerģijas pārvešanas veidu, nonākam pretrunā ar uzskatu, kas saskaņā ar Engelsa darbiem ir pieņemts dialektiskā materialisma sistēmā. Tas tā nav; pavisam otrādi: neviena cita siltuma izpratne labāk neatbilst dialektiskajam viedoklim. (Lasot Engelsa rakstus, jāatceras, ka Engelss vēl nelietoja terminu «iekšējā enerģija», kas tagad ir vispār pieņemts; viņš lietoja vārdu «siltums», pirmkārt, lai apzīmētu lielumu Q , otrkārt, lai apzīmētu iekšējo enerģiju U un, treškārt, lai apzīmētu molekularo siltumkustību. Šo terminu diferencēšana notika vēlāk.)

Kas attiecas uz darba jēdzienu, tad izpratne par darbu kā enerģijas pārvešanas veidu ir labi redzama Engelsa «Dabas dialektikas» nodalījumā par darbu. Šai rakstā Engelss, starp citu, saka: «Darbs ir kustības veida maiņa, ja to aplūko no kvantitatīvās puses.»

Tā kā tai laikā termodinamisko lielumu statistiskā interpretācija vēl nebija izveidota līdz tādai pilnībai un skaidrībai kā tagad, tad dabiski, ka Engelsa rakstos maz ko atrodam tādu, kas siltumu izskaidrotu kā tādu enerģijas pārvešanas veidu, kurš atšķirībā no darba būtu salikts no mikrofizisko procesu statistiskā kopojuuma. Un tomēr vajag tikai pietiekami iedziļināties Engelsa darba «Dabas dialektika» nodalījuma par siltumu divu pirmo rindkopu saturā, lai redzētu, cik tuvu Engelss jau ir šim uzskatam par siltumu. Tur, starp citu, ir teikts: «Kā redzējām, ir divi veidi, kuros pazūd mechaniskā kustība, dzīvais spēks. Pirmais ir kustības pārvēršana mechaniskā, potencialā enerģijā, paceļot, piemēram, kaut kādu smagumu... Mechaniskās kustības pazušanas otrs veids notiek pie berzes un triecienā... Šai gadījumā mechaniskā kustība pazūd kā tāda. To nevar pašu no sevis vairs atjaunot: process tiešā veidā nav apgriežams.» Šeit darbs ir skaidri salīdzināts ar berzes un neelastīga trieciena siltumu un ir pasvītrots, ka «mechaniskās kustības otrā veida pazušanas»

īpatnība ir neapgriežamība, kas arī norāda uz šā «otrā veida» izdalīšanu pēc pazīmes, ka atšķirībā no darba šeit svarīga mikrofizisko procesu kopa. Sprotams, ka Engelss nav nejauši licis šo domu tās nodaļas sākumā, kur viņš runā par siltumu. Tādēļ jādomā, ka Engelss pats būtu formulējis siltuma definīciju tā, kā tā iepriekš izteikta, ja tai laikā būtu pietiekami noskaidroti termodinamikas statistiskie pamati.

Daži iebilst pret siltuma izpratni kā enerģijas pārnesanas sevišķu veidu (kur enerģija ir mikrofizisku procesu kopa), tomēr viņi nevar ieteikt nekādu citu siltuma definīciju, ko varētu sašķaņot ar termodinamikas pamatlikumiem.

Daži, kā redzams, ir nesaprašanā par to, ka mēs ar vārdu «darbs» esam parādūši apzīmēt kā darba procesu, tā arī darba daudzumu; turpretim ar vārdu «siltums» esam parādūši apzīmēt tikai siltuma daudzumu, bet pašu enerģijas pārnesanas procesu siltuma veidā esam nosaukuši citā vārdā — «siltumapmaiņa». Šai gadījumā mēs sastopamies ar kādreiz valdošās siltumraža teorijas palieku. Piekāpjoties pret šo ieražu (kuru kultivēt tomēr nav pamata), minēto siltuma definīciju varētu, piemēram, izteikt arī tā: *darba process un «siltumprocess» no termodinamikas viedokļa ir divi vienīgi iespējamie enerģijas pārnesanas veidi, bet darba daudzums un siltuma daudzums ir minētajos veidos pārnēstās enerģijas mērs.*

228. §. Pirmā termodinamikas pamatlikuma matematisks formulējums. Iedomāsimies kādu ķermeni. Pieņemsim, ka, iedarbojoties kaut kā uz šo ķermeni (vienalga, kā), tas pāriet no termodinamiskā stāvokļa C_1 , kurā ķermeņa enerģija bija U_1 , kādā jaunā stāvoklī C_2 , kur tā enerģija ir U_2 .

Ķermenis vai ķermeņu sistema enerģiju var iegūt tikai divos veidos: darba un siltuma veidā. Tātad, lai kādas arī būtu procesa konkrētās īpatnības, var apgalvot, ka *sistēmas pilnās enerģijas pieaugumam ($U_2 - U_1$) noteikti jābūt vienlīdzīgam patērētā darba un sistēmai pievadītā siltuma sumai. Patērētā darba lieluma vietā ņemsim lielumu ar pretēju zīmi, t. i., darbu, ko veic sistema. Augšminēto nosacījumu var izteikt tā: *siltums, ko piegādā sistēmai, tiek izlietots sistēmas enerģijas pieaugumam un darbam, ko veic sistema.**

Lai saīsinātu rakstības veidu, vienosimies kā parasti pieaugumu apzīmēt ar simbolu Δ :

$$\Delta U = U_2 - U_1.$$

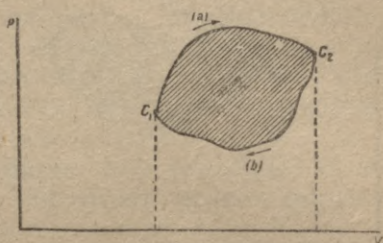
Siltuma daudzumu, ko sistema iegūst pārejas procesā no stā-

vokļa C_1 , uz stāvokli C_2 , apzīmēsim ar Q ; attiecīgo sistēmas veikto darbu apzīmēsim ar A . Tad:

$$Q = \Delta U + A. \quad (3)$$

Saprotams, ka visi vienādojuma (3) lielumi jāizteic vienās un tās pašās enerģijas vienībās. Ja mēs gribētu siltumu Q un enerģiju U mērīt ar kalorijām, bet A ar darba daudzuma vienībām, tad 3. vienādojumā A priekšā būtu jāliek reizinātājs, kas izteic darba vienības termisko ekvivalentu; tādu rakstības veidu daudzi lieto. Tomēr praksē šādi vienādojumu rakstībai nav nekādu priekšrocību, jo iepriekš nevar pateikt, vai pēc uzdevuma būtības aprēķinus vajadzēs izdarīt kalorijās vai varbūt džoulos.

Lai formulu nesarežģītu ar liekiem apzīmējumiem, mēs darba vienības termiskā ekvivalenta un siltuma vienības mehāniskā ekvivalenta simbolus nekur nerakstām, tādā kārtā atstājot atklātu jautājumu par to, tieši kādās vienībās — kalorijās vai darba vienībās — izteikti Q , U un A . Jāiegauvē tikai, ka skaitliskos aprēķinos visiem vienādojuma locekļiem ir jāņem viena un tā pati enerģijas vienība (ja Q un U ņemti kalorijās, tad arī A jāizteic kalorijās; ja A ņemts džoulos, tad arī Q un U jāizteic džoulos utt.).



409. zīm. «Tiešais» cikls.

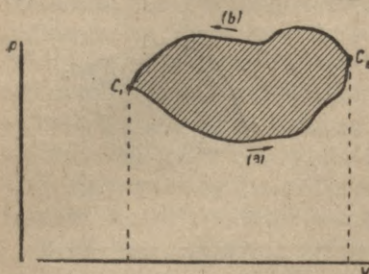
229. §. «Tiešie» un «apgrieztie» cikli. Izoprocesi. Iedomāsimies, ka ar vairākām mehāniskām un termiskām iedarbībām esam panākuši ķermeņa ciklisku procesu (termodinamisku ciklu), kas sastāv no diviem līdzsvarotiem procesiem, proti, no līdzsvarota izplešanās procesa [to apzīmēsim ar simbolu $C_1 \rightarrow (a) \rightarrow C_2$] un no līdzsvarota saspiešanas procesa, kas atgriež ķermeni sākuma stāvoklī [šo otru procesu apzīmēsim ar simbolu $C_1 \leftarrow (b) \leftarrow C_2$].

Pieņemsim, ka līnija (a), kas attēlo izplešanās procesu, ir novietota virs līnijas (b), kas attēlo saspiešanas procesu (409. zīm.). Tas nozīmē, ka darbs, ko ķermenis veic izplešoties, ir lielāks nekā tas, ko ķermenis patērē pie saspiešanas. Šos darba daudzumus attēlo laukumi, kuru starpība ir vienlīdzīga laukumam,

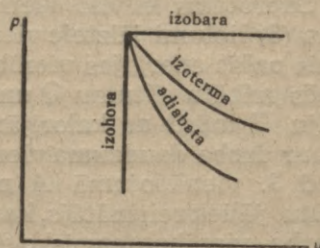
ko ierobežo cikla $C_1 \xrightarrow{(a)} C_2 \xleftarrow{(b)} C_1$ konturs. Tā kā patērētā darba

un ķermenim pievadītā siltuma suma noslēgtā cikliskā procesā ir nulle, tad *siltuma daudzums, kas patērēts cikla realizēšanai, ir*

vienlīdzīgs darbam¹, kas iegūts, ciklu realizējot; šos abus ekvivalentos (vienlīdzīgos²) lielumus grafiski attēlo laukums, ko ierobežo cikla konturs.



410. zīm. «Apgrieztais» cikls.



411. zīm.

Var gadīties, ka līnija (a), kas attēlo izplešanās procesu, atrodas zem līnijas (b), kas attēlo saspiešanas procesu (410. zīm.). Tādā gadījumā laukums, ko ierobežo cikls, attēlo darbu, kas patērēts cikla realizēšanai, kā arī šim darbam ekvivalento siltuma daudzumu, kas iegūts, ciklu realizējot.

Cikli, kurus «strādājošā viela» (tvaiks vai gāze) veic siltuma mašīnās, ir pirmā tipa; tiem izplešanās līnija atrodas virs saspiešanas līnijas, un tos sauc par *tiešiem* cikliem. Cikli, kurus «strādājošā viela» veic dzesēšanas mašīnās, ir otra tipa; tiem izplešanās līnija atrodas zem saspiešanas līnijas, un tos sauc par *apgriežtiem* cikliem.

Vienkāršākie termodinamiskie procesi ir tādi procesi, kas notiek, vienam parametram nemainoties. Tādus procesus sauc par *izoprocesiem*. Ja process noris pie pastāvīga tilpuma, tad to sauc par *izochorisku*; ja process noris pie pastāvīga spiediena, tad to sauc par *izobarisku*, un, ja process noris pie pastāvīgas temperatūras, tad to sauc par *izotermisku*.

Pie ievērojamākiem termodinamiskiem procesiem piešķaitāmi arī tādi procesi, kas notiek ķermeņa pilnīgas termiskās izolēšanas stāvoklī, t. i., bez siltuma pievadišanas vai novadišanas. Šos procesus sauc par *adiabatiskiem*. Sevišķi ievērojama loma termodinamikā ir ķermeņa līdzsvarotās adiabatiskās izple-

¹ Tas, protams, ir pareizi kā līdzsvarotos, tā arī nelīdzsvarotos ciklos.

² Ekvivalentie siltuma un darba daudzumi ir vienlīdzīgi, ja tie mērīti ar vienām un tām pašām vienībām (teiksim, enerģijas mehāniskām vienībām). Ja pieņem, ka siltums mērīts kaloriju vienībās, bet darbs mehāniskās vienībās, tad dažreiz der paturēt vārdu «ekvivalenti», neapmainot to ar vārdu «vienlīdzīgi».

šanās (ekspansijas) vai saspiešanas (kompresijas) procesam. Līniju, kas attēlo šo procesu, sauc par *adiabatu* (411. zīm.).

Tālāk, analizējot otrā termodinamikas pamatlikuma saturu, redzēsim, ka katram ķermenim piemīt kāds lielums, kas līdzīgi temperatūrai eksistē, pateicoties molekulāro un iekšmolekulāro kustību juceklīgumam (chaosam). Šo lielumu sauc par entropiju. Līdzsvarotos adiabatiskos procesos tā nemainās. Tādēļ līdzsvarotos adiabatiskos procesus sauc arī par *izoentropiskiem* procesiem, bet adiabatū citādi — par *izoentropu*.

230. §. Izobariskās izplešanās darbs. Mēs redzējām, ka vispārīgā gadījumā, kad, ķermenim izplešoties, mainās spiediens, darbs, ko ķermenis veic izplesdamies, jāaprēķina pēc formulas:

$$A = \int_1^2 p dv.$$

Šī formula kļūst ļoti vienkārša, kad ķermeņa sildīšana un ar to savienotā izplešanās noris izobariski, t. i., pie pastāvīga spiediena. Šai gadījumā p kā pastāvīgu lielumu var ņemt aiz integrāla zīmes:

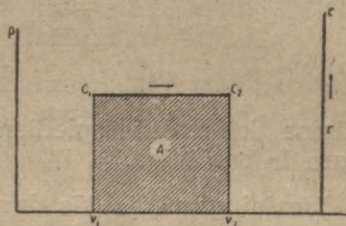
$$A = p \int_1^2 dv = p(v_2 - v_1). \quad (4)$$

Darbs, ko veic ķermenis, izobariski izplešoties, ir vienlīdzīgs spiediena reizinājumam ar tilpuma pieaugumu (412. zīm.).

Šo formulu visbiežāk nākas lietot, aprēķinot darbu, ko ķermenis veic agregatstāvokļa maiņā — šķidrumiem vāroties, cietiem ķermeņiem kūstot; spiediens šai gadījumā nemainās tik ilgi, kamēr viss šķidrums nav pārvērties tvaikā vai kamēr viss cietais ķermenis nav izkusis.

Kā piemēru izobariskā darba formulas lietošanai aprēķināsim tvaika mašīnas jaudu, ja mašīna strādā ar nepārtrauktu pildīšanu (t. i., kas strādā, nepārtraucot tvaika ielaišanu cilindrā kaut kāda virzuļa gājiena starpstāvoklī, vai, kā saka, kas strādā bez «tvaika atraušanas»). Pieņemsim, ka tvaika spiediens katlā ir par 3 at lielāks nekā ārējā gaisa spiediens; cilindra tilpums 10 l; vārpsta apgriežas 200 reizes minūtē; berzes zudumi 10%.

Lai darbu dabūtu kilogrammetros, spiedienu izteiksim $\frac{kG}{m^2}$ un tilpumu kubmetros; tad 3 at = 30 000 $\frac{kG}{m^2}$ un 10 l = $\frac{1}{100}$ m³. Pēc formulas $A = p (v_2 - v_1)$, kur šai gadījumā $v_2 - v_1$ ir cilindra tilpums, bet p



412. zīm. Izobariskās izplešanās darbs: $A = p (v_2 - v_1)$. Izochoriskam procesam $A = 0$.

tvaika darba spiedienu, uzzinām, ka katrā virzuļa gājienu mašina veic darbu $30\,000 \cdot \frac{1}{100} \text{ kGm} = 300 \text{ kGm}$. Darbs, ko mašina veic 1 sekundē, atņemot berzes zudumus, ir $A = 0,9 \cdot 300 \cdot \frac{200}{60} \text{ kGm} = 900 \text{ kGm}$. Bet darbs 1 sekundē ir jauda: $W = \frac{A}{t} = 900 \frac{\text{kGm}}{\text{sec}}$. Lai mašīnas jaudu izteiktu zirgspējās, dabūtais skaitlis jādalā ar 75; tātad aprēķinām, ka mašīnas jauda ir 12 ZS.

231. §. Gāzes termiskās izplešanās darbs. Lai aprēķinātu ķermeņa izotermiskās izplešanās darbu pēc vispārīgās izplešanās darba formulas

$$A = \int_1^2 p dv,$$

jāzina, kā mainās spiediens atkarībā no tilpuma, ja temperatūra ir pastāvīga.

Idealai gāzei, ja tās daudzums ir ν molu, $p = \nu \frac{RT}{v}$. Ievietojot šo izteiksmi iepriekš minētajā formulā un, ievērojot, ka sakarā ar procesa izotermiskumu T ir pastāvīgs lielums, ņemsim νRT aiz integrāla zīmes. Tad zem integrāla zīmes būs naturalā logaritma¹ diferenciāls: $\frac{dv}{v} = d \ln v$.

Tātad idealās gāzes izotermiskais darbs ir:

$$A = \nu RT \ln \frac{v_2}{v_1}. \quad (5)$$

Šo formulu jo plaši lieto tuvīnos termodinamiskos aprēķinos, un tāpēc tā ir viena no svarīgākām termodinamikas formulām. Jā-

ievēro, ka tilpumu attiecību $\frac{v_2}{v_1}$ šai formulā var aizstāt ar apgriezto spiedienu attiecību $\frac{p_1}{p_2}$, jo uz izotermas $pv = \text{const}$:

$$A = \nu RT \ln \frac{p_1}{p_2}. \quad (6)$$

Saprotams, ka, ja vēlamies izplešanās darbu izteikt kilogrammetros, tad gāzes konstante R formulā (5) vai (6) arī jāizteic

¹ Ar zīmi \ln apzīmē naturalo logaritmu (ja bāze $e = 2,718 \dots$) atšķirībā no zīmes \lg , ar ko apzīmē parastos logaritmus. Iegaumēsīm, ka $\ln N = 2,3 \lg N$.

kilogrammetros ($R=0,848$ kGm); ja R ir izteikts kalorijās vai ergos, tad arī A attiecīgi būs izteikts kalorijās vai ergos.

Saskaņā ar Džoula likumu idealās gāzes iekšējā enerģija nemainās, ja to izotermiski izpleš vai saspiež. Tas nozīmē, ka *visu siltums, ko gāze saņem izotermiskās izplešanās procesā, aiziet darba veikšanai; visu darbu, ko patērē, izotermiski saspiežot gāzi, tā atdod siltuma veidā; idealai gāzei, ja $t = \text{const}$,*

$$Q = A. \quad (7)$$

Tāpat iepriekš minētās formulas var noderēt gan gāzes izotermiskā darba aprēķinam, gan arī siltuma Q aprēķinam, kas vajadzīgs gāzes izotermiskai izplešanai vai, citādi sakot, izotermiskās izplešanās «apslēptā siltuma» aprēķinam.

232. §. Puasona vienādojums. Iedomāsimies tādu mēģinājumu, kur gāze pakļauta līdzsvarotai adiabatiskai ekspansijai (izplešanās) vai kompresijai (saspiešana), t. i., bez siltuma pievadīšanas vai novadīšanas. Saprotais, ka tādā gadījumā, gāzei izplešoties, pamazināsies spiediens un, samazinoties iekšējai enerģijai, kura tiek patērēta darba veikšanai, pazemināsies gāzes temperatūra. Grafiski (piemēram, p, v diagramā) šo procesu, kā tas minēts 229. paragrafa beigās, attēlo *adiabata*. Adiabatas vienādojumu idealai gāzei izstrādāja P u a s o n s; parādīsim, kā izvedams Puasona vienādojums.

Vispārīgā gadījumā siltums Q , ko dabū ķermenis, palielina tā iekšējo enerģiju un veic darbu A . Pie bezgalīgi mazas stāvokļa maiņas $dA = pdv$ un

$$dQ = dU + pdv.$$

Tā kā idealām gāzēm $U = C_v T$, tad

$$dQ = \nu C_v dT + pdv.$$

Ja gāzes līdzsvarotā ekspansija vai kompresija noris adiabatiski, t. i., bez siltuma pievadīšanas vai novadīšanas ($dQ = 0$), tad temperatūras un tilpuma maiņa pakļauta šādam vienādojumam:

$$dQ = \nu C_v dT + pdv = 0.$$

Lai šo vienādojumu varētu integrēt, tad mainīgie lielumi jāatdala, ko viegli izdarīt, ja ievieto $p = \nu \frac{RT}{v}$ un visus locekļus

dala ar T :

$$\frac{dQ}{T} = \nu C_v \frac{dT}{T} + \nu R \frac{dv}{v} = 0.$$

Nemot vērā, ka $\frac{dx}{x}$ ir x naturalā logaritma diferencials, re-

dzam, ka uzrakstītās izteiksmes vidējo daļu var dabūt, ja, pirmkārt, diferencē funkciju:

$$S = \nu (C_v \ln T + R \ln v + a), \quad (8)$$

kur $a = \text{const}$, un, otrkārt, ja pieņem, ka funkcija S pie līdzsvarotās adiabatiskās izplešanās vai kompresijas nemainās ($dS=0$). Šī funkcija S ir ideālās gāzes entropija.

Potencējot aprēķināto T un v sakarību, gāzes vienam molam ($\nu = 1$) pie līdzsvarotās adiabatiskas ekspansijas vai kompresijas dabūsim

$$T \cdot v^{\kappa-1} = \text{const} = e^{\frac{S-a}{C_v}}, \quad (9)$$

kur ērtas salīdzināšanas dēļ ar turpmākajām formulām pieņemts apzīmējums

$$\kappa = \frac{C_p}{C_v}, \text{ un tātad } \kappa - 1 = \frac{C_p - C_v}{C_v} = \frac{R}{C_v}.$$

Te redzam, ka pie līdzsvarotās adiabatiskas ekspansijas temperatūra samazinās apgriezti proporcionāli tilpuma ($\kappa - 1$) -ai pakāpei. Tātad vienatoma gāzes temperatūra samazinās visātrāk. Taš ir tāpēc, ka pie vienādas temperatūras vienatoma gāzes iekšējās enerģijas krājums ir mazāks nekā daudzatomu gāzei.

Aprādītā sakarība starp T un v līdzsvarotā adiabatiskā procesā ir viens no Puasona vienādojumiem. Divi pārējie Puasona vienādojumi gāzes adiabatām nosaka sakarību starp p un v un starp T un p . Arī gāzes entropiju var attiecīgi izteikt kā šo parametru funkciju.

Ievietosim funkcijas S formulā (8) (zem logaritma zīmes) tilpuma vietā tā izteiksmi no Klapeirona vienādojuma: $v = \sqrt[\nu]{\frac{RT}{p}}$.

Logaritmējot dabūsim trīs locekļus. Pirmo locekli $R \ln \sqrt[\nu]{R}$ saskaitām ar konstanti a , un apzīmējam sumu ar a_1 . Otro locekli $R \ln T$ apvienojam ar vienādojuma pirmo locekli $C_v \ln T$, ņemot aiz iekavām $\ln T$, un ievērojam, ka $C_v + R = C_p$. Tad

$$S = \nu (C_p \ln T - R \ln p + a_1), \quad (10)$$

kur

$$a_1 = a + R \ln \sqrt[\nu]{R} = \text{const}.$$

Potencējot dabūjam otro Puasona vienādojumu:

$$\frac{T}{p^{\frac{1}{\kappa}}} = \text{const} = e^{\frac{S-a_1}{C_p}}, \quad (11)$$

kur

$$\kappa = \frac{C_p}{C_v} \text{ un } \frac{\kappa-1}{\kappa} = \frac{C_p - C_v}{C_p} = \frac{R}{C_p}.$$

Atgriezoties pie pirmās S formulas (8), liksim absolūtās temperatūras vietā izteiksmi, ko dod Klapeirona vienādojums $T = \frac{pv}{\nu R}$. Logaritmējot dabūsim trīs locekļus: pirmais ir $C_v \ln p$; otro locekli $C_v \ln v$ saskaitām ar $R \ln v$, ņemam aiz iekavām $\ln v$ un ievērojam, ka $C_v + R = C_p$; trešo locekli $-C_v \ln \nu R$ saskaitām ar konstanti a un to algebrisko sumu apzīmējam ar a_2 . Tādā kārtā dabūsim:

$$S = \nu (C_v \ln p + C_p \ln v + a_2), \quad (12)$$

kur

$$a_2 = a - C_v \ln \nu R = \text{const.}$$

Potencējot dabūjam trešo Puasona vienādojumu, kas nosaka gāzes adiabatū veidu p, v diagramai:

$$pv^\kappa = \text{const} = e^{\frac{S - a_2}{C_v}}. \quad (13)$$

Tā kā arvien $\kappa > 1$, tad, salīdzinot šo gāzes adiabatās vienādojumu ar Boila izotermu vienādojumu $pv = \text{const}$, redzam, ka p, v diagramā *adiabatās nosveras stāvāk pret tilpumu asi nekā izotermas*.

Lai ērtāk varētu lietot Puasona formulas, ievietojam tabulu, kurā norādītas lielumu $\kappa, \kappa - 1$ un $\frac{\kappa - 1}{\kappa}$ vērtības, kas Puasona formulās figurē kā kāpinātāji. Tabulas pēdējā ailē atzīmētas lieluma $\frac{1}{\kappa - 1}$ vērtības; šis lielums rāda, cik reizes gāzes 1 mola siltumietilpība lielāka par gāzu universālo konstanti¹.

	κ	$\kappa - 1$	$\frac{\kappa - 1}{\kappa}$	$\frac{1}{\kappa - 1} = \frac{C_v}{R}$
Vienatoma gāze	5	2	2	3
Divatomu gāze	3	3	5	2
Daudzatomu gāze	7	2	2	5
	5	5	7	2
	8	2	2	6
	6	6	8	2

Puasona vienādojumu, ievērojot tā izvešanas gaitu, var izmantot tikai līdzsvarotos adiabatiskos procesos. Ātras (tātad arī

¹ Tiesām, ja Roberta Maijera vienādojuma $C_p = C_v + R$ katru locekli dala ar C_v , tad dabū: $\frac{C_p}{C_v} - 1 = \frac{R}{C_v}$ jeb $\kappa - 1 = \frac{R}{C_v}$; tātad

$$C_v = \frac{1}{\kappa - 1} R.$$

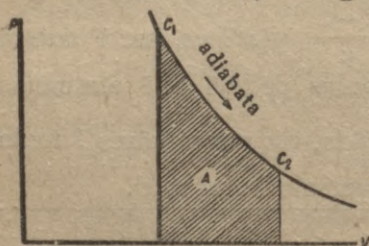
nelīdzsvarotās) adiabatiskās kompresijas vai ekspansijas gadījumos Puasona vienādojumu pēc būtības nevar lietot. Palielinot strauji ar triecienu slodzi virzulim, kas aiztur cilindrā gāzi, patērējam gāzes saspiešanai vairāk darba, nekā tas būtu vajadzīgs uzmanīgā, pakāpeniskā slodzes palielināšanā; sakarā ar to gāzes temperatūra pieaug ātrāk, nekā to paredz Puasona vienādojums. Nelīdzsvarotā ekspansijā gāze veic mazāku darbu, nekā to spētu izdarīt, un tāpēc temperatūra krītas lēnāk.

Nelīdzsvarotu (ātri notiekošu) adiabatisku procesu aprēķināšanai praksē bieži lieto formulas, kas izskata ziņā identiskas minētajām Puasona formulām, bet tikai ar to svarīgo atšķirību, ka lielumu κ , kas Puasona formulās apzīmē siltumietilpību attiecību $\frac{C_p}{C_v}$, uzlūko par kaut kādu empirisku konstanti, kurai izvēlas tādu nozīmi, lai formulas (kuras pēc būtības šeit nevar izmantot) dotu vislabāko saskaņu ar mēģinājumu datiem.

233. §. Gāzes adiabatiskās izplešanās darbs. Kad ķermeņa saspiešana vai izplešanās notiek bez siltuma pievadīšanas vai novadīšanas (vienalga — līdzsvarotā vai nelīdzsvarotā veidā), tad ķermenis veic darbu uz iekšējās enerģijas rēķina (413. zīm.):

$$A = U_1 - U_2. \quad (14)$$

Lai kaut vai aptuveni realizētu līdzsvarotās adiabatiskās kompresijas vai ekspansijas noteikumus, ķermenis siltuma ziņā jāizolē no apkārtējiem ķermeņiem, ieliekot to, piemēram, cilindrā, kas pārvilks ar «sliktu siltumvadītāju»,



413. zīm. Iesvītrotais laukums attēlo iekšējās enerģijas samazinājumu: $A = U_1 - U_2$.

vai labāk — ieliekot ķermeni cilindrā un pakarot šo cilindru otrā cilindrā, kuru no pirmā cilindra atdala bezgaisā telpa.

Vieglāk ir realizēt nelīdzsvarotu adiabatisku kompresiju vai ekspansiju. Ļoti ātri saspiežot, ķermenis nepagūst atdot apkārtējai videi kaut cik ievērojamu siltuma daudzumu, un tādēļ aptuveni var pieņemt, ka ļoti ātra saspiešana noris adiabatiski. Pamatojoties uz sacīto, adiabatiskā darba formulu (14) attiecina uz degoša maisījuma kompresiju iekšdedzes dzinēju cilindros.

Gāzēm adiabatiskās ekspansijas darbu var aprēķināt pēc

temperaturas krišanās. Saskaņā ar Džoula likumu ν moliem gāzes $U_1 - U_2 = \nu C_v (T_1 - T_2)$, un tātad

$$A = \nu C_v (T_1 - T_2).$$

Ja adiabatiskā ekspansija vai kompresija notiktu līdzsvaroti, tad saskaņā ar Puasona formulām, kuras paskaidrotas iepriekšējā paragrafā, vajadzētu pastāvēt šādai sakarībai starp gāzes stāvokļa parametriem procesa sākumā un beigās:

$$\frac{T_2}{T_1} = \left(\frac{v_1}{v_2}\right)^{\gamma-1} = \left(\frac{p_2}{p_1}\right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}$$

Izmantojot šo sakarību, uzrakstīsim divas formulas, kuras bieži lieto praksē, lai aprēķinātu gāzes adiabatiskās izplešanās darbu. Šim nolūkam izteiksmē $A = \nu C_v (T_1 - T_2)$ ņemam T_1 aiz iekavām un C_v apmainām ar $\frac{R}{\gamma-1}$. Tālāk absolūto temperatūru attiecības $\frac{T_2}{T_1}$ vietā ņemam attiecīgu spiedienu attiecības vai apgrieztas tilpumu attiecības pakāpi. Tad dabū, ka ν moliem gāzes:

$$A = \nu \frac{RT_1}{\gamma-1} \left[1 - \left(\frac{v_1}{v_2}\right)^{\gamma-1} \right]; \quad (16)$$

$$A = \nu \frac{RT_1}{\gamma-1} \left[1 - \left(\frac{p_2}{p_1}\right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \right]. \quad (17)$$

Šīs formulas ir derīgas idealai gāzei, kas atrodas līdzsvarotā adiabatiskās ekspansijas ($A > 0$) vai kompresijas ($A < 0$) procesā. Praksē tās lieto realām gāzēm un aprēķina pēc tām ātras (tātad nelīdzsvarotas) adiabatiskas ekspansijas vai kompresijas darbu, ņemot konstantei γ tādu vērtību, kas aprēķinu saskaņo ar mēģinājuma datiem. Šīs formulas plaši lieto, piem., gāzes motoru aprēķinos.

234. §. Termokīmiskie vienādojumi. Ķīmiskos procesus parasti pavada vai nu siltuma izdalīšanās, vai siltuma patērēšana. Tos procesus, kuros sistema izdala siltumu, sauc par *eksotermiskiem*¹, bet tos, kuros sistema patērē no ārpusē pievadīto siltumu, sauc par *endotermiskiem*².

Atkarībā no apstākļiem, kādos noris ķīmiskā reakcija, parāli ar siltuma izdalīšanos vai patēriņu sistema vienā gadījumā

¹ No grieķu vārda *exo* — ārpus.

² No grieķu vārda *endon* — iekšpus.

var veikt kādu darbu, citā — var izrādīties, ka jāpatērē darbs ķīmiskā procesa uzturēšanai. Tais gadījumos, kad reakcijā rodas gāzveidīgi produkti, sistema ir spējīga veikt ievērojamu darbu, piemēram, pulvera eksplozijā. Daudzas reakcijas var «elektrificēt» ar galvaniskajiem elementiem; ķīmiskie procesi, kas norisinās galvaniskā elementā, rada darbu, kas tiek patērēts elektriskās strāvas ražošanai. Pretējs piemērs ir elektrolīzes reakcijas, kurās ķīmiskie procesi prasa darbu.

Sistemas iekšējās enerģijas pamazināšanos termokīmijā nosacīti sauc par reakcijas siltuma efektu. Īstenībā iekšējās enerģijas pamazināšanās var izpausties pa daļai siltuma, pa daļai darba veidā. Kāda iekšējās enerģijas pamazinājuma daļa aiziet siltuma veidā un kāda darba veidā, tas lielā mērā atkarājas no tiem apstākļiem, kādos atrodas ķīmiskā sistema. Jāiegaumē, ka lielums, ko termokīmijā pieņemts saukt par reakcijas siltuma efektu, ietver sevī abas šīs daļas: siltumu, ko sistema atdod, un darbu, ko sistema veic (darbs, protams, izteikts tādās pašās vienībās kā siltums, parasti — kalorijās).

Iekšējās enerģijas pieaugumu apzīmējam ar simbolu ΔU :

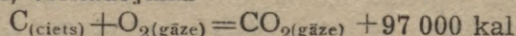
$$\Delta U = U_2 - U_1.$$

Lielums ar pretēju zīmi izsaka iekšējās enerģijas pamazināšanos; tātad reakcijas siltuma efekts ir $-\Delta U$. Termokīmiskiem vienādojumiem pieņemta šāda schema: kreisajā pusē raksta ņemto vielu iekšējo enerģiju U_1 , labajā pusē — reakcijas produktu iekšējo enerģiju U_2 un reakcijas siltuma efektu ($-\Delta U$):

$$U_1 = U_2 + (-\Delta U). \quad (18)$$

Kādas vielas 1 mola iekšējo enerģiju pie tādās temperatūras un spiediena, kādiem rakstīts termokīmiskais vienādojums, pieņemts izteikt ar vielas ķīmisko formulu. Piemēram, O_2 termokīmiskā vienādojumā apzīmē 32 g skābekļa iekšējo enerģiju; CO_2 apzīmē 44 g oglekļa dioksīda gāzes iekšējo enerģiju utt. Diezgan bieži termokīmiskos vienādojumus raksta ne grammolekulās, bet kilogrammolekulās; šai gadījumā O_2 apzīmē 32 kg skābekļa iekšējo enerģiju.

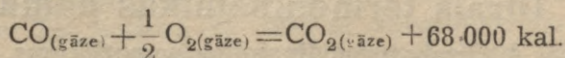
Piemēram, vienādojums



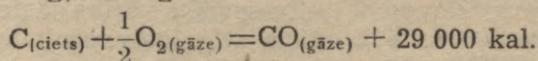
rāda, ka, ja degšanas procesā 1 g-atoms (12 g) cieta oglekļa savienojas ar 1 molu (32 g) gāzveidīga skābekļa, tad rodas 1 mols (44 g) oglekļa dioksīda gāzes un izdalās 97 000 kal siltuma un darba veidā.

Daudzos gadījumos ar termokīmiskiem vienādojumiem aprē-

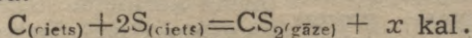
ķina tādu reakciju siltuma efektu, kuros tieša siltuma efekta izmērīšana mēģinājumos kaut kādu iemeslu dēļ nav iespējama. Piemēram, mēģinājumā nevar noteikt siltuma daudzumu, kas rodas, cietam ogleklim sadegot par oglekļa oksīdu CO, jo ogleklim degot arvien rodas arī kāds daudzums ogļskābās gāzes CO₂; bet ir izmērīts degšanas siltums, kas rodas, oglekļa oksīdam sadegot par ogļskābo gāzi:



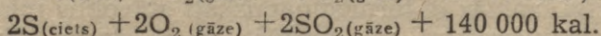
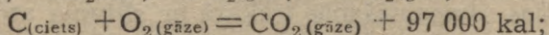
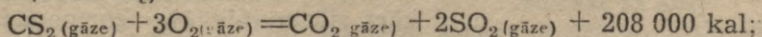
Ja šo vienādojumu atņem no iepriekš uzrakstītā vienādojuma, tad dabū tieši meklējamo degšanas siltumu, kas rodas, ogleklim sadegot par ogļskābo gāzi:



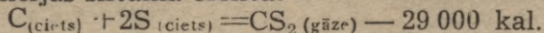
Termoķīmijā parasti dara tā: eksperimentos nosaka dažādu elementu un to savienojumu sadegšanas siltumu. No kāda savienojuma sadegšanas siltuma atņem savienojuma elementu sadegšanas siltumu sumu; tā dabū siltuma efektu, kas rodas, kad savienojums veidojas no elementiem. Piemēram, vēlamies izzināt siltuma efektu, sērogleklim veidojoties no cieta oglekļa un sēra:



Lai noteiktu x , ņem termoķīmiskos eksperimentos atrastos sadegšanas siltumus: 1 molam sēroglekļa, 1 g-atomam cieta oglekļa un 2 g-atomiem cieta sēra:



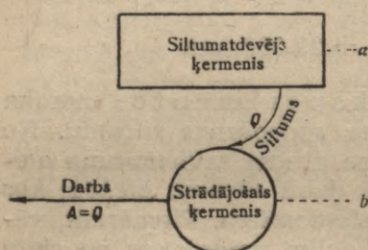
Atņemot no pirmā vienādojuma abus pārējos jeb, citiem vārdiem, atņemot no sēroglekļa sadegšanas siltuma C un 2S sadegšanas siltumu sumu, dabū meklējamo oglekļa un sēra savienojuma reakcijas siltuma efektu:



Redzam, ka šī ir endotermiska reakcija: tai ir negatīvs siltuma efekts.

Otrais termodinamikas pamatlikums

235. §. Otrais termodinamikas pamatlikums. «Rezultati», kas pavada siltuma pāreju darbā. Otrais termodinamikas pamatlikums saka¹: nav iespējams tāds process, kura vienīgais rezultāts būtu siltuma pārvēršana darbā.



414. zīm. Neiespējamais siltuma pārvēršanas process darbā (schema): *a* — termodinamiskais stāvoklis mainās; *b* — termodinamiskais stāvoklis procesa beigās ir tāds pats kā sākumā.

Te sevišķa vērība jāpiegriež vārdiem «vienīgais rezultāts». Šo vārdu jēga ir šāda.

Ja runā par siltuma pārvēršanu darbā, tad jābūt vismaz diviem ķermeņiem: vienam, kas enerģiju atdod siltuma veidā, ko tāpēc sauksim par siltumatdevēju, un otram, kas enerģiju saņem no pirmā ķermeņa siltuma veidā, bet enerģiju atdod darba veidā, un ko tāpēc sauksim par strādājošo ķermeni. Procesā, kurā siltums pārvēršas darbā, notiek, pirmkārt, siltumatdevēja ķermeņa iekšējās enerģijas samazināšanās (sakarā ar siltuma atdošanu), un tādēļ attiecīgi mainās tā termodinamiskais stāvoklis (piemēram, pazeminās temperatūra), un, otrkārt, uz tā darba rēķina, ko

¹ Dažādi autori dažādi formulē otro pamatlikumu. Atzīmēsim šeit dažus formulējumus.

Karno: termiskās mašīnas maksimālais lietderības koeficients nav atkarīgs no vidutājķermeņa un to pilnīgi nosaka temperatūru robežas, kurās mašīna darbojas.

Klauziuss: siltums pats no sevi nevar pāriet no auksta ķermeņa uz siltu procesā, kurā nekas netiek patērēts.

Klauziuss: katras izolētas sistēmas entropija tiecas uz maksimumu.

Tomsons (Kelvins): ķermeņa siltumu nevar pārvērst darbā, ja nedara neko citu, kā vienīgi atdzesē šo ķermeni.

Ostvalds: otra veida perpetuum mobile nav realizējams.

Bolcmans: daba cenšas pāriet no mazāk varbūtīgiem stāvokļiem vairāk varbūtīgos.

Plānks: nav iespējams konstruēt tādu mašīnu, kas, darbojamās periodiski, nekā cita nedarītu, kā tikai celtu smagumu un dzesētu siltuma rezervuaru.

veic strādājošais ķermenis, pieaug kaut kāda veida enerģijas krājums, kas piemīt kaut kādiem ķermeņiem. Abas šīs pārmaiņas, un tikai šīs kopā ņemtas, mēs sapratīsim kā procesu, kura vienīgais rezultāts ir siltuma pārvēršana darbā (414. zīm.).

Otrais pamatlikums norāda, ka process, kurā noris siltuma pāreja darbā, iespējams vienīgi tai gadījumā, ja siltuma pāreja darbā (tātad siltumatdevēja ķermeņa atdzišana) nav šā procesa vienīgais rezultāts, ka jābūt vēl kaut kādiem citiem rezultātiem. Tas nozīmē, ka reizē ar siltumatdevēja ķermeņa atdzišanu katrā ziņā jānotiek vismaz vēl viena (varbūt arī vairāku) procesā iesaistīta ķermeņa termodinamiskā stāvokļa maiņai.

Procesi, kuros notiek siltuma pārvēršanās darbā, dabā sastopami tikpat bieži kā procesi, kuros darbs pāriet siltumā. Vēji, lieti, upes, ūdenskritumi nepārtraukti veic zemes lodes virsū darbu, patērējot siltumu, ko dabū no Saules. Tādēļ procesus, kuros darbs pāriet siltumā, nevar uzlūkot par likumu, bet procesus, kuros siltums pārvēršas darbā, par izņēmumu. Izšķirība šo divu procesu starpā, kuru nosaka otrais termodinamikas pamatlikums, nav tā domāta. Figurali izsakoties — dabai ir vienādas tieksmes realizēt kā vienu, tā arī otru procesu. Bet, kad notiek darba pārveidošana siltumā, tad no šā procesa rezultātu viedokļa norise var aprobežoties ar viena paša siltumieguvēja ķermeņa termodinamiskā stāvokļa maiņu (piemēram, sasilšana no berzes); pretēji tam *arvien, kad siltums pārveidojas darbā, reizē ar siltumatdevēja ķermeņa atdzišanu katrā ziņā notiek viena vai vairāku ķermeņu termodinamiskā stāvokļa maiņa.*

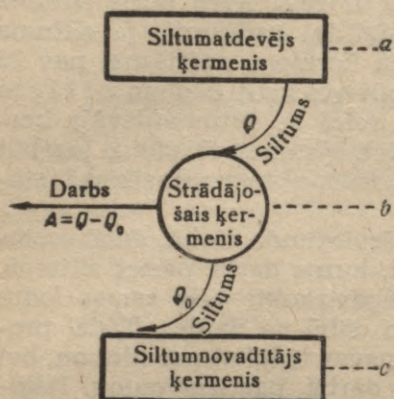
236. §. Kompensācijas jēdziens. Ievērojot teikto, saka, ka siltuma pāreja darbā iespējama tikai gadījumā, ja šo pāreju *kompensē* noteikta to ķermeņu termodinamiskā stāvokļa maiņa, kas piedalās šai procesā. *Nekompensēta siltuma pāreja darbā nav iespējama.*

Ar kompensāciju šeit saprot vai nu strādājošā ķermeņa stāvokļa maiņu, vai kāda trešā vai vairāku procesā iesaistītu ķermeņu stāvokļa maiņu.

Piemēram, siltumu viegli var pārvērst darbā, ja, sildot strādājošo ķermeni, ļauj tam izplesties, liekot pārvarēt uz to darbojošos spiedienu. Šai gadījumā siltuma pāreju darbā kompensē strādājošā ķermeņa tilpuma palielināšanās.

Ievērojamākais piemērs siltumtechnikā ir šāds: strādājošam ķermenim pievada siltumu un izmanto tā izplešanās darbu; pēc tam strādājošo ķermeni atgriež termodinamiskā sākuma stāvoklī. Tad vienmēr no jauna atkārto šo ciklu. Bet, lai strādājošo

ķermeni atgrieztu sākuma stāvoklī, tas jāspiež, tātad jāpatērē darbs. Ja strādājošo ķermeni sāktu spiest pie tās pašas temperatūras, pie kuras tas izpletās, tad saspiešanās vajadzētu patērēt visu to darbu, kuru ieguva pie izplešanās, un rezultātā nekādas



415. zīm. Siltuma kompensēta pārveidošana darbā:

- a — termodinamiskais stāvoklis mainās;
- b — termodinamiskais stāvoklis procesa beigās ir tāds pats kā sākumā;
- c — termodinamiskais stāvoklis mainās.

tuma pāreja darbā tiek kompensēta ar siltumnovadītāja ķermeņa sasildīšanu (415. zīm.).

Redzam, ka divi vienīgi iespējamie enerģijas pārnesanas veidi — siltums un darbs — nav līdzvērtīgi enerģijas pārnesanas veidi.

Pirmais termodinamikas pamatlikums nosaka (un tā ir šā likuma būtība), ka ir divi viens otram ekvivalenti un vienīgi iespējami enerģijas pārnesanas veidi — darbs un siltums.

Otrais termodinamikas pamatlikums nosaka (un tā ir šā likuma būtība), ka siltums ir gan darbam ekvivalents, bet nav tam līdzvērtīgs.

237. §. Siltuma mašīnu lietderības koeficients. Dzinēja lietderības koeficients ir attiecība starp dzinēja veikto darbu un enerģiju, ko dzinējam darbības laikā pievada. Vai siltuma dzinējs var visu piegādāto enerģiju pārvērst darbā? Vai siltuma dzinēja lietderības koeficients var būt vienlīdzīgs 1?

Nav grūti parādīt gadījumu, kad viss siltums pārvēršas

siltuma pārejas darbā mēs nedabūtu. Lai darbs, kas vajadzīgs saspiešanai, būtu mazāks nekā darbs, ko ieguva pie izplešanās, nepieciešams, lai saspiešanas process noritētu vismaz daļēji pie zemākas temperatūras. Tātad, saspiežot darba ķermeni, to vajag dzesināt, t. i., procesā vajag iesaistīt vēl trešo ķermeni — dzesinātāju, ko saucim par siltumnovadītāju ķermeni. Tādējādi veikta cikla rezultātā, (229. § — tiešais cikls 409. zīm.) iegūsim siltuma pāreju darbā; darbā pāriet tikai daļa no tā siltuma, ko strādājošais ķermenis saņem no siltumatdevēja ķermeņa, bet pārējo siltuma daļu strādājošais ķermenis atdod siltumnovadītājam ķermenim. Šai gadījumā sil-

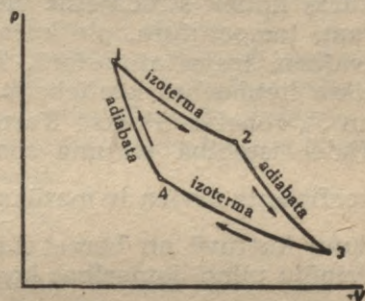
darbā. Ideālās gāzes iekšējā enerģija ir atkarīga tikai no temperatūras; tādēļ ideālās gāzes izotermiskās līdzsvarotās izplešanās gadījumā iekšējā enerģija nemainās, viss gāzei pievadītais siltums pārvēršas darbā, ko gāze veic izplešoties. Bet, ja gāzi gribētu izlietot par strādājošo ķermeni siltuma dzinējā, tad vajadzētu pēc tam, kad gāze izpletās, to atkal saspīest līdz sākuma tilpumam. Te neražīgi jāpatērē daļa darba, ko veikusi gāze. Tātad jāiesaista darba procesā trešais, siltumnovadītājs ķermenis, kas siltuma veidā saņem darbu, ko patērēja gāzes saspiešanā. Rezultatā daļa no siltuma, ko deva sildītājs, pāriet siltumnovadītājā ķermenī, un tikai atlikusī siltuma daļa (samērā neliela, kā par to turpmāk pārliecināsimies), ko devis sildītājs, tiks pārvērsta darbā.

Vienmēr, kad ar siltuma dzinēju siltumu (piemēram, akmeņogļu vai naftas sadegšanas siltumu) pārvēršam darbā, mums jāapmierinās ar šo termodinamikas «neatļautā» procesa kompensēšanu, sasildot siltumnovadītāju ķermeni. Dažos gadījumos siltumnovadītājs ķermenis ir gaiss (piemēram, izlaižot izlietoto tvaiku vai gāzi atmosfērā), bet citos ūdens, kas dzesē kondensatoru, kurā izlietotais tvaiks kondensējas.

Tātad siltuma mašīnas lietderības koeficients nekad nesaņiedz vienu (1), pat tādā gadījumā ne, ja mašīna būtu ideāli konstruēta (bez berzes zudumiem).

Siltuma dzinējs jāpielāgo ilgstošai darbībai. Tādēļ procesiem, kas noris siltuma dzinējā, jānoslēdzas periodiski atkārtojamos ciklos. Saka, ka ciklam ir viens vai otrs veids; ar to saprot dzinēja strādājošās vielas (tvaika vai gāzes) temperatūras, tilpuma un citu pārmaiņu secības grafisku attēlu. Siltuma mašīnas lietderības koeficients ir atkarīgs no cikla veida, bet visvairāk tomēr no temperatūras robežām, kurās mašīnas strādājošā viela veic ciklu. Jo šaurākas šo temperatūru robežas pie noteiktas siltuma avota temperatūras, jo mazāks lietderības koeficients. Strādājošās vielas fizikalās un ķīmiskās īpašības neietekmē lietderības koeficientu. Jebkurai strādājošai vielai visizdevīgākais no lietderības koeficienta viedokļa ir tas cikls, uz kuru pirmā norādīja termodinamikas nodibinātājs Sadi Karno.

Karno ciklā (416. zīm.) strādājošā viela vispirms izplešas



416. zīm. Karno cikls.

izotermiski un tad adiabatiski (rezultatā temperatūra krītas), un pēc tam tādā pašā kārtībā — vispirms izotermiski, tad adiabatiski — tiek saspiesta (rezultatā viela atgūst sākuma temperatūru un blīvumu). Termodinamiskais aprēķins (tas aplūkots nākamā paragrafā) rāda, ka, strādājot pēc Karno cikla, siltuma mašīnai lietderības koeficients būtu:

$$\eta = 1 - \frac{T_0}{T}, \quad (1)$$

kur T ir absolūtā temperatūra, pie kuras notiek strādājošās vielas izotermiskā izplešanās (piemēram, tā tvaika temperatūra, kas nonāk no katla cilindrā), un T_0 ir absolūtā temperatūra, pie kuras notiek strādājošās vielas izotermiskā saspiešana (piemēram, temperatūra, pie kuras tvaiks kondensējas ūdenī; tātad, tvaikam izejot atmosferā, $T_0 = 100 + 273,1 = 373,1^\circ\text{K}$). Karno cikla lietderības koeficients ir maksimāls dotu temperatūru T un T_0 robežās. Praksē Karno ciklu var realizēt tikai aptuveni. Tādēļ īstenībā siltuma mašīnu termodinamiskais lietderības koeficients arvien ir mazāks nekā $\frac{T - T_0}{T}$. Ievērojami siltuma zudumi kurtuvē un berzes zudumi vēl vairāk pazemina siltuma dzinēju pilno lietderības koeficientu.

238. §. Karno cikls. Termodinamikas nodibinātājs Sadi Karno noteica otro pamatlikumu, nodarbojoties ar problēmu par siltuma mašīnu lietderības koeficienta palielināšanas iespēju.

Karno saka, ka *siltuma mašīnas lielākais lietderības koeficients nav atkarīgs no vidutāja ķermeņa dabas, to noteic vienīgi robežtemperatūras, starp kurām mašīna darbojas*. Pierādīsim, ka minētais noteikums ir otra veida perpetuum mobile neiespējamības secinājums. Šim nolūkam aprēķināsim vispirms lietderības koeficientu tādai mašīnai, kurā ideālā gāze veic ciklu, ko ierobežo divas adiabatās un divas izotermas (Karno cikls 416. zīm.).

Pirmā izotermiskā izplešanās stadijā (416. zīm. līkne 1—2) siltuma avots atdod, bet ideālā gāze iegūst siltumu Q , kas vienlīdzīgs gāzes izplešanās darbam no tilpuma v_1 līdz tilpumam v_2 :

$$Q = \nu RT \ln \frac{v_2}{v_1},$$

kur ν gāzes molu skaits mašīnas cilindrā.

Otrā adiabatiskās izplešanās stadijā (416. zīm. līkne 2—3) darbs tiek veikts uz gāzes iekšējās enerģijas samazinājuma rēķina, t. i., uz gāzes temperatūras pazemināšanās rēķina no sil-

tumavota līmeņa līdz dzesētāja līmenim. Šeit gāze neiegūst un arī neatdod siltumu.

Tālāk ideālo gāzi saspiež izotermiski no tilpuma v_3 līdz tilpumam v_4 , ko nosaka dzesētāja izotermas krustošanās ar sākuma adiabatū. Šai gāzes saspiešanai (416. zīm. likne 3—4) jāpatērē darbs, kas, pateicoties tam, ka process ir izotermisks, viss izrādās pārvērsts siltumā Q_0 , ko gāze atdod dzesētājam:

$$Q_0 = \nu RT_0 \ln \frac{v_3}{v_4}.$$

Cikls noslēdzas ar gāzes adiabatisku saspiešanu līdz sākuma tilpumam v_1 ; patērētais darbs šai gadījumā paaugstina gāzes temperatūru līdz sākuma vērtībai, t. i., līdz siltumavota līmenim.

Cikla laikā gāze dabū siltumu Q un atdod siltumu Q_0 . Tā kā cikla beigās gāze atkal nokļuvusi savā sākuma stāvoklī, tad siltumu starpība $Q - Q_0$ ir pārvērsta darbā A , ko gāze veikusi cikla laikā. Saskaņā ar definējumu lietderības koeficients ir šā darba attiecība pret siltumu, ko strādājošais ķermenis (šai gadījumā gāze) dabūjis no siltumavota:

$$\eta = \frac{A}{Q} = \frac{Q - Q_0}{Q}.$$

Ievērosim, ka saskaņā ar Puasona vienādojumu (232. § 9. formula) ideālās gāzes adiabatū raksturo reizinājuma $T \cdot v^{\kappa-1}$ nemainīgums.

Tilpumi v_2 un v_3 atrodas uz vienas adiabatās, un tilpums v_2 atbilst temperatūrai T , bet tilpums v_3 — temperatūrai T_0 .

Tātad

$$T \cdot v_2^{\kappa-1} = T_0 \cdot v_3^{\kappa-1}.$$

Tā kā tilpumi v_1 un v_4 arī atrodas uz vienas adiabatās un atbilst tām pašām temperatūrām T un T_0 , tad arī tiem var uzrakstīt analogisku vienādojumu:

$$T \cdot v_1^{\kappa-1} = T_0 \cdot v_4^{\kappa-1}.$$

Izdalot pirmo vienādojumu ar otru (temperatūras saīsināsies) un izvelkot no abām dabūtām attiecībām $\kappa - 1$ pakāpes sakni, uzzināsime, ka

$$\frac{v_2}{v_1} = \frac{v_3}{v_4}.$$

Ņemot to vērā, ievietosim iepriekš noteiktās siltuma Q un Q_0 nozīmes lietderības koeficienta izteiksmē $\eta = \frac{Q - Q_0}{Q}$ un saīsināsime skaitītāju un saucēju ar vienlīdzīgiem lielumiem $\nu R \ln \frac{v_2}{v_1}$ un $\nu R \ln \frac{v_3}{v_4}$.

Tad iegūsim

$$\eta = \frac{T - T_0}{T} \quad (1)$$

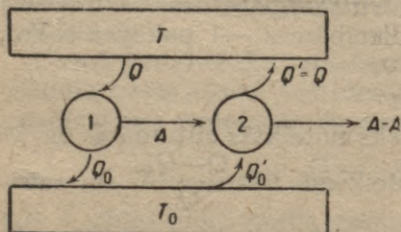
t. i., ka Karno cikla lietderības koeficients mašīnai, kas strādā ar ideālo gāzi, ir vienlīdzīgs siltumavota un dzesētāja temperatūru starpības attiecībai pret siltumavota absolūto temperatūru.

239. §. Klauziusa prātojums par divām saistītām Karno mašīnām. Paraleli ar mašīnu («pirmā mašīna»), kurā par strādājošo ķermeni ņemta ideāla gāze, ņemsim otru mašīnu, kurā par darba ķermeni var būt jebkura viela, piemēram, kāds tvaiks vai šķidrums. Abām mašīnām ir kopīgs siltumavots un dzesētājs. Pieņemsim, ka pirmā mašīna saņem no siltumavota siltumu Q un atdod dzesētājam siltumu Q_0 ; tā veic darbu $A = Q - Q_0$, un tās lietderības koeficients ir

$$\eta = \frac{Q - Q_0}{Q} = \frac{T - T_0}{T}$$

Pieņemsim, ka otras mašīnas izmēri atļauj to pielāgot tādām darba režīmam, lai siltums Q' , ko otra mašīna katrā ciklā saņem no siltumavota, būtu vienlīdzīgs tam siltumam, ko pirmā mašīna saņem no siltumavota: $Q' = Q$. Ja darbs, ko šādā gadījumā otra mašīna veic viena cikla laikā, ir vienlīdzīgs darbam, ko pirmā mašīna padara vienā ciklā ($A' = A$), tad, protams, šo mašīnu lietderības koeficienti ir vienlīdzīgi ($\eta' = \frac{A'}{Q'} = \eta = \frac{A}{Q}$)

un vienlīdzīgi arī siltumi, kurus mašīnas atdod dzesinātājam (jo $A' = Q' - Q'_0$ un $A = Q - Q_0$; un, tā kā $Q' = Q$, tad no vienlīdzības $A' = A$ seko vienlīdzība $Q'_0 = Q_0$). Bet pieņemsim, ka abu mašīnu lietderības koeficienti nav vienlīdzīgi un tātad nav vienlīdzīgi ne darbi, kurus šīs mašīnas veic vienā ciklā, ne arī siltumi, ko tās atdod dzesētājam. Pieņemsim, piemēram, ka pirmajai mašīnai lietderības koeficients ir lielāks nekā



417. zīm. Paskaidrojums Klauziusa prātojumam par divām saistītām Karno mašīnām.

otrai mašīnai: $\eta > \eta'$ un tātad arī $A > A'$. Tas nozīmē, ka pirmā mašīna pārvērš darbā lielāku daļu no tā siltuma, ko viņa saņem no siltumavota, nekā otra mašīna un tātad atdod dzesētājam mazāk siltuma nekā otra: $Q_0 < Q'_0$. Darīsim tā: izlietosim to darbu, ko veic pirmā mašīna, lai otrās mašīnas strādājošam ķermenim liktu

veikt Karno ciklu pretējā virzienā [šis ķermenis, izplešoties pie temperatūras T_0 , ņems no dzesētāja siltumu Q_0 , bet saspīests pie temperatūras T atdos siltumavotam siltumu Q (417. zīm.)].

Citiem vārdiem, izmantosim pirmo mašīnu kā dzinēju un liksim otrai mašīnai strādāt kā dzesēšanas mašīnai, kas katrā ciklā patērē darbu A' un pārnes siltumu Q'_0 no aukstā ķermeņa uz sasildīto (šis sasildītais ķermenis, kas ir pirmās mašīnas siltumavots, dabū bez siltuma Q'_0 vēl siltumu, ko dod pievadītais darbs; visa cikla laikā tas dabū siltumu $Q' = Q$). 417. zīmējumā ir attēlota divu saistītu Karno mašīnu schema. Saskaņā ar noteikumu, ko pieņemām, darbs A , ko veic pirmā mašīna cikla laikā, ir lielāks nekā darbs A' , ko patērē otra mašīna. Tātad rezultātā abas mašīnas kopā katrā ciklā veiks darbu, kas vienlīdzīgs pozitīvai starpībai $A - A'$, bet dzesētājs atdos siltumu, kas ekvivalents šim darbam $A - A'$ (no pirmās mašīnas dzesētājs dabū siltumu Q_0 , bet atdod otrai mašīnai lielāku siltuma daudzumu Q'_0 , t. i., dzesētājs zaudē siltumu $Q' - Q_0$; bet $A = Q - Q_0$ un $A' = Q' - Q'_0$, un tā kā $Q = Q'$, tad $Q'_0 - Q_0 = A - A'$). Kas attiecas uz siltumavotu, tad tā stāvoklis nemainās, jo tas pirmajai mašīnai atdod tikpat daudz siltuma, cik dabū no otras. Tātad abas mašīnas kopā vienā ciklā veic darbu $A - A'$ ar to siltumu, ko tās iegūst no dzesētāja. Siltumam pārvēršoties darbā, šeit nenotiek nekāda kompensācija. Norādītais divu Karno mašīnu savienojums te būtu otra veida perpetuum mobile. Esam nokļuvuši pretrunā ar otro termodinamikas pamatlikumu; tas rāda, ka mūsu pieņemtais apgalvojums par aplūkojamo mašīnu lietderības koeficientu nevienlīdzību ir nepareizs. Stingri ņemot, mēs pagaidām esam tikai pārliecinājušies, ka pirmās mašīnas lietderības koeficients, kurai kā strādājošais ķermenis ir ņemta ideālā gāze, nevar būt lielāks (kā mēs to šāķumā pieņemām) par otrās mašīnas lietderības koeficientu. Bet vai tas nevar izrādīties mazāks nekā otrai mašīnai? Pieņemsim, ka tas tā ir. Tad mašīnu, kurā strādājošais ķermenis ir ideālā gāze, darbināsim kā dzesēšanas mašīnu, bet kā dzinēju izmantosim mašīnu, kurā par strādājošo ķermeni ir izraudzīta patvaļīga viela. Visi iepriekšējie prātojumi paliek tie paši, tikai otro mašīnu tagad sauksim par pirmo, bet to mašīnu, kas strādāja ar ideālo gāzi, par otro. Mēs atkal nonāksim pretrunā ar otro pamatlikumu. Tātad lietderības koeficients mašīnai, kuras strādājošais ķermenis ir ideālā gāze, nevar būt ne lielāks, ne arī mazāks par analogiskas mašīnas lietderības koeficientu, kura strādā to pašu temperatūru robežās un kurā par strādājošo ķermeni ņemta nevis ideālā gāze, bet gan jebkura cita viela.

Tātad redzam, ka Karno izteikto principu var uzlūkot par otrā veida perpetuum mobile neiespējamības sekām. Karno principam bija noteicoša loma siltumtechnikas zinātnisko pamatu attīstībā. Ievērojot šo principu, kļuva skaidrs, ka siltuma mašīnu lietderības koeficienta paaugstināšana jāmeklē to temperatūru robežu paplašināšanā, starp kurām noris strādājošā ķermeņa cikls, un ka vienas strādājošās vielas apmaiņa ar otru pati par sevi nekā nevar dot. Cikla veids, vispār runājot, ietekmē lietderības koeficienta lielumu, un *Karno ciklam dotajās temperatūru robežās, salīdzinot to ar visu citu mašīnu apgriezeniskiem cikliem, ir lielākais lietderības koeficients.*

Dažu ciklu veids atļauj vienus un tos pašus starptemperatūras ķermeņus izmantot vienā cikla daļā par siltumavotiem, bet otrā cikla daļā par dzesētājiem. Tāda *siltuma reģenerācija*¹ paaugstina cikla lietderības koeficientu un tuvina cikla īpašības Karno ciklam.

240. §. Reducēto siltumu suma. Aplūkosim atkal 416. zīmējumu. Augšējo un apakšējo izotermu, kas attēlota šā cikla zīmējumā, varam uzlūkot par diviem pārejas ceļiem no vienas adiabatās uz otru. Siltums, kas jāpievada ķermenim, lai to pa vienu no šiem ceļiem pārvestu no pirmā (1.) stāvokļa otrajā (2.) (piemēram, pa augšējo izotermu), nav vienlīdzīgs tam siltumam, ko vajadzētu pievadīt ķermenim, lai to pārvestu no pirmās adiabatās uz otru pa apakšējo izotermu ($Q = Q_0$).

No iepriekšējās attiecības

$$\eta = \frac{Q - Q_0}{Q} = \frac{T - T_0}{T}$$

dabū

$$\frac{Q_0}{Q} = \frac{T_0}{T}$$

un tātad

$$\frac{Q}{T} = \frac{Q_0}{T_0}, \quad (2)$$

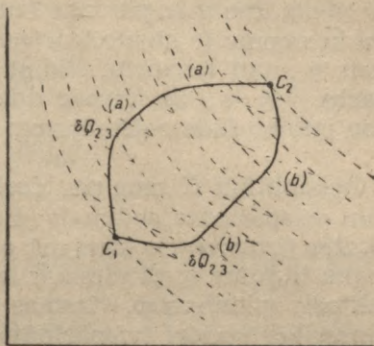
t. i., līdzsvarotā pārejā no vienas adiabatās uz otru attiecība starp izotermisko siltumu un absolūto temperatūru, pie kuras šī pāreja notiek, ir vienāda visām izotermām un tātad atkarīga tikai no aplūkojamo adiabatū savstarpējā atstatuma.

Izotermiskā siltuma attiecību pret absolūto temperatūru, pie

¹ Latīņu vārds *regeneratio* — atjaunošana.

kuras siltums tiek pievadīts, sauc par *reducēto siltumu*. Saskaņā ar formulu (2) visām izotermiskām pārejām divu adiabatū starpā ir vienādi reducētie siltumi.

Nemsim jebkuru ķermeni un apskatīsim kaut kādus divus tā stāvokļus C_1 un C_2 . Ķermeni var pārvest no pirmā stāvokļa otrā ar dažādiem procesiem, kurus grafiski stāvokļu diagramā var attēlot ar dažādām līknēm. Salīdzināsim divus pārejas ceļus a un b (418. zīm.). Siltums, kas jāpievada ķermenim, lai to pa ceļu a pārvestu no C_1 un C_2 , vispār runājot, nav vienlīdzīgs



418. zīm. Reducēto siltumu summa nav atkarīga no procesa ceļa.

pārejas siltumam pa ceļu b : $Q^{(a)} \neq Q^{(b)}$. Šķelsim abus pārejas ceļus ar biezu adiabatū tīklu, kā tas redzams 418. zīmējumā. Aizstāsim procesus a un b ar vienotrai sekojošām izotermiskām un adiabatiskām stāvokļa maiņām; viegli iedomāties, ka pie bezgalīgi liela adiabatū skaita, kas vilktas starp C_1 un C_2 , šāds aizstājums gandrīz nemaz nemainīs procesu a un b veidu. Tāpēc siltumus $Q^{(a)}$ un $Q^{(b)}$ var izteikt kā siltumu summas izotermiskām pārejām no vienas adiabatā uz otru adiabatā:

$$Q^{(a)} = \delta Q_{1 \rightarrow 2}^{(a)} + \delta Q_{2 \rightarrow 3}^{(a)} + \delta Q_{3 \rightarrow 4}^{(a)} + \dots,$$

$$Q^{(b)} = \delta Q_{1 \rightarrow 2}^{(b)} + \delta Q_{2 \rightarrow 3}^{(b)} + \delta Q_{3 \rightarrow 4}^{(b)} + \dots,$$

un saskaņā ar formulu (2) visus attiecīgos šo summu locekļus saista vienlīdzības

$$\frac{\delta Q_{1 \rightarrow 2}^{(a)}}{T^{(a)}} = \frac{\delta Q_{1 \rightarrow 2}^{(b)}}{T^{(b)}},$$

$$\frac{\delta Q_{2 \rightarrow 3}^{(a)}}{T^{(a)}} = \frac{\delta Q_{2 \rightarrow 3}^{(b)}}{T^{(b)}},$$

utt.

Tādēļ, lai gan $Q^{(a)} \neq Q^{(b)}$, tomēr

$$\sum \frac{\delta Q}{T} \text{ pa ceļu } a = \sum \frac{\delta Q}{T} \text{ pa ceļu } b, \quad (3)$$

t. i., atšķirībā no siltumu summas *reducēto siltumu summa nav atkarīga no līdzsvarotā procesa ceļa*.

241. §. Entropija. Līdzsvarotas izplešanās elementarais darbs ir vienlīdzīgs spiediena reizinājumam ar tilpuma pieaugumu: $\delta A = p \delta v$. Vispārīgākā gadījumā ķermenis var veikt ne tikai izplešanās darbu, bet arī vēl cita veida darbus. Piemēram, lai

sadalītu šķidrums pilienu sīkākos pilieniņos, jāpatērē darbs virsmas spraiguma pārvarēšanai. Šo darbu var izteikt tā: $\delta A = \sigma dq$, kur q ir virsmas laukums, bet σ ir virsmas spraigums. Ja ķermenis ir elektrības vadītājs, kas pielādēts līdz potenciālam φ , tad ķermeņa lādiņa e palielināšanai par de jāpatērē darbs $\delta A = \varphi de$. Vispār līdzsvarota procesa elementāro darbu var izteikt šāds reizinājums:

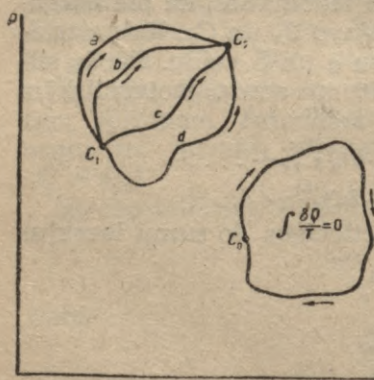
$$\delta A = H \cdot dh.$$

Reizinātāju H sauc par *darba intensitātes faktoru* (to sauc arī par «vispārināto spēku»); reizinātāju h sauc par *darba ekstensitātes faktoru*¹ (to sauc arī par «vispārināto koordinātu»). Ķermeņa tilpums v , tā virsmas laukums q , lādiņš e ir ekstensitātes faktori; spiediens p , virsmas spraigums σ , potenciāls φ ir intensitātes faktori (vispārinātie spēki).

Sumarais darbs lielā mērā ir atkarīgs no «procesa ceļa»:

$$A = \int_1 H \cdot dh.$$

Nezinot, kā notiek ķermeņa pāreja no stāvokļa C_1 stāvoklī C_2



419. zīm. Entropija $S_2 - S_1$ vienlīdzīga reducēto siltumu sumai, kas uzziņāta jebkuram līdzsvarotam pārejas ceļam $C_1 \rightarrow C_2$ (piemēram, ceļam a vai b , vai c utt.). Līdzsvarotam ciklam reducēto siltumu suma ir nulle.

[nezinot funkcijas $H = f(h)$ veidu], nevaram nekā teikt par ķermeņa veikto darbu A . Atkarībā no «procesa ceļa» šis darbs var būt liels vai mazs. Diagramā (H, h) to arvien attēlo laukums zem līknes $H = f(h)$, kas raksturo procesa ceļu; pa kreisi un pa labi šo laukumu norobežo ordinātas H_1 un H_2 .

Visam teiktajam ir šāds nolūks: pieņemsim, ka mūs interesē darba ekstensitātes faktora pieaugums, proti, lielums dh . Šis pieaugums, kā redzams, vienlīdzīgs starpībai $h_2 - h_1$, neatkarīgi no tā, pa kādu ceļu notiek ķermeņa pāreja no stāvokļa C_1 stāvoklī C_2 . Lai kāds arī

¹ Minētā formulā $\delta A = H \cdot dh$, kā arī vispār šai paragrafā (atšķirībā no citiem paragrafiem), simbols A lietots vienā gadījumā — ķermeņa veiktā darba apzīmēšanai, citos gadījumos — patērētā darba apzīmēšanai. Sakarā ar to arī h ir ķermeņa veiktā darba ekstensitātes faktors vai, citos gadījumos, patērētā darba ekstensitātes faktors.

būtu procesa ceļš, sumarais pieaugums $h_2 - h_1$, sastādās no elementari maziem pieaugumiem dh , kur katrs šis elementari mazais pieaugums ir ķermeņa veiktais elementarais darbs, kas dalīts ar darba intensitātes faktoru H :

$$dh = \frac{\delta A}{H};$$

$$h_2 - h_1 = \int_1^2 \frac{\delta A}{H}.$$

Ja mēs vienosimies attiecību $\frac{\delta A}{H}$ saukt par r e d u c ē t o darbu, tad jāsaka, ka reducēto darbu summa $\int_1^2 \frac{\delta A}{H}$ nav atkarīga

no procesa ceļa; jebkuram līdzsvarotam procesam, kas pārved ķermeni no stāvokļa C_1 stāvoklī C_2 , reducēto darbu summa ir vienlīdzīga darba ekstensitātes faktora pieaugumam.

Klauziuss pagājušā gadsimta piecdesmitajos gados, plašinot Karno idejas par siltuma mašīnu lietderības koeficientu, konstatēja, ka *absoluto temperatūru T var uzlūkot par siltumatdošanas intensitātes faktoru* un ka sakarā ar to reducēto

siltumu summa $\int_1^2 \frac{\delta Q}{T}$ nav atkarīga no procesa ceļa. Šī teorema,

kuru pierādīja Klauziuss, pamatodamies uz otrā pamatlikuma, un saskaņā ar kuru reducēto siltumu summa ir vienāda visiem līdzsvarotiem procesiem, kas pārved ķermeni no kāda sākuma stāvokļa C_1 stāvoklī C_2 , — ir ievērojamākā termodinamikas teorema (Klauziusa teoremas pierādījumu ar dažiem vienkāršojumiem atstāstījām iepriekšējos trijos paragrafos).

Klauziuss nosauca ķermeņim pievadīto reducēto siltumu summu par *entropiju*, precizāk — par entropijas pieaugumu (419. zīm.). Entropiju ir pieņemts apzīmēt ar burtu S . Entropija tāpat kā enerģija ir diferences lielums; par ķermeņa entropiju kādā dotā stāvoklī C_2 var runāt tikai tādā nozīmē, ka šo stāvokli C_2 salīdzina ar kādu citu stāvokli C_1 , kuru esam izvēlējušies par izejas (sākuma) stāvokli. Ja saka: «ķermeņa entropija stāvoklī C_2 attiecībā pret entropiju stāvoklī C_1 », tad domā to pašu lielumu, par kuru citādi varētu teikt, ka tas ir «ķermeņa entropijas pieaugums, ja ķermenis no stāvokļa C_1 pāriet stāvoklī C_2 »:

$$S_2 - S_1 = \int_1^2 \frac{\delta Q}{T} \quad (4)$$

Saskaņā ar iepriekš teikto *entropija S ir siltumatdošanas ekstensitates faktors*. Visiem darba veidiem ekstensitates faktoros var mērīt tieši, un tādēļ nav vajadzības izmantot sakarību, kas nosaka darba ekstensitates faktora pieaugumu kā reducēto darbu sumu. Citādi tas ir ar entropiju. Nav tāda paņēmiena, kas ļautu entropiju mērīt tieši, tādēļ esam spiesti aprēķināt entropiju kā ķermenim pievadīto reducēto siltumu sumu.

Jāiegaumē, ka visu laiku bija runa par līdzsvarotiem procesiem. Ja process ir nelīdzsvarots, piemēram, ja ķermenis ātri sasilst vai atdziest, tad tas attiecībā pret temperatūru kļūst neviendabīgs; temperatūra ķermeņa dažādās vietās nav viena. Lai arī tādā gadījumā varētu saglabāt jēdzienu par reducēto siltumu $\frac{\delta Q}{T}$, tad papildus vēl jāvienojas, ar kādu temperatūru jādala ķermenim pievadītais siltums.

242. §. Termodinamikas pamatvienādojums. Turpmāk parādīsim, kā priekšstatā par entropiju izpaužas otrā termodinamikas pamatlikuma būtība, tāpat kā priekšstatā par iekšējo enerģiju izpaužas pirmā pamatlikuma būtība. Izvedīsim vienādojumu, kas saista entropijas elementāro pieaugumu dS ar iekšējās enerģijas elementāro pieaugumu dU . To sauc par termodinamikas pamatvienādojumu.

No entropijas definīcijas izriet, ka

$$dS = \frac{\delta Q}{T}. \quad (5)$$

No otras puses — saskaņā ar pirmo pamatlikumu — ķermenim pievadītais siltums δQ palielina iekšējo enerģiju dU un veic darbu δA :

$$\delta Q = dU + \delta A.$$

Tātad

$$dS = \frac{dU + \delta A}{T}. \quad (6)$$

Tas ir termodinamikas pamatvienādojums. δA šeit nozīmē elementāro darbu, ko ķermenis veic līdzsvarotā procesā.

Ja ķermenis veic tikai viena veida darbu — izplešanās darbu, tad

$$\delta A = pdv$$

un

$$dS = \frac{dU + pdv}{T}. \quad (7)$$

No šā vienkāršā vienādojuma termodinamika iegūst daudzus secinājumus attiecībā uz sakariem, kas pastāv tādu dažādu fizikālu lielumu starpā kā: siltumietilpība, apsiltātais siltums, elas-

tības modulis, ekspansijas un kompresijas koeficienti utt. Lietojot pamatvienādojumu iztvaikošanas, kušanas, izplešanās, ķīmisko reakciju utt. gadījumos, termodinamika nosaka veselu rindu likumību, piemēram, daudz tādu likumību, kas jau noskaidrotas iepriekšējās nodaļās, pamatojoties uz molekulari kinētisko teoriju.

243. §. Ideālās gāzes entropija. Ideālās gāzes entropiju jau aprēķinājām 232. paragrafā. Mēs uzzinājām, ka vienam molam gāzes

$$S = C_v \ln T + R \ln v + a. \quad (8)$$

Ja ir ν molu gāzes, tad $U = \nu C_v T$, kur C_v ir grammolekulārā siltumietilpība un $p = \nu \frac{RT}{v}$. Tādēļ ν molu gāzes entropija ir

$$S = \nu C_v \ln T + \nu R \ln v + \nu a.$$

ν molu gāzes entropija ir ν reizes lielāka nekā 1 mola entropija. Ievērojot to, saka, ka gāzes entropija, tāpat kā gāzes iekšējā enerģija, ir *aditīvs* lielums. Reālo ķermeņu iekšējo enerģiju un entropiju parasti arī var uzlūkot par aditīviem lielumiem, izņemot gadījumus, kad gribam ievērot efektus, kas saistīti ar virsmas spraiguma spēku izpausmi.

Entropijas dimensija ir tāda pati kā siltumietilpības dimensija — enerģijas attiecība pret temperatūru, tādēļ entropijas kaloriskā vienība ir $1 \frac{\text{kal}}{\text{grads}}$. Ievērojot to, ka fizikā un teknikā vis-

pār pieņemta temperatūras vienība ir 1°C , apzīmējuma vienkāršības dēļ temperatūru var pieņemt par nenosauktu skaitli un izteikt kā entropiju, tā arī siltumietilpību enerģijas vienībās, vislabāk kalorijās. Lai labāk izprastu ideālās gāzes entropijas formulu, pielietosim to divos atsevišķos gadījumos.

Iedomāsimies, ka 1 molu divatomu gāzes (piemēram, 22,4 l gaisa, kura temperatūra 0°C un spiediens viena atmosfēra) silda no absolūtās temperatūras T_1 līdz T_2 , nemainot gāzes tilpumu. Entropijas pieaugums ir

$$S_2 - S_1 = C_v \ln \frac{T_2}{T_1}, \text{ kur } C_v = 5 \text{ kal.}$$

Redzam, ka 1 mola divatomu gāzes entropija pieaug par 5 kal, ja gāzes absolūto temperatūru, izochoriski sildot, palielina 2,72 reizes (skaitlis 2,72 aptuveni ir naturalo logaritmu bāze; $\ln 2,72 \approx 1$).

Pieņemsim, ka 1 mols kādas vienatoma, divatomu vai daudzatomu gāzes izotermiski izplešas no tilpuma v_1 līdz tilpumam v_2 . Tad entropijas pieaugums ir

$$S_2 - S_1 = R \ln \frac{v_2}{v_1}, \text{ kur } R = 2 \text{ kal.}$$

Redzam, ka 1 mola gāzes entropija pieaug katrreiz par 2 kal, kad gāzes tilpums izotermiski palielinās 2,72 reizes. Viegli aprēķināt, ka 1 mola gāzes entropijas pieaugšana par 1 kal notiek, ja tilpums izotermiski palielinās 1,65 reizes.

232. paragrafā dabūjām gāzes entropijas izteiksmi kā T un p funkciju:

$$S = C_p \ln T - R \ln p + a_1 \quad (9)$$

$$(a_1 = a + R \ln R)$$

un gāzes entropiju kā p un v funkciju:

$$S = C_v \ln p + C_p \ln v + a_2 \quad (10)$$

$$(a_2 = a - C_v \ln R).$$

244. §. Apgriežamie un neapgrīžamie procesi. Īsi rezumējot otrā termodinamikas pamatlikuma būtību, var teikt, ka siltuma nekompensēta pāreja darbā nav iespējama.

No viena procesa neiespējamības — procesa, kurā notiktu siltuma nekompensēta pāreja darbā — izriet bezgalīgi daudzu procesu neiespējamība; *nav iespējami visi tie procesi, kuros ietilpst siltuma nekompensēta pāreja darbā.*

No tā izriet visu īstenībā iespējamo procesu iedalījums divās klasēs: *apgrīžamos* un *neapgrīžamos* procesos.

Termini «apgrīžams» un «neapgrīžams» attiecināmi vienīgi uz tādiem procesiem, kuros piedalās visa izolētā sistema kā tāda.

Par *izolētu sistemu* sauc ķermeņu kopu (ieskaitot arī mehānismus, kas uz tiem iedarbojas), kura *nekādai ārējai enerģētikai iedarbībai nav pakļauta*, kura ir norobežota no apkārtējiem ķermeņiem ar siltuma necaurlaidīgu apvalku un kuras *pilnā enerģija tādēļ nevar ne pieaugt, ne arī pamazināties.*

Ja izolētā sistema veic kādu procesu, ko simboliski apzīmē tā:

$$A \rightarrow B$$

(no stāvokļa A sistemā pāriet stāvoklī B), tad ir iespējami divi un tikai divi gadījumi.

Pirmkārt, var izrādīties, ka *nav iespējams realizēt sistēmas pāreju atpakaļ no stāvokļa B stāvoklī A* , neizdarot pārmaiņas apkārtējos ķermeņos, jo tādā gadījumā vajadzētu bez kompensācijas pārvērst darbā kādu siltuma daudzumu. Šai gadījumā procesu ($A \rightarrow B$), kas noris izolētā sistēmā, sauc par *neapgrīžamu*.

Otrkārt, var izrādīties, ka sistēmas pāreja atpakaļ no B uz A ir iespējama bez jebkādam apkārtējo ķermeņu pārmaiņām. Tādā gadījumā procesu ($A \rightarrow B$), kas noris izolētā sistēmā, sauc par *apgrīžamu*.

Citiem vārdiem:

jebkurš process, kas izolēto sistemu pārved no stāvokļa A stāvoklī B, ir apgrīžams process, ja process, kura vienīgais rezultāts ir sistēmas atgriešana no stāvokļa B stāvoklī A, ir iespējams;

jebkurš process, kas izolēto sistemu pārved no stāvokļa A stāvoklī B, ir neapgrīžams, ja process, kura vienīgais rezultāts ir sistēmas atgriešana no stāvokļa B stāvoklī A, nav iespējams.

Vārdiem «vienīgais rezultāts» šeit ir tāda pati nozīme kā otrā pamatlikuma formulējumā, t. i., noteikums, ka nenotiek nekādas termodinamiskā stāvokļa maiņas apkārtējos ķermeņos (kas neietilpst sistēmā).

Tipiskākais neapgrīžama procesa piemērs ir *berze*.

Berzes procesā — lai kādi arī būtu procesa konkrētie apstākļi — tā darba rezultātā, kurā tiek pārvarēti berzes spēki, vispirms sasilst berzes virsmas un pēc tam, pateicoties siltuma pārcelai, sasilst berzei pakļauto ķermeņu vielas dziļākās kārtas un tuvumā esošie ķermeņi. Tā kā siltuma apgrīzta nekompensēta pārvēršana darbā nav iespējama, tad katrs process, kas notiek ar berzi, ir neapgrīžams.

Otrs neapgrīžama procesa tipisks piemērs ir siltuma apmaiņa pie noteiktas temperatūru starpības. Šis process nav apgrīžams tāpēc, ka *nevar realizēt procesu, kura vienīgais rezultāts ir siltuma atpakaļpāreja no auksta ķermeņa uz siltāku.*

Ka siltuma atpakaļpāreja no auksta ķermeņa uz siltāku nevar rasties un noritēt pati no sevis, tas šķiet pats par sevi saprotams un tieši izriet no temperatūras jēdziena. Jāiegūst, ka mākslīgi šo procesu nekādos apstākļos bez kompensācijas realizēt nav iespējams.

Un tiešām, lai pārnestu siltumu no auksta ķermeņa uz siltāku ķermeni, neizdarot apkārtējos ķermeņos nekādas pārmaiņas, vajadzētu atņemt siltumu aukstam ķermenim (kas ir iespējams), to nekompensēti pārvērst darbā (kas nav iespējams), patērēt iegūto darbu siltā ķermeņa iekšējās enerģijas palielināšanai (kas ir iespējams). Tā kā šā procesa norisē vajadzētu notikt neiespējamai siltuma nekompensētai pārvēršanai darbā, tad viss process kā tāds nav iespējams, un tādēļ siltumatdošanas process pie galīgas temperatūru starpības ir neapgrīžams.

Apskatīsim vēl vienu tipisku neapgrīžama procesa piemēru — nelīdzsvarotu izplešanos.

Iedomāsimies izolētu sistemu, kas sastāv no ķermeņa (piemēram, gāzes), kurš ieslēgts termiski necaurļaidīgā cilindrā ar kustīgu virzuli. Pieņemsim, ka virzulis pats ir bez svāra, bet uz tā ir svāri. Ja tos pēkšņi noņemsim, tad ķermenis nelīdzsvaroti izpletīsies. Šai gadījumā ķermenis darbu nepadara, un tā tad ķermeņa enerģija nemainās. Vai šis process ir apgriežams? Jautājuma saturs ir tāds: vai ir iespējams tāds process, kura vienīgais rezultāts ir ķermeņa saspiešana, nemainot tā iekšējo enerģiju? Ķermeņa saspiešanai jāpatērē darbs. Lai ķermeņa iekšējā enerģija nepalielinātos, no ķermeņa jāatņem ekvivalents siltuma daudzums; un, beidzot, lai apkārtējā telpā nenotiktu nekādas pārmaiņas, vajadzētu šo ķermenim atņemto siltumu nekompensēti pārvērst darbā, kas nav iespējams. Tātad ķermeņa nelīdzsvarota izplešanās ir neapgriežama.

245. §. Līdzsvaroti un nelīdzsvaroti procesi. *Par līdzsvarotu procesu sauc tādu, kur, pirmkārt, sistema, kas veic šo procesu, iet caur rindu līdzsvarotu stāvokļu, kas nepārtraukti seko viens otram (168. §), un kur, otrkārt, sistema, veicot minēto procesu, dara vislielāko darbu, kuru tā spēj veikt, ejot cauri dotai nepārtrauktai līdzsvaroto stāvokļu rindai.*

Šeit kā arvien mēs runājam par «darba veikšanu» algebriskā nozīmē; var izrādīties, ka vislielākais darbs, ko sistema spēj veikt dotajos apstākļos, ir negatīvs lielums. Tas nozīmē, ka process nepieciešami ir saistīts ar darba patēriņu. Lai process būtu līdzsvarots, darba patēriņam jābūt minimālam.

Atzīmēsim noteikumus, kas jāievēro, lai procesa līdzsvarojums būtu garantēts.

Pirmais noteikums: nedrīkst strauji ar lielu lēcieni mainīt iedarbības gaitu, piemēram, nedrīkst strauji mainīt spiedienu, vides temperatūru utt. Saskaņā ar šo noteikumu līdzsvarotam procesam nepieciešami jāpastādās no bezgalīgi daudzām elementārām pakāpēm.

Otrais noteikums: procesa gaitai jābūt ļoti lēnai. Šis noteikums ir obligāts tāpēc, ka katrai procesa elementārai pakāpei, kas pārved sistemu no līdzsvarota stāvokļa kādā blakus, arī līdzsvarotā, stāvoklī, vajadzīgs galīgs, bet ne elementāri mazs laika sprādis. Procesā atsevišķo pakāpju skaits ir ļoti liels, un tādēļ procesa kopīgais ilgums ir sevišķi liels.

Pieņemsim, ka dota kāda izolēta ķermeņa sistema. Tanī var norisēt rinda procesu, kuru ietekmē sistema ar laiku pāriet no stāvokļa *A* stāvoklī *B*. Var pierādīt, ka, ja arī tikai viens process sistemā noris nelīdzsvaroti, tad visumā sistēmas pāreja $A \rightarrow B$ ir neapgriežama. *Apgrīžamības nepieciešamais un pie-*

tiekamais noteikums ir tas, ka visiem procesiem, kas notiek sistēmā, jānoris līdzsvarotī¹.

Jo mazāk līdzsvarots ir process un jo straujāk tas noris, jo lielāka ir tā neapgriežamības pakāpe. Visi dabā un technikā novērojami procesi vienā vai otrā ziņā ir nelīdzsvaroti un tāpēc ir neapgriežami. Tomēr idealizētu apgriežamu procesu pētīšana ir svarīgs darbs, jo tas palīdz termodinamikai atklāt likumības, kuras citādi būtu grūti uzzināt.

246. §. Teorema par entropijas pieaugumu. Mēs noteicām procesa neapgriežamības pazīmi; šī pazīme ir procesa nelīdzsvarotība. Sprotams, ka šo pazīmi var izmantot tikai gadījumā, ja noteikti zināms, kā tieši noris process.

Tomēr no paša neapgriežamības jēdziena definīcijas izriet, ka jautājuma atrisināšanai, vai dotais process, kas izolēto sistēmu pārved no stāvokļa A stāvoklī B , ir apgriežams vai neapgriežams, nav nemaz vajadzīgs zināt, kā tieši noris šis process. Pietiek, ja tikai zina sistēmas sākuma un beigu stāvokli. Salīdzinot šos stāvokļus, var noskaidrot, vai process, kura vienīgais rezultāts ir sistēmas atgriešana sākuma stāvoklī, ir iespējams vai nav iespējams: ja tas nav iespējams, tad process $A \rightarrow B$ nav bijis apgriežams, ja tas iespējams, tad process $A \rightarrow B$ ir bijis apgriežams.

No teiktā jāsecina, ka bez jau minētās neapgriežamības pazīmes, kas bija noteikta saskaņā ar procesa norises raksturu, jābūt vēl kādai neapgriežamības pazīmei, kuras pamatā ir izolētās sistēmas beigu un sākuma stāvokļu salīdzinājums.

Procesa neapgriežamībai jāatstāj kaut kādas pēdas, kuras iezīmē sistēmas ķermeņu termodinamiskā stāvokļa pārmaiņas.

Tātad ir iespēja uzzināt kvantitatīvu neapgriežamības mēru. Šis kvantitatīvais neapgriežamības mērs ir entropijas pieaugums izolētā sistēmā. Izrādās (to pierāda termodinamika), ka

izolētās sistēmas entropija vai nu paliek nemainīga, ja process, ko sistēma veic, ir apgriežams, vai arī pieaug, ja process ir neapgriežams. Tātad izolētās sistēmas entropija nekādā gadījumā nevar pamazināties.

No teiktā ir skaidrs, ka visi procesi būtu apgriežami, ja eksistētu iespēja nekompensēti pārvērst siltumu darbā. Iedomāsimies, ka izolētā sistēma veic procesu $A \rightarrow B$. Dabiskais šā pro-

¹ Ievērojot to, bieži lieto terminus «apgriežams» un «neapgriežams» tur, kur pēc būtības vajadzētu lietot terminus «līdzsvarots» un «nelīdzsvarots». Tikai tādu procesu var nosaukt par apgriežamu vai neapgriežamu, kur izolēta sistēma pāriet no viena stāvokļa otrā. Ja runā par neizolētu sistēmu, tad, formulējot domas precīzi, jālieto termini «līdzsvarots» un «nelīdzsvarots».

cesa neapgriežamības mērs ir mazākais siltuma daudzums, ko vajadzētu nekompensēti pārvērst darbā, lai veiktu procesu, kura vienīgais rezultāts būtu sistēmas atgriešana sākuma stāvoklī. Termodinamiska analīze tomēr rāda, ka šāda siltuma minimuma aprēķināšana ir apgrūtināta. Uzdevums ievērojami vienkāršojas, ja vienojamies, ka šā siltuma minimuma noteikšanā neizmantosim siltumnovadītājus ķermeņus, kas atdzesēti zemāk par absolūtās skalas 1°C . Ar šo nosacījumu panākam to, ka siltuma minimums, ko nekompensēti vajadzētu pārvērst darbā, lai «pilnīgi apgrieztu»¹ procesu $A \rightarrow B$, ir vienlīdzīgs sistēmas entropijai stāvoklī B attiecībā pret stāvokli A .

Mēs aplūkojam izolētu sistēmu, tāda abos stāvokļos A un B , kurus salīdzinām, sistēmai ir vienāds enerģijas daudzums. Kvantitatīvi iekšējā enerģija nemainās. Bet vai reizē ar iekšējās enerģijas kvantitatīvo definīciju nevajadzētu runāt arī par iekšējās enerģijas kvalitāti? Jā, vajag! Ja iekšējā enerģija kvantitatīvi nemainīga, kvalitatīvi tā var mainīties.

Siltums nav līdzvērtīgs darbam. Kā sekas tam ir iekšējās enerģijas nepilnvērtīgums, salīdzinot to ar citiem enerģijas veidiem. Atšķirībā, piemēram, no gravitācijas enerģijas, iekšējās enerģijas krājumus² parasti nevar visus izmantot kā darbu: kaut kāda iekšējās enerģijas daļa jāņem siltuma veidā.

Cik liela enerģijas daļa katrā ziņā tiks atdota siltuma veidā, bet ne darbā, tas atkarājas no ķermeņa termodinamiskā stāvokļa un no tām iespējām, kuras ir mūsu rīcībā, izvēloties siltumu saņemošā ķermeņa temperatūru.

Ja ķermenis novietots vidē, ar kuru tas atrodas siltuma līdzsvarā, un ja mūsu rīcībā nav ķermeņu, kam zemāka temperatūra, tad vismazākā iekšējās enerģijas daļa, kas katrā ziņā tiks atdota siltuma, bet ne darba veidā, ir vienlīdzīga ķermeņa absolūtās temperatūras reizinājumam ar tā entropiju (Helmholcs šo lielumu TS nosauca par saistīto enerģiju).

Entropija ir iekšējās enerģijas nepilnvērtīguma depreciācijas mērs. Entropijas pieaugums neapgriežamos procesos notiek tāpēc, ka procesa nelīdzsvarotība vēl vairāk samazina iekšējās enerģijas vērtību.

Atzīmēsim, ka vārdu iekšējās enerģijas «nepilnvērtības» un

¹ Vārdi pēdīnās «pilnīgi apgrieztu» jāsaprot kā īss apzīmējums tam, ka mēs sistēmu, kurā norisinājies neapgriežams process, gribam atgriezt sākuma stāvoklī, neizdarot nekādas pārmaiņas apkārtējos ķermeņos.

² Jēdzienam «enerģijas krājums» pamatā ir ķermeņa dotā stāvokļa salīdzinājums ar kādu sākuma stāvokli. Iedomāsimies, ka par sākuma stāvokli ņemts tāds stāvoklis, kurā enerģija ir minimāla (nedeformēta kristāla stāvoklis pie absolūtās nulles).

«depreciācijas» vietā bieži saka: iekšējās enerģijas «izklaidēšana», «degradācija», tās «entropiskums». Visiem šiem terminiem ir viena un tā pati nozīme.

247. §. Entropijas statistiskā jēga. Pretēji pirmajam termodinamikas pamatlikumam, otram ir statistisks pamats. Mikropasaules notikumi (molekulu sadursmes, atomu siltumražošana) ir padoti nejaušu notikumu sadalījuma likumam, t. s. lielo skaitļu likumam; tas izpaužas siltuma nepilnvērtīgumā, salīdzinot ar darbu, jeb (kas ir tas pats) neiespējamībā siltumu nekompensēti pārvērst darbā.

Otro pamatlikumu nevar pielietot vienai molekulai vai mazam molekulu skaitam. Dažreiz saka, ka šādā gadījumā tas ir nepareizs. Tas tā gluži nav. Otrais pamatlikums izrādītos nepareizs, ja tanī būtu kaut kādi apgalvojumi, kas skartu atsevišķu molekulu. Bet labi redzams, ka otrais pamatlikums nekā nesaka par to, kā vajadzētu izturēties atsevišķai molekulai vai mazai molekulu grupai: tas šai gadījumā nekā neapgalvo vienkārši tādēļ, ka uz atsevišķu molekulu nevar attiecināt siltuma jēdzienu. Jēdzieniem: siltums, temperatūra, entropija ir jēga tikai attiecībā uz pietiekoši lielu molekulu kopu.

Otrā pamatlikuma statistisko jēgu pilnīgi izskaidroja galvenokārt Bolcmaņa un Gībsa darbi. Bolcmanis nosaka, ka otrā pamatlikuma saturs, ja to aplūko no molekulari kinētiskā viedokļa, ir šāds:

«Daba tiecas no mazāk varbūtējiem stāvokļiem nokļūt vairāk varbūtējos.» Vairāk varbūtējs ir vienmērīgs molekulu sakārtojums visā ķermeņa tilpumā. Vairāk varbūtējs ir kaut kāds pilnīgi noteikts molekulu ātrumu sadalījums — t. s. Maksvela ātrumu sadalījums. Ja sistemā ir nevienmērīgs molekulu sadalījums tilpumā vai arī ātrumu sadalījums novirzās no Maksvela likuma, tad, ja ārējās iedarbības uz sistemu būs novērstas, sistemā radīsies paši no sevis procesi, kas galu galā to novedīs vairāk varbūtējā stāvoklī. No makrofiziskā viedokļa šo procesu darbība ir blīvuma, temperatūras, spiedienu, tā saucamo ķīmisko potenciālu utt. nolīdzināšanās.

Atkarībā no apstākļiem, kādos ķermenis atrodas, viens vai otrs ķermeņa stāvoklis ir vairāk varbūtējs. Piemēram, gravitācijas laukā visvairāk varbūtējs ir kaut kāds noteikts molekulu sakārtojums; gāzei tas ir tāds sakārtojums, kas atbilst barometriskam likumam par blīvuma maiņu.

Ja ķermenī apmainītu molekulas, t. i., kaut kādas pirmās molekulas vietā liktu otru un otrās vietā pirmo, un ja tāpat mainītu arī molekulu ātrumus, tad ķermeņa termodinamiskais

stāvoklis, protams, nemainītos. Pieņemsim, ka esam saskaitījuši visus tādus molekulu pārgrupējumus, kas negroza ķermeņa termodinamisko stāvokli. Viena un tā paša ķermeņa dažādiem termodinamiskiem stāvokļiem šis skaitlis, vispār runājot, nav vienāds. Šo skaitli tad arī sauc par ķermeņa stāvokļa *termodinamisko varbūtību*.

No teiktā ir skaidrs, ka ķermeņa entropijas un stāvokļa varbūtības starpā pastāv sakars; abi šie lielumi pieaug, ja izolētā sistema pakļauta neapgriežamam procesam. Sakarību, kas pastāv šo divu lielumu starpā (gāzes gadījumā), var noteikt, pamatojoties uz entropijas un stāvokļa varbūtības vienkāršākām īpašībām. Šim nolūkam tikai jāsalīdzina, kā mainās abi šie lielumi atkarībā no vielas daudzuma, ja termodinamiskais stāvoklis nemainās. Atcerēsimies, ka gāzes entropija ir proporcionāla tās daudzumam. Ņemsim zināmu gāzes tilpumu un uzmanīgi, nemainot gāzes stāvokli, sadalīsim tās tilpumu ar šķērssienu divās daļās. Saprotams, ka visas ņemtās gāzes entropija ir vienlīdzīga šo abu daļu entropiju summai:

$$S = S_a + S_b.$$

Tagad jautāsim: kam ir vienlīdzīga visa ņemtās gāzes daudzuma termodinamiskā varbūtība W , ja gāzes abu daļu termodinamiskās varbūtības ir W_a un W_b ? Lai pareizi atbildētu uz šo jautājumu, jāiegaumē, ka kāda kopnoteikuma varbūtība ir vienlīdzīga atsevišķo notikumu varbūtību reizinājumam. Piemēram, pieņemsim, ka varbūtība ar biļeti laimēt loterijā ir P_1 . Pieņemsim, ka mums ir vēl otra loterijas biļete, kuras laimēšanas varbūtība ir P_2 ; tad varbūtība, ka mēs ar vienu biļeti laimēsim, ir $P_1 + P_2$, bet varbūtība, ka laimēs abas biļetes vienlaicīgi, ir vienlīdzīga reizinājumam $P_1 \cdot P_2$. Analogiski visas ņemtās gāzes daudzuma stāvokļa varbūtība W ir vienlīdzīga abu gāzes daļu varbūtību reizinājumam:

$$W = W_a \cdot W_b.$$

Tātad entropiju sumai atbilst termodinamisko varbūtību reizinājums. Šāds sakars starp lielumiem W un S ir tad, ja lielums S ir proporcionāls lieluma W logaritmam. Tātad gāzes entropija ir proporcionāla tās termodinamiskās varbūtības¹ logaritmam:

$$S = k \ln W + \text{const.} \quad (11)$$

¹ Daudzi uzskata, ka minētā formula, kas entropiju saista ar termodinamikas varbūtību, ir attiecināma ne vien uz gāzēm, bet arī uz šķidrumiem un cietiem ķermeņiem. Šā jautājuma atrisinājumu sarežģī vajadzība ņemt vērā arī virsmas spraiguma spēku izpausmi, kuru dēļ nav iespējams, piemēram, ūdens pilienu sadalīt divos pilienos tā, lai šķidruma termodinamiskais stāvoklis paliktu gluži nemainīgs.

Bolcmanis parādīja, ka 1 molam proporcionalitātes koeficients k ir vienlīdzīgs gāzes universalai konstantei R , dalītai ar molekulu skaitu 1 molā:

$$k = \frac{R}{N} = 1,371 \cdot 10^{-16} \frac{\text{erg}}{\text{grads}}$$

248. §. Teoremas par termodinamiskās sistēmas līdzsvaru. Process, kas norisinās izolētā sistēmā, var būt apgriežams vai neapgriežams. Pirmajā gadījumā izolētās sistēmas entropija paliek nemainīga, bet otrā — entropija pieaug. Tāpēc:

ja sistēmas entropija sasniedz maksimumu, izolētā sistēma paliek stabilā līdzsvara stāvoklī. No šā stāvokļa to var izkustināt tikai ar ārējām iedarbībām.

Ņemsim piemēram, glāzi ūdens, kas siltuma ziņā izolēta no apkārtējās vides, un iemetīsim tur pietiekami lielu vara vitriola gabalu. Daļa vara vitriola izšķīdīs, un ūdens temperatūra nedaudz pazemināsies (daudzu citu ķermeņu šķīšanu pavada turpretim temperatūras paaugstināšanās). Šķīšana apstāsies tad, kad sistēmas entropija — šai gadījumā vara vitriola un tā ūdens šķīduma entropiju summa — sasniegs maksimumu.

Praksē bieži jāastopas ar sistēmām, kuras siltuma ziņā ne tikai nav izolētas no apkārtējās vides, bet, gluži otrādi, atrodas tādos apstākļos, ka, neskatoties uz sistēmā norisošiem procesiem, temperatūra visu laiku tiek uzturēta aptuveni konstanta.

Ja piegriezīsimies sākumā minētam piemēram, tad varam apgalvot, ka šai gadījumā (kad ūdens temperatūru uztur nemainīgu), izšķīdīs lielāks vara vitriola daudzums. Līdzsvara stāvoklis būs cits; tas neatbildīs vairs vitriola un tā ūdens šķīduma entropijas maksimumam. Protams, ka arī šai gadījumā var lietot to pašu teoremu par entropijas maksimumu, ja no jauna izpētī izolētu sistēmu, kas šai gadījumā satur ne tikai glāzi ar vara vitriola šķīdumu, bet arī vidi, kurā šī glāze atrodas. Bet tas lietu sarežģī un nav vajadzīgs, jo svarīgam izotermisko procesu gadījumam termodinamika nosaka sevišķu līdzsvara kritēriju¹.

Atcerēsimies, kas par lielumu TS bija teikts 246. paragrafā. Šis lielums (Helmholca terminoloģijā — *saistītā enerģija*) ir ķermeņa iekšējās enerģijas tā daļa, ko varam iegūt tikai siltuma veidā, ja siltumu novadām pie temperatūrās, kas nav zemāka par T . Pārējo iekšējās enerģijas pilnvērtīgo daļu $U - TS$ tais pašos apstākļos var dabūt darba veidā. Šo iekšējās enerģijas

¹ No grieķu vārda *kritein* — atdalīt, atrisināt (lat. *criterium*).

pilnvērtīgo daļu sauc par brīvo enerģiju un parasti apzīmē ar burtu F .

Pieņemsim, ka sistema izotermiski pāriet no stāvokļa C_1 stāvoklī C_2 . Sistēmas entropijas pieaugums ir vienlīdzīgs šā procesa reducētam siltumam $S_2 - S_1 = \frac{Q_{t=\text{const}}}{T}$. Te $Q_{t=\text{const}}$ ir siltums, kas pievadīts sistēmai; lai atzīmētu, ka temperatūra paliek nemainīga, lielumu $Q_{t=\text{const}}$ parasti sauc par apslēpto siltumu: apslēptais kušanas; iztvaikošanas utt. siltums. Apslēpto siltumu bieži apzīmē ar burtu r ($Q_{t=\text{const}} = r$). Redzam, ka izotermiskā procesa apslēptais siltums palielina iekšējās enerģijas deprecēto daļu:

$$r = T(S_2 - S_1). \quad (12)$$

Darbu, kuru sistema veic izotermiskā procesā, apzīmēsim ar $A_{t=\text{const}}$. Sistema veic darbu uz iekšējās enerģijas ($U_1 - U_2$) samazināšanas rēķina un uz sistēmai pievadītā siltuma Q rēķina. Tātad: $A_{t=\text{const}} = U_1 - U_2 + TS_2 - TS_1$. Saņemot kopā šīs izteiksmes labās puses vidējos un malējos locekļus un ievērojot, ka $U_1 - TS_1$ ir brīvā enerģija F_1 , kura piemīt sistēmai stāvoklī C_1 , un ka $U_2 - TS_2$ ir brīvā enerģija F_2 stāvoklī C_2 , redzam, ka izotermiskā procesā sistema veic darbu uz brīvās enerģijas samazināšanas rēķina:

$$A_{t=\text{const}} = F_1 - F_2. \quad (13)$$

Piemēram, galvaniskais elements veic darbu (elektriskās strāvas darbu), kas vienlīdzīgs elementa ķīmiski reaģējošo vielu brīvās enerģijas samazinājumam. Ja šķidrums izotermiski sadala pilienos, tad patērē darbu, kas pārvar virsmas spraiguma spēkus; šis patērētais darbs ir vienlīdzīgs šķidruma brīvās enerģijas pieaugumam (197. §).

Viena no ievērojamākām termodinamikas teoreēm saka: ja sistēmas temperatūru un tilpumu uztur nemainīgu, tad sistēmā norisinās tikai tādi procesi, kurus pavada brīvās enerģijas samazināšanās, vai arī (līdzsvarotā norisē) tādi, kas tās lielumu nemaina. *Kad eksperimenta apstākļi ir tādi, kas garantē temperatūras un tilpuma nemainīgumu, tad stabilam līdzsvara stāvoklim atbilst brīvās enerģijas minimums.*

249. §. Siltuma saturs. Svarīgs termodinamikas uzdevums ir pētīt vielas kvalitatīvo pārmaiņu procesus: ķermeņa pāreju no viena agregatstāvokļa otrā, ķīmiskās reakcijas, vielas šķīšanu utt. Šais gadījumos izotermiskais siltums ir vielas kvalitatīvās pārvēršanās apslēptais siltums: iztvaikošanas, kušanas, šķīšanas utt. apslēptais siltums. Pieņemsim, ka šis siltums ir attiecināts uz vielas vienu molu.

Pieņemsim, ka v_{sk} ir 1 mola šķidrums pie temperatūras T un spiediena p , bet v_{iv} ir piesātināta tvaika 1 mola tilpums pie tās pašas temperatūras un spiediena. Vārišanās process noris pie nemainīgas temperatūras un pie nemainīga spiediena. Tātad tas ir *izotermisks* un tai pašā laikā arī *izobarisks* process. Darbs, ko šai gadījumā veic sistema, ir vienlīdzīgs spiediena un tilpuma pieauguma reizinājumam:

$$A = p (v_{iv} - v_{sk}).$$

Apslēptais iztvaikošanas siltums, kušanas siltums utt. — katrs šo siltumu daudzums palielina iekšējo enerģiju un veic izplešanās darbu:

$$r = (U_{iv} - U_{sk}) + p (v_{iv} - v_{sk}). \quad (14)$$

Lai aprēķini būtu ērtāk izdarāmi, iekšējo enerģiju bieži apvieno ar reizinājumu pv un šo lielumu sumu nosacīti sauc par *siltuma saturu* (daži autori šo lielumu sauc par *entalpiju*). Siltuma saturu bieži apzīmē ar I :

$$I = U + pv.$$

Iztvaikošanas siltums ir piesātināta tvaika un šķidrums siltuma saturu starpība:

$$r = I_{iv} - I_{sk}. \quad (15)$$

Analoģiskā vienlīdzība ir pareiza arī kušanas siltumam un siltumam, kas faktiski atdalās ķīmiskajā reakcijā, piemēram, degšanā, ja šī reakcija noris pie nemainīga spiediena. Vārišanās un kušana noris ne tikai izobariski, bet arī izotermiski. Tādēļ apslēpto iztvaikošanas vai kušanas siltumu var aprēķināt arī pēc formulas (12):

$$r = T (S_{iv} - S_{sk}).$$

250. §. Gibbsa-Helmholca vienādojums. Izvedīsim vienādojumu, kas pēc izotermiskā procesa apslēptā siltuma lieluma r ļauj paredzēt, kā mainīsies izotermiskais darbs $A_{t=\text{const}}$, ja izotermiskais process notiks pie augstākas vai zemākas temperatūras.

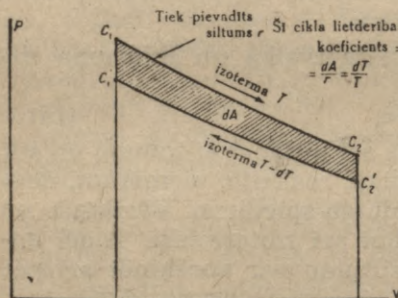
Iedomāsimies, ka kaut kāds ķermenis atrodas izotermiskā procesā pie absolūtās temperatūras T un, veicot darbu $A_{t=\text{const}}$, pāriet no stāvokļa C_1 stāvoklī C_2 . Novilksim caur šiem diviem galējiem stāvokļiem C_1 un C_2 izochoras (420. zīm.) un reizē ar norādīto izotermisko procesu aplūkosim analogisku izotermisku procesu starp tām pašām izochorām, bet pie nedaudz zemākas temperatūras $T - dT$. Šai gadījumā ķermenis pāriet no stāvokļa C'_1 stāvoklī C'_2 un veic darbu, kuru var apzīmēt ar $A_{t=\text{const}} - d(A_{t=\text{const}})$.

Ja aplūkojamam ķermenim būtu jāveic cikls $C_1 \rightarrow C_2 \rightarrow C'_2$

$\rightarrow C'_1 \rightarrow C_1$, tad šā elementārā cikla¹ lietderības koeficients būtu vienlīdzīgs temperatūru starpības dT attiecībai pret absolūto temperatūru T . Darbs, kas šai ciklā veikts, būtu vienlīdzīgs $d(A_{t=\text{const}})$, bet siltuma avota pievadītais siltums būtu izotermiskā procesa apslēptais siltums $C_1 \rightarrow C_2$, kas vienlīdzīgs r . Cikla lietderības koeficients ir cikla darbs, šai gadījumā $dA_{t=\text{const}}$, attiecība pret siltuma avota pievadīto siltumu, proti, r . Tātad

$$\frac{d(A_{t=\text{const}})}{r} = \frac{dT}{T} \quad (16)$$

Tas ir Gibbsa-Helmholca vienādojums, kas rāda, ka tad, kad izotermiskā procesa realizēšanai jāpatērē siltums ($r > 0$), izotermiskais darbs $A_{t=\text{const}}$ ar temperatūras paaugstināšanos pieaug. Ja aplūkojamā izotermiskā procesa realizēšanu pavada siltuma atdošana ($r < 0$), tad izotermiskais darbs $A_{t=\text{const}}$ ar temperatūras paaugstināšanos samazinās.



420. zīm. Schema Gibbsa-Helmholca vienādojuma izvešanai.

otra daļa, kas vienlīdzīga $A - (U_1 - U_2)$, tiek izdarīta uz ķermeņiem pievadītā siltuma $r = A - (U_1 - U_2)$ rēķina. Pārrakstīsim Gibbsa-Helmholca vienādojumu, lai vienlīdzības kreisā pusē atrastos izotermiskā procesa apslēptais siltums r , un aizstāsim r ar ķermeņa pastrādātā darba un iekšējās enerģijas samazinājuma starpību. Tad dabūsim:

$$A_{t=\text{const}} - (U_1 - U_2) = T \frac{d(A_{t=\text{const}})}{dT} \quad (17)$$

No šā bieži lietojamā Gibbsa-Helmholca vienādojuma varianta redzam, ka izotermiskais darbs var būt lielāks vai mazāks par iekšējās enerģijas samazinājumu atkarībā no atvasinājuma zī-

¹ Minētais elementāri mazais cikls atšķiras no Karno cikla par otrās kārtas bezgalīgi maziem lielumiem.

mes, kas ir vienlīdzības labā pusē. Jāiegaumē, ka, saskaņā ar izvedumu, lielums $d(A_{t=\text{const}})$ minētajā atvasinājumā nozīmē izotermiskā darba algebrisku palielinājumu, ko ierosina tikai temperatūras paaugstināšana par dT , bet ne kādi citi iemesli. Lielums $A_{t=\text{const}}$ ir atkarīgs no sistēmas sākuma un beigu tilpuma, tādēļ, ja salīdzina izotermiskos procesus, kuru temperatūras ir $T + dT$ un T , tad abos gadījumos jāņem vienādi sākuma tilpumi un sistēma jānovēd līdz vienādiem beigu tilpumiem.

Atcerēsimies, ka izotermiskais darbs tiek izdarīts uz brīvās enerģijas rēķina: $A_{t=\text{const}} = F_1 - F_2$. Ja Gibbsa-Helmholca vienādojumā $A_{t=\text{const}}$ vietā ņem brīvās enerģijas samazinājumu, tad dabū trešo šā ievērojamā termodinamikas vienādojuma variantu, ko arī bieži lieto:

$$(F_1 - F_2) = (U_1 - U_2) + T \frac{d(F_1 - F_2)}{dT} \quad (18)$$

251. §. Klapeirona-Klauziusa vienādojums. Izlietosim Gibbsa-Helmholca vienādojumu vārīšanās un kušanas procesos. Uzrakstīsim vienādojumu (16) šādā veidā:

$$r = T \frac{d(A_{t=\text{const}})}{dT}$$

Sai gadījumā izotermiskais darbs $A_{t=\text{const}}$ ir tai pašā laikā arī 1 mola šķidrums tilpuma izobariskās izplešanās darbs līdz 1 mola tvaika tilpumam. Vārīšanās temperatūra ir atkarīga no spiediena; spiediena palielināšana par dp paaugstina arī vārīšanās temperatūru par dT . Izplešanās darbs pieaug par lielumu $dA_{t=\text{const}} = (v_{\text{tv}} - v_{\text{sk}}) \cdot dp$. Ievietojot Gibbsa - Helmholca vienādojumā šo $dA_{t=\text{const}}$ izteiksmi, dabū

$$r = (v_{\text{tv}} - v_{\text{sk}}) \cdot T \frac{dp}{dT} \quad (19)$$

Šo vienādojumu sauc par Klapeirona-Klauziusa vienādojumu. Pēc šā vienādojuma var aprēķināt iztvaikošanas siltumu. Lai to izdarītu, jāzina piesātināta tvaika spiediena atkarība no temperatūras resp. vārīšanās temperatūras atkarība no spiediena. Praksē tā arī dara: izmērī piesātināta tvaika spiedienu pie dažādām temperatūrām. Tad nosaka atvasinājuma $\frac{dp}{dT}$ nozīmes dažādām temperatūrām un pēc Klapeirona-Klauziusa vienādojuma uzzina, cik liels ir dažādām vārīšanās temperatūrām apslēptais iztvaikošanas siltums r . Zinot r kā temperatūras funkciju, var pēc iepriekšējo paragrafu formulām

(10. un 15. formula) aprēķināt piesātinātā tvaika entropiju un siltuma saturu visdažādākām vārīšanās temperatūrām.

Tādā veidā sastādītās r , S un I lielumu tabulas ūdenim, ogļskābai gāzei, amonjakam un citiem šķidrumiem jo plaši izmanto siltumtechnikā.

Klapeirona-Klauziusa vienādojumu saskaņā ar tā izvedumu var pielietot ne tikai šķidruma vārīšanās procesiem, bet arī kušanai, šķīšanai, izotermiskai reakcijai utt. Saprotams, ka tādos gadījumos vienādojuma labajā pusē jāņem starpības ($v_{iv} - v_{sk}$) vietā attiecīgā sistēmas beigu un sākuma tilpumu starpība; p un T apzīmē līdzsvara spiedienu un temperatūru (piemēram, cieta ķermeņa un tā sakausējuma līdzsvara), ja r ir kušanas apslēptais siltums.

Daudzos gadījumos Klapeirona-Klauziusa vienādojumu var vienkāršot. Piemēram, ja aprēķina maz gaistošu šķidrumu apslēpto iztvaikošanas siltumu, cieta ķermeņa sublimācijas (iztvaikošanas) siltumu, maz šķīstošu vielu šķīšanas siltumu un vispār visos tais gadījumos, kad gāzveidīgās fāzes blīvums ir ļoti mazs, var izdarīt šādus vienkāršojumus: pirmkārt, var neievērot kondensētās fāzes mola tilpumu, salīdzinot to ar 1 mola tvaika tilpumu; tādā gadījumā vienādojuma labajā pusē tilpumu starpības vietā raksta tvaika tilpumu. Otrkārt, var pieņemt, ka piesātināta tvaika mola tilpumu minētajos gadījumos nosaka gāzes vienādojums $v_{iv} = \frac{RT}{p}$. Zinot, ka $\frac{dp}{p} = d \ln p$, dabū šādu vienkāršotu (aptuvenu) Klapeirona-Klauziusa vienādojumu, kuru ļoti plaši lieto fizikalā ķīmijā:

$$r \approx RT^2 \frac{d \ln p}{dT}. \quad (20)$$

Šī aptuvenā formula ir ērta tai ziņā, ka to lietojot nav jāzina piesātinātā tvaika mola tilpums.

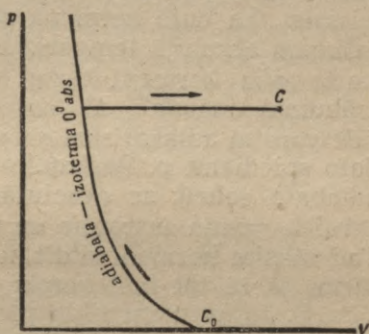
252. §. Nernsta siltuma likums. Iedomāsimies vēlreiz ķermeni, kas tiek līdzsvaroti saspiests cilindrā, kurš siltuma ziņā ir izolēts no apkārtējās vides. Ķermeņa temperatūra pie šādas līdzsvarotības adiabatiskas saspiešanas pieaug. Kāpēc? Domājams, tāpēc, ka ķermeņa molekulas, atsitoties pret virzuli, kas kustas tām pretī, atlec ar lielāku ātrumu; tādēļ līdz ar saspiešanu palielinās ķermeņa molekulari kinētiskā enerģija. Vajag iedomāties, ka virzulis kustas bezgalīgi lēni; atsitoties pret virzuli, molekula iegūst bezgalīgi mazu ātruma pieaugumu. Bet molekula ātrāk nekā virzulis noiet zināmu atstatumu un pagūst neskaitāmi daudz reižu atsisties pret virzuli; rezultātā molekula dabū manāmu kinētiskās enerģijas pieaugumu.

Bet pieņemsim, ka sākuma momentā zem virzuļa atrodas kristāls, kas atdzesēts līdz absolūtai nullei. Vai šis kristāls arī sasils, ja tas būs pakļauts līdzsvarotai, tātad bezgalīgi lēnai, adiabatiskai saspiešanai? Jie pie absolūtās nulles molekulas ir nekustīgas (kustība atoma iekšienē šai gadījumā mūs neinteresē), tad, bezgalīgi lēnām pārvietojot virzuli, tas tikai atspiedīs molekulas, uzmanīgi pārvarot atgrūšanas spēkus, kas darbojas starp molekulām; tātad nav redzams, ka virzulis varētu ierosināt molekulās kādu svārstības kustības ātrumu¹. Tādēļ var secināt, ka kristāla līdzsvarotā adiabatiskā saspiešana, kas sākusies pie absolūtās nulles, neizsauks kristāla sasīšanu. Tātad nonākam pie interesanta un pirmā acu uzmetienā negaidīta slēdziena: *absolūtās nulles izoterma sakrīt ar adiabatū* (421. zīm.).

Mēs aplūkojam kristāla saspiešanas procesu. Nav iemesla domāt, ka citā kādā līdzsvarotā procesā varētu būt kas cits. Tādēļ var izteikt šādu vairāk vispārīnātu slēdzienu: ikviens līdzsvarots adiabatiskais process, kas sācies pie absolūtās nulles, sistemu nesasilda. Ievērojot, ka entropija jau saskaņā ar tās definīciju paliek nemainīga jebkurā līdzsvarotā adiabatiskā procesā, minēto slēdzienu var izteikt tā: *pie absolūtās nulles visi līdz-*

svartotie procesi noris bez entropijas maiņas. Šai apgalvojumā ir ietverta tā likuma fizikalā būtība, kuru noteica Nernsts 1906.—1911. g., bazēdamies uz ķermeņu siltumietilpības mērījumiem pie zemām temperatūrām².

Atcerēsimies, ka entropija tāpat kā enerģija ir diferences lielums. Tai fizikāla jēga ir tad, kad norādīts sākuma stāvoklis, ar kuru salīdzina doto ķermeņa stāvokli. Vienosimies tā: uz-



421. zīm.

¹ Virzuļa iedarbība uz kristāla daļiņām, ja virzulis pārvietojas bezgalīgi lēni, nav obligāti jāuzlūko par triecienu, kas varētu sākumā nekustīgās kristāla daļiņas iešūpot. Var iedomāties, ka virzulis sākuma momentā, kad tas atradās saskarē ar kristāla virsmu, bija nekustīgs. Spēku, kas iekustina virzuli un līdz ar to arī kristāla daļiņas, uzlūkosim par tādu, kas vienmērīgi, bezgalīgi lēni pieaug no nulles; tādā gadījumā trieciena nav.

² Matemātiski Nernsta likumu var formulēt dažādi; viens šāds formulējums atrodas šā parafrāzē beigās; tas ir entropijas aprēķināšanas vienādojums.

lūkosim kondensēto stāvokli pie absolūtās nulles par sākuma stāvokli; citiem vārdiem, pieņemsim, ka kondensētam ķermeņim (kristalam) pie absolūtās nulles entropija ir nulle, bet par šā ķermeņa entropiju citā kādā stāvoklī iedomāsimies reducēto siltumu sumu, kas jāpievada ķermeņim, lai, izejot no norādītā sākuma stāvokļa, varētu ķermeņi līdzsvarotā procesā novest dotajā stāvoklī. Tā aprēķinātās entropijas vērtības bieži sauc par entropijas absolūtām vērtībām.

Kā vienkāršāk aprēķināt entropiju? Visvieglāk var izmērīt ķermeņa siltumietilpību C_p pie pastāvīga spiediena. Pamatojoties uz Nernsta likuma, mēs parādīsim, ka, lai aprēķinātu entropijas absolūtās vērtības, jāizmēri lieluma C_p maiņa, atkarībā no temperatūras līdz iespējami zelai temperatūrai. Pieņemsim, ka doto ķermeņa stāvokli, kura entropija jāaprēķina, raksturo absolūtā temperatūra T un spiediens p . Iedomāsimies, ka to pašu ķermeņi esam ņēmuši pie $T=0$ un $p=0$. Šai (sākuma) stāvoklī tā entropija $S=0$. Pakļausim ķermeņi līdzsvarotai adiabatiskai saspišanai tik ilgi, kamēr tas sasniedz doto spiedienu p . Saskaņā ar Nernsta likumu absolūtās nulles adiabata sakrīt ar absolūtās nulles izotermu (421. zīm.), un tātad ķermeņa entropija un temperatūra paliks joprojām nulle. Tad sāksim ķermeņi sildīt, uzturot spiedienu nemainīgu, un sildīsim to tā tik ilgi, kamēr temperatūra sasniegs prasīto vērtību T . Ja ķermeņi silda pie pastāvīga spiediena, tad ķermeņa temperatūras paaugstināšanai par dT vajag katreiz pievadīt siltumu $C_p dT$; entropija tad pieaug par $dS = \frac{C_p dT}{T}$. Šo lielumu sumu (integrāls), kas ņemta visam temperatūru intervālam no 0 līdz T , ir entropijas absolūtā vērtība:

$$S = \int_0^T \frac{C_p dT}{T} \quad (21)$$

(integrēšanu izdara pie pastāvīga spiediena).

Svarīgākais šeit ir tas, ka entropijas absolūtās vērtības aprēķināšanai jāzina, kā mainās ķermeņa siltumietilpība C_p atkarībā no temperatūras, bet nav jāzina tās atkarība no ķermeņa spiediena (vai arī no blīvuma)¹.

¹ Nernsta teorema pēc būtības pieder kvantu fizikai. Šai paragrafā izteiktā prātojums par līdzsvaroto adiabatisko saspišanu pie absolūtās nulles neiziet no klasisko uzskatu robežām, bet tomēr tas dod iespēju paredzēt Nernsta likumu. Kā izskaidrot to, ka šis tūri klasiskais iztirzājums noved tuvu pie slēdzieniem, kas īstenībā pieder kvantu fizikai? Šai sakarībā jāatzīmē vairāki apstākļi.

253. Par tā saucamo pasaules «siltuma nāvi». Diezgan bieži gadās novērot, ka eksakto zinātņu slēdzieni, kas pilnīgi pareizi tai nozarē, kurai tie paredzēti, nokļūstot filozofijā, izraisa pārdrošus, bet nepārliecinošus vispārinājumus. Piemērs tādām gadījumiem ir t. s. pasaules «siltuma nāves» problēma. Šai problēmai daudz uzmanības veltījuši gan filozofi, gan arī fiziķi, lai gan problēmas nostādne pašos pamatos ir kļūdaina.

No termodinamikas teoremas par izolētās entropijas pieaugšanu (neapgriežamos procesos) taisīja neapdomīgu slēdzienu, ka pasaules entropija tiecas uz kaut kādu maksimumu. Kad šis maksimums būs sasniegts, turpmākā entropijas pieaugšana kļūs neiespējama, visi procesi izbeigsies un pasaule noslīgs «siltuma nāves» stāvoklī. Mēs pastāvīgi novērojam, ka procesi, kas rodas paši no sevis, arvien noris temperatūru izlīdzināšanas virzienā vai arī spiedienu un citu intensitātes faktoru izlīdzināšanas virzienā. Ar «siltuma nāves» stāvokli saprot tādu pasaules stāvokli, kad temperatūra visās pasaules malās kļūs vienāda un kad citu intensitātes faktoru sakārtojums izrādīsies tāds, ka vairs nebūs cēloņu, kas varētu ierosināt jebkādu procesu rašanos.

Ja tāds teoremas vispārinājums par entropijas pieaugšanu ir

Vispirms jāpievērš uzmanība iekšējam pretrunīgumam, kas vērojams, aplūkojot no klasiskā viedokļa skarto problēmu par vielas īpašībām pie absolūtās nulles. Un tiešām reizē ar izteikto prātojumu var izteikt arī citu, ievērojot klasisko likumu par enerģijas vienlīdzīgu sakārtojumu brīvības pakāpēs; šai gadījumā slēdziens ir tāds: ķermeņu siltumietilpībai jāpaliek nemainīgai līdz pat viszemākajām temperatūrām, — kas runā pretim Nernsta likumam.

Tāpat no diviem klasiskiem prātojumiem, kuriem, kā liekas, ir vienādi pamati, viens sakrīt ar Nernsta likumu, bet otrs runā tam pretī. Tāda iekšēja pretruna ir tipiska klasiskai teorijai tur, kur tā jāaizstāj ar kvantu teoriju.

Tālāk jāatzīmē, ka minētais prātojums par kristāla līdzsvaroto adiabatisko saspiešanu ir pareizs tikai pie absolūtās nulles, bet nevis pie temperatūrām, kas tuvas absolūtai nullei. Ja aplūko kristāla adiabatisko saspiešanu, kad tā temperatūra ir tuva absolūtai nullei (bet nav nulle), tad jau vairs nevaram — saskaņā ar molekularo teoriju par saspiešanu — paredzēt, ka šai gadījumā spiediens temperatūru gandrīz nepaaugstinās.

Beidzot jāatzīmē vēl tas, ka mēs neievērojam nulles enerģiju. Stingri pieturoties pie klasiskiem uzskatiem, pieņemām, ka pie absolūtās nulles visi atomi atrodas miera stāvoklī, bet kvantu teorija aizrāda, ka cieti ķermeņi un, domājams, arī gāzes — atrodoties izviršanas stāvoklī, vēl satur arī pie absolūtās nulles kaut kādu atlikuma enerģiju.

Neskatoties uz minētajiem apstākļiem, kas šo lietu stipri sarežģī, iepriekšējais prātojums par ķermeņu līdzsvaroto adiabatisko saspiešanu pie absolūtās nulles acīm redzot tomēr ir diezgan tuvs Nernsta likuma fizikalai būtībai.

pareizs un ja pasaule ir pastāvējusi mūžīgi, tad jāpaujā: kāpēc tad vēl līdz šim nav sasniegts «siltuma nāves» stāvoklis? Fiziski nevarēja dot apmierinošu atbildi; to izmantoja idealistiskās skolas filozofi, lai taisītu spekulatīvus slēdzienus.

Mēģināsim noskaidrot tās metodoloģiskās kļūdas būtību, no kuras radusies šī maldīgā problēma par pasaules «siltuma nāvi».

Pirms izdarām kādu vispārīnājumu, arvien ir jāapsver, cik pamatots ir šis vispārīnājums, vai, ejot pa vispārīnājumu ceļu, nepārkāpjam to robežu, kur kvantitate pāriet kvalitātē. Piemēram, teorema par entropijas pieaugšanu ir pareiza attiecībā uz lieliem un maziem ķermeņiem, bet tai nav vairs jēgas, ja to attiecina uz ļoti sīkām vielas daļiņām, kuru izmēri tuvojas molekulu izmēriem. Tādos gadījumos entropijas jēdzienam nav vairs fizikāla saturs. Uz tādām daļiņām nevar attiecināt otro termodinamikas pamatlikumu vienkārši tāpēc, ka tādās daļiņās zūd atšķirība starp darbu un siltuma jēdzieniem.

Ja tomēr katrā ziņā gribam ekstrapolēt termodinamikas likumus uz pasauli visumā un ja šai nolūkā uzdrošināties uzlūkot visu pasauli par izolētu termodinamisku sistēmu, tad mums visādā ziņā jāievēro, ka ir iespējama ekstrapolējamo likumu un izmantojamo jēdzienu kvalitatīva maiņa.

Mēģināsim paskaidrot šo domu ar salīdzinājumu. Sekojot fantāzijas lidojumam, iedomāsimies, ka zvaigžņu pasauli uzlūkojam tāpat, kā uzlūkojam glāzi ūdens. Mēs nevarētu atšķirt atsevišķās zvaigznes. Zvaigžņu pasaule izliktos kā kaut kāds nepārtraukts suprakosmiskais ķermenis. Ar tādu pašu tiesību un tādu pašu iemeslu dēļ, ar kādu mēs sakām, ka ūdens glāzē atrodas līdzsvarotā stāvoklī, mēs varbūt teiktu, ka suprakosmiskais ķermenis, kuru mēs novērojam, ir sasniedzis supraentropijas maksimumu un atrodas kaut kādā supralīdzsvarotā stāvoklī. Skatoties no «virszvaigžņu termodinamikas» viedokļa, šis stāvoklis ir pasaules «siltuma nāves» stāvoklis, tāpat kā no parastās termodinamikas viedokļa ūdens līdzsvarotais stāvoklis, kurā molekulas atrodas mūžīgā kustībā, ir ūdens «siltuma nāves» stāvoklis.

Debesu ķermeņi klejo pasaules telpā līdzīgi gāzes molekulām. Pasaules dzīvībai noteicēja nozīmi ir debesu ķermeņu sakārtojuma izplatījumā un to ātrumu virzieniem. Ja pieņem, ka ir tāds liels, kas pelnītu pasaules entropijas nosaukumu, tad šis liels neapšaubāmi ir atkarīgs visvairāk no «zvaigžņu blīvuma» (zvaigžņu daudzums kosmiskajā tilpuma vienībā) un no «zvaigžņu temperatūras» (zvaigžņu kustības vidējā intensitāte), bet

ne no pašu zvaigžņu blīvuma un zvaigžņu temperatūras. Tāpēc — ja arī ir tāds lielums, kuru varētu nosaukt par pasaules entropiju, tad tas ir pavisam sevišķs lielums, kaut kāda *supraentropija*, kurai laikam nav nekā kopīga ar pasaules sastāvā ietilpstošo debesu ķermeņu sumaro *makroentropiju* un kura nekādā gadījumā nav tai vienlīdzīga.

Termodinamikas likums par debesu ķermeņu makroentropijas pieaugšanu nosaka to procesu virzienu, kas noris debesu ķermeņos un to virspusē. Bet šis likums nekā nevar teikt par pasaules likteni visumā. Suprakosmisko procesu norisē, kur iesaistīti zvaigžņu miljardi, pavisam nav svarīgi, kur un kad kaut kāda zvaigzne nodziest un kur zvaigzne rodas no jauna.

XVII NODAĻA

Siltumtechnikas fizikālie pamati

254. §. **Kurināmais un tā siltumspēja.** Mūsdienu tehnikas attīstība prasa milzīgu kurināmā patēriņu. No fizikas viedokļa visi kurināmā veidi ir saules enerģijas akumulatori¹, kuros uzkrāšanas procesi tomēr noris ļoti lēnām. Dabiskos kurināmos ģeoloģiskās rašanās kārtībā var sarindot tā: celuloza, kūdra, brūnogle, akmeņogle, antracīts. Izveidošanās kārtībā visjaunākā ir celuloza, visvecākais ir antracīts. Rūpniecībai noderīgā kurināmā lēnā izveidošanās liek siltumtechnikai tos (izņemot celulozu un kūdru) uzlūkot par neatjaunojamiem enerģijas krājumu akumulatoriem.

Ap 90% no visiem enerģijas veidiem, kurus izmanto rūpniecībā, iegūst no kurināmā.

Ātrais kurināmā patēriņa pieaugums liek mūsdienu fizikai padomāt par priekšā stāvošās «kurināmā bada» problēmas atrisināšanu. Pašreizējie siltumtechnikas uzdevumi ir racionala un ekonomiska kurināmā izlietošana visās rūpniecības un tehnikas nozarēs.

Nafta ir ne tikai ļoti vērtīgs kurināmais, tāpēc ka tai ir liela siltumspēja (10 000 Kal no 1 kg), bet arī avots, kas dod veselu rindu vērtīgu produktu: benzīnu, petroleju, augstšķirīgas smērēļas utt. Naftas krājumus vērtē uz vairāk nekā 5 miljardiem t normalkurināmā². Naftas krājumu daudzuma ziņā PSRS ieņem pirmo vietu citu valstu starpā. PSRS akmeņogļu krājumi pārsniedz 880 miljardus t normalkurināmā. PSRS malkas krājumi ir 19 miljardu t, bet kūdras — 51 miljards t normalkurināmā.

Kurināmā sastāvs atkarīgs kā no kurināmā organiskām īpašībām, kas atkarīgas no ģeoloģiskā izveidošanās procesa, tā arī no kurināmā sagādes un uzglabāšanas apstākļiem.

Apzīmēsim ar burtiem C, H, O, N, S, A, W svāra daudzumus,

¹ No latīņu vārda *accumulo* — uzkrāju.

² Par normalkurināmo sauc tādu kurināmo, kura 1 kg, pilnīgi sadegot, rada 7000 Kal siltuma.

kas atbilst 1 kg kurināmā esošam: ogleklim, ūdeņradim, skābeklim, slāpeklim, sēram, pelniem un ūdenim. Protams, ka

$$C+H+O+N+S+A+W=1\text{ kg.}$$

Kurināmā organiskās īpašības nosaka oglekļa (C), ūdeņraža (H), skābekļa (O) un slāpekļa (N) saturs; sumu $C+H+O+N$ sauc par kurināmā organisko daļu. Sēra (S), pelnu (A) un ūdens (W) saturs raksturo kurināmā piemaisījumus, kas lielā mērā ir atkarīgi no kurināmā iegūšanas un uzglabāšanas apstākļiem; sumu $S+A+W=B$ sauc par kurināmā balastu¹.

Degvielas pamatelementi ir ogleklis (C) un ūdeņradis (H). Kurināmā sastāvā ogleklis un ūdeņradis visvairāk ir saliktu ogļūdeņražu veidā.

Kurināmā siltumvērtību nosaka tā *siltumražība* vai t. s. kurināmā *siltumspēja*. Vienkāršas vai saliktas degvielas siltumspēja ir siltums, ko iegūst no 1 kg kurināmā (gāzveidīgam kurināmam parasti no 1 m³), ja tas pilnīgi sadeg.

Izšķir divus siltumspējas veidus: *augstāko* (kalorimetrisko) un *zemāko* (efektīvo). To dara tāpēc, ka ūdens tvaiks, kas rodas sadegšanas produktos, kondensējoties izdala iztvaikošanas siltumu. Zemākā siltumspēja ir tas siltuma daudzums, kas rodas kurināmā pilnīgā sadegšanā, bet ar noteikumu, ka sadegšanas produktu mitrums paliek tvaika stāvoklī. Tādā kārtā zemākā siltumspējā nav ieskaitīts tas siltums, kas rastos, ūdens tvaikiem kondensējoties. Augstākajā siltumspējā tas ir ievērots. Parastajās kurtuvēs aizejošām dūmgāzēm ir tik augsta temperatūra, ka ūdens tvaiki nevar kondensēties. Tādēļ zemāko siltumspēju, kuru izmanto parastajos apstākļos, sauc arī par efektīvo jeb derīgo siltumspēju.

1 kg ūdeņraža (H), sadegot pilnīgi skābeklī, dod 28 700 Kal (zemākā siltumspēja). Ja pieskaita vēl siltumu, ko iegūst no ūdens tvaiku kondensācijas, tad dabū 34 100 Kal (augstākā siltumspēja).

1 kg oglekļa (C), sadegot pilnīgi skābeklī, dod 8140 Kal. Nepilnīgā sadegšanā:

1 kg oglekļa (C), sadegot skābeklī un izveidojot oglekļa oksīdu (CO), dod 2440 Kal;

1 kg sēra (S), sadegot skābeklī un izveidojot SO₂, dod 2220 Kal.

Salikta kurināmā siltumspēju nosaka vai nu ar sadedzināšanu

¹ Sēru nosacīti pieskaita balastam tādēļ, ka tā sadegšanas produkti (SO₂) sevišķi kaitīgi iedarbojas uz metāliem un dzīvjiem organismiem. Vispār gan sēra klātbūtne raksturo organisko daļu.

speciālos kalorimetros, vai arī aprēķinot pēc aptuvenām formulām, ja kurināmā sastāvs ir zināms.

Dilongss ieteica augstākās siltumspējas noteikšanai lietot šādu formulu:

$$Q_{\text{augst}} = 8140 C + 34\,100 \left(H - \frac{O}{8} \right) + 2500 S \text{ Kal.} \quad (1)$$

Formulas pamatā ir pieņēmums, ka kurināmā siltumspēja ir siltuma daudzumu summa, ko dod sastāvdaļas. Tālāk formulā vēl ir pieņemts, ka skābeklis (O), kas atrodas kurināmā, saista ūdeņraža daudzumu, kas vienlīdzīgs $\frac{O}{8}$ (jo reakcijā $2H_2 + O_2 = 2H_2O$ uz 1 svara daļu skābekļa ir apmēram $\frac{1}{8}$ svara daļas ūdeņraža). Saskaņā ar Dilonga formulu šis «saistītais» ūdeņradis, kurināmajam sadegot, siltuma nedod, tādēļ aprēķinā pieņem, ka siltumu dod tikai «brīvais» ūdeņradis, kura daudzums ir $\left(H - \frac{O}{8} \right)$.

Lai uzzinātu zemāko siltumspēju, no augstākās jāatņem visa tā ūdens tvaika iztvaikošanas siltums, kas ir degšanas produktos. Ūdens tvaika daudzums ir $9H + W$ [$9H$ dabū minētajā ūdeņraža degšanas reakcijā: H_2O sver 9 reizes vairāk nekā ņemtais ūdeņradis H; W ir ūdens tvaika daudzums degšanas produktos, kas izveidojas no kurināmā mitruma (W — balasta sastāvdaļa)]. Tad saskaņā ar Dilonga formulu efektīvā siltumspēja ir

$$Q_e = 8140 C + 34\,100 \left(H - \frac{O}{8} \right) + 2500 S - 600 (9H + W) \text{ Kal.} \quad (4)$$

Skaitlis 600 ir aptuveni 1 kg ūdens iztvaikošanas siltums.

Tād3 pats raksturs ir arī vācu inženieru savienības formulai, kuru bieži lieto:

$$Q_{\text{ef}} = 8100 C + 29\,000 \left(H - \frac{O}{8} \right) + 2500 S - 600 W \text{ Kal.} \quad (3)$$

Padomju Savienībā populāra ir D. I. Mendelejeva formula:

$$Q_{\text{ef}} = 8100 C + 30\,000 H - 2600 (O - S) - 600 (9H + W) \text{ Kal.} \quad (4)$$

Visām minētajām formulām ir empirisks raksturs, un tās noder vienīgi aptuveni aprēķiniem. Gāzveidīgam kurināmajam ir analogiskas formulas, kur siltumspējas noteikšanai ņem tilpuma sastāvdaļas.

Piemērs kurināmā siltumspējas aprēķināšanai.

Pieņemsim, ka 1 kilogramā akmeņogļu pēc ķīmiskās analīzes datiem ir: 0,72 kg C; 0,06 kg H; 0,12 kg O; 0,02 kg S un 0,06 kg ūdens.

Saskaņā ar Vācu inženieru savienības formulu šo akmeņogļu darbīgā siltumspēja ir

$$Q = 8100 \cdot 0,72 + 29\,000 \left(0,06 - \frac{0,12}{8}\right) + 2500 \cdot 0,02 - 600 \cdot 0,06 = 7151 \text{ Kal.}$$

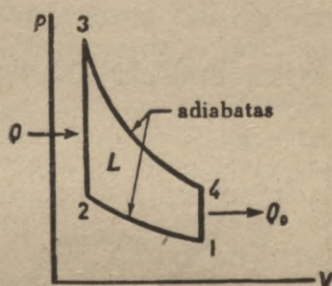
255. §. Iekšdedzes dzinēji. Oto un Dizeļa cikli. Iekšdedzes dzinēju konstruktīvā uzlabošana notika samērā lēnām. Sākumā iekšdedzes dzinējus izmantoja tikai mazas jaudas iekārtās; vēlāk tie iekaroja sev vadošu lomu vieglajā transportā un vairākās citās tehnikas nozarēs. Aviācijas panākumi sasniegti ar iekšdedzes dzinējiem. Turpmāk iekšdedzes dzinēji, konkurējot ar tvaikmašīnām un turbinām, laikam gūs uzvaru dzelzceļu un jūras transportā.

Ekonomiski izdevīgā iekšdedzes dzinēju ideja ir tā, ka tur *pāts kurināmais jeb, pareizāk, tā sadegšanas produkti tiek pārvērsti strādājošā vielā*, realizējot termodinamisko ciklu, kurā siltums pārvēršas darbā. Sākumā likās, ka šim nolūkam var izmantot tikai sevišķus ne visai lētus kurināmos — dedzināmo gāzu maisījumu ar gaisu (deggāze), bet ar laiku kļuva redzama šādas domas nepareizība, un iekšdedzes dzinēji laimīgi veica nozīmīgo ceļu no deggāzes un spirta līdz benzīnam, petrolejai, naftai un beidzot līdz smagiem naftas atkritumiem.

Iekšdedzes dzinēju lietderības koeficients 2,5 reizes pārsniedz tvaikmašīnu lietderības koeficientu.

Iekšdedzes dzinēju darbības principu un konstruktīvo uzlabojumu gaitu vislabāk var izprast, ja iepriekš analizē tos termodinamiskos ciklus, kuru realizēšana varētu šiem dzinējiem nodrošināt lielāko lietderības koeficientu. Ievērojamākie ir Oto un Dizeļa cikli.

Oto cikls ir parādīts 422. zīmējumā (p, v) koordinātu sistēmā. Gāzes sākumā stāvokli diagramā nosaka punkts 1. Punktā 1 sākas adiabatiskā saspiešana. Pēc saspiešanas, kas beidzas punktā 2, sākas sasilšana pie nemainīga tilpuma: gāze saņem siltumu Q . Tad no punkta 3 līdz punktam 4 gāze adiabatiski



422. zīm. Oto cikls.

izplešas. Cikls noslēdzas ar gāzes atdzišanu pie nemainīgā tilpuma: gāze atdod siltumu Q_0 .

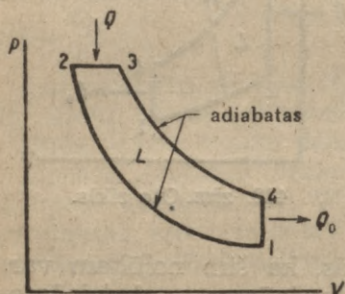
Sevišķi svarīgs šai ciklā, kā arī Dizēļa ciklā, kas tiks aplūkots tālāk, ir *strādājošā ķermeņa saspiešana pirms siltuma pievadīšanas*. Saspiešanu raksturo sākuma un beigu tilpumu attiecība, ko sauc par *saspiešanas (kompresijas) pakāpi*:

$$\varepsilon = \frac{v_1}{v_2}$$

Aprēķins, ko viegli var izdarīt ar Klapeirona un Puasona vienādojumiem, rāda, ka Oto cikla termodinamiskais lietderības koeficients ir

$$\eta = 1 - \frac{1}{\varepsilon^\kappa - 1} \quad (5)$$

Šeit κ ir adiabatiskā vienādojuma kāpinātājs.



423. zīm. Dizēļa cikls.

Dizēļa ciklā (423. zīm.) pirms siltuma pievadīšanas, ko izdara pie nemainīga spiediena, arī notiek adiabatiska gāzes saspiešana (līnija 1—2). Gāze veic darbu, izobariski izplešoties (2—3), bet galvenokārt turpmākajā adiabatiskās izplešanās posmā (3—4). Cikls beidzas ar siltuma atņemšanu, tilpumam nemainoties. Aprēķins rāda, ka Dizēļa cikla termodinamiskais lietderības koeficients ir

$$\eta = 1 - \frac{1}{\varepsilon^\kappa - 1} \cdot \frac{\rho^\kappa - 1}{\kappa(\rho - 1)}, \quad (6)$$

kur ε ir kompresijas pakāpe ($\varepsilon = \frac{v_1}{v_2}$), bet ρ ir t. s. *iepriekšējās (izobariskās) izplešanās pakāpe*

$$\rho = \frac{v_3}{v_2}$$

Salīdzinot Oto un Dizēļa cikla lietderības koeficientu formulas, redzam, ka katrs no šiem cikliem ir jo ekonomiskāks, jo lielāka kompresijas pakāpe ε .

Interesanti šos ciklus salīdzināt pie vienāda maksimalā spiediena, jo maksimalais spiediens pa daļai nosaka mašīnas stiprības aprēķina noteikumus. Zemāk atzīmētie skaitļi rāda, ka

pie vienāda maksimālā spiediena Dizela cikls ir ekonomiskāks par Oto ciklu:

	$p_{\max} = 35 \text{ at}$			$p_{\max} = 50 \text{ at}$		
	ε	ρ	$\eta, 100$	ε	ρ	$\eta, 100$
Oto cikls	8		57%	11		62%
Dizela cikls	13	1,5	61%	16	1,4	65%

Ja Karno ciklu realizētu to pašu temperatūru robežās, tad tam būtu nedaudz lielāks lietderības koeficients; bet procesus, kas noris iekšdedzes dzinējos, praktiski nav iespējams tā iekārtot, lai dabūtu Karno ciklu.

256. §. Iekšdedzes dzinēja realais cikls. Lai dzinēja cilindrā realizētu līdzsvarotu un termodinamiski noslēgtu procesu, kas pastāvīgi atkārtojas, sastopam faktiski nepārvaramas grūtības. Cilindra sienām un dibenam, kā arī virzulim, izplešanās un saspiešanās periodos jābūt tādiem, kas pavisam nevada siltumu, lai varētu nodrošināt šo procesu adiabatiskumu. Un — no otras puses — tais periodos, kad siltumu pievada no ārienes vai kad to atņem, cilindra sienām vajadzētu siltumu ļoti labi vadīt.

Šo ideālo no līdzsvarotiem procesiem veidoto un tādēļ praksē nerealizējamo termodinamisko ciklu vietā mašīnbūvniecības tehnika izvirzīja savus darba procesus. Lai iegūtu lielāku jaudu, vajag vai nu palielināt mašīnas izmērus, vai arī samazināt laiku, kurā noris cikls. Iekšdedzes dzinējos laiku, kurā realizē ciklu, mērī ar sekundes simtdaļām. Protams, ka tādos apstākļos nav ko domāt par kaut kādu procesu līdzsvarotību. Bet, pateicoties tieši izplešanas un saspiešanas procesu ātrumam, siltuma apmaiņa starp strādājošo vielu un apkārtējo vidi nepaspēj realizēties; tas nodrošina minētiem procesiem gandrīz adiabatisku raksturu.

Iekšdedzes dzinēja vai tvaikmašīnas realais cikls, kas periodiski atkārtojas, ir no termodinamiskā viedokļa nenoslēgts: izlietotā gāze vai tvaiks aiziet no mašīnas, un procesa atkārtotāšanai pievada jaunu gāzes vai tvaika daudzumu. Īsajā laikā sprīdī siltumu var aizvadīt tikai ar pašas gāzes vai tvaika izlaišanu no cilindra.

Tvaikmašīnas cikls noslēdzas ārpus cilindra, jo izlietotais tvaiks, ko laiž kondensatorā (dzēsīnātājā) vai atmosferā, beidzot kondensējas ūdenī, kas rezultātā dabū to pašu temperatūru, kāda ir katlā ielaistam ūdenim. Drusku citādi tas ir iekšdedzes dzinējos: izlietotās un no cilindra izspiestās gāzes atdziest, bet degvielā, kas nonāk cilindrā, tās vairs nepārvēršas. Tomēr arī šai gadījumā dzinēja darbu var novērtēt tā, it kā būtu noticis cikliskis

process. Degošais gāzu maisījums iekšdedzes dzinējos ir vienā un tai pašā laikā gan siltuma avots, gan arī strādājošā viela. Pēc būtības te nav ne siltumatdevēja, ne siltumieguvēja ķermeņa, bet ir tikai viens ķermenis (viela) — strādājošais gāzu maisījums; ja mēs gribētu, tad varētu atdalīt strādājošā maisījuma sadegšanas procesu no gāzveidīgo degšanas produktu izplešanās procesa. Piemēram, degvielas maisījuma sadedzināšanu varētu izdarīt kurtuvē, bet cilindru piepildīt ar iepriekš sagatavotām nesakarsētām gāzēm, kuru ķīmiskais sastāvs būtu tāds pats kā kurināmā degšanas produktiem.

Degošo gāzu maisījumam kā siltumavotam sadegšanas process ir svarīgs. Bet, aplūkojot to pašu degošo gāzu maisījumu kā strādājošo vielu, nav jāievēro šā maisījuma ķīmiskās strukturas pārmaiņas, kas notikušas sadegšanā. Un lai gan cikls, ko veic iekšdedzes dzinēja strādājošā viela, nav noslēgts ne cilindrā ārpusē, ne arī iekšpusē, tomēr dzinēja ekonomiskam novērtējumam tas ir mazsvarīgi.

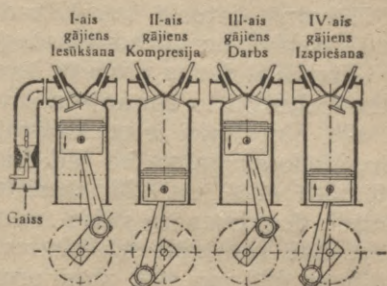
Lai iegūtu vislielāko lietderības koeficientu, realo ciklu vajag tuvināt Oto vai Dizela ciklam.

Ir divi iekšdedzes dzinēju tipi: dzinēji ar četraktu procesu un dzinēji ar divtaktu procesu. Šo abu tipu realo ciklu atkarībā no kurināmā piegādes paņēmiena (pareizāk — piegādes laika) cilindram var tuvināt vai nu Oto, vai Dizela ciklam.

Dzinējos, kuru realais cikls ir tuvs Oto ciklam, cilindru pirms kompresijas procesa piepilda ar kurināmā un gaisa maisījumu vai arī kurināmo iešļāc cilindrā kompresijas laikā. Kompresijas beigās, kad cilindrā jānotiek uzliesmojumam, cilindrā ievadītais kurināmais jau intensīvi samaisījies ar gaisu un ieguvis paaugstinātu temperatūru, tādēļ ir labi sagatavots ātrai sadegšanai. Tā sagatavotu maisījumu aizdedzina elektriskā dzirkstele, un tas deg tik ātri, ka *sadegšanas process noris qandrīz pie nemainīga tilpuma*. Lai izsargātos no degošā maisījuma priekšlaicīgas paš aizdegšanās, tais dzinējos, kas strādā pēc Oto cikla, jāapmierinās ar samērā nelielu kompresijas pakāpi ($\epsilon = 3,5$ līdz 7). Lietderības koeficients šiem dzinējiem, ieskaitot visus zudumus, ir caurmērā 25% liels (tas ir «efektīvais» lietderības koeficients).

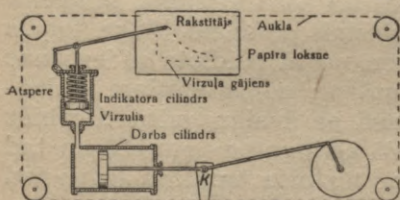
Dzinējos, kas strādā pēc Dizela cikla, cilindru pirms kompresijas piepilda ar tiru gaisu un kurināmo iešļāc cilindrā kompresijas beigās, kad līdz 30—32 at saspīestā gaisa temperatūra jau ievērojami pārsniedz strādājošā maisījuma paš aizdegšanās temperatūru. Lai pārvarētu saspīestā gaisa spiedienu, kurināmo iešļāc cilindrā ar kompresoru. Šķidrā degviela

nonāk cilindrā sīki sasmidzinātā stāvoklī, pati uzliesmo un pakāpeniski sadeg *pie gandrīz nemainīga spiediena*. Lielā kompresijas pakāpe ($\epsilon = 12$ līdz 16) nodrošina Dizeļa dzinējam diezgan augstu lietderības koeficientu. Šo dzinēju lietderības koeficients, ievērojot visus zudumus, ir apmēram $30-35\%$ liels (efektīvais lietderības koeficients). Vislielākais lietderības koeficients (līdz 37%) ir tā saucamiem bezkompresora Dizeļa motoriem, kuriem darbīgā maisījuma degšanas sākuma stadija noris gandrīz pie nemainīga tilpuma, bet turpmākā degšanas stadija noris pie nedaudz mainīga spiediena.

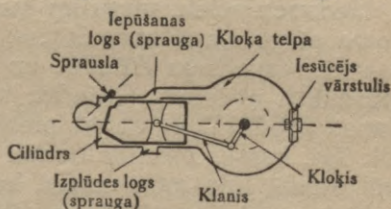


424. zīm. Četraktu dzinēja darbības schema.

Dzinējos ar *četraktu* procesu pirmajā gājiņā (taktā) notiek iesūkšana (424. zīm.), otrā taktā — kompresija (422. un 423. zīmējumā līnija 1—2)¹. Dzinējos, kuri strādā pēc Oto cikla, cilindrā iesūc degvielas un gaisa maisījumu vai arī degvielu



425. zīm. Indikators — ierīce, kas uzzīmē cikla diagramu. Slidenis K ar auklu, kas iet pāri skrituļiem, pārbīda papīra sloksni. Spiediena maiņu darba cilindrā atzīmē rakstītājs, kas savienots ar indikatora virzuli.



426. zīm. Divtaktu iekšdedzes dzinēja schema.

iešļāc kompresijas laikā. Aizdedzināšana notiek kompresijas beigās ar elektrisko dzirksteli. Dizeļa dzinējos cilindrā iesūc tīru gaisu un kompresijas beigās caur sprauslu, lietojot kompresorā saspiestu gaisu, iešļāc degvielu, kas sakarā ar saspiebtā gaisa augsto temperatūru pati aizdegas un pakāpeniski sadeg pie nedaudz mainīga spiediena.

Pēc sadegšanas procesa, kas aizstāj siltuma pievadīšanas procesu (422. un 423. zīmējumā līnija 2—3); nāk trešā taktis — darba gājiens (422. un 423. zīmējumā līnija 3—4). Darba gājiens

¹ Vienkāršības dēļ izmantojam teoretisko ciklu diagramas; patiesībā vajadzētu aplūkot indikatora diagramu (427. zīm.).

beigās atveras izplūdes ventilis un cilindrā notiek strauja spiediena pazemināšanās uz izlietotās gāzes izplūšanas reķina (422. un 423. zīmējumā līnija 4—1).

Nākamā, ceturtā taktā, kad izplūdes ventilis ir atvērts, virzulis izspiež no cilindra sadegšanas produktus.

Cetraktu darba procesu ieteica 1861. g. Bodē-Rošs un pirmoreiz tehniski to izmantoja savā dzinējā 1877. g. Oto.

426. zīmējumā ir paskaidrots divtaktu dzinēja uzbūves princips. Iedomāsimies, ka tad, kad virzulis atrodas kreisajā galējā stāvoklī (422. un 423. zīmējumā līnija 2—3), dzinēja cilindrā notiek degvielas un gaisa maisījuma sadegšana. Gāzveidīgie sadegšanas produkti izplešoties pārvieto virzuli pa labi (darba gājiens, 422. un 423. zīmējumā līnija 3—4).

Jāatzīmē, ka telpa, kurā griežas aplūkojamā dzinēja kloķis, ir hermetiski slēgta. Kad virzulis kustas pa labi, tad kloķa telpā notiek gaisa saspiešana. Noteiktā virzuļa kustēšanās momentā tā kreisā mala nonāk pie cauruma, kas atrodas cilindra sānos pie t. s. «izplūdes loga». Virzulim tālāk kustoties, izlietotās gāzes izraujas no cilindra caur šo «izplūdes logu», un spiediens cilindrā samazinās.

Nedaudz vēlāk, virzulim kustoties tai pašā virzienā, tā kreisā mala atver «izpūšanas logu»; saspietais gaiss no kloķa telpas traucas caur logu cilindrā un izden no tā izlietoto sadegšanas produktu atliekas. Cilindra atbrīvošana no izlietotiem sadegšanas produktiem un tā piepildīšana ar svaigu gaisu turpinās tik ilgi, kamēr virzulis nonāk labajā «stinguma» punktā un tad vēl atceļā līdz momentam, kad tas aiztaisa izplūdes logu; tad notiek saspiešana (422. un 423. zīmējumā līnija 1—2), kas turpinās tik ilgi, kamēr virzulis nonāk kreisajā «stinguma» punktā.

257. §. Tvaikmašīnas (Renkina cikls). Tvaikmašīnas ieņem vairāk nekā 150 gadus pirmo vietu rūpniecībā, un tikai tagad tās sāk atdot savu vietu tvaika turbinām un iekšdedzes dzinējiem. Tvaikmašīnas ekonomijas ziņā ir ievērojami sliktākas nekā iekšdedzes dzinēji; to lietderības koeficients bieži vien ir 10—12%. Tvaikmašīnu zemais lietderības koeficients nav izskaidrojams ar kādiem mašīnu konstruktīviem trūkumiem, bet gan, pirmkārt, ar *mazo temperatūru robežu starpību, kurās noris tvaikmašīnas cikls*, un, otrkārt, ar *neizbēgamiem siltuma zudumiem kurtuvē*.

Maksimālais lietderības koeficients, kas varētu būt kādai siltuma mašīnai, nevar pārsniegt to lietderības koeficientu, kas dotās temperatūru robežās ir Karno ciklam:

$$\eta = \frac{T - T_0}{T}$$

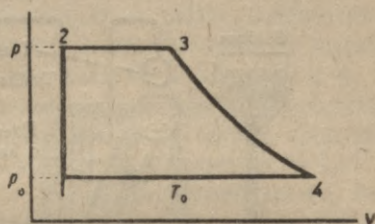
Tvaikmašīnai T ir tvaika temperatūra katlā. Ja katlā spiediens $p = 12$ at, tad $T = 460^\circ$. T_0 ir izlietotā tvaika kondensācijas temperatūra; ja izlietoto tvaiku laiž atmosfērā, tad $T_0 \approx 373^\circ$; ja izlietoto tvaiku laiž kondensatorā, kurā uztur spiedienu 0,1 at, tad $T_0 = 318^\circ$. Šādos apstākļos (ja spiediens katlā ir 12 at un ja tvaiku laiž kondensatorā) $\eta \cdot 100 = 31\%$. Tas nozīmē, ka ne vairāk par 31% siltuma, ko dabū ūdens, var pārvērst darbā. Bet tikai apmēram 70% no kurināmā sadegšanas siltuma izmanto ūdens sasildīšanā, pārējo siltumu aiznes dūmu gāzes; ap 10% ir berzes zudumi, tāpat tvaikmašīnas efektīvais lietderības koeficients minētajos apstākļos nevar pārsniegt 20%¹. Ja tvaika spiediens katlā ir vienlīdzīgs 9 at, tad tvaikmašīnas lietderības koeficients nav lielāks par 16%.

Tādēļ saprotams, ka tvaikmašīnām ekonomijas ziņā ir grūti konkurēt ar iekšdedzes dzinējiem, kuriem ir plašākas cikla temperatūras robežas un novērsti siltuma zudumi kurtuvē.

Tvaikmašīnas darbības principu varētu pielāgot, lai realizētu Karno ciklu. Bet praksē tāda mašīna būtu nederīga, jo tās procesi notīktu lēnām un cilindra apmēri būtu ļoti lieli.

Parasti tvaikmašīnas ciklu cenšas tuvināt t. s. Renkina ciklam, kas attēlots 427. zīmējumā.

427. zīmējumā punkts 1 atbilst ūdens termodinamiskajam stāvoklim, kad tas ieplūst tvaika katlā. Līnija 1—2 attēlo ūdens sasildīšanas procesu katlā līdz vārīšanās temperatūrai T , pie spiediena p (punkts 2). Izoterma - izobara 2—3 attēlo iztvaikošanas procesu; tvaiks piepilda darba cilindru un pārvieto virzuli. Darbu, ko veic virzulis, attēlo laukums, kas atrodas starp izochorām, kuras iet caur punktiem 2 un 3 un ko no augšas norobežo līnija 2—3. Šo darbu sauc par pildīšanas darbu. Kad daļa cilindra piepildīta ar tvaiku, tad pārtrauc tvaika pievadīšanu cilindram. To sauc par tvaika «nociršanu» (punkts 3). Tvaika turpmākā izplešanās noris aptuveni adiabatiski, kamēr tvaika spiediens pazeminās līdz spiedienam p_0 , kāds ir kondensatorā. Punkts 4 attēlo tvaika termodinamisko stāvokli kondensatorā (spiediens p_0 un temperatūra T_0). Darbu, ko veic virzulis no tvaika nociršanas momenta līdz momentam, kad sākas izlietotā tvaika ielaišana kondensatorā, sauc par izple-

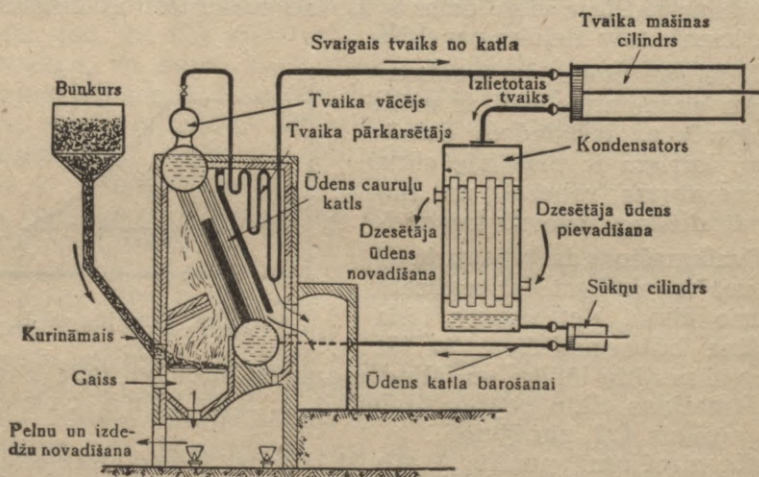


427. zīm. Renkina cikls.

¹ 0,31. 0,7. 0,9 \approx 0,2.

šānās darbu. Šo darbu attēlo laukums, kas atrodas zem līnijas 3—4 un kuru pa kreisi un pa labi ierobežo izochoras, kas iet caur punktiem 3 un 4. Cikla noslēguma stadija ir izlietotā tvaika izspiešana kondensatorā. Kondensatorā tvaiks kondensējas ūdenī, kuram tā pati temperatūra kā ūdenim, kas ieplūst tvaika katlā.

Pirmais līdzeklis tvaikmašīnas lietderības koeficienta paaugstināšanai ir cikla *temperatūras robežu paplašināšana*. Šim nolūkam cenšas paaugstināt ūdens vārīšanās temperatūru katlā. Parasti katlā uztur 10—16 at lielu spiedienu, kam atbilst 180°—200° vārīšanās temperatūra. Tagad sāk jau lietot augsta spie-



428. zīm. Tvaika iekārtas schema.

diena tvaika katlus, kuros spiediens sasniedz 60 un pat 120 at (Leflera mašīnas) pie vārīšanās temperatūras 275° un 322°C. Lai pazeminātu kondensācijas temperatūru, izlietoto tvaiku neļaiž atmosferā, bet kondensatorā, kurā uztur apmēram 0,1 at lielu spiedienu un kur tvaiks kondensējas ūdenī pie 45°C, bet nevis pie 100°C, kā tas notiktu, ja izlietoto tvaiku laistu atmosferā.

Otrs līdzeklis tvaikmašīnas lietderības koeficienta paaugstināšanai ir cīņa pret *priekšlaicīgu tvaika kondensāciju cilindrā*. Cikla beigās, kad tvaiks ieplūst kondensatorā, cilindra sienas un virzulis atdziest; tādēļ, ielaižot cilindrā no katla jaunu tvaika devu, daļa no šā tvaika kondensējas ūdenī un nosēžas pilienu veidā un cilindra sienām un virzuļa iekšējās virsmas. Pēc tvaika ieplūdes pārtraukšanas turpmākajā tvaika izplešanās laikā, kas

savienota ar temperatūras pazemināšanos, vēl kāda daļa tvaika kondensējas ūdenī. Tā kā tvaikmašīna veic darbu tāpēc, ka tvaiks spiež uz virzuli, bet kondensētais tvaiks vairs neizdara spiedienu, tad saprotams, ka visa priekšlaicīgi kondensētā tvaika daļa ir tikpat neražīgi patērēts tvaiks kā tieši izplūdis tvaiks, kas rodas, ja virzulis nepieguļ pietiekami blīvi cilindra sienām.

Efektīvākais līdzeklis pret priekšlaicīgu tvaika kondensāciju ir *tvaika pārkarsēšana*. Ceļā no katla uz cilindru tvaikam jāiet pa pārkarsētāja caurulēm, kuras apskalo kurtuves gāzes. No piesātināta stāvokļa tvaiks pārvēršas pārkarsētā; pārkarsējuma temperatūra parasti ir 150° — 200° , tādēļ, ielaižot tvaiku cilindrā tvaiks tomēr paliek pārkarsēts, lai gan tā temperatūra krīt un arī izplešanās laikā cilindra sienas gandrīz neuzrāda mitrumu¹.

Lai mašīnās, kuras strādā ar piesātinātu tvaiku, samazinātu priekšlaicīgu kondensāciju, cilindra ārējās sienas silda ar karstu tvaiku; šādu sildīšanas ierīci sauc par *tvaika apvalku*.

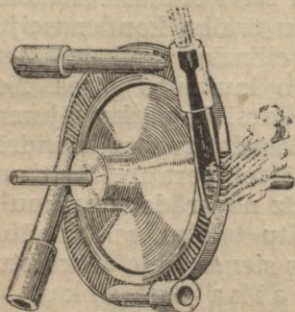
Jo plašākas ir cikla temperatūru robežas, jo krasāka ir katras jaunās tvaika devas atdzišana, kuru no katla ielaiž cilindrā. Tādēļ liela spiediena lietošana (tvaika augsta temperatūra katlā) no vienas puses gan palielina cikla lietderības koeficientu, bet no otras puses palielina arī zudumus, kas saistīti ar priekšlaicīgu tvaika kondensāciju. Tas pamudina izgatavot tvaikmašīnas ar vairākiem (biežāk ar diviem) cilindriem, caur kuriem tvaiks iet pakāpeniski; katrā cilindrā tvaiks izplešas un tā temperatūra pakāpeniski krītas. Ar to panāk katrā cilindrā mazāku temperatūras starpību starp svaigo tvaiku, kas nāk cilindrā, un izlietoto. Tādēļ katrā cilindra sienas tik stipri neatvēsina svaigo tvaiku, jo cilindra sienu temperatūra pēc izlietotā tvaika izplūdes, salīdzinot ar svaigā tvaika temperatūru, nav sevišķi zema.

258. §. Tvaika turbīnas. Tvaika turbīnās tvaika kinētiskā enerģija pārveidojas mehāniskā darbā. Tvaiks no katla ar lielu spiedienu nonāk turbīnas vadaparatos (sprauslās) (429. zīm.) un uz spiediena krišanās rēķina iegūst pie izejas no sprauslām ļoti lielu ātrumu, apmēram $1000 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$. Lai sprauslā norisinātos

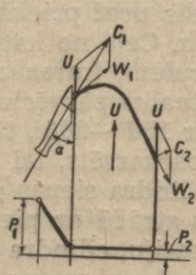
¹ Pavirši aplūkojot, var likties, ka tvaika pārkarsēšanai vajadzētu palielināt tvaikmašīnas lietderības koeficientu ne tikai tāpēc, ka tādā ceļā novērš zudumus, kas saistīti ar priekšlaicīgu tvaika kondensāciju, bet arī tāpēc, ka pārkarsēšana ievērojami paplašina ciklu temperatūru robežas. Izrādās tomēr (termodinamika to atļauj paredzēt), ka cikla forma mainās neizdevīgā virzienā un tādēļ cikla temperatūru robežu paplašināšana ar pārkarsēšanu būtu maz efektīga (lietderības koeficienta paaugstināšanā), ja līdz ar to neparādītos pārkarsēšanas otra svarīgā loma, ja ar pārkarsēšanu nebūtu iespējams likvidēt priekšlaicīgu kondensāciju.

pēc iespējas pilnīgāka iekšējās enerģijas pārvēršana kinētiskā enerģijā, sprauslu izveido tā, ka tās šķērsriezuma laukums pieaug izejas virzienā. No vadaparātiem tvaiks nonāk turbīnas darba rata lāpstiņās, spiež uz tām un griež ratu.

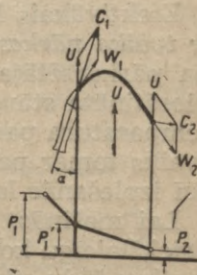
Izšķir divus turbīnu veidus atkarībā no tā, kā tvaiks iedar-



429. zīm. Sprauslas un tvaika turbīnas darba rats.



430. zīm. Tvaika aktīvā iedarbība uz turbīnas lāpstiņu.



431. zīm. Tvaika reaktīvā iedarbība uz turbīnas lāpstiņu.

bojas uz turbīnas lāpstiņām: aktīvās un reaktīvās turbīnas. Šo turbīnu darbības principa izskaidrošanai sniegtas shēmas 430. un 431. zīmējumā.

430. zīmējumā schematiski attēlota tvaika *aktīvā* iedarbība uz turbīnas lāpstiņām. Turbīnas lāpstiņas ir piestiprinātas darba ratam (diskam), kas nostiprināts uz turbīnas vārpstas. Darba rats griežas plaknē, kas perpendikulāra zīmējuma plaknei; u ir rata aploces ātrums. Tvaiks ar spiedienu p_1 no katla nonāk sprauslā un, ieguvis tur paātrinājumu, samazina savu statisko spiedienu līdz p_2 . Izejot no sprauslas, tvaiks ar ātrumu c_1 nonāk uz lāpstiņas; w_1 ir relatīvais ātrums, ar kādu tvaiks plūst gar lāpstiņu. Izliktā lāpstiņa novirza tvaika strūklu; tādēļ tvaiks spiež uz turbīnas lāpstiņu ar spēku, kas vienlīdzīgs tvaika radītajam *centrbēdzes spēkam*.

Tvaika berze gar lāpstiņas virsmu nedaudz samazina tvaika relatīvo ātrumu. Izlietotā tvaika relatīvais ātrums w_2 , saskaitīts ar aploces ātrumu u , dod tvaika absolūto izplūdes ātrumu c_2 . Ja neskaita tvaika berzes zudumus, tad darbu, ko iegūst lāpstiņas no katra kilograma tvaika, kas plūst caur turbīnas darba ratu, mērī ar tvaika kinētiskās enerģijas samazinājumu:

$$K = \left(\frac{c_1^2}{2g} - \frac{c_2^2}{2g} \right) \text{ kGm}, \quad (7)$$

kur c ir izteikts $\frac{m}{sec}$, bet g izteikts $\frac{m}{sec^2}$ (7)

Iztirzājamā gadījumā ir raksturīgas šādas parādības.

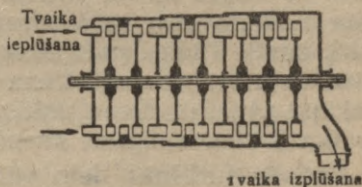
1. Tvaika iekšējās enerģijas pārveidošana kinētiskā enerģijā noris tikai nekustīgajos vadaparatos (sprauslās).

2. Tvaika spiediens, izejot no sprauslas (nonākot uz lāpstiņām), pazeminās līdz vides pretspiedienam; tvaikam plūstot gar lāpstiņu, tā spiediens nemainās.

3. Tā kā tvaika spiediens uz lāpstiņām ir nemainīgs, tad *rata lāpstiņu veidoto kanālu ieejas un izejas šķērsgriezumu laukumū parasti ir vienādi.*

Turbinas, kas strādā pēc tvaika aktivās darbības principa, bieži sauc par vienāda spiediena turbinām.

431. zīmējumā schematiski attēlota tvaika reaktīvā iedarbība uz turbinas lāpstiņām. Šai gadījumā tvaiks, izejot caur sprauslu, neizplešas pilnīgi, bet tikai daļēji. Sprauslu atstājot, tā spiediens p_1 ir lielāks nekā vides pretspiediens p'_1 . Tādēļ absolūtais tvaika ātrums c_1 , ar kādu tvaiks nonāk uz lāpstiņas, neatbilst pilnam spiediena kritumam, bet tikai starpībai $p_1 - p'_1$. Lāpstiņas ir izliektas un novietotas tā uz rata loka, ka *lāpstiņu izveidoto kanālu šķērsgriezuma laukumū pieaug.* Tvaiks, tecēdams starp lāpstiņām, turpina izplesties, un pie izejas tā spiediens samazinājies līdz vides pretspiedienam p_2 . Tātad šai gadījumā tvaika iekšējās enerģijas pārveidošana kinētiskā notiek sprauslās tikai pa daļai un izbeidzas uz turbinas rata lāpstiņu izveidotajos paplašinātos kanālos.



432. zīm. Daudzpakāpju turbinas schema.

Tvaika relatīvo ātrumu (gar lāpstiņām) iegūst tāpat kā 430. zīmējuma schemā, sadalot absolūto ātrumu aploces ātruma virzienā un lāpstiņas (virsmas) pieskares virzienā. Tā kā tvaiks izplešas lāpstiņu kanālos, tad tā relatīvais ātrums pieaug no w_1 līdz w_2 . Tvaiks iegūst *pa ātrīnājumu* un tādēļ izdara uz turbinas lāpstiņu ne tikai strūklas novirzes spiedienu, bet arī strūklas reakcijas spiedienu.

Reaktīvās turbinas bieži sauc arī par pārspiediena turbinām. Lai sasniegtu vislielāko lietderības koeficientu, turbina jākonstruē tā, lai aktīvo turbinu lāpstiņu aploces ātrums u būtu apmēram puse no ātruma, kāds ir tvaikam, izejot no sprauslām

(119. §), bet reaktīvo turbīnu apļoces ātrums būtu gandrīz vienlīdzīgs izplūstošā tvaika ātrumam. Precīzāk: aktivām turbīnām vajag, lai $u = \frac{1}{2}c_1 \cos \alpha$, bet reaktīvām $u = c_1 \cos \alpha$; ieejas leņķi α ņem pēc iespējas mazu, un tādēļ $\cos \alpha$ atšķiras no 1 tikai nedaudz.

Pat gadījumos, kad izmanto vidējus spiediena kritumus, tvaika izplūšanas absolūtie ātrumi no sprauslām sasniedz $1200 \frac{m}{sec}$ (kas ir daudz vairāk nekā lodes ātrums).

Aktivās turbīnas rata apļoces ātrumam tātad jābūt apmēram $600 \frac{m}{sec}$. Tādam apļoces ātrumam, ja darba rata caurmērs ir 1 m, atbilst 11,5 tūkst. vārpstas apgriezīenu 1 minūtē.

Lai samazinātu turbīnas apgriezīenu skaitu, nemazinot lietderības koeficientu, tvaika darbu sadala vairākās pakāpēs.

Turbīnā ar vienu disku visu iekšējās enerģijas pārveidošanas procesu kinētiskā enerģijā izdara ar vienu vadaparātu rindu, kas novietoti pret darba ratu. Lietojot spiediena pakāpes, iekšējās enerģijas pārveidošanu kinētiskā sadala vairākos posmos. To izdara tā: aiz pirmās vadaparātu rindas un pirmā darba rata novieto otro vadaparātu rindu un otro darba ratu utt. (432. zīm.). Tādā daudzpakāpju turbīnā katrs darba rats izlieto tikai daļu no visa spiediena krituma, nākamo daļu izlieto otra pakāpe utt. Spiediena pakāpes ieteica *Parsons*s; tās atļauj tvaika darbu izmantot kā pēc aktivā, tā arī reaktīvā principa.

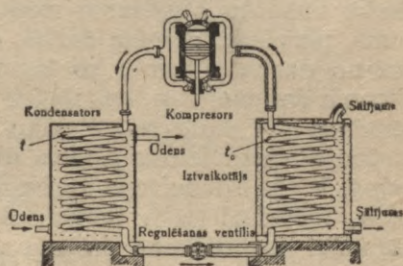
Aktivās turbīnās lieto vēl citu paņēmieni turbīnas apgriezīenu skaita samazināšanai: tās ir ātruma pakāpes, ko ievada *Kertiss*.

Ātruma pakāpēs tvaiks atdod kinētisko enerģiju ne tikai vienam darba ratam, bet vairākiem. Tvaiks, iziedams no pirmā rata darbā lāpstīnām, nonāk uz nekustīgām vadlāpstīnām, kas novietotas darba ratu starpā. Šo lāpstīņu uzdevums ir mainīt tvaika tecēšanas virzienu, lai tas, nonākot uz otrā darba rata lāpstīnām, atdotu tur daļu no kinētiskās enerģijas. Aiz otrā darba rata ir atkal vadlāpstīņas utt.

259. §. «Apgriezts» cikls. Dzesēšanas mašīnas. Tomsona dinamiskās apsildīšanas princips. Līdzsvarotu procesu ciklu, kura realizēšana prasa darba patēriņu, nosauc (410. zīm.) par *apgrieztu* ciklu. Iedomāsimies, ka esam likuši kādam strādājošam ķermenim, teiksim, kāda gaistoša šķidrums tvaikiem, izdarīt apgrieztu ciklu. Piemēram, regulējot tvaika spiedienu ar sūkni

(kompresoru), izdarīsim šķidrums tvaiku kondensāciju pie augsta spiediena un attiecīgi augstas temperatūras t , bet pēc tam iztvaicēsim dabūto šķidrums pie maza spiediena un zemas temperatūras t_0 (433. zīmējumā redzama dzesēšanas mašīnas schema, kas realizē minēto ciklu). Iztvaikojošā strādājošais šķidrums saņem siltumu, kas vienlīdzīgs tā iztvaikošanas apslēptam siltumam, no siltumatdevēja ķermeņa ar zemu temperatūru t_0 (433. zīmējumā — sāļums¹), bet kondensējoties strādājošais šķidrums atdod siltumu ķermenim ar augstāku temperatūru t (433. zīmējumā — kondensatora ūdens).

Cikla rezultātā notiek cikla pāreja no mazāk sasildītā siltumatdevēja ķermeņa uz vairāk sasildīto siltumsaņēmēju ķermeni. Šī siltuma pāreja no auksta ķermeņa uz siltāku ķermeni nevar tomēr būt vienīgais cikla rezultāts. Cikla realizēšanai jāpatērē darbs, kas pārvēršas siltumā un papildus sasilda siltumsaņēmēju ķermeni. Strādājošā šķidrums tvaiks, kondensējoties pie augstas temperatūras, atdod siltumsaņēmējam ķermenim lielāku siltuma daudzumu nekā tas siltums, ko saņēma strādājošais šķidrums no siltumatdevēja ķermeņa, iztvaikojot pie pazemināta spiediena. Tātad vairāk sasildītais siltumsaņēmējs ķermenis dabū siltumu, kas ir ekvivalents kompresora darbam, un vēl to siltumu, kas strādājošā šķidrums iztvaikošanā tiek atņemts mazāk sasildītam siltumatdevējam ķermenim.



433. zīm. Dzesēšanas mašīnas schema.

Minēto ciklu var izmantot divām vajadzībām atbilstoši tiem diviem efektiem, kas novērojami šā cikla realizēšanā. Tā kā šai gadījumā siltumu atņem aukstam ķermenim, kurš tādēļ vēl vairāk atvēsinās, minēto apgriezto ciklu izmanto dzesēšanas ietaisēs (šais ietaisēs kā strādājošo šķidrums lieto amonjaku, ogļskābo gāzi, sēra dioksīdu). Otrs šā cikla efekts ir siltumsaņēmēja ķermeņa intensīva sasildīšana; šo ciklu tādēļ ar panākumiem ir iespējams izmantot apsildīšanā.

«Dinamiskās apsildīšanas» ideju izvirzīja Tomsons (Kelvins) 1853. g. Ilgu laiku šī ideja bija gandrīz aizmirsta, un tikai 1920. g. Maskavas fiziķis profesors V. A. Michelsons to sīki izstrādāja. Michelsons konstatēja, ka Maskavas klimatiskos ap-

¹ Vienkāršākais sāļums ir vārāmās sāls šķidrums ūdenī; ja 100 daļās ūdens šķidrina 22,4 daļas sāls, tad tāds šķidrums sasilst pie $-21,2^{\circ}\text{C}$.

stākļos var ieteikt tādu dinamiskās apsildīšanas sistemu, kura kurināmā patēriņa ziņā var izrādīties vairāk nekā 2 reizes izdevīgāka par parastām apsildīšanas sistemām.

Var likties paradoksali, ka te runā par telpu apsildīšanu uz tā siltuma rēķina, ko ņem no apkārtējās aukstās vides, piemēram, ārējiem ūdens krājumiem. Tomēr tas principā un arī praktiski ir iespējams un nav nemaz saistīts ar sevišķām tehniskām grūtībām.

Dinamiskās apsildīšanas sistemā kurināmais nav jāsadedzina apsildīšanas krāsnīs, bet gan termiskā dzinēja kurtuvē, kura darbu izmanto dzesēšanas mašīnas darbināšanai. Kurināmā siltums, pārvērsts dzinēja darbā, dzesēšanas mašīnā atkal pārvēršas no darba siltumā, ko izmanto telpu apsildīšanai. Bet šim siltuma daudzumam, kas iegūts no kurināmā, dzesēšanas mašīna pievieno vēl daudzkārt lielāku siltuma daudzumu, ko mašīnas strādājošais šķidrums pārnes no aukstās ārējās vides apsildāmā telpā. V. A. Michelsons aprēķināja, ka, sadedzinot 1 kg akmeņogļu, 8000 Kal (tā ir labāko akmeņogļu siltumspēja) vietā dinamiskā apsildīšanas sistēma var dot apsildāmai telpai 21 000 Kal.

Pāreja uz dinamiskās apsildīšanas sistēmu ir tuvākās nākotnes uzdevums.

Autoru reģistrs

- | | | |
|-------------------------------------|--------------------------------------|---|
| Adamss 176 | Dizelis 584 | Hegels 394 |
| Ampers 42, 99 | Djuars 454 | Heigenss 336 |
| Anšics 200 | Doplers 351 | Heilands 455 |
| Archimeds 128, 137,
230 | Džouls 435, 437, 439 | Helmholcs 167, 346,
359, 361, 572 |
| Areniuss 491 | Edsers 379 | Henri 488 |
| Avogadro 404 | Eilers 271 | Hercs 54 |
| | Einšteins 507 | Hirns 435 |
| Bačinskis, A. I. 444 | Endrjuss 449 | Hitorfs 489 |
| Bartolini 49 | Engelss 56, 86, 124, 535 | Holveks 466 |
| Bencenbergs 49 | Etvešs 56 | Huks 210 |
| Berceliuss 489 | Faradejs 159, 489 | |
| Bernuli, J. 97 | Fechners 359 | Iļjins, B. V. 524 |
| Bernuli, D. 257, 389 | Fedosejenko 247 | |
| Bertlo 463 | Fermi 403 | Jakobi 54 |
| Besels 56 | Fesels 200 | Jofe, A. F. 519 |
| Birnbaums 247 | Fiks 420 | Jungs 215 |
| Bodē 588 | Fjodorovs 498 | |
| Boils 233, 401, 443 | Foli 336 | Kants 167 |
| Bolcmans 387, 406, 415,
548, 567 | Frensiss 268 | Kapica 455 |
| Bomē 231 | Fuko 200 | Kaplans 268 |
| Bonenbergers 197 | Furjē 99, 418, 440 | Karateodori 409 |
| Borns 510 | | Karno 548, 552 |
| Boze 403 | Galilejs 40, 49, 52, 97,
128, 149 | Kelvins 408, 435, 548,
595 |
| Brahe, Ticho 149 | Galtons 370 | Keplers 149, 168 |
| Brave 498 | Gauss 54, 160 | Kertiss 594 |
| Bregs, V. G. 498 | Gede 235, 466 | Kesoms 454 |
| Bregs, V. L. 498 | Gei Lisaks 401 | Kevendišs 151 |
| Brinels 518 | Gerike 241 | Kiri, P. 505 |
| Brouns 375 | Gibss 424, 505, 567,
572 | Klapeirons 402, 573 |
| Čapligins 285 | Godunovs 247 | Klauziuss 408, 490,
548, 553, 559, 573 |
| Čepmens 389 | Goldšmits 502 | Klods 455 |
| | Grineizens 508, 510 | Knudsens 465, 466 |
| Dalambers 99 | Grins 160 | Kolraušs 489, 491 |
| Daltons 434 | Grotuss 489 | Koperniks 149 |
| Daniels 489 | Gutenbergs 175 | Kops 506 |
| Debajjs 498, 507 | | Korioliss 33, 202 |
| Dekarts 40 | Haalks 175 | Kosels 502 |
| Devi 489 | de Haas 400 | Koši 99 |
| Dilongs 582 | Hagens 264 | Krilovs, A. N. 55 |
| Dinuajē 381 | Hale 465 | Kruks 379 |
| Diterici 461 | Hamiltons 54 | Kulons 113, 116 |

Lagranžs 54, 97, 99,
 160
 Lapl'ass 167, 475
 Laue 498
 Laval's 316
 Leibnics 89
 Lengmirs 399, 467,
 524, 525
 Leonardo da Vinči 128
 Leverjē 176
 Ležandrs 175
 Lider'ss 515
 Lilientals 286, 288
 Limers 399
 Linde 454
 Linder'ss 515
 Lisažu 307
 London's 525
 Lorenc's 466
 Lošmits 421
 Lovels 176
 Ludvik's 517
 Lebedev's 337

 Magnuss 502
 Maijers, Roberts 438
 Mak-Leods 235
 Maksvel's 379, 389, 403,
 409, 443
 Mariots 233
 Melde 349
 Mendelejevs, D. I. 582
 Mersens 350
 Michel'sons 595
 Mongolfjē 246
 Moss 518
 Neimans 506

 Nernst's 392, 507, 575
 Ņutons 38, 40, 56, 149,
 159, 273, 417
 Obri 200
 Oness Kamerlings 454,
 463
 Ostvald's 548
 Oto 583, 586
 Ozens 281
 Parson'ss 594
 Partington's 437
 Paskals 226
 Pelton's 269
 Petrov's, N. P. 116
 Pfefer's 491
 Pfeifer's 243
 Pikte 454
 Pirani 465
 Pito 258
 Plank's 412, 548
 Plato 470
 Polani 525
 Prand'ls 285
 Prokofiev's 247
 Pti 506
 Puankarē 320
 Puason's 99, 541
 Puazejs 264
 Putilov's, K. A. 409
 Raul's 484, 510
 Rebinders 481, 519
 Reinold'ss 275
 Re'ejs 342
 Relo 128
 Renkin's 588
 Richarcs 152

 Riter's 489
 Rome 504
 Rošs 588

 Speri 200
 Springs 423
 Stefans 415
 Stenons 504
 Stevins 51
 Stok'ss 279
 Šenfli'ss 498
 Šezi 264
 Šilings 437
 Šliks 200
 Štern's 382
 Štumpf's 366

 Tarasov's 525
 Taunlijs 233
 Teilor's 350
 Ticho Brahe 149
 Tomson's, V. 402, 435,
 548, 595
 Toričeli 261
 Traube 491
 Usiskins 247

 Van der Vals 455
 Van Lars 458
 Vant Hof's 487, 491
 Variņions 181
 Vasenko 247
 Vats 228
 Vebers 359
 Viviani 49
 Vulf's 498, 505

 Žoli 152
 Žukovskis 283, 285

Priekšmetu reģistrs

- absolūtā kustība 26
 absolūtā mēru sistēmā 101
 absolūtā (temperatūras) nulle 398,
 406, 575, 577
 absolūtā temperatūra 403, 406,
 408, 559
 absolūti melns ķermenis 415
 absorbcija 488
 adiabatās 539, 541, 543
 adsorbcija 523
 adsorbcijas izotermas 525
 — potenciāls 525
 — siltums 525
 — spēki 524
 aerodinamika 269—292
 aerodinamiskais spiediens uz lid-
 mašīnas spārnu 283
 aerodinamiskās caurules 278
 aerodinamiskie spēki 270
 aerostati 246
 aerostatika 232—237, 243—246
 afelijs 170
 akcija 414
 aktīvās un reaktīvās iedarbības
 tvaika turbīnas 592
 akustika 335
 — kvantu 372
 — telpu 367
 akustiskā pretestība 345
 akustiskais spektrs 347
 akustisko izstarotāju jauda 353
 alumotermiskais process 399
 amorfi ķermeņi 497
 amplituda, svārstību 295, 313, 314
 aneroids 237
 anharmoniskas svārstības 319
 anioni 490
 anizotropija 497
 anturaža 502
 apgrieztais cikls 538, 594
 apgriežami un neapgriežami pro-
 cesi 562
 Archimēda likums 230
 areometri 231
 arteziskās akas 227
 asteroīdi 176
 atgriešanas spēka koeficients 296
 atmosfēra, normālā un tehniskā
 212
 — standarta 245, 246
 atomu svārstību enerģija 411
 ātruma gradients 250
 ātrums, leņķa 23
 — kritiskais 254, 315
 — sektoriālais 170
 — vidējais 385, 428
 — — kvadrātiskais 385, 428
 — visvarbūtīgākais 385, 429
 ātrumu saskaitīšanas likums,
 Galileja 29, 31
 ātrumu tabula 14
 atsitiens 78
 atspere 221
 auss 358
 autodifūzija 425
 autonomas un neautonomas siste-
 mas 319
 autosvārstības 320
 autosvārstību pašierosme 321
 — sistēmas 319
 Avogadro likums 405
 — skaitlis 405
 balasts, kurināmā 581
 balistiskā likne 61
 balss (muzikālās īpašības) 367
 barijs 212
 barometri 236
 barometriskā formula 243
 barometriskais spiediens 243
 bars 212
 bēls 360
 bēmols 364
 Bernūli vienādojums 257, 269
 berze 64, 110, 112, 115, 116, 563
 berzes leņķis, berzes koeficients
 114
 bīde 216

- bīdes leņķis 216
 — modulis 217
 binauralais efekts 361
 Boila likums 233, 401
 Bolcmana konstante 406
 Borna ionu savstarpējās iedarbības enerģijas vienādojums 510
 braukšanas pretestības koeficienti 127, 128
 brīvā enerģija 573
 brīvās asis 196
 — krišanas paātrinājums 152
 — krišanas paātrinājums uz planetām 176
 — svārstības 311
 brīvības pakāpes 94, 409
 brīvības pakāpju skaits 94
 Brouna kustība 375

 celšanas skrūve 145
 celtnis 139
 cementēšana 423
 centrifugālais regulators 148
 — spēks 68
 centrifugālie sūkņi 239
 centripetalais spēks 61
 — paātrinājums 22, 25
 cieta ķermeņa līdzsvars 185
 cieti ķermeņi 497
 — šķidumi 512
 cietu ķermeņu dinamika 187—208
 — — kustība 177, 187—190, 196—201, 270—287
 — — statika 177—185
 cietība 518
 cietināšana 515
 cietu ķermeņu siltumietilpība 506
 cilindriskais pāris 146
 cirkulācija 284, 420

 Dalambēra princips 99
 — spēki 100
 Daltona likums 434
 daļiņu atraušanas pretestība 517
 darba un enerģijas mērvienības 104
 darbības un pretdarbības vienādības likums 62
 darbs 84, 532
 — elementarais 86
 darbs gravitācijas laukā 156
 darba integrāls 87
 — termiskais ekvivalents 528
 — un enerģijas vienības 104
 daudzstūra likums 12

 Debaija kuba likums 507
 debesu ķermeņu dinamika 149—176
 decibels 360
 deformācijas darbs 120, 122
 deformētā ķermeņa enerģija 220
 dendriti 505
 detanderi 455
 dielektriskā konstante 495
 diezs 364
 difrakcija 336
 difūzija 377, 420
 difūzijas koeficients 423
 — sūkņi, Lengmira 467
 Dilonga un Pti likums 506
 dimensija 106
 dimensiju metode 108, 273, 279
 — tabula 106
 dinamika 10, 38
 dinamiskā apsildīšana 595
 dins 102
 dirižablis 248
 disipatīvās sistēmas 319
 disociācija 451, 492, 495
 disonance 362
 disperģēšana 113, 519
 dispersija 328
 dizela dzinēju cikls 584, 586
 Doplera parādība 351
 dzesēšana 417, 594
 dzesēšanas cikls 594
 — mašīnas 594
 dzirdamības sliekšnis 357
 džouls 104, 528
 Džoula gāzu iekšējās enerģijas likums 437
 Džoula-Tomsona efekts 435, 454.
 echolots 371
 Eilera paradokss 271
 eitektika 512
 ekscentritāte 173
 eksotermiskie procesi 545
 ekvipodencialas virsmas 162
 elastība 209
 elastības konstantu sakarības vienādojums 219
 elastības modulis 211, 213
 elastiskais spraugums 111
 elektrolīti 489, 494
 elektrolītiskā disociācija 489
 «elektrons» 521
 elementarais pārvietojums 13
 elementardarbs 87
 eleroni 288

- endotermiskie procesi 545
 Endrīusa diagrama 449
 enerģija 85
 — brīvā 473
 — hidrauliskā 265
 — kinētiskā 89
 — potenciālā 89
 — saistītā 566
 — svārstību 297
 enerģijas degradācija 566
 — izklaidēšana 123
 — izstarošana 308
 — neizdamības likums 91
 — pārvešana 414
 enkura mehānisms 148
 entalpija 571
 entropija 557, 559, 561, 565, 569, 576
 ergs 104
 fāze 294, 395
 fāzu līdzsvars 494
 Fika difūzijas likums 422, 423
 fiziskais svārstis 300
 flotācija 480
 formantes 351
 fotons 414
 frekvence, skaņas 350—353, 370
 — lentā 294
 frontālā refrakcija 271, 281
 Fuko svārstis 48
 Furiā siltuma vadīšanas likums 418
 Galileja relativitātes princips 49
 Galileja vienādojumi koordinātu pārveidošanai 28
 Galtona svilpe 370
 gamma 364, 365
 gāzes 376—385, 400—407, 426—468, 540—545
 gāzes, ideālās (nēc Maksvela, Bozes un Fermi) 402, 403
 — izotermiskā darba vienādojums 540
 — konstante 404
 — spiediens 232, 383
 gāzu absorbcijas koeficients 488
 — dinamika 270—292
 īpatnējā (raksturīgā) konstante 431, 432
 — izviršana 407
 gāzu līdzsvars 232
 — maisījuma spiediens 434
 — statika 232, 243
 gāzu sveramība 426
 — viskozitāte 441
 — viskozitātes koeficients 443
 Gei Lisaka likums 401
 Gībsa-Helmholca vienādojums 571
 Gībsa-Kīri princips 505
 gliemežpārvads 145
 Goldsmīta likumība blīvā sakārtotuma kristalos 502
 gradi, areometra skalas (Bomē, Beka, Briksa) 231
 — temperatūras skalas (Celsija, Reomira, Farenheita) 398
 gradients 163
 — ātruma 250
 — koncentrācijas 423
 — potenciālā 163
 — temperatūras 418
 gramatoms 411
 grāmmolekula 396
 gravitācija 40
 gravitācijas enerģija 155—167
 — konstante 150—152
 — lauks 159
 — lauka spraigums 162
 — likums 149
 — potenciāls 163
 — potenciālā enerģija 155
 — potenciāls uz Zemes virsas 155—159
 griešanās 22
 — fāze 22
 — enerģija 207
 — impulss 84
 — inerces moments 186
 — kustība 22, 177, 192
 griešanās kustības kinētiskā enerģija 191
 griešanās kustību dinamika 187—192
 griešanās pāris 146
 Grīneizena likums 508
 grieztuve 129, 140
 grumbulainums 112
 Hagena-Puazeja vienādojums 264
 harmoniskā analīze 305
 harmoniskās svārstības 293
 harmonisko svārstību enerģija 297
 harmonisko svārstību diferencialvienādojums 296
 Heicēnsa princips 336
 helikonteri 292
 Helmholca rezonatori 346
 Henri likums 488

- Hercs 295**
heteropolarās molekulas 494
hidrauliskais akumulators 229
hidrauliskā enerģija 265
— prese 228
hidrauliskais radiuss 264
hidrauliskās spēkstacijas 266
hidrodinamika 249—269
hidrodinamiskais spiediens 258
hidrostatika 225—231
hidrostatiskais paradokss 227
— spiediens 226, 228
hipoteze 159
Huka likums 209
Huka locīkla 148

ideālās gāzes 402
— — entropija 542
— — izoterma 402
ideāls šķidrums 252
iekšējā berze 249
iekšējā enerģija 378, 530
iekšējais spiediens 456
iekšdedzes dzinējs 583
iekšdedzes dzinēju cikls 583, 585
impulss 51, 81, 82
inerce 41
inerces likums 40
— moments 186, 192—195
— radiuss 205
— spēki 67
inerciālā sistēma 45
inertā masa 55
indikators 587
induktīvā pretestība 284
interference 300
intervāli, muzikālie 362
induktīvā pretestība 284
inversijas temperatūra 454
inžektors 260
ions 377, 490
ionu savstarpējās iedarbības enerģija 511
īpatnējais svars 231
— tilpums 396
izcilņu mehānisms 147
izobaras 445, 538
izobariskie procesi 445
izoentropas 539
izochoras 538
izoterma 234, 449, 458, 538, 543
izotropija 497
izplešanās darbs 529
izstarošanas enerģija 414
— intensitāte 415

izturības robeža 520
iztvaikošana 482, 509
iztvaikošanas siltums 446—448

jauda 86
jaudas mērvienības 105
Jofes efekts 519
Junga modulis 215

kalorija 527, 528
kapilaritāte 236, 475
kapilārā kondensācija 525
karburators 261
kardana iekare 197
Karno cikls 552
kationi 490
Keplera likumi 168
kilogrammetrs 104, 105, 528
kilogramspēks 103
kilovats 106
kilovatstunda 528
kinematika 10
kinematiskā viskozitāte 275, 276
kinematiskie pāri 146
kinētiskā enerģija 87
kinētiskās enerģijas teorema 89
kinētiskās gāzu teorijas pamatvienādojums 384
Klapeirona-Klauziusa vienādojums 573
Klapeirona vienādojums 402, 455
kloķa-klaņa mehānisms 125, 147
Knudsenas manometrs 466
kolorizācija 493
koma 362
kombinētās svārstības 362
komponente 8, 17, 434
kompresori 240
koncentrācija 422
koncentrācijas gradients 423
kondensācija 452, 590
konisko zobratu pāris 147
konservatīvās sistēmas 91, 319
konservatīvās sistēmas līdzsvars 94
konservatīvie spēki un konservatīvā sistēma 157
konsonances 362
kontrakcijas hipoteze 167
konvekcija 420
koordinātas 7
koordinātu pārveidošanas vienādojums (Galileja) 28
Koriolisa paātrinājums 33
Koriolisa spēki 202

- kristala iekšējā enerģija 435, 507
 kristaliskā režģa koordinācijas
 skaitlis, anturaža 502
 kristaliskie režģi 377, 497
 kristali 497
 kristalizācija 504
 kristalizācijas kinetika 505
 kristalografiskas sistēmas 498
 kristaloķimija 501
 kristalu augšanas ātrums 505
 kritiskais ātrums 254, 315
 kritiskais punkts 448
 kritiskais spiediens 448, 453
 kritiskais stāvoklis 448
 kritiskā temperatūra 448, 453
 kritiskais tilpums 448
 kuģa peldamība 231
 — stabilitate 232
 — ūdensizspaidis 231
 kuļšas mehānisms 148
 Kulona berzes likums 114
 kurināmais 580
 kustība pa aploci 24
 — relatīvā 25, 46
 — virpuļainā 271
 kustības ātrums 12, 26
 — daudzums 50, 81
 — daudzuma nezūdamības likums
 76
 kustības daudzuma moments 82
 kustības daudzuma momenta ne-
 zūdamības likums 83, 188
 kustības paātrinājums 18
 kustības vienādojums 58
 — — kinematiskais 11
 — — Ņūtona 52
 kušanas diagramas 511
 — siltums 571
 — temperatūra 511
 kvalitāte 533, 566
 kvantu teorija 576
 ķīlis 129, 141
 ķīmiskā enerģija 546
 ķīmiskais potenciāls 424
 laiks 28
 laminārā tecēšana 254
 Laplasa vienādojums 474
 lauks, gravitācijas 159
 laukumu likums 179
 Lengmira process 400
 leņķa ātrums 23
 — paātrinājums 24
 Lidēsa līnijas 515
 lidmašīna 283
 lidmašīnas spārns 283
 — spārna celšanas spēki 283
 — stabilizators 288
 līdzības metode 278
 līdzsvaroti un nelīdzsvaroti pro-
 cesi 564
 liece 221
 lielo skaitļu likums 388
 lieluma centrs 232
 lietderības koeficients 138, 145,
 266, 316, 550, 584, 588
 likumaina kustība 16, 18
 likums: sk. teorema
 Lilientala polare 286
 lineārais ātrums 23
 lineārās un nelineārās svārstību
 sistēmas 319
 Lisažu figūras 308
 litratmosfera 528
 locīkļa 146
 lodīšu gultnis 117
 logaritmiskais dekrementis (rim-
 šanas periodā) 310
 Maijēra vienādojums 438
 makropasaule un mikropasaule
 381, 391
 Maksvela gāzu viskozitātes likums
 443
 Maksvela likums enerģijas sadalī-
 jumam pa brīvības pakāpēm
 410
 Maksvela molekularo ātrumu sa-
 dalījuma likums 379—381, 388
 Maksvela paradokss 427
 malas leņķis 478
 manometrs 234
 masa 38, 39
 — gravitācijas 55
 — inertā 55
 masu centrs 73, 75
 masu centra kustība 78
 masu centra kustības likums 79
 masas, griešanās nozīmē ekviva-
 lentās 186
 masas vienības 101, 102, 103
 mašīnas 110
 — dzesēšanas 594
 — darba un dzinēji 110
 matemātiskais svārstis 299
 materiālais punkts 8
 mažors 364
 mehānika 7—335
 mehāniskā sakabināšana 112
 mehāniskās sistēmas 9, 71

- mehanismi 110, 178, 146
 mēra vienības, darba un enerģijas 104
 — jaudas 105
 — masas 102, 103
 — siltuma 398
 — spēka 103, 105
 — spiediena 212
 mesta ķermeņa kustība 59
 metāli 511—523
 metālu nogurums 519
 metacentrs 232
 metastabilitāte 459
 metriskie mēri 102
 minors 364
 modeļu metode 388
 molekularā fizika 375—390
 molekularais chaoss 386
 molekularie stari 381
 — sūkņi 466
 molekulari kinētiskā enerģija 377, 384, 407, 409—412
 molekulari potencialā enerģija 377, 412, 457
 molekularā siltumkustība 375
 molekulas brīvā ceļa garums 429
 molekulu ātrums siltumkustībā 376
 molekulsvars 396
 molekulsvars vidējais 433
 molekulu izmēri 378
 molekulu sadursmju skaits vienā sekundē 429
 molizācija 492
 mols 396
 moments, inerce, 224
 — pretestības 224
 — spēka 82, 173, 183
 monokristāli 497
 muzikālie intervāli 362
 muzikālas instrumentu skaņas 347—350, 366
 Neimana-Kopa likums 506
 Nernsta likums 574
 nevienmērīga kustība 14
 normalkurināmais 580
 nuļles enerģija 407, 575
 nutācija 201
 Nutona ķermeņu atdzišanās likums 417
 Nutona likums:
 pirmais 40, otrais 51, trešais 62
 Nutona frontālās pretestības vienādojums 273, 280
 Nutona viskozitātes vienādojums 250
 okluzija 489
 oktava 362, 365
 orientēšanās sistēmas 7, 25
 osmoze 486
 Ostvalda likums 496
 Oto dzinēju cikls 583
 Ozena vienādojums 281
 paātrinājums 17
 — centripetālais 22
 — leņķa 24
 — pagrieziena 33
 — tangencialais 21
 paātrinājumu saskaitīšanas likums 31, 33
 paliēkošā deformācija 514
 pamatvienādojums, griešanās kustību, dinamiskā 187
 parametriskā rezonance 349
 pārdzesēšana 459, 511
 pāris, spēku 179
 pāri, kinematiskie 146
 pārneses kustība 25
 pārvietojums, elementarais 13
 pasaules «siltuma nāve» 577
 Paskala likums 226
 pašsvārstības 310
 perihelijs 170
 periods, svārstību 298
 perpetuum mobile 392, 393
 piesātināta tvaika spiediens 448
 Pirani-Hales manometrs 465
 Pito caurule 258
 pjezs 212
 pjezoelektriskais efekts 370
 pjezokvarca ultraskaņu izstarotāji 371
 planetu izmēri 176
 — kustība 168—172
 — orbītas 170—173
 planetu orbītu rādiusi un planetu apgriešanās laiks 169
 planieri 289
 Planka konstante 414
 Planka svārstību vidējās enerģijas likums 412
 plastiskā deformācija 516
 plastiskums 209
 polikristāli 497
 potencialā enerģija 89, 158, 165
 potenciala gradients 163
 potencialā tecēšana 254

- precesija 201
 pretestība, akustiskā 345
 — daļiņu atrašanās 517
 — frontālā 271, 281
 — induktīvā 284
 — izstarošanas (skaņu) 354
 — profila 283
 — rites 116
 — slīdes 112
 — svārstību kustībai 308
 — šķidruma tecēšanas 264, 276
 — viskozitātes 279
 priekšvakuums 467
 princips, Dalaibera 99
 — Gaumeja relativitātes 49
 — Gibsa-Kiri 505
 — precīzas lokauzciņas 11
 — spēku neatkarīgās darbības 57
 — superpozīcijas 329
 — virtuālo (šķietamo) pārvieto-
 jumu 97
 procesu apgrīžamība un neap-
 grīžamība 562
 profila pretestība 283
 protis, Zukovska 283
 propelera viļes spēki 291
 propeleris 290
 proporcionalitātes robeža 211, 514
 protoni 494
 Puankarē metode 320
 Puasona koeficients 216
 — vienadojums 541, 542, 543
 puazs 251
 pulsācijas 305
 — skaņas 363
 radians 23
 radiometriskais efekts 466
 radiuss, hidrauliskais 264
 — inerces 206
 — molekularās darbības 471
 — molekulu 378
 — Zemes 154
 radiuss-vektors 7
 Raula likums 484
 Raula likums par šķīduma sasal-
 ņanas punkta pazemināšanos
 510
 reakcijas siltuma efekts 546
 reducētais darbs 558
 reducētais siltums 556
 rēdze 117
 Reinoldsa skaitlis 275, 277
 relatīvā deformācija 213
 — kustība 26
 relatīvās kustības ātrums 26
 — — paātrinājums 27, 35
 Releja disks 342
 Renkina cikls 588
 rentgenogrāfiskā struktūras ana-
 līze 498
 restaurēšanas koeficients 118, 123
 reverberācija 368
 rezonance 312
 — akustiskā 346
 — parametriskā 349
 rimstosas svārstības 308
 rimstošo svārstību diferencialvie-
 nādojums 308
 rimšanas koeficients 309
 rites berzes koeficients 117
 rites pretestība 116
 ritēšana pa plakni 205
 robežlīnē 449
 rotejošas varpstas kritiskais āt-
 rums 315
 runas skaņas 350
 rupori 356
 sadegšanas siltums 547
 saistītā enerģija 566
 saistītas svārstības 316
 saites 95, 96
 — reakcijas 95
 — spēki 96
 — spēku darbs 96
 sakābes koeficients 126
 — svārs 125
 sakausējumu fizikāli ķīmiskās
 analīzes metode 511
 sāļi 493, 495
 sārmi 493, 495
 saspiežamība 215
 Saules izmēri 172
 Saules kontrakcijas hipotēze 167
 Saules masa 174
 sektorālais ātrums 170
 siksnas pārvads 124
 siltums 532
 — adsorbcijas 525
 — apšēptais iztvaikošanas 446
 — kušanas 571
 — reducētais 556
 — sadegšanas 547
 — sublimācijas 508
 — iztvaikošanas 446—448
 siltuma absorbcijas koeficients 416
 — izstarošana 413
 — līdzsvārs 397, 409
 — mehāniskais ekvivalents 527

- siltuma mērvienības 398
 — vadišanas koeficients 419, 441
 «siltuma nāve» 577
 siltumspēja 581
 siltumietilpība, cietu ķermeņu 506
 — gāzu 436, 438, 439
 — ūdens 527
 siltuma saturs 571
 siltuma vadišana 414
 — — gāzu 439
 skābe 493, 494
 skalari 8
 skaņa kā fizikāla parādība 335
 skaņa kā psihiski fizioloģiska parādība 357
 skaņas absorbcijas koeficients 368
 skaņas ātrums 337
 — absorbcija 368
 — absorbcijas koeficientu tabula 369
 — atstarošana 343
 — atstarošanas un caurspiešanās koeficients 344
 — augstums 361
 — enerģija 342
 — frekvence 346
 — intensitāte 343
 — izstarošanas pretestība 354
 — izstarotāja jauda 353
 — lauks 338
 — stars 335
 — stiprums 341
 — spiediens 337, 339
 — tembris 347, 366
 skaņu stāvviļņi 348
 skrūve 129, 143
 skrūves kāpe 143
 — slīde un kāpe 290
 — solis 290
 — pāris 147
 slapināšana 479
 slīdes berzes koeficients 115
 slīdes pretestība 112
 slidēšana kristālos 516
 slīdošs vektors 111
 smaguma centrs 40
 smaguma spēka potenciāls 155
 spēka mehāniskā pārvešana 110
 spēka mērvienības 103, 105
 spēka moments 82, 178
 — pārvešana 111
 spēka statistiskā un dinamiskā izpausme 65
 spēki, adsorbcijas 524
 spēki, aerodinamiskie 270
 — ārējie 72
 — berzes 112
 — centrifugālie 68
 — centripetālie 69
 — Dalambēra 100
 — ekvivalenti 181
 — elastiskie 111
 — iekšējie 72
 — inerces 67
 — konservatīvie 157
 — Koriolisa 203
 — starpmolekulārās atstumšanās 388
 — viskozās pretestības 279
 — zaudētie 99
 — žiroskopiskie 203
 spēks 50, 52—57
 — vispārinātais 557
 spēku pāris 179
 spēku pāra moments 180
 spēktri, akustiskie 347, 350, 351
 spiede 209
 spiediens 211, 257
 — gāzes 233, 383
 — hidrodinamiskais 258
 — hidrostatiskais 227
 — skaņas 337
 spiediena centrs 232
 — mērvienības 212
 sprausla 592
 spraigums 210, 211, 470
 sprūdrata mehānisms 148
 statika 38
 stāvokļa diagrama 234
 — parametri 395, 400
 — varbūtība 567
 — vienādojumi 400
 stāvviļņi 331, 349
 stāvviļņa blizumi 332
 — mezgli 332
 — vienādojums 331
 statika 97, 178
 statistiskā mehānika 567
 — metode 385
 statistiskais līdzsvars 483
 Stefana-Bolcmana izstarošanas likums 415
 — atdzišanas likums 417
 Stenona likums (likums par pastāvīga lieluma leņķiem starp kristāla skaldnēm) 504
 stens 105
 stiepe 209, 513

- stiepes diagrama 513
 stīgu svārstības 349
 stiprība 517
 stiprības robeža 211, 514
 Stoksa likums 279, 280
 straumes līnijas 252
 stratostati 247
 svāri, atsperu 39
 — decimalie 135
 — Roberāla 135
 — sviras 131
 svārs 38, 102
 — īpatnējais 231
 — molekulu 396
 — sakābes 125
 — vidējais molekulu 433
 svāra atkarība no vietas ģeogra-
 fiskā platuma un augstuma 39
 «svāra pieaugums» pāātrinātas pa-
 celšanās gadījumā 68
 «svāra zudums» pāātrinātā kri-
 tienā 65
 svārstības fāze 294, 305, 311, 329
 — saistītas 316
 — uzspiestas 310
 svārstību amplitūda 295, 313
 — diferencialvienādojums 296
 — enerģija 297, 308, 319, 333
 — frekvence 294, 295, 298, 311,
 312, 314, 317
 — interference 300
 — kustības pretestība 308
 — kustību dinamika 293—334
 — periods 298
 — rimšanas logaritmiskais dekre-
 ments 310
 — sistēmas 297, 318
 svārstis 298, 300, 317
 svāra 129
 sublimācija 508, 509
 sublimācijas siltums 508
 sūkņi, centrifugālie 239
 — difūzijas 467
 — eļļas rotācijas 242
 — molekularie 243, 466
 — ūdensstrūklu 260
 — vakuuma 240
 — virzuļa 237
 Šezi vienādojums 264
 šķidrās virsmas brīvā enerģija 472
 šķidrums punkts 446
 — tecēšana 252
 — tecēšanas ātrums 250, 262, 264
 — tecēšanas pretestība 264, 276
 šķidrums viskozitāte 249
 — un tvaika izoterms 458
 šķidrums 249, 269
 — ideāli 225
 šķidrums dinamika 249—269
 — statika 225—232
 šķidumi 424, 485
 šķidumi, cietie 513
 taisnvirziena kustība 177
 tangencialais pāātrinājums 26
 — spēks 61
 tecēšanas robeža 514
 tehniskā mēru sistēma 101
 tembris, skaņas 347, 366
 temperatūra 397
 — absolūtā 348, 406, 575, 577
 — empiriskā 397
 — inversijas 454
 — kritiskā 448, 453
 — kušanas 511
 — vārišanās 485
 temperatūras absolūtā nulle 398,
 406, 575, 577
 temperatūras gradients 418
 temperatūras skalas grādi (Celsija,
 Reomira, Farenheita) 398
 temperētā gamma 365
 teorema:
 — entropijas pieauguma 565
 — inerces momentu 185
 — kinētiskās enerģijas 89
 — masu centra kustības 79
 — potenciālās enerģijas minimu-
 ma 93
 — Variņjona 181
 tērauds 521
 termija 527
 termiskā disociācija 451
 — efūzija 465
 termodinamika 391
 termodinamikas pamatlikumi:
 pirmais 392, 393, 527, 536
 otrs 392, 393, 534, 548, 567
 — pamatvienādojums 560
 termodinamiskā fāze 395
 — kompensācija 549
 — metode 390
 termodinamiskais līdzsvārs 424,
 568
 — ķermeņa stāvoklis 394
 termokīmija 545
 tiešais cikls 538
 tilpuma deformācija 213
 tilpuma elastības modulis 213

- tonis 364
 tonuaksa 348
 Toricēi tukšums 236
 — formula 262
 tors 213
 trajektorija 10, 61, 62
 trīce 137
 trieciens 109, 117, 390
 triju tazu līdzsvara diagrama 510
 trijpunkts 509
 trīsīšs 129, 136
 trokšņi 351
 turbīnas 267, 591
 turouentā tecēšana 254
 tvaika apvaiks 591
 tvaika katls 590
 — parkarsešana 591
 — punkts 446
 tvaika spiediens virs
 šķidrūma 484
 tvaika spiediens virs
 tvaika turbīnas 591
 tvaikmašīnas cikls, Renkina 588
 tvaiks, mitrs un sauss 446
 — parkarsēts 446, 447
 — piesātināts 446, 447
 tvaiku kondensācija 445
 ūdens siltumietilpība 527
 ūdens turbīnas 267
 ultraskaņa 370
 ultraskaņas defektoskopi 372
 unisons 362, 365
 universāla gazu konstante 404
 uzplūdes leņķis 292
 uzspiestās svārstības 311
 vakuums 235, 463
 vakuumsūknis 240
 valence 494
 Van der Valsa vienādojums 455
 varbūtību teorija 568
 Variņjona teorema 183
 vats 106
 vārišanās 485
 Vata regulatori 148
 Vebera-Fechnera likums 359
 vektors 8
 vektora diagrama 301
 vektoriālais reizinājums 35, 37
 vektoriālā summa 12
 vērpe 220
 vērpes svārstības 298, 316
 vienmērīga kustība 14
 vienmērīgi paastrināta kustība 18,
 58
 vilce 125—128
 viļņu speks 124, 290
 viļņa garums 323
 viļņi 322
 — skaņas 335
 — transversāli un longitudināli
 325
 viļņu atstarošana 331, 336, 344
 — dispersija 328
 — grupas ātrums 334
 — grupas enerģijas centrs 333
 — interference 330
 — izplatīšanās ātrums 327
 — koherence 330
 — lauks 328
 — superpozīcija 329
 — vienādojums 323
 virpuļi, ieskriešanās 284
 virpuļana kustība 271, 281
 virpuļu grīstes 284
 — sega 283
 virsmaktīvās vielas 477
 virsmas spraigums 470
 virsspiediens 339
 virstoņi 363
 virtūālais pārvietojums 97
 viskozitāte 249
 viskozitātes koeficients 250, 252
 — pretestība 279
 vispasaules gravitācijas likums 149
 voltfarads 528
 Zemes atmosfēra 245
 — blīvums 175
 — forma un rādiuss 154
 — masa 175
 zirgspēja 106
 zirgspējstunda 528
 zobrats 147
 zobstienis 147
 žiroskops 197
 žiroskopiskais kompass 200
 žiroskopiskie spēki 199
 žiroskopiskie stabilizatori 200
 Žukovska profils 283.

SATURA RADĪTAJS

Priekšvārds

I DAĻA

MECHANIKAS FIZIKALIE PAMATI UN AKUSTIKA

I NODAĻA

MECHANISKĀ KUSTĪBA

1. §. Orientēšanās sistēma mechaniskās kustības aprakstā	7	9. §. Leņķa ātrums un leņķa paātrinājums	20
2. §. Materialais punkts	8	10. §. Absolutā, pārnese un relatīvā kustība	22
3. §. Materialā punkta kus- tība	10	11. §. Galileja vienādojumi koordinātu pārveido- šanai	25
4. §. Pārvietojuma un citu vektoru ģeometriskā saskaitīšana	11	12. §. Galileja ātrumu sa- skaitīšanas likums	27
5. §. Elementarais pārvie- tojums	12	13. §. Paātrinājumu saskai- tīšanas likums	29
6. §. Kustības ātrums	14	14. §. Pagrieziena (Koriolisa) paātrinājums	31
7. §. Kustības paātrinājums	17		33
8. §. Tangencialais un cen-			

II NODAĻA

ŅUTONA LIKUMI, DINAMIKAS UN STATIKAS ELEMENTI

15. §. Masa un svārs	38	virzīšanās no vertikā- lās līnijas. Fuko svārsti	47
16. §. Ņutona mechanikas pirmais likums (iner- ces likums)	40	21. §. Galileja relativitātes princips	49
17. §. «Miera stāvoklis» un «vienmērīgums» Ņuto- na definējumā	42	22. §. Ņutona mechanikas otrais likums	50
18. §. «Miers» un «vienmēri- gums» Ņutona mecha- nikas kosmogonisko slēdzienu apgaismo- jumā	44	23. §. Otrā mechanikas liku- ma dažādie tulkojumi	53
19. §. Inercialā sistēma	45	24. §. Spēku darbības neat- karība	57
20. §. Atkāpšanās no inerces likuma, kas novērojā- ma uz Zemes virsas. Krietoša ķermeņa no-		25. §. Kustība pastāvīga spē- ka iedarbībā	57
		26. §. Mestā ķermeņa kustī- ba kā ķermeņa inerces kustības piemērs, kad šis ķermenis tai pašā	

	laikā atrodas pastāvī- ga spēka iedarbībā . . .	59	39. §. Kustības daudzuma momenta nezūdamības likums	83
27. §.	Tangencialais un cen- tripetalais spēks . . .	61	40. §. Darbs un enerģija. Jauda	84
28. §.	Ņutona mehanikas trešais likums	62	41. §. Elementardarbs un darba integrāls	86
29. §.	Statiskā un dinamiskā spēku izpausme	65	42. §. Kinetiskās enerģijas teorema	87
30. §.	Inerces spēki. Centri- fugālais spēks	67	43. §. Potencialā enerģija . . .	89
31. §.	Mechaniska sistēma. Iekšējie un ārējie spēki	71	44. §. Enerģijas nezūdamības likums konservatīvās sistemās	91
32. §.	Masu centrs	73	45. §. Teorema par potencia- lās enerģijas minimu- mu, Konservatīvās sis- tēmas līdzsvars	93
33. §.	Masu centra koordi- nātas	75	46. §. Brīvības pakāpju skaits	94
34. §.	Kustības daudzuma nezūdamības likums . . .	76	47. §. Saites spēku darbs . . .	95
35. §.	Masu centra kustības teorema. Spēku pāra iedarbība uz ķermeni . . .	78	48. §. iespējamo (virtualo) pārviotājumu princips	97
36. §.	Spēka impulss, Kustī- bas daudzums kā im- pulss	81	49. §. Dalambēra princips . . .	99
37. §.	Spēka moments	82	50. §. Absolūtā un tehniskā mēru sistēma	101
38. §.	Kustības daudzuma moments, Griešanās impulss	82	51. §. Mechanisko lielumu dimensija	106

III NODAĻA

SPEKU UN ENERĢIJAS MECHANISKĀ PĀRNEŠANA

52. §.	Enerģijas pārnešana	109	58. §. Svira	129
53. §.	Mechaniskā spēku pār- nešana	110	59. §. Sviras svāri	131
54. §.	Berze	112	60. §. Trīsis un trīšu sistēmas	136
55. §.	Trieciens	117	61. §. Grieztuve	140
56. §.	Vilces spēks	124	62. §. Ķilis	141
57. §.	Vienkāršākie mecha- nismi	128	63. §. Skrūve	143
			64. §. Kinematiskie pāri . . .	146

IV NODAĻA

PASAULES GRAVITĀCIJAS LIKUMS UN DEBESU MECHANIKAS ELEMENTI

65. §.	Ņutona gravitācijas li- kums	149	vietas ģeografiskā pla- tuma	152
66. §.	Gravitācijas konstan- tes eksperimentālā no- teikšana	151	68. §. Gravitācijas potencia- lā enerģija	155
67. §.	Svara un brīvās kriša- nas paātrinājuma at- karība no augstuma un		69. §. Gravitācijas lauks. Gravitācijas potenciāls	159
			70. §. Dažas teoremas par gravitācijas potenciālu	163

71. §. Daļiņu sistēmas potenciālā enerģija (sistēmas potenciāls)	165	73. §. Orbitas formas atkarība no sākuma ātruma	172
72. §. Keplera likumi par planētu kustību	168	74. §. Saules un planētu masu aprēķināšana	174

V NODAĻA

CIETO ĶERMEŅU STATIKA UN DINAMIKA

75. §. Cieto ķermeņu taisnvirziena un griešanās kustība	177	83. §. Kustības daudzuma moments attiecībā pret griešanās asi: tā neizdamības likums	188
76. §. Spēka moments attiecībā pret griešanās asi	178	84. §. Griešanās kustības kinētiskā enerģija	191
77. §. Spēku pāra moments	179	85. §. Dažu ķermeņu inerces momenti	192
78. §. Spēku momentu teorema. Variņjona teorema	181	86. §. Brīvās asis	196
79. §. Brīva cieta ķermeņa līdzsvara noteikumi	183	87. §. Žiroskops	197
80. §. Nebrīva cieta ķermeņa līdzsvara noteikumi	185	88. §. Žiroskopa lietošana	200
81. §. Teorema par inerces momentiem	185	89. §. Precēsija	201
82. §. Griešanās kustību dinamikas pamatvienādojums	187	90. §. Centrifugālo un pagrieziena (Koriolisa) inerces spēku izpausme	202
		91. §. Ķermeņa ritēšana pa plakni. Inerces radiuss	205

VI NODAĻA

ELASTĪBAS TEORIJAS PAMATJĒDZIENI

92. §. Huka likums	209	96. §. Bīdes modulis	216
93. §. Spiediena un sprauguma mēru vienības	211	97. §. Sakarība starp elastības konstantēm	218
94. §. Tilpuma elastības modulis. Saspiežamība	213	98. §. Deformētā ķermeņa enerģija	220
95. §. Junga modulis un Pua-sona koeficients	215	99. §. Vērpe	220
		100. §. Liece	221

VII NODAĻA

HIDROSTATIKA UN AEROSTATIKA

101. §. Paskala likums un teoremas par šķidrums spiedienu uz trauka sienām un dibenu	225	104. §. Kuģa peldamība un stabilitāte	231
102. §. Hidrauliskā prese un hidrauliskais akumulators	228	105. §. Boila likums	232
103. §. Archimēda likums	230	106. §. Manometri un barometri	234
		107. §. Ūdens sūkņi	237
		108. §. Gaisa sūkņi	240
		109. §. Barometriskā formula	243
		110. §. Aerostati un dirižabļi	246

VIII NODAĻA

HIDRODINAMIKA UN AERODINAMIKA

111. §. Šķidrums un gāzu viskozitāte (iekšējā berze)	249	119. §. Hidrauliskās spēkstacijas	266
112. §. Šķidruma tecēšana, Potencialā, laminārā un turbulētā tecēšana	252	120. §. Frensis, Kaplana un Peltona turbīnas	267
113. §. Bernuli vienādojums	255	121. §. Bernuli teoremas lietošana gaisa kustībai	269
114. §. Bernuli teoremas attiecināšana uz visu strautiem	258	122. §. Eilera paradokss	270
115. §. Aparāti, kuru darbība izskaidrojama ar Bernuli vienādojumu (inžektori, ūdensstrūklusūkņi, karburatori)	259	123. §. Frontālā pretestība. Ņutona formula	271
116. §. Šķidruma iztecēšana pa caurumu, Toričeli formula	261	124. §. Reinoldsa skaitlis. Kinematiskā viskozitāte	274
117. §. Šķidruma tecēšana caurulē un vaļējā gultnē. Puazeja likums un Šezi formula	262	125. §. Viskozitātes pretestība. Stoksa likums	279
118. §. Hidrauliskā enerģija	265	126. §. Frontālās pretestības koeficienta atkarība no Reinoldsa skaitļa un ķermeņa formas	281
		127. §. Lidmašīnas spārna celšanas spēks	283
		128. §. Lidmašīnas stabilitāte gaisā, Planēšana	287
		129. §. Vilces spēks un propelera jauda	290

IX NODAĻA

MĀCĪBA PAR SVĀRSTĪBĀM UN VIĻŅIEM

130. §. Harmoniska svārstība	293	137. §. Uzspiesto svārstību rezonance un amplitūda	311
131. §. Svārsta mazu svārstību periods	298	138. §. Rotējošas vārpstas kritiskais ātrums	314
132. §. Svārstību interference. Vienāda virziena un vienāda perioda svārstību saskaitīšana	300	139. §. Saistītās svārstības	316
133. §. Vienāda virziena, bet dažādu periodu svārstību saskaitīšana	302	140. §. Harmonisko svārstību teorijas nozīme. Svārstīgo sistemu klasifikācija. Autosvārstības	318
134. §. Savstarpēji perpendikularu svārstību saskaitīšana	306	141. §. Viļņu process. Viļņu vienādojums	322
135. §. Rimstošas svārstības	308	142. §. Viļņu veidi	324
136. §. Pašsvārstības un uzspiestās svārstības	310	143. §. Viļņu ātrums	327
		144. §. Viļņu superpozīcijas un interference princips	328
		145. §. Stāvviļņi	331
		146. §. Viļņu grupas ātrums	332

X NODAĻA

AKUSTIKA

147. §. Skaņa kā fizikala parādība. Skaņas viļņu izplatīšanās	335	149. §. Skaņas lauks. Virsspiedienu plakanā viļņi. Sferiskie viļņi	338
148. §. Skaņas ātrums	337	150. §. Skaņas stiprums	341

151. §. Skaņas intensitāte atstarotā skaņas viļņi. Atstarošanas un caurspiešanās koeficients	343	156. §. Skaņa kā psihiski fizioloģiska parādība. Skaņas uztveres mehānisms	353
152. §. Skaņas frekvence un sastāvs. Stāvvilņi cauruļēs un stīgās	346	157. §. Skaņas skaļums	359
153. §. Runas un trokšņa skaņu frekvences	350	158. §. Skaņas augstums. Muzikālie intervāli	361
154. §. Doplera parādība	351	159. §. Skaņas tembrs	366
155. §. Akustisko izstarotāju jauda. Izstarošanas pretestība. Rupori		160. §. Telpu akustika	367
		161. §. Ultraskaņa	370

II DAĻA

MOLEKULARĀ FIZIKA UN TERMODINAMIKA

XI NODAĻA

MOLEKULARĀ SILTUMKUSTĪBA

162. §. Molekularās siltumkustības veids	375	172. §. Absolutā temperatūra	402
163. §. Maksvela likums par molekularo ātrumu sadalījumu gāzē	379	173. §. Avogadro likums un universalā gāzu konstante	404
164. §. Gāzu kinētiskās teorijas pamatvienādojums.	382	174. §. Absolutās temperatūras molekulari kinētiskā izpratne	405
165. §. Statistiskā metode fizikā	385	175. §. Absolutās temperatūras termodinamiskais traktējums	408
166. §. Molekulu savstarpējās iedarbības hipoteze. Modeļu metode	388	176. §. Siltuma līdzsvars un enerģijas sakārtojums pa brīvības pakāpēm	409
167. §. Termodinamiskā metode	390	177. §. Siltuma izstarošana (Stefana un Ņutona likumi)	413
168. §. Ķermeņa termodinamiskais stāvoklis	394	178. §. Siltuma vadīšana (Furjē likums)	418
169. §. Temperatūra	397	179. §. Difūzija (Fika likums)	420
170. §. Stāvokļa vienādojums	400	180. §. Termodinamiskais līdzsvars	424
171. §. Gāzes stāvokļa vienādojuma (Klapeirona vienādojuma) izvedums no Boila un Gei-Lisaka likumiem	401		

XII NODAĻA

GĀZU FIZIKA

181. §. Gāzu smagums no molekulari kinētiskās teorijas viedokļa	426	184. §. Gāzu maisījums. Daltona likums	432
182. §. Lielumi, kas raksturo molekularo siltumkustību gāzēs	428	185. §. Gāzu siltumietilpība. Džoula likums un Majera vienādojums.	435
183. §. Gāzu īpatnējās (raksturīgās) konstantes	430	186. §. Gāzu siltuma vadīšanas molekularā teorija	439

187. §. Gāzu viskozitātes molekularā teorija	441	192. §. Diterīci, Bertlo, Kamerlinga Onesa vienādojumi	461
188. §. Piesātināti un pārkarstēti tvaiki	445	193. §. Vakuums	463
189. §. Termiskā disociācija	451	194. §. Molekularie un difūzijas sūkņi	466
190. §. Gāzu kondensācija	452		
191. §. Van der Vālsa vienādojums	455		

XIII NODAĻA

ŠķIDRUMU FIZIKA

195. §. Šķidruma pretošanās vispusīgai stiešanās	469	204. §. Tvaika spiediena pazemināšanās virs šķīduma un šķīdumu varīšanās temperatūras paaugstināšanās	484
196. §. Virsmas spraigums	470	205. §. Osmotiskais spiediens	486
197. §. Šķidrums virsmas brīvā enerģija	472	206. §. Absorbēcija	488
198. §. Laplasa formula	474	207. §. Elektrolītiskā disociācija	489
199. §. Kapilārā pacelšanās un nolaišanās	475	208. §. Disociācijas pakāpe. Ostvalda likums	495
200. §. Virsmaktīvās vielas	477		
201. §. Malas leņķis	478		
202. §. Flotācija	480		
203. §. Iztvaikošanas kinētika	482		

XIV NODAĻA

CIETU ĶERMEŅU FIZIKA

209. §. Kristālu uzbūve	497	214. §. Kušanas diagramas	511
210. §. Jēdziens par kristāloloģiju	501	215. §. Cietu ķermeņa mehānisko īpašību raksturojums pēc stiepes diagramas	513
211. §. Kristālu forma un augšana	504	216. §. Cietināšanas parādība	515
212. §. Cietu ķermeņu siltumietilpība. Dilonga-Pti, Neimaņa-Kopa, Debaija un Grineizena likumi	506	217. §. Stiprība	517
213. §. Cietu ķermeņu sublimācija. Trijpunkts. Šķīdumu kristalizācija	508	218. §. Cietība	518
		219. §. Metalu nogurums	519
		220. §. Svarīgāko materiālu mehāniskās īpašības	520
		221. §. Adsorbēcija	523

XV NODAĻA

PIRMAIS TERMODINAMIKAS PAMATLIKUMS

222. §. Siltumenerģijas vienība — kalorija	527	tēriņa suma nav atkarīga no procesa gaitas	531
223. §. Termodinamiskā procesa grafiska attēlošana	528	227. §. Jēdzienu «siltums» un «darbs» termodinamiskais saturs	532
224. §. Izplešanās darbs	529	228. §. Pirmā termodinamikas pamatlikuma matemātiskais formulējums	536
225. §. Iekšējā enerģija ir ķermeņa stāvokļa vienvērtīga funkcija	530		
226. §. Darba un siltuma pa-			

229. §. «Tiešie» un «apgrieztie» cikli, Izoprocesi	537	232. §. Puasona vienādojums	541
230. §. Izobariskās izplešanās darbs	539	233. §. Gāzes adiabatiskās izplešanās darbs	544
231. §. Gāzes termiskās izplešanās darbs	540	234. §. Termoķīmiskie vienādojumi	545

XVI NODAĻA

OTRAIS TERMODINAMIKAS PAMATLIKUMS

235. §. Otrais termodinamikas pamatlikums «Rezultati», kas pavadā siltuma pāreju darbā	548	245. §. Līdzsvaroti un nelīdzsvaroti procesi.	564
236. §. Kompensācijas jēdziens	549	246. §. Teorema par entropijas pieaugumu	565
237. §. Siltuma mašīnu lietderības koeficients	550	247. §. Entropijas statistiskā jēga	567
238. §. Karno cikls	552	248. §. Teoremas par termodinamiskās sistēmas līdzsvaru	569
239. §. Klauzusa prātojums par divām saistītām Karno mašīnām	553	249. §. Siltuma saturs	570
240. §. Reducēto siltumu summa	556	250. §. Gībsa-Helmholca vienādojums	571
241. §. Entropija	557	251. §. Klapeirona - Klauzusa vienādojums	573
242. §. Termodinamikas pamatvienādojums	560	252. §. Nernsta siltuma likums	574
243. §. Ideālās gāzes entropija	561	253. §. Par tā saucamo pasaulē «siltuma nāvi»	577
244. §. Apgriežamie un neapgriežamie procesi	562		

XVII NODAĻA

SILTUMKUSTĪBAS FIZIKALIE PAMATI

254. §. Kurināmais un tā siltumspēja	580	258. §. Tvaika turbīnas	591
255. §. Iekšdedzes dzinēji. Oto un Dizeļa cikli.	583	259. §. «Apgriežts» cikls, Dzesēšanas mašīnas. Tomsona dinamiskās apsildīšanas princips	594
256. §. Iekšdedzes dzinēja reālais cikls	585	Vārdu un priekšmetu reģistrs.	597
257. §. Tvaikmašīnas (Renkina cikls)	588		

Lpp.

346.

484.

515.

608.

К. А.

Redaktors V. Detlavs
Techn. redaktors O. Kivistiks
Korektori: L. Rambeka, E. Upners

Nodota salikšanai 1947. g. 25. jūlijā
Parakstīta iespiešanai 1948. g. 2. septembrī
Papīra formāts 61×86 cm. Metiens 4 000 eks.
38,5 iespiedloksnes. 40,7 izdevn. loksnes
41.280 burtu iespiedloksnē
JT 09946. Izdevn. Nr. 858, pasūt. Nr. 4450
Iespiesta LPT 1. tipografijā «Cīņa», Rīgā,
Blaumaņa ielā 38/40
Maksā 15 rbļ. 30 kap.

ЛАТГОСИЗДАТ — РИГА
Отпечатано в типографии ЛПТ № 1 Рига,
ул. Блаумана № 38/40.

Pamanīto kļūdu izlabojums

Lpp.	Rinda	Iespiests	Jābūt	Kas vainojams
346.	6. no apakšas	pamattona frekvences	pamattona frekvenci	korektors
484.	21. no augšas	virs šķidrums	virs šķīduma	korektors
515.	4. no augšas	Lindersa	Lidersa	korektors
	5. „ „			
608.	21. un 22. no augšas	tvaika spiediens virs tvaika turbīnas 591	tvaika turbīnas 591	spiestuve

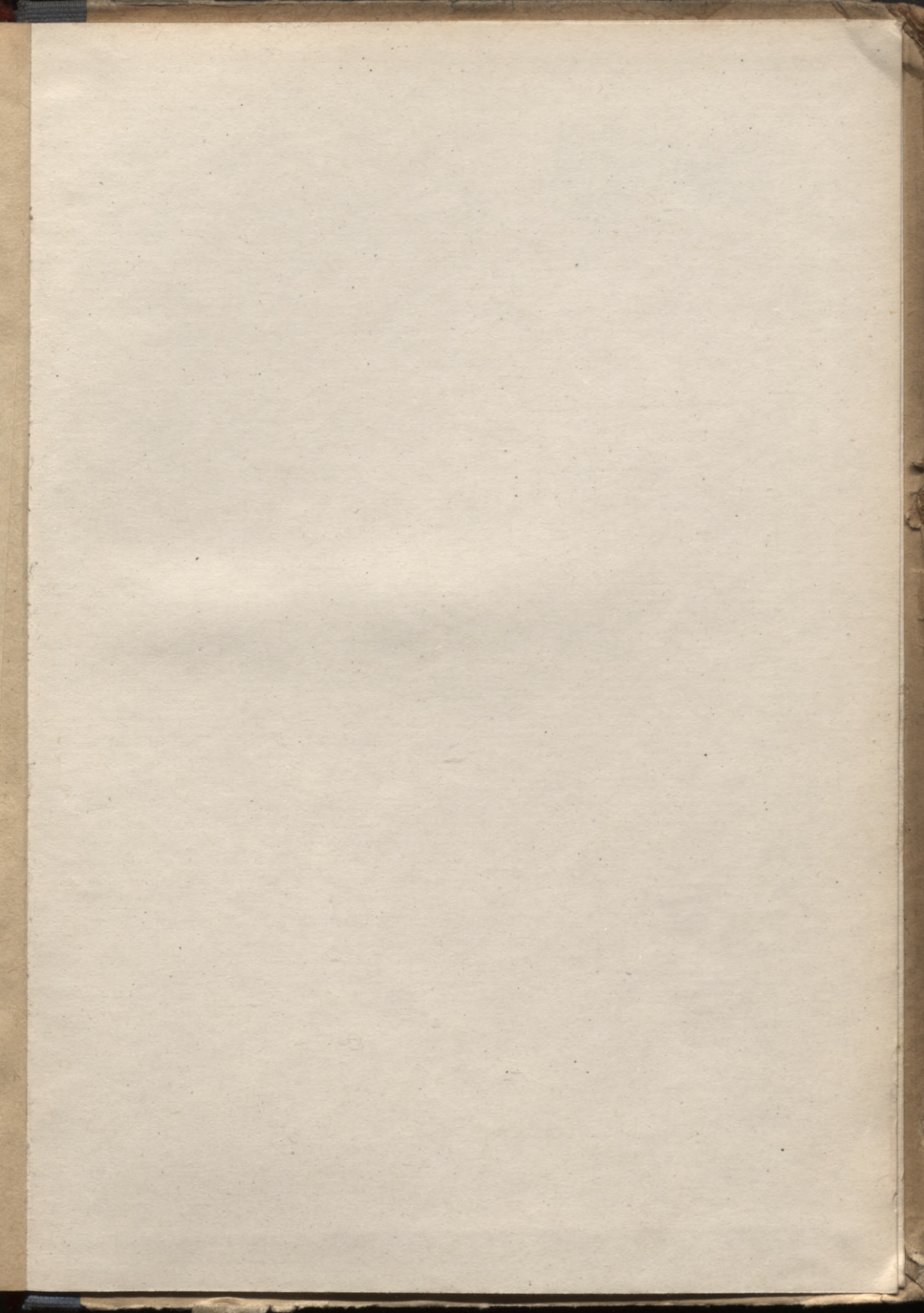
Izdevuma izdevuma

Grāmatas nosaukums	Autors	Redaktors	Īpašs izdevums	Īpašs izdevums
Matemātika
...
...
...

Redaktors V. Detlavs
Techn. redaktors O. Kivistiks
Korektori: L. Rambeka, E. Upners

Nodota salikšanai 1947. g. 25. jūlijā
 Parakstīta iespiešanai 1948. g. 2. septembrī
 Papīra formāts 61×86 cm. Metiens 4 000 eks.
 38,5 iespiedloksnes. 40,7 izdevn. loksnes
 41.280 burtu iespiedloksnē
 JT 09946. Izdevn. Nr. 858, pasūt. Nr. 4450
 Iespiesta LPT 1. tipografijā «Cīņa», Rīgā,
 Blaumaņa ielā 38/40
 Maksā 15 rbļ. 30 kap.

ЛАТГОСИЗДАТ — РИГА
 Отпечатано в типографии ЛПТ № 1 Рига,
 ул. Блаумана № 38/40.



LATVIJAS NACIONĀLĀ BIBLIOTĒKA



0309061066

Мѣксѣ 15 руб. 30 кап.