

Universitātes Studentu Padomes  
Mācības Līdzekļu Apgadašanas Kom.  
izdevums

---

Doc. A. Vītols

# Hydrostatikas lekcijas

lasītas Latvijas Universitātes  
inženieru un mehanikas fakultatēs

1921/22. m. g.



Rīgā 1922. g.  
Krājumā Universitātes Stud. Padom.  
Grāmatnīcā

Universitātes Studentu Padomes  
Mācības Līdzekļu Apgadašanas Kom.  
izdevums

---

Doc. **A. Vītols**

# **Hydrostatikas lekcijas**

lasītas Latvijas Universitātes  
inženieru un mechanikas fakultatēs  
1921/22. m. g.



**Rīgā 1922. g.**  
Krājumā Universitātes Stud. Padom.  
Grāmatnicā

L. U. Stud. Pad. Māc. Līdz. Apg. Komis. izdevumā :

	R.	K.
<i>Logaritmi un antilogaritmi</i> - Prof. Fīsera red. ....	20	-
<i>Prof. Gribovska - Valsts tiesības I d</i> .....	80	-
<i>Sodu likumi ar visiem papildinājumiem līdz 1. febr. 1922 g.</i>	80	-
<i>Prof. Gribovska - Valsts tiesības II d.</i> .....	-	-
<i>Doc. Kalniņa - Tēlojošās geometrijas kurss (iespēšanā)</i>	-	-
<i>Doc. Gulbja - Fizikas kurss I d.</i> ...	-	-
<i>Prof. Lautenbacha - Anglijas literatūras vēsture</i> —" — ....	-	-
— " — — — — — <i>Latviešu Id.</i> — " — — " — " — " — " —	-	-

Sagatavo iespēšanai :

<i>Prof. Glazenapa - Rūgšanas tehnoloģija (tulķ.) Doc. Delles red.</i>	-	-
<i>Doc. Loebera - Ievads tiesību zinībā</i>	-	-
<i>Prof. Glazenapa - Metalurģija.</i> . .	-	-
<i>Doc. Lejiņa - Tiesību filosofija.</i> . .	-	-
<i>Doc. Būmanis - Civiltiesības</i>	-	-
<i>Doc. Primāns - Siltuma un ūdens tehnoloģija</i> .	-	-
<i>Prof. Ceņģeris un asist. Krustinona - Neorganiskā ķīm.</i>	-	-
<i>Prof. Fīsera - Atomu teorija.</i> . . . . .	-	-
<i>Prof. Blachera - Ķīmiskās rūpniecība tehniskie pamati</i> . . . . .	-	-
<i>Lekt. agr. Starca - Sabiedriskā agronomija</i> . . .	-	-
<i>Doc. Nomaja - Purvi un kūdras izmantošana</i> . . . . .	-	-
<i>Romiešu tiesību vēsture - lekcijas</i> . . . . .	-	-
<i>Studentu piezīmju grāmatīza - kalendārs. K. Upeslāja red.</i>	-	-

LATV. UNIV.  
**GRĀMATNĪCA**

Torņa iela Nr. 4, Rīga

## Hidrostatikas preekšmets.

1. Hidrostatika saucas tā teoretiskas (analītiskas racionales) mehānikas daļa, kas nodarbojas pētīdama šķidru ķermeņu līdzsvara noteikumus.

Idealu (pilnīgu) šķidrumu definīcija.

Šķidrums atšķiras no citiem fiziskiem ķermeņiem ar to, ka viņiem neņemot noteiktās ārejas formas. Šķidrums pieņem vienmēr savu trauku formas. Ja trauks no visām pusēm pilnīgi noslēgts un šķidrums piepilda viņu pavisam, tad šķidruma forma sakrīt ar trauka iekšējo noslēgto telpu veidu; pretējā gadījumā, — ja šķidrums neņem visas noslēgtā trauka iekšējās telpas, — daļai viņu norobežo trauka sienas, daļai — šķidruma brīvā virsma, kur šķidrums nāk sakarā ar trauka augšējo daļu ko piepilda kāds gāzejads medijs. Brīvas virsmas formu savkārt noteic spēki, kas darbojas uz zināmo šķidro ķermeni.

Ja mēs eedomasīmes tādu smagu ķermeni, kas spējīgs pretoties tikai spēkiem, kuri viņu saspež, pie kam pārņem spēku veidus, stiepi un bīdi, šis ķermenis nespēj radīt nekādu pretesību, tad nāksim pie slēdziena, ka šāds ķermenis ir šķidrums, jo taisni šajos apstākļos ķermenis spēj pieņemt kautkuru ārīgu formu, ko noteic kāds cits cits ķermenis, kā viņa trauks. Ja tad šķidrumu formu nenoteiktība slēp sevī zināmas mehāniskās šķidrumu īpašības, kas pieļauj uzstādīt apmēram šādu šķidrumu mehānisku definīciju:

Šķidrums ir tādi ķermeņi, kuru daļiņas nespēj pretoties ne stīpes, ne bīdes spēkiem, bet rada pretotību tikai spēces spēkiem.

Peveestā šķidruma definīcijā prasē, lai zināmas šķidruma daļiņas līdzsvara noteikumu izpētīšanā ārejus spēkus, kas uz šo daļiņu darbojas peņemtu normalā virzeenā pret daļiņas virsmu. Beidzmais apstākļis sarkārt noteic tos paņēmeenus, kurus mēs leetosim, eeterpot analītiskā formā šķidrumu līdzsvara stāvokļa noteikumus.

Šķidruma daļiņas saspeežot, šķidrums deformejas, un te nu jāizšķirs šķidrumu kategorijas. Veenas kategorijas šķidrums deformejas trik maz, ka praktiski šos šķidrumus var uzlūkot kā vnesaspeežamus. Šee ir tā saucamee pileenejadee (neelastigee) šķidrums, ar kureem galvena kārtā nodarbojas hidrostatika. Otra grupa ir gazejadee (elastigee) šķidrums, kuru tilpums manami grozas zem spēceena eespaida.

## 2. Nepilnigee (realee, pateesee) šķidrums.

Dabā sastopamee šķidrums pilnigi nepadodas augšā peveestai šķidrumu definīcijai. Pateesee šķidrumsi padaļai pretojas arī stīpes un bīdes spēkiem. Tomēr šī parādība novērojama trik neleelās apmērās, ka praktiski viņu var daudzos jautajumos ignoret. Hidrostatikai vismazak jāreķinajas ar šo šķidrumu nepilnību.

Pēdejo nevar neņemt vērā atrisinot daudz problemu, kas saistītas ar šķidrumu kustību. Šee jautajumi, izņemot relatīvo meera stāvokli, (šķidrums kustas līdz ar savu trauku tā, ka pret trauka seenam šķidrums stāv meerā), peekrīt

hidrodinamikai.

### 3. Ūdens īpašības.

Visbiežāk un visleelākā daudzumā dabā sastopamais šķidrums ir ūdens, un tāpēc galvenā kārtā, hidrostatikas parādījumus un formulas visbiežāk nākas lietot ūdens līdzsvara noteikumu pētīšanā. Sakarā ar šo no svara eepazīties ar galvenajiem ūdens īpašībām.

Ūdens saspižamība miljondaļās no pirmatneja ūdens tilpuma leeluma, atteekta uz 1 atmosferas spiedeena, ( $\alpha = 1,033 \frac{\text{kg}}{\text{cm}^2}$ ) peeņemot, ka ūdens nesatur gaisu, ir:

pēc Colladon	Sturma	49,65
"	Oersted	46,65
	Grassi pee $0^\circ\text{C}$	50,00
"	" " $53^\circ\text{C}$	44,00

Ta tad šī īpašība norērojama tikko manamās apmērās. Gadijeens, kur ūdens un viņa vadu seenu deformatiju nevar neņemt vērā, ir sevišķs šķidrumu kustības veids vadās, kad ūdens caurtekas daudzums atkaras veenā un tai paša vada greezeenā no laika  $t$  (*Mouvement non permanent; mit der Zeit veränderliche Bewegung; не постоянная скорость движения*).

Gaisu nesaturošs ūdens ir visbiežākaks pee  $4^\circ\text{C}$  (t.i. veena un ta paša tilpuma veenība ir vissmagākā), ka tas arī redzams no sekošās Rozelli empiriski uzstādītas formulas ūdens specifiska tilpuma izteiksmei atkarīgi no temperatūras:

$$N_t = 1 + A(t-4)^2 - B(t-4)^3 + C(t-4)^3$$

$$A = 837991 \cdot 10^{-11}$$

$$B = 378702 \cdot 10^{-12}$$

$$C = 224329 \cdot 10^{-13}$$

Ta tad arī ūdens tilpuma maiņa zem temperatūras eespaيدا ir samērā nēcīga.

Abu eepreekš apskatīto īpašību nēcīgums, praktiski ekvivalents massas pastāvībai tilpuma veenībā, noved mūs pēe slēdzeeda, ka arī tilpuma veenības massai proporcioneļu tilpuma veenības svaru, praktiski var skaitīt Constants. Šo konstanti apzīme pa' laidaam ar  $\Delta$ , peņemem  $\Delta = 1000 \text{ ktgr/mtr}^3$ , t.i. 1000 ktgr veenā kub. metrā.

Atteecībā uz ūdens tilpuma veenības svaru (specifisko svaru) dažreiz vairak vēribas iznāk peegreest ūdens ķimiskam sastāvam. Ta, jūrneekeem jarēķinajas ar kuģu peldes dziļuma peeaugšanu, eeriākot no jūras upes ūdenos, jō jūras ūdens specifiskais svars ir leelaks par upes ūdeņu specifisko svaru.

Ķimiski tirs gaisbrīvs ūdens zem atmosferas speedeena parastos apstākļos sasalst pēe  $0^\circ\text{C}$ , netirs, upes, ūdens - pēe drusku zemakas temperatūras -  $0,0017^\circ\text{C}$ , jūras ūdens - pēe  $-2,5^\circ\text{C}$ . Ledus kušanas punktu var pazeminat paleelinot speedeenu. Ledus parādišanas ir saistīta ar 79,25 kaloriju atbrīvošanu. Ceeta ledus specifiskais siltums ir 0,5, kauseeta 1,0 kalorija.

Meerā stāvošā ūdenī ledus peeaug no augšas uz leju, zem ledus segas ūdens temperatūra ir augstāka nē ka  $0^\circ\text{C}$  līdz  $4^\circ\text{C}$ .

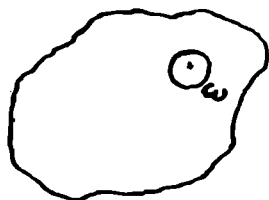
Seviška parādība tēkošā ūdenī - grūntstedus eelšanas, kas atšķiras no normalas ūdens sasāšanas.

Gruntsledus mēdz parādītees peepeži leelās sās uz upem, kur leeli ūdens straujumi. Šīs anomalijas cēloņi vēl nav galīgi izpētīti. No mūsu upem šī parādība leelā mērā peemīt Daugavai.

#### 4. Hidrostatiskais speedeens.

Šķidruma definīcijā redzams, ka kaimiņu daļiņas speež viņa atsevišķas daļiņas, un šis speedeens ne-imitīgi pareet no daļiņas uz daļiņu līdz šķidruma attalakam normaleni (periferijai).

Ātdalisim šķidruma masā kādu virsmu un ņem-  
sim kādu bezgalīgi mazu laukumiņu  $d\omega$  ar viņas smaguma punktu centru  $O$ . Daļiņas, kas šāt lauku-  
miņā, atrodas zem kaimiņu daļiņu speedeena,



zīm. 1.

normalā virzeenā pret šo lauku-  
miņu. Tā ka laukumiņa  $d\omega$  sa-  
mēri bezgalīgi mazi, tad var  
peerņemt, ka šee pret laukumiņu  
 $d\omega$  spēki normalee ir paraleli, veens  
otram līdzīgi. Šee spēki apklāj lau-

kumiņu  $d\omega$  nepārtraukti, jo viņi darbojas uz lauku-  
ma elementa, cik mazs viņš arī nebūtu. Šo spēku  
darbibu var saveenot veenā rezultejošā spēkā  $dP$ ,  
kas tad reprezente pilnu speedeenu uz laukumu  
 $d\omega$ . Atvasinājumu  $\frac{dP}{d\omega}$ , apzīmesim ar  $\frac{dP}{d\omega} = p(h)$

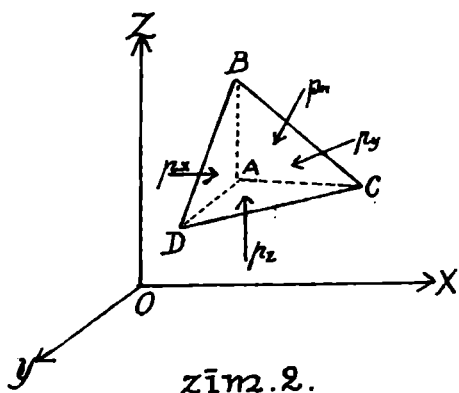
Pēdejaais ir tā saucamais hidrostatiskais speedeens  $p$   
(speedeens uz laukuma veenibu) punktā  $O$ . Pilnais uz  
mineta laukumiņa  $d\omega$  darbojošais speedeens pēc  
hidrostatiska speedeena sajēguma noteikšanas ir:

$$dP = p d\omega. (2)$$



### 5. Speedeena leeluma neatkarība no peņņemtā virsmas elementu virzeena.

Eedomasimees šķidrums masā atdalītu viņas daļīnu tetraedra veidā ar bezgalīgu mazem apmārem, uz kura skaldnem darbojas spēki normalā virzeenā, ka tas redzams peevestā zīmejumā,  $p_x, p_y, p_z$  un  $p_n$  (spēki, attekti uz laukuma veenību)



Speedeeni uz attee-  
cīgam skaldnem  
būs:

- uz ABD:  $p_x \frac{1}{2} dydz$
- uz ABC:  $p_y \frac{1}{2} dx dz$
- uz ACD:  $p_z \frac{1}{2} dy dx$

Peņņemsim, ka skald-  
nes BCD laukums  
ir  $\omega$ , tad pilnais

speedeens uz šo skaldni =  $p_n \omega$ ; ša speedeena pro-  
jekcijas uz 3 savstarpīgi perpendikularam koordi-  
natu asīm būs:

$$p_n \cos(\bar{p}_n, \bar{x}) \omega = -p_n \cos(-\bar{p}_n, \bar{x})$$

$$p_n \cos(\bar{p}_n, \bar{y}) \omega = -p_n \cos(-\bar{p}_n, \bar{y})$$

$$p_n \cos(\bar{p}_n, \bar{z}) \omega = -p_n \cos(-\bar{p}_n, \bar{z})$$

kur zimbols  $\cos(\bar{p}_n, \bar{x})$  un t.t. nozīme lenķa co-  
zinusu starp  $\bar{p}_n$  un  $\bar{OX}$  un t.t. pozitīveem virzee-  
ņņem.

Bez peevestem spēkeem vēā ņemami vēl til-  
puma spēki, kas darbojas uz šķidrums masu  
(smaguma spēks) un citi)

Apzīmesim ar  $X, Y$  un  $Z$  tilpuma spēka paātri-  
najuma (jeb uz šķidrums masas veenību  
atteehta tilpuma spēka) projekcijas uz asīm

$OX, OY, OZ$ . Tetraedrā tilpums ir  $\frac{1}{6} dx dy dz$ ; ja tilpuma veenibas masa ir  $m$ , tad atteecigās tilpuma spēka projekcijas ir:

$$\left. \begin{aligned} \frac{m}{6} dx dy dz & X \\ \frac{m}{6} dx dy dz & Y \\ \frac{m}{6} dx dy dz & Z \end{aligned} \right\}$$

Evedot jaunas saites kautkurā materialu punktu sistēmā, kas atrodas līdzsvarā, mēs pēdejo nelaužam, un tāpēc šķidrumā masā atdalīto tetraedru varam eedomatees, ka sastingušu, ka ceetuķermeņi, un visu uz viņu darbojošos spēku projekciju zumu uz atteecigam asim peeltelzinat 0.

$$\frac{1}{2} p_x dy dz - p_n \cos(-\bar{p}_n, \bar{x}) \omega + \frac{m}{6} dy dz dx dz X = 0$$

$$\frac{1}{2} p_y dx dz - p_n \cos(-\bar{p}_n, \bar{y}) \omega + \frac{m}{6} dy dz dx dz Y = 0$$

$$\frac{1}{2} p_z dx dy - p_n \cos(-\bar{p}_n, \bar{z}) \omega + \frac{m}{6} dy dz dx dz Z = 0$$

$$\text{Bet: } \frac{1}{2} dy dz = \omega \cos(-\bar{p}_n, \bar{x})$$

$$\frac{1}{2} dx dz = \omega \cos(-\bar{p}_n, \bar{y})$$

$$\frac{1}{2} dx dy = \omega \cos(-\bar{p}_n, \bar{z})$$

un tāpēc nolīdzinājums:

$$\frac{1}{2} p_x dy dz - \frac{1}{2} p_n dy dz + \frac{m}{6} X dx dy dz = 0$$

pēc saīsinājuma peerņerns veidu:

$$p_x - p_n + \frac{m}{3} X dx = 0$$

tāpat pārējie nolīdzinājumi pārveidošes:

$$p_y - p_n + \frac{m}{3} Y dy = 0$$

$$p_z - p_n + \frac{m}{3} Z dz = 0$$

Mazinot tetraedra samēru līdz 0, robežā, kad  $dx = 0$ ,  $dy = 0$

un  $dz = 0$ , dabusim:  $p_x = p_n$

$$\left. \begin{aligned} p_y = p_n \\ p_z = p_n \end{aligned} \right\} \text{jeb } p_x = p_y = p_z \quad (3)$$

Tas nozīme, ka šķidrums daļinas no vi-

sam pusem atrodas zem veena un tā pašā speedeena un ka hidrostatiskais speedeens uz laukuma veenību neatkaras no vēleta laukuma virzeena (speedeena vektori ir kādās bumbas virsmas radiusi), bet gan tikai no šā laukuma smaguma punkta, t. i. citā šķidruma punktā speedeens būs cits, un tapēc šis speedeens būs veenīgi šķidruma daļiņas koordinātu funkcija: t. i.  $p = f(x, y, z)$  (4)

## 6. Šķidra ķermeņa līdzsvara notīdzinājumi.

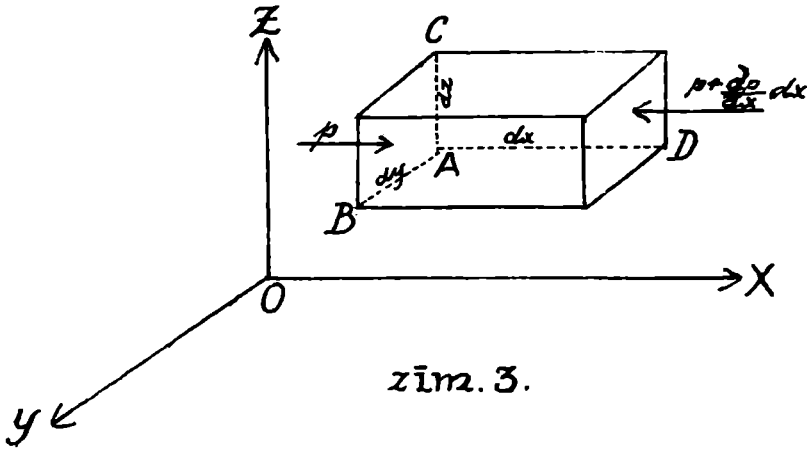
No svāra ir noteikt speedeena mainas likumu, pārejot no veena šķidruma punkta uz otru, t. i. noteikt funkcijas  $p = f(x, y, z)$  veidu.

Eedomasimees šķidruma masā atdalītu bezgalīgi mazu paralelepipedu ar šķautnem  $dx, dy, dz$ , kas eet līdztekus savstarpēji perpendikulāram koordinātu asīm  $x, y$  un  $z$ . Pieņemsim, ka hidrostatiskais speedeens punktā  $A$  būs  $p$ , tad pilnais speedeens uz skaldni  $ABC$  būs  $pdydz$ . (Faktiski  $p$  eedarbes punkts ir skaldnes  $ABC$  smaguma centrs, bet šī smaguma centra attālums no  $A$  ir bezgalīgi mazs, kadē! var runāt par speedeenu punktā  $A$ .) Speedeens  $p$  uz skaldnes laukuma veenību, līdztekus skaldnei  $ABC$ , bet no viņas  $dx$  attālinājumā uz (4) notīdzinājuma pamata būs (skaitliski):

$$p + \frac{\partial p}{\partial x} dx = f(x + dx, y, z)$$

Nemot vērā virzeenu, speedeems uz visu skald= ni būs:  $-(p + \frac{\partial p}{\partial x} dx) dydz$ .

Tāpat uzeesim speedeenus uz pārējam skald= nem un gūsīm spēkus:



zīm. 3.

speedeeni OX virzeenā:  $p dydz$  un  $-(p + \frac{\partial p}{\partial x} dx) dydz$

speedeeni OY virzeenā:  $p dx dz$  un  $-(p + \frac{\partial p}{\partial y} dy) dx dz$

speedeeni OZ virzeenā:  $p dx dy$  un  $-(p + \frac{\partial p}{\partial z} dz) dx dy$

Bez šiem spēkiem jāņem vērā tilpuma spēki, kurū attiecīgu projekciju leelumi būs:

$$m X dx dy dz,$$

$$m Y dx dy dz,$$

$$m Z dx dy dz$$

Ta ka parallepipeds atrodas līdzsvara stāvoklī, tad nāk spēkā sekošee nolīdzinājumi:

$$p dy dz - (p + \frac{\partial p}{\partial x} dx) dy dz + m X dx dy dz = 0$$

$$p dx dy - (p + \frac{\partial p}{\partial z} dz) dx dy + m Z dx dy dz = 0$$

\*) Taisni šee tilpuma spēki rada speedeenus tikai uz skaldnēm: Ja viņu nebūtu, tad, ka veegli redzams, no (5):  $\frac{\partial p}{\partial x} = 0, \frac{\partial p}{\partial y} = 0$  un  $\frac{\partial p}{\partial z} = 0$ , jeb  $dp = 0$  un  $p = \text{constans}$ .

$$p dx dz - (p + \frac{\partial p}{\partial y} dy) dx dz + m Y dx dy dz = 0$$

Atklājot eekavas, saīsīnot un, beidzot, dalot kātru nolīdzinājumu uz tilpuma leelumu  $dx dy dz$ , gūsim atteecīgi:

$$\left. \begin{aligned} m X &= \frac{\partial p}{\partial x} \\ m Y &= \frac{\partial p}{\partial y} \\ m Z &= \frac{\partial p}{\partial z} \end{aligned} \right\} (5)$$

Dabu tee (5) differencial-nolīdzinājumi ir vispārejee šķidra ķermeņa līdzsvara nolīdzinājumi. Šo nolīdzinājumu otras daļas ir atvasinājumi no funkcijas  $p$  pēc zināmā punkta koordinātem.

Pareizinasim nolīdzinājumus (5) uz atteecīgu koordinātu differentialem, tad gūsim:

$$\begin{aligned} m X dz &= \frac{\partial p}{\partial x} dx \\ m Y dy &= \frac{\partial p}{\partial y} dy \\ m Z dz &= \frac{\partial p}{\partial z} dz \end{aligned}$$

Saskaitot šos nolīdzinājumus, gūstam izteiksmi:

$$m(X dx + Y dy + Z dz) = \frac{\partial p}{\partial x} dx + \frac{\partial p}{\partial y} dy + \frac{\partial p}{\partial z} dz = dp (6)$$

$$p = \int m(X dx + Y dy + Z dz) + C (7)$$

Lai varetu integret (7), tad zemintegralai izteiksmei jābūt pilnam kādas funkcijas  $f(x, y, z)$  differentialam, pee kam jābūt:

$$\left. \begin{aligned} m X &= \frac{\partial f}{\partial x} = \frac{\partial p}{\partial x} \\ m Y &= \frac{\partial f}{\partial y} = \frac{\partial p}{\partial y} \\ m Z &= \frac{\partial f}{\partial z} = \frac{\partial p}{\partial z} \end{aligned} \right\}$$

t. i.  $mX$ ,  $mY$  un  $mZ$  jābūt atteecīgeem atsevišķeem, kādas funkcijas  $p = f(x, y, z)$  atvasinājumeem (частные производные). Bet  $mX$ ,  $mY$  un  $mZ$  būs atsevišķi atvasinājumi tāi

gadījumā ja

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial(mX)}{\partial y} &= \frac{\partial(mY)}{\partial x} \\ \frac{\partial(mX)}{\partial z} &= \frac{\partial(mZ)}{\partial x} \\ \frac{\partial(mY)}{\partial z} &= \frac{\partial(mZ)}{\partial y} \end{aligned} \right\} \text{j} \left. \begin{aligned} \frac{\partial^2 L}{\partial x \partial y} &= \frac{\partial^2 L}{\partial y \partial x} \\ \frac{\partial^2 L}{\partial x \partial z} &= \frac{\partial^2 L}{\partial z \partial x} \\ \frac{\partial^2 L}{\partial y \partial z} &= \frac{\partial^2 L}{\partial z \partial y} \end{aligned} \right\} (8)$$

Ta tad, lai nolīdzinājumu (7) varetu integret,  $mX, mY$  un  $mZ$  - funkcijām no punkta koordināteem  $x, y$  un  $z$ , ja apmeerina noteikums (8). Tikai šinī gadījumā zemintegrāla izteiksme (7) būs kādas  $f(x, y, z)$  pilns differentials

Nolīdzinājums (6) ir hidrostātikas pamatnolīdzinājums. Pileenejādeem homogēnēem šķidrumeem noteikumi (8) pārveršas par:

$$\frac{\partial X}{\partial y} = \frac{\partial Y}{\partial x}, \quad \frac{\partial X}{\partial z} = \frac{\partial Z}{\partial x} \quad \text{un} \quad \frac{\partial Y}{\partial z} = \frac{\partial Z}{\partial y} \quad (8^*)$$

Nolīdzinājuma (7)  $C$  ir pastāvīgs leelums, ta saucama integrācijas konstante, kas noteicas ar to, ka zināmā šķidruma punktā, kā koordinātes dotas, un atteecīgās nozīmes ir  $x_0, y_0$  un  $z_0$ , hidrostātikais spiedeens ir zinams.

Homogēnam, pastāvīgam gāzem  $m$ -tilpuma veenības masu, un spedeenu  $p$  saista pazīstamais nolīdzinājums

$$m = Kp, \quad (\text{uz Gay-Lussac-Boyles likuma pamata})$$

kur  $K$  - no temperatūras atkarīgs koeficients un tāpēc, ja peņemtu visos punktēs veenlīdzīgi sasildītu gāzi, tad gūtu:

$$\begin{aligned} dp &= Kp (Xdx + Ydy + Zdz), \quad \text{jeb} \\ \frac{dp}{p} &= K (Xdx + Ydy + Zdz) \quad (9) \end{aligned}$$

Lai gāze atrastos līdzsvara stāvoklī, vajadzīgs, lai nolīdzinājumu (9) otra daļa apmierinātu integrešanas noteikumus, kas pie  $\kappa = \text{constans}$  pāriet noteikumos (8<sup>a</sup>).

$$\text{Integrāls } \int \frac{dp}{\rho} = \rho g h = \kappa \int (\chi dx + \gamma dy + \zeta dz)$$

Nolīdzinājumu (5) atrisinot jāņem vērā šķidruma daļiņas kas atrodas uz šķidrumu robežojošām virsmām. Šās virsmas, var būt divējādas: virsmas kurām šķidrums nāk sakarā ar trauka sienām un, otrkārt, brīva virsma, kur šķidrums robežojas ar kādu gāzejādu mediumu.

Pieņemsim brīvai virsmai, ka dotu:  $p = \Pi$ .

Ja šis šķidrums nāk sakarā ar atmosfēru, tad  $\Pi$  līdzinās atmosfēras spiedienam.

## 7. Līmeņa virsma.

Virsma, kuras punkti visi padoti veenam spiedienam, saucas līmeņa virsma

Šai virsmai tā tad:  $p = \text{constans}$  un  $dp = 0$ , kāpēc:

$$dp = m(\chi dx + \gamma dy + \zeta dz) = 0$$

$$\text{jeb } \chi dx + \gamma dy + \zeta dz = 0$$

ši izteiksme ir līmeņa virsmas diferencialnolīdzinājums.

Ka augšā minēts lai varetu (?) integrēt,  $\chi, \gamma$  un  $\zeta$ , pie  $m = \text{const.}$ , jābūt atsevišķiem atvasinājumiem no  $f(x, y, z)$  jeb  $p$ . Šādu funkciju sauc tilpumu spēku potenciālfunkciju, bet pašus spēkus — par tilpuma spēkiem, kam piemīt potenciāls.

Šos terminus eveduši, varam teikt, ka lī-

mēģa virsma ir virsma, kuras punkti visi dod veenadu potencialu. Sakarā ar šo līmeņa virsmu varetu saukt arī — ekvipotencialvirsmu. virsmu.

## 8. Līmeņa virsmas īpašības.

Ta ka līmeņa virsmai  $dp = m(Xdx + Ydy + Zdz) = 0$ , tad, ja uz daļiņas masas veenību atteektu spēku, kā (spēka) projekcijas ir  $X$ ,  $Y$ , un  $Z$ , apzīmēsim ar  $\vec{F}$ , un bezgalīgi mazu loka elementu, kam atteecīgās projekcijas ir  $dx$ ,  $dy$  un  $dz$ , ar  $d\vec{s}$ , tad dabusim:

$$dp = m[\vec{F}d\vec{s} \cos(\vec{F}, \vec{x}) \cos(d\vec{s}, \vec{x}) + \vec{F}d\vec{s} \cos(\vec{F}, \vec{y}) \cos(d\vec{s}, \vec{y}) + \vec{F}d\vec{s} \cos(\vec{F}, \vec{z}) \cos(d\vec{s}, \vec{z})] = m\vec{F}d\vec{s} [\cos(\vec{F}, \vec{x}) \cos(d\vec{s}, \vec{x}) + \cos(\vec{F}, \vec{y}) \cos(d\vec{s}, \vec{y}) + \cos(\vec{F}, \vec{z}) \cos(d\vec{s}, \vec{z})] = m\vec{F}d\vec{s} \cos(\vec{F}, d\vec{s}) = \vec{F} \cdot d\vec{s} = 0$$

Ta ka ne  $m$ , ne  $\vec{F}$ , ne  $d\vec{s}$  nelīdzinās 0, tad, lai  $m\vec{F} \cdot d\vec{s} = m\vec{F}d\vec{s} \cos(\vec{F}, d\vec{s})$  būtu 0, jāņem, ka  $\cos(\vec{F}, d\vec{s}) = 0$ , t. i.  $\cos(\vec{F}, d\vec{s}) = \cos \frac{\pi}{2}$ , jeb  $(\vec{F}, d\vec{s}) = \frac{\pi}{2}$ . Ta tad spēka virzeens pret līmeņa virsmu ir normals.

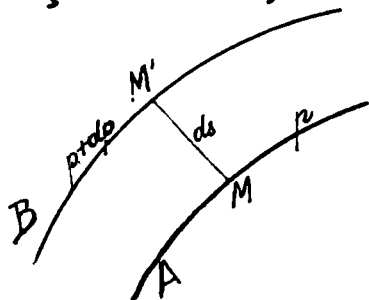
$m\vec{F}d\vec{s} \cos(\vec{F}, d\vec{s})$  ir elementara darba izteiksmē. Sakarā ar šo var teikt, ka uz līmeņa virsmas spēku elementarais darbs = 0.

Otra līmeņa virsmas īpašība ir tā, ka divas līmeņu virsmas ar dažādeem hidrostatiskiem spēdeeneem savā starpā ne krustojas nedz viņam kopejā peeskārtne.

Pateesi, ņemsim divas līmeņa virsmas ar spēdeeneem  $p$  un  $p+dp$  un izvēlesimees



uz viņām divus punktus  $M$  un  $M'$ , do attālumā.



zīm. 4.

veens no otra, pēc kam do virzeens lai normals pret virsmu A punktā  $M$ . Tad  $dp = m \cdot F \cdot ds \cos(\vec{F}, \vec{ds})$ , bet tā ka  $\vec{F} \parallel \vec{ds}$ , tad  $dp = \pm = \pm m F ds$ . Tā ka

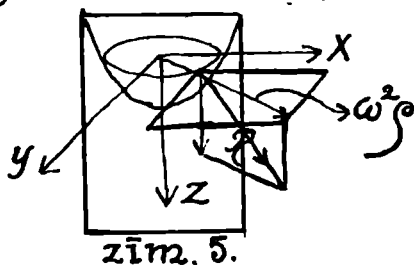
$dp \neq 0$ , arī  $ds$  nevar būt 0, un tāpēc abas virsmas ne krustojas, medz viņām kopejā peeskārtne.

## 9. Līmeņu virsmas atsevišķos gadījumos.

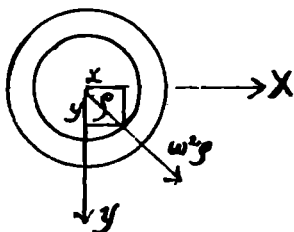
a) Ja šķidrums daļiņas padotas tikai veenīgi smaguma spēkam, tad līmeņa virsmai šādi noteikumi, ja koordinātu asu sistemu peenemsim ortogonālu ar  $Z$  asi, virzītu vertikāli uz apakšu:  $X=0$ ,  $Y=0$ ,  $Z=g$  un  $dp = mg dz$   $p = mg \int dz + C = mgz + C$  (10) t.i. līmeņa virsmas ir plāksnes. Ja  $xy$  plāksne sakrīt ar šķidrums brīvo virsmu, pēc kam pēdeja atrodas zem atmosfēras spēdeena, tad pēc  $Z=0$ ,  $p = \bar{\pi}$  un  $\bar{\pi} = C$ , pēc kam  $p = mgZ + \bar{\pi}$ ;  $m$  ir masa tilpuma veenība, tā tad  $mg =$  tilpuma veenības svārs jeb tā saucamāis specifiskāis svārs, apzīmējamāis ar  $\Delta$ . Tā tad beidzot  $p = \Delta Z + \bar{\pi}$ .

b) Peenemsim, ka šķidrums atrodas cilindrišķā trāukā un līdz ar viņu greežas ap vertikālu asi, ar kuru sakrīt pret zemes lodes sma-

gumu centru virzīta koordinātu ase  $Z$ .



zīm. 5.



zīm. 6.

šķidrums daļiņas pado-  
 tās smaguma spēkam,  
 kura paātrinājums ir  
 $g$ , un bez tam centrifū-  
 galam spēkam  $\frac{mv^2}{r}$ , kura  
 paātrinājums ir  $\frac{v^2}{r}$ . Ja  
 pastāvīgs leņķiskais ātrums  
 ir  $\omega$  tad  $v = \omega r$  un  
 $\frac{v^2}{r} = \frac{\omega^2 r^2}{r} = \omega^2 r$ .

Šinī gadījumā mums  
 ir darišana ar relatīvu

meera stāvokli (atteecīgi pret trauka sienām)  
 un tāpēc varam peemērot hidrostatis  
 nolīdzinājumu.

Līmeņa virsmas atrašanai mums ir no-  
 līdzinājums

$$Xdx + Ydy + Zdz = 0$$

Še:

$$X = R \cos(\bar{R}, \bar{x}) = g \cos(\bar{g}, \bar{x}) + \omega^2 \rho \cos(\bar{\rho}, \bar{x})$$

$$Y = R \cos(\bar{R}, \bar{y}) = g \cos(\bar{g}, \bar{y}) + \omega^2 \rho \cos(\bar{\rho}, \bar{y})$$

$$Z = R \cos(\bar{R}, \bar{z}) = g \cos(\bar{g}, \bar{z}) + \omega^2 \rho \cos(\bar{\rho}, \bar{z})$$

bet:  $\cos(\bar{\rho}, \bar{x}) = \frac{x}{\rho}$ ,  $\cos(\bar{\rho}, \bar{y}) = \frac{y}{\rho}$  un  $\cos(\bar{\rho}, \bar{z}) = 0$

$\cos(\bar{g}, \bar{x}) = 0$ ,  $\cos(\bar{g}, \bar{y}) = 0$  un  $\cos(\bar{g}, \bar{z}) = 1$ .

un tāpēc:

$$X = \omega^2 \rho \frac{x}{\rho} = \omega^2 x$$

$$Y = \omega^2 \rho \frac{y}{\rho} = \omega^2 y$$

$$Z = g.$$

Pēc šo nozīmju eevetošanas nolīdzinājumā

$$Xdx + Ydy + Zdz = 0, \text{ gūstam:}$$

$$\omega^2 x dx + \omega^2 y dy + g dz = 0; \omega^2 (x dx + y dy) + g dz = 0.$$

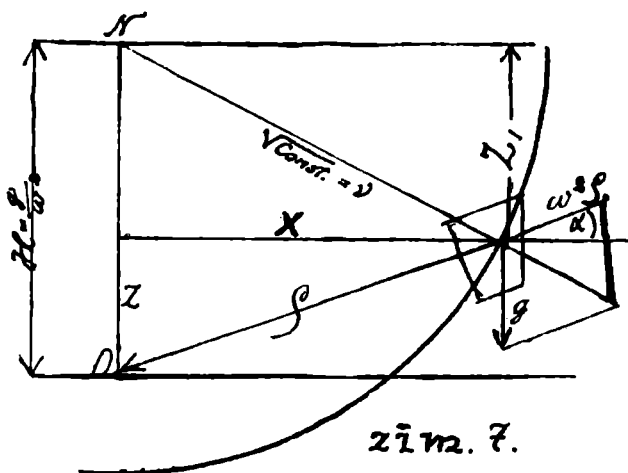
Integrēšana dod  $\omega^2 \left( \frac{x^2+y^2}{2} \right) + gz = \text{Constans}$ .

Šī izteiksme ir griešanas paraboloida nolīdzinājums (naphoboroug bpaucyepua).

c.) Šķidrums līdz ar savu trauku griežas ap horizontālu asi (ūdens rats ar kaušiem, kurās atrodas ūdens).

Šinī gadījumā atkrit  $y dy = 0$  un tāpēc:

$$x dx + z dz = 0, \text{ jeb } \frac{dz}{dx} = -\frac{x}{z}$$



$$\left. \begin{aligned} x &= \omega^2 \rho \cos \alpha \\ z &= -g + \omega^2 \rho \sin \alpha \end{aligned} \right\} \omega = \text{lenķa ātrums}$$

un  $\frac{dz}{dx} = \frac{-\omega^2 \rho \cos \alpha}{-g + \omega^2 \rho \sin \alpha}$ , bet  $\rho \cos \alpha = x$   
un  $\rho \sin \alpha = z$

tāpēc:  $\frac{dz}{dx} = \frac{-\omega^2 x}{-g + \omega^2 z}$ , jeb  $-g dz + \omega^2 x dz = -\omega^2 x dx$ , jeb  $x dx + z dz - \frac{g}{\omega^2} dz = 0$ ;

Integrējot:  $x^2 + z^2 - \frac{g}{\omega^2} z = C_1$   
 $x^2 + z^2 - 2 \frac{g}{\omega^2} z + \left( \frac{g}{\omega^2} \right)^2 = C_1 + \left( \frac{g}{\omega^2} \right)^2 = \text{Constans}$ .

$x^2 + \left( z - \frac{g}{\omega^2} \right)^2 = \text{Const}$ . Ja pārnēsīsim koordinātu sistēmu centru O centrā N, tad jauna koordināte  $z_1$  būs saistīta ar veco:  $z_1 + z = H$ ;  $z = H - z_1$ , un  $x^2 + \left( H - z_1 - \frac{g}{\omega^2} \right)^2 = \text{Const}$ . ja  $H = \frac{g}{\omega^2}$ , tad:  $x^2 + z_1^2 =$

= Const. =  $r^2$  (riņķa nolīdzinājums). Ta tad ūdens virsmas kaušos veenmēr ir cilindru virsmas, kuru centrālā ase eet perpendikulāri zīmējumu plāksnei caur punktu  $N$ . Ja  $\omega = 0$ , t. i. rats negreežas, tad  $\frac{dz}{dx} = 0$ , t. i. ūdens virsma kaušos ir horizontālā plāksne, tapat ka uzdevuma a) gadījumā.

d) Katru (homogēna,  $m = \text{const.}$ ) šķidruma daļiņu peevelk kāds pastāvīgs centrs  $O$  ar tilpuma spēku, proporcionālu daļiņas atstatumam  $\ell$  no šā centra. Nemsim vērā šķidruma daļiņu, kuras koordinātes pret ortogonālu caur peevilksanas centru  $O$  ejošu koordinātu sistēmu ir  $x, y$  un  $z$ . Proportionalitātes koeficientu ar  $\mathcal{K}$  apzīmējot, peevilksanas spēka projekcijas būs:

$$X_x, X_y \text{ un } X_z, \text{ jo } X = \mathcal{K} \ell \cos(\ell, \vec{x}) = \mathcal{K} \ell \frac{x}{\ell} = \mathcal{K} x$$

$$Y = \mathcal{K} \ell \cos(\ell, \vec{y}) = \mathcal{K} \ell \frac{y}{\ell} = \mathcal{K} y$$

$$Z = \mathcal{K} \ell \cos(\ell, \vec{z}) = \mathcal{K} \ell \frac{z}{\ell} = \mathcal{K} z$$

Līmeņa virsmas diferencialnolīdzinājums peeņems veidu:

$$X dx + Y dy + Z dz = \mathcal{K} (x dx + y dy + z dz) = 0$$

Tā ka  $\mathcal{K} \neq 0$ , tad  $x dx + y dy + z dz = 0$  un  $\int x dx + \int y dy + \int z dz = \text{Const.}$ , jeb:  $\frac{x^2}{2} + \frac{y^2}{2} + \frac{z^2}{2} = \text{Constans}$ , jeb  $x^2 + y^2 + z^2 = C_0$ , kas nozīmē lodes virsmas nolīdzinājumu.

e) Ja tādos pašos, ka augšā, uzdevuma apstākļos atteecīgo spēka projekciju proportionalitātes koeficienti ir  $\mu, \nu$  un  $\varrho$ , tad  $\mu x dx + \nu y dy + \varrho z dz = 0$  un  $\int (\mu x dx + \nu y dy + \varrho z dz) = \text{Constans}$ .  $\frac{\mu x^2}{2} + \frac{\nu y^2}{2} + \frac{\varrho z^2}{2} = \text{Const.}$

Šo izteiksmu var pārveidot:

$$\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} + \frac{z^2}{c^2} = 1. \quad \text{kur: } \frac{\mu}{2 \text{ Const.}} = \frac{1}{a^2}$$

$$\frac{\gamma}{2 \text{ Const.}} = \frac{1}{b^2}$$

$$\frac{\rho}{2 \text{ Const.}} = \frac{1}{c^2}$$

Šī izteiksme ir elipsoīda nolīdzinājums ar pusasīm  $a$ ,  $b$  un  $c$ , pee kam pusasu leelumi attecīgi ir:  $a = \sqrt{\frac{2 \text{ const.}}{\mu}}$ ,  $b = \sqrt{\frac{2 \text{ const.}}{\gamma}}$  un  $c = \sqrt{\frac{2 \text{ const.}}{\rho}}$ .

### 10. Speedeena aprēķināšana dažādos smaga šķidruma punktos gadījumā, kad ārējais spēks ir smaguma spēks.

Mēs tikam izveduši nolīdzinājumu (6):

$$dp = m (Xdx + Ydy + Zdz).$$

Šinī gadījumā, ja pieņemtu, ka ortogonālas koordinātu sistēmas.  $Z$  ass ir virzīta vertikāli pret zemes smaguma punkta centru, tād:

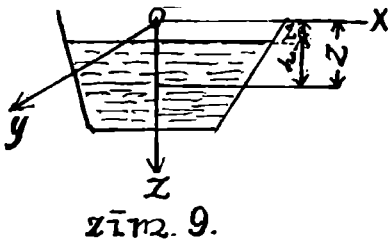
$$X = 0, Y = 0, Z = 0 \text{ un } dp = mgdz$$

Ja šķidrums homogēns, tad  $m = \text{const.}$  un, kā redzējam, izvedot nolīdzinājumu (10)

$$p = mgz + C,$$

$$\text{jeb } p = \Delta z + C$$

Ja šķidruma virsma atrodas zem atmosfēras speedeena  $\Pi$ , tad, ja koordinātu



$XY$  plāksne pacelta pār šķidruma virsmu uz  $Z_0$  -  
 $\Pi = \Delta Z_0 + C,$   
 atvelkot šo nolīdzinājumu no nolīdzinājuma (10),

gūstam  $p - \pi = \Delta (z - z_0)$ , jeb:

$$p = \pi + \Delta (z - z_0) \quad (11)$$

Še  $(z - z_0)$  ir daļiņas dziļums  $h$  zem šķidruma virsmas, pār kuru speedeens  $\pi$ ; tā tad:

$$p = \pi + \Delta h \quad (12)$$

Citai daļiņai kas atrodas  $h'$  dziļumā zem šķidruma virsmas, hidrostatiskais speedeens ir:  $p' = \pi + \Delta h'$

Atvelkot no šī nolīdzinājuma nolīdzinājumu (12), dabujam izteiksmi hidrostatiska speedeena paaugšāšanai, pārejot no plāksnes  $h$  dziļumā uz plāksni  $h'$  dziļumā.

Fiziska nolīdzinājuma (12) interpretācija būtu: „Hidrostatiskais speedeens kaut jeb kurā zināma homogēna šķidruma punktā līdzinās speedeenam uz brīvas šā šķidruma virsmas laukuma veenības, saskaitītam ar šķidrums staba smagumu, pēc kam šā staba apakšējais laukums līdzinās peņemtai plāksnes mēra veenībai, bet staba augstums — no brīvas šķidrums virsmas skaitītam punkta dziļumam.”

Ja šķidrums heterogēns, tad, zināms, m — tilpuma veenības masu nevar peņemt, ka  $m = \text{const.}$ , bet gan ka  $m = \rho(z)$  kur  $\rho$  kaut kāda daļiņas koordinātes  $z$  funkcija un

$$p = g \int m dz + C \quad (13)$$

No  $m = \rho(z)$  redzams, ka veenas un tās pašas plāksnes  $z = \text{const.}$  daļiņām peemīt veena un tā pate specifiska masa  $m_0 = \rho(\text{const.}) = \text{Const.}$  Stabīlam līdzsvaram stāvokļam vajaga, lai spe-

cifiska masa  $m$  pēaugtu līdz ar dziļumu.

No šā redzams, ka nesajaucami šķidrumi traukā nostājas kārtām\* un šķidrumi padoti veenīgi smaguma spēka darbībai, nostājas horizontālās kārtās  $\rho(z) = \text{constans}$ ; vairaku nesajaucamu šķidrumu gadījumā viņi nostājas kārtām, kuru attiecīgie beezumi ir  $h_1, h_2$  un hidrostatiskais speedeens šai gadījumā izteicas:

$$p = \Pi + g \sum m h = \Pi + \sum \Delta h \quad (14)$$

Tā ka šķidruma hidrostatiskais speedeens, ka jau tika peerādīts, zinamā punktā ir veens un tas pats, neatkarīgi no virzeena, tad nolīdzinājuma (12) fiziska nozīme vēl ir tā, ka speedeenu  $\Pi$ , zem kura atrodas šķidruma virsma, pārraida vīseem šķidruma punkteem, kaut jeb kurā virzeenā (Paskaļa likums). Uz šīs īpašības dibinas hidraulisku presu, un citu hidraulisko mašīnu uzbūve.

## 11. Speedeens $\mathcal{R}$ uz plakānas figuras laukuma zem lenķa $\alpha$ pret horizontu leektā seenā.

Dalisim figuras laukumu uz elementeem ar platumu  $b$  un beezumu  $du$ , tad pilnais speedeens uz šo elementu būs:

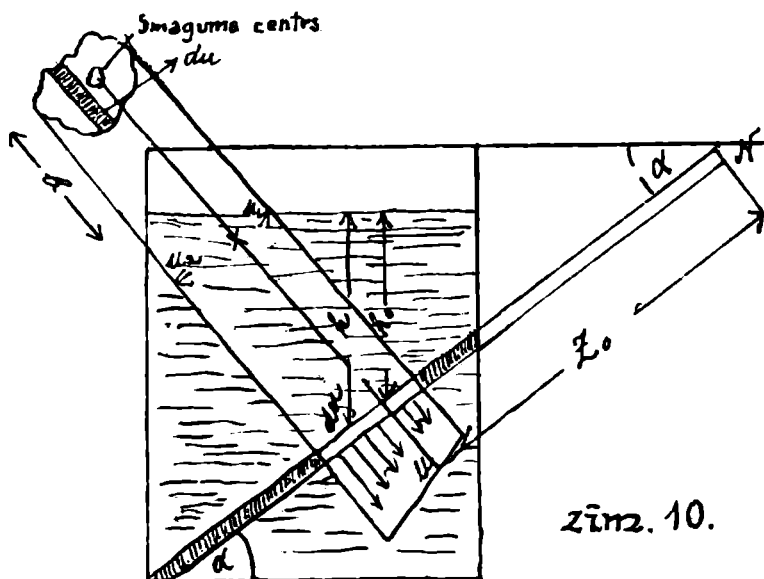
$$d\mathcal{R} = \rho b du = (\Pi + \Delta h) b du$$

Šo spēku virzeens ir normals pret seenas plāksni, tapēc rezultējošais speedeens uz pil-

\* Plāksnes, kuras norobežo kārtas ar dažādu specifisko smasu, saucas par diskontinuitātes plāksnēm (монокоту раядена)

nu figuras laukumu būs:

$$R = \int_{-u_1}^{u_2} \bar{r} b du = \pi \int_{-u_1}^{u_2} \bar{b} du + \Delta \sin \alpha \int_{-u_1}^{u_2} (z_0 + u) \bar{b} du = \\ = \pi \int_{-u_1}^{u_2} \bar{b} du + \Delta \sin \alpha z_0 \int_{-u_1}^{u_2} \bar{b} du + \Delta \sin \alpha \int_{-u_1}^{u_2} u \bar{b} du.$$



zīm. 10.

Apzīmējot laukuma elementu ar  $b du = dw$ , gūstam  $R = \pi \int_{-u_1}^{u_2} \bar{b} dw + \Delta \sin \alpha z_0 \int_{-u_1}^{u_2} \bar{b} dw + \Delta \sin \alpha \int_{-u_1}^{u_2} u \bar{b} dw$ . Pēdēja izteiksmes locekļa daļa  $\int_{-u_1}^{u_2} u \bar{b} dw$  ir mūsu plakana figūras statistiskais moments attiektis uz asi, kas eet caur figūras smaguma centru, tāpēc viņš  $\int_{-u_1}^{u_2} u \bar{b} dw = 0$ ; otra locekļa daļa  $z_0 \int_{-u_1}^{u_2} \bar{b} dw = z_0 w$  nozīme tas pašas figūras laukuma statisko momentu  $S_n$ , attiektu uz šķidruma un seenas plākšņu krustojanos līniju,  $N$ ;  $\int_{-u_1}^{u_2} \bar{b} dw = w$ , ir figūras laukums.

$$\text{Galīgi } R = \pi w + S_n \Delta \sin \alpha \quad (15)$$

Lai spēka darbība būtu noteikta, tad bez viņa leeluma un virziena, vēl jāzina viņa eedarbošanās punkts. Šo punktu sauc spēkdeena centru.



Viņu var aprēķināt, izdarot rezultējošā speedeena  $\mathcal{R}$  momentu, attektu uz zināmu asi. Asij peņemsim to pašu līniju  $\mathcal{N}$

Speedeena moments tādā gadījumā dabu izteiksmi

$$M = \int_{-u_1}^{u_2} dM = \int_{-u_1}^{u_2} \rho (z_0 + u) b du = \int_{-u_1}^{u_2} (\mathcal{N} + \Delta h) (z_0 + u) b du$$

$$= \int_{-u_1}^{u_2} (\mathcal{N} + \Delta h) b (z_0 + u) du$$

$$(z_0 + u) du = \mathcal{N} \int_{-u_1}^{u_2} (z_0 + u) du + \Delta \sin d \int_{-u_1}^{u_2} (z_0 + u)^2 du =$$

$$= \mathcal{N} z_0 w + \mathcal{N} \int_{-u_1}^{u_2} u du + \Delta \sin d z_0^2 w + 2 \sin d z_0 \int_{-u_1}^{u_2} u du +$$

$$+ \Delta \sin d \int_{-u_1}^{u_2} u^2 du;$$

$= W z_0$  ir mūsu figuras statiskais moments, attektis uz asi  $\mathcal{N}$ , bet  $\int_{-u_1}^{u_2} u^2 du$  — inercijas moments; attektis uz centrālo, caur smaguma centru  $O$  paralleli  $\mathcal{N}$  ejošo, asi. Ja pēdejo apzīmēsim ar  $\mathcal{J}_0$ , tad meklējama momenta izteiksme ir:  $M = \mathcal{N} S_n + (z_0^2 w + \mathcal{J}_0) \sin d = \mathcal{R} \gamma_0$ , kur  $\gamma_0$  rezultējošā speedeena  $\mathcal{R}$  plečis, un tāpēc:

$$\gamma_0 = \frac{\mathcal{N} S_n + (z_0^2 w + \mathcal{J}_0) \Delta \sin d}{\mathcal{N} w + S_n \Delta \sin d} = \frac{\mathcal{N} z_0 w + \Delta \sin d (z_0^2 w + \mathcal{J}_0)}{\mathcal{N} w + z_0 w \Delta \sin d} \quad (16)$$

Visbiežākais praktikas gadījums ir, pirmkārt, kad locekļi ar  $\mathcal{N}$  pazūd, proti, kad speedeens (atmosferas)  $\mathcal{N}$  darbojas uz abām seenu pusēm, tad  $\gamma_0 = \frac{z_0^2 w + \mathcal{J}_0}{z_0 w} = z_0 + \frac{\mathcal{J}_0}{z_0 w}$  (izteiciens neatkarīgs no  $d$ ) jeb  $\gamma_0 = z_0 \left(1 + \frac{\mathcal{J}_0}{z_0^2 w}\right)$  (17)

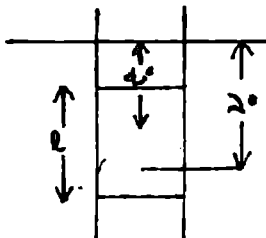
Ja figura ir četrstūris ar platumu  $b$ , augstumu  $l$  un  $u_1$ , tad  $\gamma_0 = z_0 + \frac{b l^3}{12 z_0 b l} = z_0 + \frac{l^2}{12 z_0} = z_0 \left(1 + \frac{1}{12} \frac{l^2}{z_0^2}\right)$

Gadījumā, kad  $z_0 = \frac{1}{2} l$ ,  $\gamma_0 = \frac{l}{2} \left(1 + \frac{1}{12} \frac{l^2}{(\frac{1}{2} l)^2}\right) = \frac{2}{3} l$ .

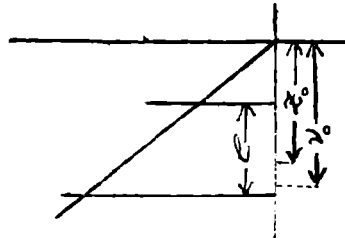
Ja figura ir ripa ar radiusu  $\rho$ , tad

$$z_0 = z_0 \left(1 + \frac{z_0}{2\rho}\right) = z_0 \left(1 + \frac{1}{4} \frac{z_0^2}{\rho^2}\right)$$

Ja ņemtu vērā, ka  $z_0 \sin \alpha = h_0$ , kur  $h_0$  ir figuras smaguma centra dziļums zem šķidruma virsmas, tad preekš  $\mathcal{R}$  dabūjam vēl šādu izteiksmi:  $\mathcal{R} = \overline{Tw} + \Delta h_0 w$  (18). Ņemot šo izteiksmi rezultējošam speedeenam  $\mathcal{R}$ , var teikt, ka speedeena leklums uz kautkādas figuras laukuma, kas atrodas lektās seenas plāksnē neatkaras no lekšanas leņķa, bet gan tikai no figuras laukuma, lekluma  $w$  un viņas smaguma centra dziļuma zem šķidruma brīvas virsmas.



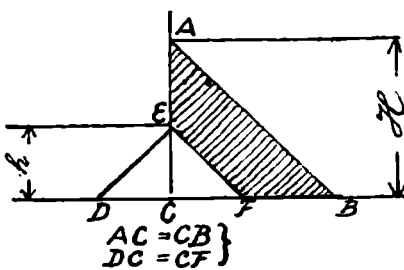
zīm. 11.



zīm. 12.

Peelīkums pee 10.11.

Peemērs 1. Aprēķinat speedeenu uz vertikālu seenu ar atteecigeem ūdens līmeņa augstumeem  $h$  un  $h_0$ .



zīm. 8.

Speedeens  $\mathcal{R}$  uz tekošo seenas vee-nibu:  $\mathcal{R} = \frac{\Delta h^2}{2}$  pret-speedeens  $\mathcal{R}_1 = \frac{\Delta h_0^2}{2}$ . Rezultējošais speedeens  $\mathcal{R}_0 = \mathcal{R} - \mathcal{R}_1 = \frac{\Delta}{2} (h^2 - h_0^2)$ . Speedeens  $\mathcal{R}$  proporcionalis lauku-mam  $ABC$ , speedeens  $\mathcal{R}_1$  -  $DEC$ ;  $\frac{h^2 - h_0^2}{2}$  ir sastrīpotas figuras laukums.

Kop-speedeena centrs atrodas <sup>zīm.</sup> augšēja

līmeņa

$$h_1 = \frac{\frac{2}{3} \mathcal{H} \cdot \frac{\Delta \mathcal{H}^2}{2} - \frac{2}{3} h \frac{\Delta h^2}{2}}{\frac{\Delta}{2} (\mathcal{H}^2 - h^2)} = \frac{\frac{2}{3} \frac{\Delta}{2} (\mathcal{H}^3 - h^3)}{\frac{\Delta}{2} (\mathcal{H}^2 - h^2)} = \frac{\frac{2}{3} (\mathcal{H}^2 + \mathcal{H}h + h^2)}{(\mathcal{H} + h)}$$

## 12. Speedeens uz līku seenu.

Pieņemsim, ka  $S$  ir kādas līkas seenas daļa, nodalīta ar koordinātu sistēmas plāksnēm  $XZ$ ,  $ZY$  un  $XY$ . Ņemsim no šīs seenas kādu viņas elementu, kura bezgalīgi mazs laukums būs  $dw$ .

Pirmais speedeens šā laukuma normales  $N$  virzienā tad būs  $\rho dw = dP$ .

Projecēsim šo speedeenu  $\rho dw$  uz atbēcīgam koordinātu asēm  $OX$ ,  $OY$  un  $OZ$ .

Ja atbēcīgas pilna speedeena projekcijas apzīmēsim ar  $dP_x$ ,  $dP_y$  un  $dP_z$ , tad:

$dP_x = (\rho dw) \cos(N, \bar{X})$  kur zīmols  $\cos(N, \bar{X})$  nozīmē leņķa cosinusu starp  $N$  un  $\bar{X}$  pozitīviem virzeņiem. Bet  $\rho dw \cos(N, \bar{X}) = \rho [dw \cos(N, \bar{X})]$ .

Izteiksme  $dw \cos(N, \bar{X})$  ir elementā  $dw$  projekcija uz plāksni  $ZOY$ , kuru apzīmēsim ar  $dw_x$ .

Ta tad atbēcīgi

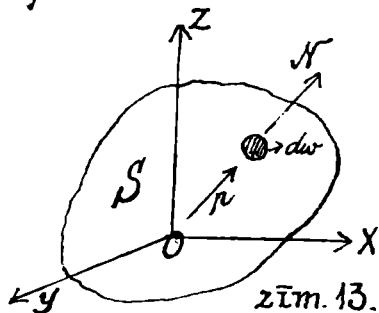
$$\left. \begin{aligned} dP_x &= \rho dw_x \\ dP_y &= \rho dw_y \\ dP_z &= \rho dw_z \end{aligned} \right\} \text{ un } \begin{aligned} P_x &= \int_0^{w_{zy}} \rho dw_x \\ P_y &= \int_0^{w_{yz}} \rho dw_y \\ P_z &= \int_0^{w_{yz}} \rho dw_z \end{aligned} \quad (19)$$

Ka jau zinām,  $\rho = (\mathcal{H} + \Delta h) dw$ ; Ir g. dijeeni, kur

$\Delta h$  var atnest, proti, aprēķinot gāzu un tvaiku speedeenu (jo šo šķidrumu  $\Delta$  samērā pret speedeenu  $\mathcal{T}$  ir mazs). Tad attiecīgi  $P_x = \mathcal{T} \omega_{zy}$

$$P_y = \mathcal{T} \omega_{zx} \quad (20)$$

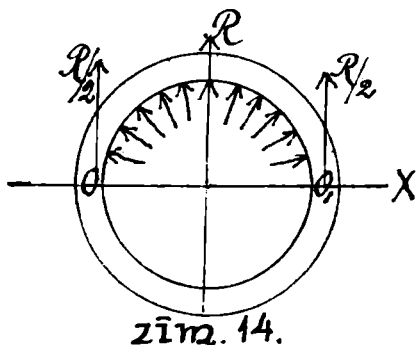
$$P_z = \mathcal{T} \omega_{xy}$$



kur  $\omega_{zy}$ ,  $\omega_{zx}$  un  $\omega_{xy}$  apzīmē līkas seenas laukuma projekcijas uz plāksnēm  $ZY$ ,  $ZX$  un  $XY$ , uz kurām speedeens tiek aprēķināts.

**Peemērs 1.** Aprēķināt spēkus, kas darbojas

caurules diametrālos šķēlumos (plāksnēs  $O$  un  $O_1$ ), ja caurules caurmērs ir  $D=1\text{mtr}$ , bet hidrostatiskais speedeens  $p=10a$  (vecam atmosferam  $a=1,033\text{ kg/cm}^2$ ). Speedeenu rada sūtā, kuras, ka arī caurules pašsvaru var ignorēt.

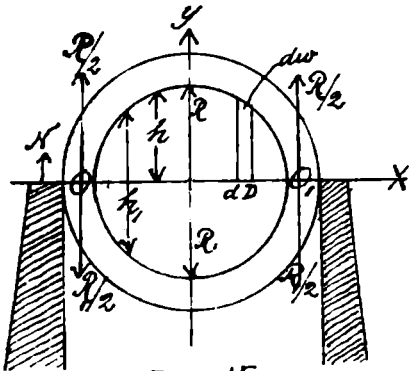


Rezultējošais speedeens uz caurules augšējo daļu, saskarā ar formulu (20) būs, rēķinot uz 1 tekošu centimetru caurules gareniskas asis virzeenā  $R = pD = 1,033\text{ kg} \cdot 10 \cdot 100 = 1033\text{ kg}$ .

Šis speedeens sadalās veenlīdzīgi pa punktiem  $O$  un  $O_1$ , katrā punktā rodas:  $R/2 = pD/2 = 516\text{ kg}$ .

**Peemērs 2.** Cilindrisku katlu ar caurmēru  $D=2\text{ mtr}$ , galos noslēgtu sferiskam seenam ar caurmēru  $D=6\text{ mtr}$  hidrauliski pārbaudīta ar ūdens speedeenu, pee kam diametrālā plāksnē  $OX$  rodas hidrostatiskais speedeens  $p=15a$

(jaunam atmosferam  $\alpha = 1 \text{ kg/cm}^2$ ). Katla pašsvaru var ignorēt. Aprēķināt spēkus, kas darbojas katlā horizontālā diametrālā šķēlumā  $hl$   $O$  un  $O_1$ , attektus uz  $1 \text{ cm}$  katla garuma.



zīm. 15.

Speedeena projekcija uz seenas elementu  $dw$  paraleli katla asij  $R = \rho dD = (\alpha + \Delta h) dD$ ,  $R = \int (\alpha + \Delta h) dD = \alpha D + \Delta \int h dD = \alpha D + \frac{\Delta \pi D^2}{4 \cdot 2} = 15 \times 200 + \frac{1 \times 22 \times 40000}{1000 \times 7 \times 4 \times 2} = 3000 + 110/7$ . Ka redzams

šini gadījumā arī ūdens svaru var ignorēt.

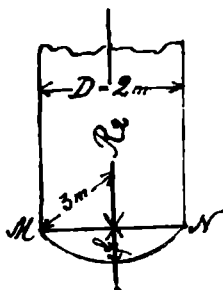
Katrā plāksnē  $O$  un  $O_1$ , nāk pa  $R/2 = (3000 + 110/7) : 2 = (1500 + 16 \text{ kg}) = 1492 \text{ kg}$ .

Uz katla apakšējo daļu darbojas:

$R_1 = \alpha D + \Delta \int h_1 dD = \alpha D + \Delta \cdot \frac{\pi D^2}{4 \cdot 2} = 15 \times 200 + \frac{1 \times 22 \times 40000}{1000 \times 7 \times 4 \times 2} = 3000 + 110/7 = 3016$ . Uz katru plāksni  $O$  un  $O_1$ , nāk:

$R_{1/2} = 3016/2 = 1508 \text{ kg}$ . Peestiprinājuma punktu reakcijas  $N = \frac{R_1 - R}{2} =$

$= \left\{ \alpha D + \frac{\Delta \pi D^2}{4 \cdot 2} - \left( \alpha D - \frac{\Delta \pi D^2}{4 \cdot 2} \right) \right\} : 2 = \frac{\Delta \pi D^2}{4} : 2 = \frac{\Delta \pi D^2}{8} = 16 \text{ kg}$ . Speedeens uz katla sferisko dibenu:  $R_2 = \int \alpha dw = \alpha w_0$ , kur  $w_0$  sferiskas virsmas projekcija uz plāksni  $MN$ ;  $w_0 = \frac{\pi D^2}{4}$  un



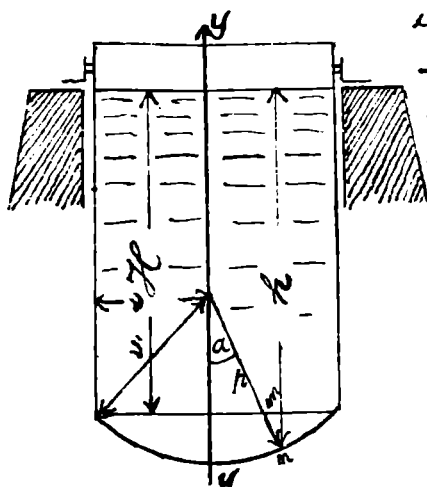
zīm. 16.

$R_2 = \frac{\alpha \cdot \pi D^2}{4}$ . Ka redzams,  $R_2$  neatkaras no sferas caurmēra, bet gan tikai no katla cilindriskās daļas caurmēra  $D = 200 \text{ cm}$ .

**Pemērs 3.** Aprēķināt speedeenu uz cilindriskā trauka sferisko dibenu. Trauka pildi-

<sup>\*)</sup> jeb katla šķēluma laukums perpendikulārā pret katla garenisko asi virziena

Tas cilindriskas daļas augstums  $\mathcal{H}$ , trauka radius  $\mathcal{V}$ , sferas radius  $\mathcal{V}'$ . Speedeens uz dibena elementu punktā  $r$  būs:  $\Delta h d w$ .



zīm. 17

Ša speedeena projekcija uz asi  $YY'$  būs  $\Delta h d w \cos \alpha$ . Rezultējošais speedeens uz visu dibenu  $\mathcal{R} = \int \Delta h d w \cos \alpha = \Delta \int h d w \cos \alpha$ , kur  $h = (\mathcal{H} + m r)$ , un tāpēc  $\mathcal{R} = \Delta \left[ \int_0^{\mathcal{V}'} h d w \cos \alpha + \int_0^{\mathcal{V}'} m r d w \cos \alpha \right] = \Delta \left[ \int_0^{\mathcal{V}'} h d w \cos \alpha + \int_0^{\mathcal{V}'} m r d w \cos \alpha \right]$ ; bet  $\int d w \cos \alpha = 0 = \omega_0 - \omega^2$ , un tāpēc  $\mathcal{R} = \Delta \mathcal{H} \omega^2 + \Delta \int m r d w \cos \alpha$ .  $\int m r d w \cos \alpha$  ir sferiska segmenta tilpums  $\mathcal{V}$ , kadēļ

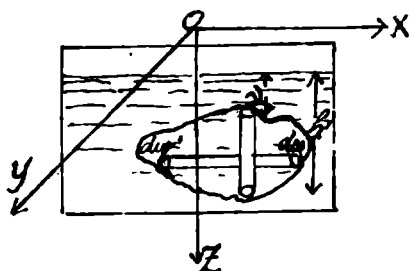
galīgi speedeens uz dibenu  $\mathcal{R} = \Delta (\omega^2 \mathcal{H} + \mathcal{V})$  t.i. = traukā eeslēgtā šķidrumsa svaram. Trauka materiāls peestiprinājuma veetā teek peepūlets:  $\sigma = \frac{\Delta (\omega^2 \mathcal{H} + \mathcal{V})}{2\pi \mathcal{V} \sigma}$  ( $\sigma$  seemas beezums).

Peemērs 4. Aprēķinat rezultējošo gāzes speedeenu uz pilnu caurules aploci, kuras caurmērs  $D$ ,  $\mathcal{R} = p \int_0^D dD + p \int_0^D dD = pD - pD = 0$ .

### 13. Peldoša ķermeņa līdzsvars.

Peņņemsim, ka peldošs ķermens peld homogēnā šķidrumā pēdeja pilnīgi pārklāts. Nemāsim elementarus laukumņus  $dw$  un  $dw'$ , kurus dabujam uz ķermeņa virsmas - pēdejai krustojotees ar kādu cilindrisko virsmu, peekam cilindra ase ir parallela koordinātu zistemas  $OX$  asei. Tad speedeeni uz šeem elementareem laukumņeem  $dw$  un  $dw'$  būs atteecīgi

$\Delta h dw$  un  $\Delta h' dw'$ . Projecsim šos speedeenus uz asi  $OX$ . Laukumiņu  $dw$  un  $dw'$  projekcijas uz koordinātu sistēmas  $XOZ$  plāksnes būs veenādes;



zīm. 18.

apzīmesim viņu ar  $dw_{zy}$ . Abu projekciju rezultāts būs:  $\Delta h' dw_{zy} - \Delta h dw_{zy} = 0$ .

Tādus pašus rezultātus dabusim, apskatot speedeenu projekcijas, paralleli  $OY$  asei. Tātad speedeenu projekcijas, paralleli  $OY$  asei. Tātad speedeenu projekcijas, paralleli  $OY$  asei. Tātad speedeenu projekcijas, paralleli  $OY$  asei.

deens uz mūsu ķermeni šķidrumā būs virzīts tikai vertikāli.

Projecejojot speedeenus uz elementāriem laukumiem paralleli  $OZ$  asei gūsim:

$$+\Delta h' dw_{xy} - \Delta h dw_{xy} = -\Delta (h' - h) dw_{xy}$$

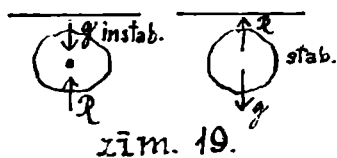
Līdzīga speedeena zumsa, izplātīta pa visu ķermeņa horizontālo projekcijas plāksni, = pilna speedeena projekcijai uz asi  $OZ$ , viņa būs:  $-\sum \Delta (h' - h) dw_{xy}$  (21) un līdzinas ķermeņa izspeestam šķidrums tilpuma svaram (Arhimēda likums).

Ja ķermeņa tilpums līdzīgs  $\nu$ , tad viņa izspeesta šķidrums svars būs  $\Delta \cdot \nu$ . Ja ķermeņa svaru apzīmesim ar  $\mu$ , tad, ja:  $\mu > \Delta \cdot \nu$ , līdzsvara nevar būt, un ķermenis nogrims līdz dibenam; ja  $\mu < \Delta \cdot \nu$ , tad ķermenis pacelsees uz augšu un peldes šķidrums virsū pee  $p = \Delta \cdot \nu$ . t.i. viņa izspeesta šķidrums svars līdzinasees ķermeņa svaram.

Lai ķermenis zem šķidrums virsās atrastos pilnīgi meerā, vajadzīgs, bez  $\mu = \Delta \cdot \nu$ , lai arī viņu greezošo momentu zuma būtu  $-0$ .

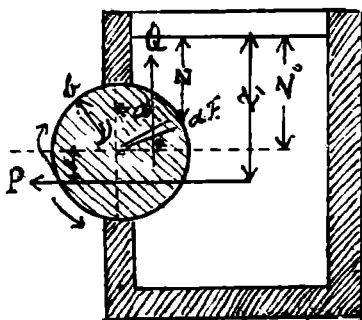
Homogēna šķidrums un tāda paša ķermeņa gadi-  
jeenā, ķermeņa smaguma centrs sakritis ar ķer-  
meņa izspesto šķidrumu tilpuma smaguma cen-  
tru, un šīnī gadījēnā ķermeņa stāvoklis pret  
griešānu būs indiferents, t.i. ķermens pilnīgi  
padosees bez pretošanas visām griešanas kustībām.

Otrs gadījēns, ja ķermeņa smaguma punkts  
atrodisees augstāk par izspestā šķidruma sma-  
guma punktu, tad stāvoklis būs pret griešānos  
instabils un ķermens griezisees, līdz abi punkti  
atrodisees uz vertikālas ass,  
bet veens otra veetā.



zīm. 19.

traukā B. Šķidrumsā atrodosās daļa zaude attee-  
cīgu svaru, kāpēc abi puscilindru svāri nevee-



zīm. 20.

**Peemērs 1.** Puscilindris  
A, kas var grieestees ap asi  
O, eeet ar šķidrumu pilditā  
traukā B. Šķidrumsā atrodosās daļa zaude attee-  
cīgu svaru, kāpēc abi puscilindru svāri nevee-  
radi. Ja peerāda, ka cilin-  
dros nevar grieestees (jāpee-  
rāda perpetuum mobile neeespēj).  
Peenēmsim cilindra augstū-  
mū = 1. Speedeens Q, verti-  
kalā virzeenā dod momen-  
tu ap O  $Qa = M_1$ .

Speedeens P horizontālā  
virzeenā dod momentu

ap O  $Pb = M_2$ . Cilindris negriezisees, ja  $M_1 + M_2 = 0$   
jeb  $M_1 = -M_2$ . Pāteesi:  $Q = \frac{\pi r^2}{2} \Delta$  un  $a = \frac{4}{3} \cdot \frac{r}{\pi}$ , un tā-  
pēc  $M_1 = \frac{2}{3} r^3 \Delta$ .

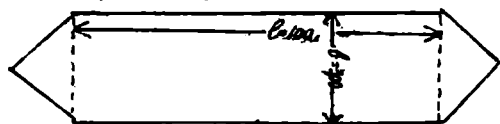
Horizontālā speedeena componente uz cilindra  
virsmas elementu  $dT$  ir:  $\Delta z dF \cdot \cos \alpha = \Delta z dz$   
un  $P = \Delta \int_{z_0-\gamma}^{z_0+\gamma} z dz = 2 \gamma \Delta z_0$ . un  $P_{z_1} = \int_{z_0-\gamma}^{z_0+\gamma} \Delta z^2 dz = \Delta \left( \frac{z^3}{3} \right)_{z_0-\gamma}^{z_0+\gamma}$

\*) pusripas smaguma centra ordinate.



no ka  $z_1 = \frac{Pz_1}{\rho} = z_0 + \frac{1}{3} \frac{v^2}{z_0}$ .\*) Zinādami  $z_1$ , dabusim b:  
 $b = z_1 - z_0 = \frac{1}{3} \frac{v^2}{z_0}$  un  $M_2 = \rho b = 2v \Delta z_0 \frac{1}{3} \frac{v^2}{z_0} = \frac{2}{3} v^3 \Delta$ ,  
 no ka redzams, ka  $M_1 = -M_2$ , un griezšanas nav  
 iespējama.

Peemērs 2. Paralelipedala, ar vadzējādū noasina-  
 teem preekš-un pakaļas galēm leellaiva kuras  
 apmēri doti zīmējumā, peebērtā ar zemi, kuras  
 specifiskais svars  $\Delta_0 = 1000$  pudu veenā kub. asi.



Lādins eemem tikai laivas cetrstūraino daļu. Ap-  
 rēķinat, cik zemes vi-  
 nā var eelādet, lai  
 eelādetai laivai malu

augstums pār ūdeni  
 būtu 10 versōku. Tuk-  
 sā laiva peld 6 versōk.



zīm. 21.

Lādina peldesšanas dziļums netto =  $16 \times 2 - (10 + 16) =$   
 $= 16 w = 1 \text{ ass} = \frac{1}{3} \text{ ass} = h_0$ , bet lādina svars  $l b x \Delta_0$

Lādina izspestais ūdens tilpums  $(\frac{l b}{2} + \frac{b^2}{2}) h_0$ ,

bet šā tilpuma svars:  $(l b + \frac{b^2}{2}) h_0 \Delta$ ,

$l b x \Delta_0 = (l b + \frac{b^2}{2}) h_0 \Delta$ , no ka seko:

$$x = \frac{(l b + \frac{b^2}{2}) h_0 \Delta}{l b \Delta_0} = (1 + \frac{b}{2l}) \frac{h_0 \Delta}{\Delta_0}$$

Eveetojot skaitļus, gūstam  $x = (1 + \frac{3}{20}) \frac{1}{3} \frac{600}{1000} = 0,23 \text{ ass}$ .

Lādina kubatura  $W = 10 \times 3 \times 0,23 = 6,9 \text{ kub. asis}$ .

$$\begin{aligned} *) z_1 &= \frac{\Delta}{\rho} \left[ z^3 \right]_{z_0-v}^{z_0+v} \Delta z_0 = \frac{\Delta}{\rho} \left[ (z_0+v)^3 - (z_0-v)^3 \right] : 2v \Delta z_0 = \\ &= \frac{\Delta}{\rho} \left\{ (z_0+v)^2 + (z_0+v)(z_0-v) + (z_0-v)^2 \right\} \left\{ (z_0+v) - (z_0-v) \right\} : 2v \Delta z_0 = \\ &= \frac{\Delta}{\rho} (z_0^2 + 2z_0 v + v^2 + z_0^2 - v^2 + z_0^2 - 2z_0 v + v^2) : 2v \Delta z_0 = \\ &= \frac{1}{3} z_0 (3z_0^2 + v^2) = z_0 + \frac{1}{3} \frac{v^2}{z_0}. \end{aligned}$$