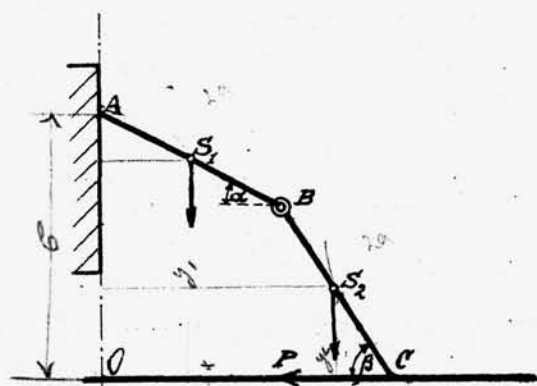


prace ich będą równe i odwrotne. Z tego wynika, że suma prac elementarnych reakcji w przegubach jest zerem. A więc i tego rodzaju reakcje można pomijać.

4/ Przypuśćmy wreszcie, że dwa ciała układu są połączone w punktach  $A_1$  i  $A_2$  sznurem nierozciągalnym. W punkcie  $A_1$  i  $A_2$  działają więc naprężenia sznura równe i odwrotne. Przy dozwolonym przesunięciu odległość  $A_1A_2$  nie ulega zmianie, a więc i suma prac elementarnych sił  $S$  jest zerem. Z tego wynika, że takie siły  $S$  można pomijać.

87. Przykłady. 1/ W punkcie  $A$  pionowej gładkiej ściany jest zawiasa, około której może się obracać sztaba  $AB$ . Ta sztaba jest połączona przegubowo z inną sztabą  $BC$ , która końcem  $C$  opiera się o gładką podłogę. Długość każdej sztaby jest  $=2a$ , a ciężar każdej  $Q$  kg. Środki ciężkości sztab oznaczamy przez  $S_1$  i  $S_2$  /sztaby są jednorodne/. Sztaba  $AB$  tworzy z poziomem kąt  $\alpha$ , a sztaba  $BC$  - kąt  $\beta$ . Oznaczmy jeszcze odległość punktu  $A$  od podłogi przez  $h$ . Aby równowaga sztab w opisanym położeniu była zachowana



RYG. 83.

przykładamy do punktu  $C$  poziomą siłę  $P$ ; mamy wyznaczyć tę siłę. Na układ złożony ze sztab  $AB$  i  $BC$  działają siły  $P, Q$  /w  $S_2$  / i  $Q$  /w  $S_1$  / a prócz tego różne

cya podłogi w punkcie  $C$  i reakcyje w przegubie  $B$ .

Ale żadna z tych reakcyi nie wykona pracy przy przesunięciu dozwolonym, a więc trzeba się rachować tylko z siłami  $P$ ,  $Q$  /w  $S_1$ / i  $Q$  /w  $S_2$  /. Gdy nadamy układowi przesunięcie dozwolone /przy tem punkt  $C$  będzie się poruszał po podłodze/ i jeśli oznaczymy odległości punktów  $S_1$  i  $S_2$  od podłogi przez  $y_1$  i  $y_2$ , w odległości  $OC$  przez  $x$ , to suma prac elem. sił przy tem przesunięciu będzie:

$$-Pdx - Qdy_1 - Qdy_2 \text{ lub: } Pdx + Q(dy_1 + dy_2) = 0 \text{ ale } dy_1 + dy_2 \text{ jest to różniczka od } (y_1 + y_2), \text{ a więc}$$

$$Pdx + Q.d(y_1 + y_2) = 0 \quad (1)$$

Wyrazimy  $x, y_1, y_2$  w funkcyi  $\alpha$  i  $\beta$ . Długość  $x$  jest oczywiście równa rzutowi figury  $ABC$  na podłogę, a więc:  $x = 2a \cos \alpha + 2a \cos \beta = 2a(\cos \alpha + \cos \beta)$  skąd  $dx = -2a(\sin \alpha d\alpha + \sin \beta d\beta)$ . . . . . (2)

Tak samo  $y_1$  jest rzutem figury  $CBS_1$ ; a  $y_2$  rzutem  $CS_2$  na ścianę, więc  $y_1 = a(\sin \alpha + 2 \sin \beta)$ . . . (3)

$$y_2 = a \sin \beta \quad (4)$$

Zaś dodając (3) i (4) otrzymamy  $y_1 + y_2 = a(\sin \alpha + 3 \sin \beta)$  skąd  $d(y_1 + y_2) = a(\cos \alpha d\alpha + 3 \cos \beta d\beta)$ . . . (5)

Podstawiając (2) i (5) do (1) znajdziemy

$$(Q \cos \alpha - 2P \sin \alpha) d\alpha = (2P \sin \beta - 3Q \cos \beta) d\beta \quad (6)$$

Znajdźmy jeszcze zależność kątów  $\alpha$  i  $\beta$ . W tym celu weźmy rzut figury  $ABC$  na kierunek pionowy,

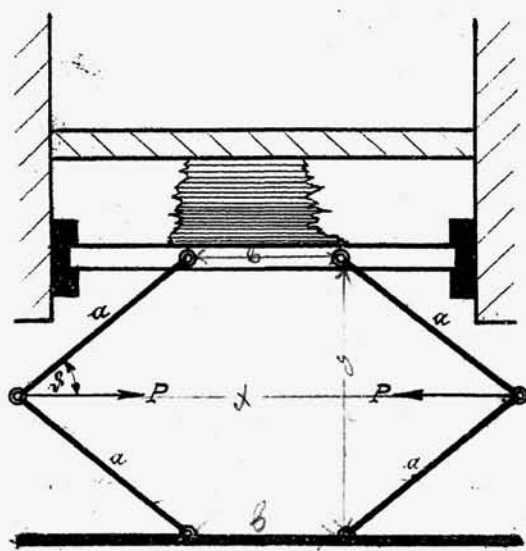
otrzymamy:  $2a \sin \alpha + 2a \sin \beta = b$  skąd  $\cos \alpha d\alpha = \cos \beta d\beta$   
 stąd i z (6) otrzymamy:  $P = \frac{Q}{\tan \beta - \tan \alpha}$

Gdy  $\beta = \frac{\pi}{2}$ , to  $P = 0$ , a więc w tym razie równowaga zachodzi sama przez się.

Gdy chcemy znaleźć, jaką siłę należy przyłożyć w  $C$ , aby sztaby tworzyły linię prostą, to zakładamy  $\alpha = \beta$ , a wtedy  $P = \infty$ .

Żadna siła nie może więc utrzymać w tym razie równowagi.

II/ Prasa kolankowa składa się z poziomej belki lub płyty posiadającej na końcach suwaki, które



RYŚ. 84.

mogą się ślizgać po pionowych ścianach. Całe urządzenie jest symetryczne względem płaszczyzny pionowej. Na belce są umieszczone dwie zawiasy, w których są osadzone dwie jednakowe sztaby. Konce tych sztab łączą się za pomocą przegubów z dwiema takimi samymi

sztabami, których konce są osadzone w zawiasach urządzonych pionowo pod górnymi. Pomiędzy płytą su-

wającą się a drugą płytą nieruchomą wstawia się ciało, które ma być sprasowane, a następnie naciskamy na przeguby. Wskutek tego sztaby będą miały tendencję do wyprostowania się, co spowoduje zgniecenie ciała.

Przypuśćmy, że każda ze sztab ma długość  $a$  i tworzy z poziomem kąt  $\vartheta$ . Chodzi o to, z jakimi siłami poziomymi  $P$  trzeba działać na przeguby, aby wyrzeć na ciało siłę  $Q$ .

Oznaczmy odległość zawias dolnych od górnych przez  $y$ , odległość przegubów przez  $x$ , a odległość /stałą/ między zawiasami dolnymi /lub górnymi/ przez  $b$ .

Gdy nadamy układowi przesunięcie dozwolone, to będziemy musieli się rachować tylko z pracą sił  $P$  i  $Q$ . Suma tych prac jest równa  $-Q \cdot dy - P \cdot dx = 0$ . (2)  
Wyrażmy  $x$  i  $y$  w funkcji  $\vartheta$ . Ponieważ  $x$  jest to suma rzutów sztab na kierunku poziomy plus odległość

$$b, \text{ więc: } x = b + 2 \cdot a \cdot \cos \vartheta \quad (2')$$

Tak samo  $y$ , jako suma rzutów sztab na kierunku pionowy jest równe:

$$y = 2 \cdot a \cdot \sin \vartheta \quad (3)$$

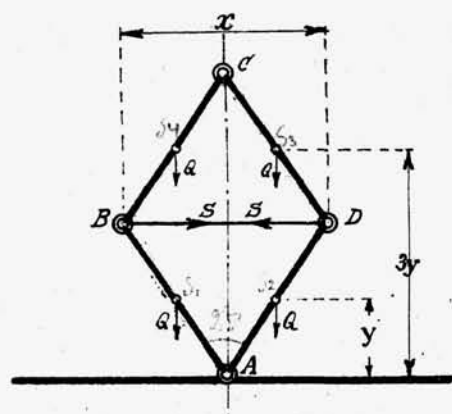
Z (2') i (3) mamy

$$dx = -2 \cdot a \sin \vartheta \cdot d\vartheta$$
$$dy = 2 \cdot a \cos \vartheta \cdot d\vartheta$$

Podstawiając te wartości w (1) otrzymamy:  $P = \frac{Q}{\tan \vartheta}$

Gdy  $\vartheta$  jest  $< \frac{\pi}{4}$ , to  $\operatorname{tg} \vartheta$  jest  $> 0$  i  $P < Q$ .

III/ Cztery sztaby jednakowe  $AB$ ,  $BC$ ,  $CD$ ,  $DA$  są połączone gładkimi przegubami w punktach  $A$ ,  $B$ ,  $C$  i  $D$ , tworzą więc romb. Każda ze sztab waży  $Q$  kg. Romb ustawiony jest tak, że jego przekątnia  $AC$  jest pionowa i punkt  $A$  opiera się na podstawie poziomej. W tem położeniu



RYS. 8c. działających w sznurze  $BD$ .

Musimy nadać układowi takie przesunięcie, aby naprężenia  $S$  wykonały pracę. W tym celu jest rzeczą konieczną oddalić lub zbliżyć punkty  $B$  i  $D$ , a ponieważ sznur jest nierozciągalny, więc to przesunięcie jest wyobrażalne. Przypuśćmy, że punkty  $B$  i  $D$  oddaliły się. W takim razie pracę wykonają tylko naprężenia  $S$  i ciężary  $Q$ .

Oznaczmy odległość  $BD$  przez  $x$ , a odległość pionową  $S_2$  od  $A$  przez  $y$ . Przy wymienionem przesunięciu  $x$  wzrośnie o  $dx$ , a  $y$  o  $dy$ .

Siły  $Q$  (w  $S_1$  i  $S_2$ ) wykonają pracę  $-2Q \cdot dy$ , zaś

siły  $Q$  (w  $S_3$  i  $S_4$ )  $- 2.3.Q.dy$ . Siły  $S$  jako centralne, wykonają pracę  $S \cdot dx$ . Więc:

$$-2Q \cdot dy - 2.3.Q \cdot dy - S \cdot dx = 0$$

$$\text{skąd} \quad -S \cdot dx - 8.Q \cdot dy = 0 \quad (1)$$

Oznaczmy dany kąt między  $BA$  i  $AD$  przez  $2\vartheta$ .

Ponieważ  $x$  jest to suma rzutów sztab na kierunek poziomy a  $4y$  - na pionowy, więc  $x = 2a \sin \vartheta$ ,  $y = \frac{a}{2} \cos \vartheta$ . Stąd  $dx = 2a \cos \vartheta \cdot d\vartheta$ ,  $dy = -\frac{a}{2} \sin \vartheta \cdot d\vartheta$ . Stąd i z (1.) otrzymamy  $S = 2Q \cdot \operatorname{tg} \vartheta$ .

88. Równowaga trwała i chwiejna. Niech będzie jakikolwiek układ złożony z ciał  $A_1, A_2, A_3, \dots$ . Środki ciężkości tych ciał oznaczmy przez  $S_1, S_2, S_3, \dots$ , zaś ciężary ich przez  $Q_1, Q_2, Q_3, \dots$ . Przypuśćmy, że układ ten jest taki, że przy przesunięciu dozwolonym pracę wykonywają tylko siły ciężenia.

Poprowadźmy jakąkolwiek płaszczyznę poziomą; oznaczmy ją przez  $F$ , a odległość punktów  $S_1, S_2, \dots$  od niej przez  $y_1, y_2, \dots$ . Gdy nadamy układowi nieskończenie małe przesunięcie, to suma prac elementarnych sił ciężkości będzie:

$$-Q_1 \cdot dy_1 - Q_2 \cdot dy_2 - Q_3 \cdot dy_3 - \dots \quad (1)$$

i ta suma jest zerem jeśli układ jest w równowadze.

Przypuśćmy, że masy ciał układu są:  $m_1, m_2, \dots$

więc

$$Q_1 = m_1 \cdot g; Q_2 = m_2 \cdot g; Q_3 = m_3 \cdot g; \dots \quad (2)$$

/  $g$  oznacza tu współczynnik proporcjonalności /.

Gdy do wyrażenia (1.) przyrównanego do zera podstawimy zamiast  $Q_1, Q_2, \dots$  ich wartości z (2.) to otrzymamy:

$$m_1 \cdot dy_1 + m_2 \cdot dy_2 + m_3 \cdot dy_3 + \dots = 0$$

albo, ponieważ  $m_1, m_2, \dots$  są to wielkości stałe

$$d(m_1 y_1) + d(m_2 y_2) + d(m_3 y_3) + \dots = 0$$

Ale suma różniczek jest równa różniczce sumy, więc:

$$d(m_1 y_1 + m_2 y_2 + m_3 y_3 + \dots) = 0$$

Wyrażenie, stojące w nawiasie, przedstawia moment statyczny układu względem płaszczyzny  $F$ . Możemy temu momentowi nadać inną postać. Oznaczmy w tym celu środek ciężkości całego układu przez  $S$  odległość jego od płaszczyzny  $F$  przez  $y_0$  a masę całego układu przez  $M$ , to jak wiadomo:

$M y_0 = m_1 y_1 + m_2 y_2 + m_3 y_3 + \dots$  więc  $d(M y_0) = 0$   
a że  $M$  jest stałą, to  $dy_0 = 0$ .

A więc aby układ ciał był w równowadze koniecznym jest, aby  $dy_0 = 0$ . Jak sobie wytłomaczyć otrzymany wynik?

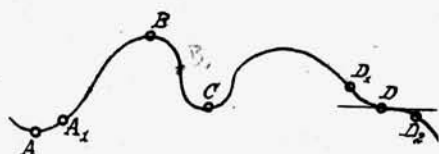
Przypuśćmy, że układ posiada tylko jeden stopień swobody, t. zn., że podczas ruchu każdy punkt musi pozostawać na jednej określonej linii. Toż samo dotyczy i środka ciężkości układu. Pozostaje on na pewnej linii i równowaga układu zachodzi, gdy  
 $dy_0 = 0$ , czyli gdy wielkość  $y_0$  osiąga maksimum

lub minimum, lub innemi słowy, gdy środek ciężkości układu zajmuje położenie najwyższe lub najniższe.

Jeśli istnieje jeden stopień swobody, to położenie układu daje się określić za pomocą jednej znanej wielkości. Wielkość tę nazywamy współrzedną układu. Dajmy na to, że pewien kąt  $\vartheta$  jest taką współrzedną. Wtedy położenie środka ciężkości układu zależy tylko od kąta  $\vartheta$  czyli  $y_0 = f(\vartheta)$ . Jeśli pragniemy znaleźć położenie równowagi układu, to trzeba znaleźć wartość  $\vartheta$  z równania  $f'(\vartheta) = 0$  i ten kąt wyznaczy całkowicie szukane położenie.

Zachodzi zasadnicza różnica między przypadkiem

gdy  $y_0$  osiąga maksimum i gdy osiąga minimum. Różnica ta jest natury dynamicznej i tylko na zasadzie rozważań dynamicz-



nych da się ściśle uzasadnić.

Będziemy musieli poprzestać

na dowodzie mniej ścisłym.

Przypuśćmy, że środek ciężkości układu zajął położenie najniższe w  $A$ . Gdy nadamy układowi małe przesunięcie, to środek ciężkości jego dojdzie do wyższego położenia  $A_1$ . Zostawmy następnie układ samemu sobie. Nie zostanie on wtedy w równowadze, a zacznie się poruszać i będzie opadał. Jego

środek ciężkości będzie się zbliżał do położenia  $A$  czyli do położenia równowagi. Mówimy, że w położeniu tem równowaga jest trwała.

Przypuśćmy teraz, że środek ciężkości układu zajął położenie najwyższe: w punkcie  $B$ . Gdy nadamy układowi małe przesunięcie, to środek ciężkości zajmie niższe położenie  $B_1$ . Jeśli pozostawimy układ samemu sobie, to bynajmniej nie będzie on dążył do pierwotnego położenia równowagi, ale będzie się od niego odchyłał. Mówimy wtedy o równowadze nietrwałej lub chwiejnej. Gdy tor środka ciężkości posiada punkt przegięcia  $D$ , to również zachodzi równowaga. Jeśli przesuwamy środek ciężkości z punktu  $D$  do  $D_1$ , to chociaż będzie on usiłował wrócić do punktu  $D$ , jednak wracając nie zatrzyma się w tym położeniu, ale przejdzie przez nie i będzie się dalej zachowywał tak, jak w przypadku równowagi chwiejnej.

Gdy torem środka ciężkości jest prosta pozioma, to  $dy$  stale jest zerem, a z tego wynika, że układ wciąż jest w równowadze trwałej. Mówimy wtedy o równowadze obojętnej.

Z powyższych rozważań wynika, że równowaga układu jest trwała, gdy środek ciężkości tego układu zajmuje położenie najniższe. Ale każde ciało mo-

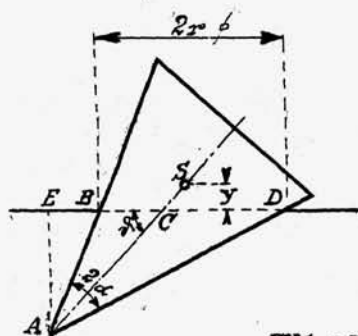
żna uważać za układ, złożony z cząsteczek sztywnych, a więc twierdzenie to dotyczy i takich ciał niesztynnych, jak płyny, sznury i t.d.

Niech więc będzie ciężki sznur jednorodny lub łańcuch, zawieszony w punktach  $A$  i  $B$ . Gdy jest on w równowadze, to tworzy łańcuchową pospolitą. Oznaczmy długość sznura przez  $l$ . Pomiędzy punktami  $A$  i  $B$  można poprowadzić nieskończenie wiele linii o długości  $l$  i sznur może utworzyć każdą z nich, ale w równowadze jest tylko wtedy, gdy tworzy katenoidę pospolitą. Z tego wnosimy, że z tych wszystkich linii katenoidea posiada najniżej położony środek ciężkości

Poprowadźmy jeszcze jakąś prostą  $x$ , nie przecinającą żadnej z tych linii o długości  $l$  i obróćmy całą figurę dokoła tej prostej, to utworzy się szereg powierzchni. - Na zasadzie twierdzenia Guldina wielkość każdej z tych powierzchni jest równa długości tworzącej, równej  $l$ , pomnożonej przez drogę środka ciężkości. Ale środek ciężkości katenoidy pospolitej leży najniżej, a więc najbliżej prostej a z tego wynika, że powierzchnia zatoczona przez taką katenoidę jest mniejszą od powierzchni zatoczonej przez każdą inną linię o długości  $l$ .

89. Przykład. W okrągły otwór, zrobiony w płycie poziomej, wstawiono gładki prosty stożek kołowy,

o wysokości  $h$  i kącie przy wierzchołku  $2\alpha$ . Średnica otworu jest równa  $2r$ .



RYB. 87

Wyznaczyć położenie równowagi stożka. Położenie to daje się określić za pomocą jednej wielkości np. za pomocą kąta osi stożka z poziomem. Oznaczmy ten kąt przez  $\varphi$ . Wiadomo, że środek ciężkości  $S$

stożka leży na jego wysokości w odległości  $\frac{3}{4}h$  od podstawy. Oznaczmy odległość tego środka od płyty przez  $y$  i znajdziemy  $y$  w funkcji  $\varphi$ .

Z wierzchołka  $A$  stożka poprowadzmy, prostopadłą do płyty i spodek tej prostopadłej oznaczmy przez  $E$ .

Rzutem  $AS$  na kierunek pionowy jest  $y + AE$ , a że:  $AS = \frac{3}{4}h$ , więc  $y + AE = \frac{3}{4}h \cdot \sin \varphi$ . . . (1)

$AE$  z trójkąta  $AED$  jest równe  $AE = AD \cdot \sin(\varphi - \alpha)$

Zaś z trójkąta  $ABD$  mamy  $\frac{AD}{2r} = \frac{\sin(\varphi + \alpha)}{\sin 2\alpha}$

Z tego wynika, że  $AE = \frac{2r \cdot \sin(\varphi + \alpha) \cdot \sin(\varphi - \alpha)}{\sin 2\alpha}$

Podstawiając tę wartość do (1) otrzymamy:

$$y = \frac{3}{4}h \sin \varphi - \frac{2r \sin(\varphi + \alpha) \sin(\varphi - \alpha)}{\sin 2\alpha}$$

Znajdźmy przy jakich wartościach  $\varphi$ ,  $y$  osiąga maksimum lub minimum

$$\frac{dy}{d\varphi} = \frac{3}{4}h \cos \varphi - \frac{2r [\sin(\varphi + \alpha) \cos(\varphi - \alpha) + \cos(\varphi + \alpha) \sin(\varphi - \alpha)]}{\sin 2\alpha}$$

Po uproszczeniu wypadnie:

$$\frac{dy}{d\varphi} = \frac{3}{4}h \cos \varphi - \frac{2r \sin 2\varphi}{\sin 2\alpha}$$

Przyrównajmy tę pochodną do zera:

$$\cos \vartheta \cdot \left( \frac{3h}{4} - \frac{4r \sin \vartheta}{\sin 2\alpha} \right) = 0$$

i jako odpowiedzi otrzymujemy: 1/  $\cos \vartheta = 0$ , skąd  $\vartheta = \frac{\pi}{2}$ , albo 2/  $\frac{3h}{4} - \frac{4r \sin \vartheta}{\sin 2\alpha} = 0$ , skąd  $\sin \vartheta = \frac{3h \sin 2\alpha}{16r}$

Jeśli temu ostatniemu równaniu czyni zadość kąt  $\vartheta$ , to czyni też zadość  $\pi - \vartheta$ , a więc ogółem otrzymujemy 3 położenia równowagi. Ale zachodzi pewne ograniczenie. We wzorze na  $\sin \vartheta$  licznik musi być mniejszy od mianownika, a więc  $16r > 3h \cdot \sin 2\alpha$  gdy  $3h \cdot \sin 2\alpha > 16r$ , to istnieje tylko jedno położenie równowagi.

Chodzi jeszcze o to, czy znalezione położenia równowagi są trwałe czy też chwiejne. W tym celu znajdziemy drugą pochodną  $y$  względem  $\vartheta$ . Znajdziemy

$$\frac{d^2 y}{d\vartheta^2} = - \frac{3h \sin \vartheta}{4} - \frac{4r \cos 2\vartheta}{\sin 2\alpha}$$

Jeśli w tym wzorze założymy  $\vartheta = \frac{\pi}{2}$ , to otrzymamy

$$\frac{d^2 y}{d\vartheta^2} = - \frac{3h}{4} + \frac{4r}{\sin 2\alpha}$$

Gdy to wyrażenie jest dodatnie, to  $y$  osiągnęło minimum, a więc położenie równowagi jest trwałe. Zachodzi to, gdy  $16r > 3h \cdot \sin 2\alpha$

W tym razie istnieją więc 3 położenia równowagi środkowe trwałe i dwa boczne chwiejne.

Gdy natomiast  $16r < 3h \cdot \sin 2\alpha$ , to jest tylko jedno położenie równowagi i przytem równowaga jest chwiejna.

K O N I E C .



Warszawa, w lipcu 1916 r.

## S P I S R Z E C Z Y.

### Rozdział wstępny. O skalarach i wektorach.

1.	Skalary . . . . .	str.	3
2.	Wektory . . . . .	"	3
3.	Rodzaje wektorów . . . . .	"	5
4.	Suma geometryczna . . . . .	"	7
5.	Rzuty wektorów . . . . .	"	10
6.	Metoda analityczna sumowania . . . . .	"	12
7.	Rzut trójkąta . . . . .	"	12
8.	Moment względem punktu . . . . .	"	14
9.	Moment względem prostej . . . . .	"	16
10.	Moment wypadkowy . . . . .	"	18
11.	Analityczne wyrażenie momentu . . . . .	"	19
12.	Rachunek wektorowy . . . . .	"	21

### Część I.

#### STATYKA

#### ROZDZIAŁ I.

#### O siłach, działających na punkt.

13.	Przedmiot i podział mechaniki . . . . .	"	29
14.	Pierwsza zasada statyki . . . . .	"	33
15.	Druga zasada statyki . . . . .	"	34
16.	Trzecia zasada statyki . . . . .	"	37
17.	Warunki równowagi . . . . .	"	38
18.	Rodzaje sił . . . . .	"	41
19.	Przykład . . . . .	"	44

## ROZDZIAŁ II.

### O siłach równoległych.

20. Przekształcenie układu sił . . . . .	str.	47
21. Wypadkowa sił równoległych . . . . .	"	51
22. Para sił . . . . .	"	54
23. Właściwości par . . . . .	"	55

## ROZDZIAŁ III.

### O płaskim układzie sił.

24. Uproszczenie płaskiego układu sił . . . . .	str.	66
25. Przykład . . . . .	"	72
26. Przypadki szczególne układu płaskiego . . . . .	"	76
27. Przykład . . . . .	"	79
28. Równowaga układu ciał . . . . .	"	81
29. Przykłady . . . . .	"	85

## ROZDZIAŁ IV.

### O tarcia.

30. Teorya tarcia . . . . .	92
31. Przykłady . . . . .	98

## ROZDZIAŁ V.

### O sznurach i łańcuchach.

32. Pojęcie sznura . . . . .	112
33. Katenoida lub krzywa łańcuchowa . . . . .	112
34. Katenoida pospolita . . . . .	115
35. Przykłady . . . . .	120
36. Dalszy ciąg teoryi łańcuchowej . . . . .	124
37. Sznur na powierzchni . . . . .	127
38. Przykład . . . . .	133

## ROZDZIAŁ VI.

### O przestrzennym układzie sił.

39. Skretnik . . . . .	135
40. Inny układ . . . . .	135
41. Redukcyja układu . . . . .	136
42. Analityczne wyznaczenie skretnika wypadko- wego . . . . .	139
43. Warunki równowagi przestrzennego układu sił . . . . .	143
44. Przykłady . . . . .	146



78. Praca elementarna siły, której punkt przy- łożenia obraca się dokoła osi . . .	205
79. Twierdzenie . . . . .	207
80. Przykłady . . . . .	208
81. Ciało sztywne . . . . .	210
82. Twierdzenie odwrotne. . . . .	212
83. Warunki równowagi, wyprowadzone z zasady pra- cy przygotowanej . . . . .	213
84. Przykłady . . . . .	214
85. Układ ciał sztywnych . . . . .	218
86. Przesunięcie dozwolone i przesunięcie wyo- brażalne . . . . .	220
87. Przykłady . . . . .	222
88. Równowaga trwała i chwilowa . . . . .	227
89. Przykład . . . . .	231
Spis rzeczy . . . . .	234

