

geometrycznem miejscem tych środków jest prosta, łącząca środki ciężkości obydwóch podstaw. Ażeby wyznaczyć położenie jej środka ciężkości, przyczepmy we wszystkich punktach siły, proporcjonalne do przekrojów. Środek ciężkości tych sił będzie środkiem ciężkości graniastosłupa i leżeć on będzie w połowie długości odcinka, łączącego środki ciężkości obydwóch podstaw.

**Przykład.** Wyznaczyć środek ciężkości ostrosłupa. Ostrosłup dany dzielinny w odstępach równych płaszczyznami, równoległymi do podstawy, na warstwy, dowolnie cienkie; podstawy tych warstw są geometrycznie podobne, a więc wielkości ich pól są proporcjonalne do kwadratów odległości od wierzchołka. Geometryczne miejsce środków ciężkości tych warstw leżą na prostej, łączącej wierzchołek ze środkiem ciężkości podstawy; zatem środek ciężkości tych warstw jest środkiem ciężkości ostrosłupa. W celu jego wyznaczenia przyczepiamy do punktów tej prostej siły proporcjonalne do ciężarów odnośnych warstw; ciężary te, wobec równości odstępów pomiędzy podstawami, są proporcjonalne do wielkości pól podstaw t. j. są proporcjonalne do kwadratów odległości od wierzchołka; a zatem zadanie sprowadza się do wyznaczenia środka ciężkości pręta, którego ciężar rośnie w stosunku do drugich potęg odległości od wierzchołka ostrosłupa. Zadanie to podane jest w § 75-tym; a szukany środek znajduje się w odległości  $\frac{1}{4}$  długości od wierzchołka ostrosłupa; lub też w  $\frac{1}{4}$  długości od podstawy.

Obliczenia środka ciężkości graniastosłupa i ostrosłupa, można stosować do walców z równoległymi podstawami i do stożków z dowolnymi podstawami.

**79. Środek ciężkości powierzchni brył. Graniastosłup.** Środek ciężkości powierzchni ścian (bez podstaw) graniastosłupa znajdziemy, wyznaczwszy środki ciężkości każdej ściany i przyczepiając w tych środkach siły proporcjonalne do wielkości pól tych ścian. Środek ciężkości tych sił będzie środkiem ciężkości powierzchni ostrosłupa.

Ściany graniastosłupa są równoległoboki, zatem środki ich ciężkości leżą w połowie wspólnej wysokości, a więc w jednej płaszczyźnie. Siły ciężkości, przyczepione w tych punktach, są proporcjonalne, do wielkości pól tych ścian, a więc, wobec wspólnej wysokości, są proporcjonalne do długości boków podstawy; środek więc ciężkości powierzchni graniastosłupa leży w połowie odcinka, łączącego środki ciężkości obwodów podstaw.

**Ostrosłup.** Ściany ostrosłupa przedstawiają trójkąty. Środki ciężkości każdego trójkąta leżą na wysokości  $\frac{1}{3}$  od podstawy; środki te leżą więc w jednej płaszczyźnie, przeprowadzonej równolegle do podstawy w  $\frac{1}{3}$  wysokości ostrosłupa. W każdym z tych środków

należy przyczepić siły proporcjonalne do wielkości pól ścian; w ten sposób otrzymamy płaski układ sił równoległych, których środek wyznaczyć możemy sposobami wyżej wskazanymi.

Jeżeli ostrosłup jest foremny i prosty, to siły ciężenia, przyczepione do oddzielnych środków ciężkości, są wzajemnie równe i proporcjonalne do boków podstawy; a zatem środek ciężkości ścian ostrosłupa foremnego i prostego leży w  $\frac{1}{3}$  długości odcinka, łączącego wierzchołek ze środkiem ciężkości podstawy. Te same sposoby dają się zastosować do wyznaczenia środka ciężkości płaszczyz walców i stożków.

**80. Określenia brył i powierzchni obrotowych.** Gdy krzywa płaska obraca się około pewnej osi, leżącej w tej płaszczyźnie, wtedy opisuje ona w przestrzeni pewną powierzchnię, którą nazwano **powierzchnią obrotową**. Jeżeli krzywa jest zamknięta, to przez obrót około osi, leżącej w jej płaszczyźnie, wytwarza ona bryłę, którą nazwiemy **bryłą obrotową**. Możemy więc mówić o powierzchni brył obrotowych lub o ich objętości.

Linję, obracającą się około osi, nazywać będziemy **linią tworzącą**, inaczej **południkową**. W następnych rozpatrywaniach mówić będziemy o długości  $s$  linii tworzącej; o środku jej ciężkości, przyjmując w tym przypadku, iż linia ta jest jednostajnie ciężką, t. j.  $\frac{dQ}{ds} = \text{stała}$ ; odległość

tego środka od osi obrotu oznaczmy przez  $x_s$ ; następnie mówić będziemy o polu  $f$ , otoczonem przez linię tworzącą. Wreszcie mówić będziemy o środku ciężkości pola linii tworzącej, przyjmując, że pole to jest jednostajnie ciężkie, to jest przyjmujemy, że  $\frac{dQ}{df} = \text{stała}$ ; odległość tego środka

od osi obrotu oznaczamy przez  $\xi_s$ ; również rozpatrywać będziemy pole  $F$  powierzchni bryły obrotowej i jej objętość  $V$ , gdy tworząca jest zamknięta.

**81. Twierdzenie pomocnicze z geometrii.** Gdy odcinek  $AB$  obraca się koło osi  $y$ , wtedy wytwarza on w przestrzeni stożek prostościęty. Należy obliczyć pole płaszcza tegoż stożka, przyjmując, że długości  $AB$  nadamy wielkość nieskończenie małą  $= ds$ . W tym celu przedłużamy odcinek  $AB$  do przecięcia się z osią obrotu w punkcie  $K$  i stożek, utworzony przez obrót linii  $KB$ , rozwijamy na płaszczyźnie rysunku. Pole płaszcza ostrosłupa ściętego, którego tworzącą jest odcinek  $AB$ , przedstawi się w postaci wycinka pierścienia płaskiego, rys. 105-ty; pole tego wycinka:

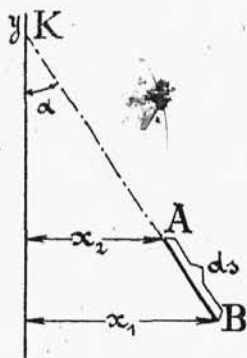
$$K = \frac{1}{2} \cdot 2\pi x_1 \cdot KB - \frac{1}{2} 2\pi x_2 \cdot KA,$$

z rys. 105-go odczytamy:  $x_1 = KB \sin \alpha$ , oraz  $x_2 = KA \sin \alpha$ ; po podstawieniu i wyniesieniu  $\pi \sin \alpha$  przed nawias, otrzymamy:

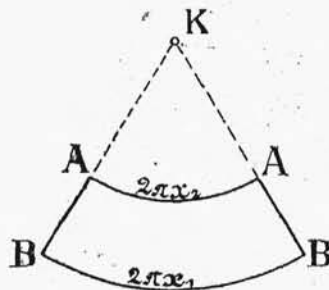
$$\begin{aligned}
 F &= \pi \sin \alpha (KB^2 - KA^2); \text{ lub inaczej} \\
 F &= \pi \sin \alpha (KB + KA) (KB - KA); \\
 F &= \pi (KB \sin \alpha + KA \sin \alpha) \cdot AB \text{ i wrzescie:} \\
 F &= \pi (x_1 + x_2) \cdot AB.
 \end{aligned}$$

Przyjmijmy  $AB = ds$ , wtedy  $x_1 = x_2 = x$ ;  $F = dF$ , a po podstawieniu tych wartości w równanie ostatnie, otrzymamy

$$dF = 2\pi x \cdot ds.$$



Rys. 104.



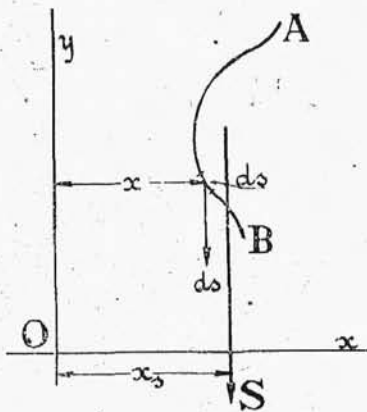
Rys. 105.

**82. Twierdzenie o powierzchniach brył obrotowych.** Daną jest tworząca  $AB$ , rys. 106-ty, która obraca się około osi  $y$ ; obliczyć wielkość pola  $F$  powierzchni obrotowej. Rozdzielmy tworzącą na cząstki  $ds$ , każda z tych cząstek zakresli podczas obrotu powierzchnię stożka prostoczętowego, którego pole  $dF = 2\pi x \cdot ds$ ; suma wielkości tych pól jest wielkością pola powierzchni obrotowej, a więc

$$\Sigma dF = \Sigma 2\pi \cdot x \cdot ds;$$

lub inaczej

$$F = 2\pi \cdot \int x \cdot ds.$$



Rys. 106.

Wykonamy całkowanie tego wzoru, gdy wprowadzimy do rachunku równanie krzywej postaci  $y = f(x)$ , które doprowadzi nas bezpośrednio do tej całki; lecz nadajmy inny kierunek naszemu rozumowaniu.

W tym celu przyjmijmy, że krzywa  $AB$  jest krzywą materialną o jednostajnym ciężarze, wtedy cząstka łuku  $ds$  jest proporcjonalną do jej ciężaru, a wzór  $\Sigma x \cdot ds$ , lub  $\int x \cdot ds$  przedstawi sumę momentów sił rów-

wnoległych do osi  $y$  względem bieguna  $O$ , dowolnie obranego na tejże osi; sumę tych momentów możemy zastąpić przez moment siły wypadkowej, t. j. podstawimy

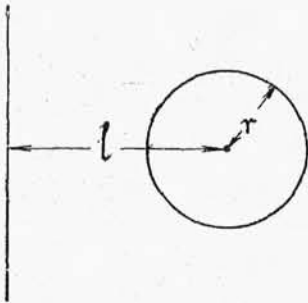
$$\int x \cdot ds = x_s \cdot s, \text{ gdzie } s = \sum ds = \int ds, \text{ t. j. } s \text{ równa się długości}$$

łuku  $AB$ ; po podstawieniu tej całki w równanie momentów, otrzymamy wzór:

$$F = 2\pi \cdot x_s \cdot s; \quad (50)$$

który wysłowimy:

pole powierzchni obrotowej równa się iloczynowi z czynnika  $2\pi$ , z odległości środka ciężkości tworzącej od osi obrotu i z długości tej tworzącej:



Rys. 107.



Rys. 108.

Iloczyn ten możemy jeszcze przedstawić w postaci wzoru:

$$F = (2\pi \cdot x_s) \cdot s;$$

który wysłowimy:

pole powierzchni obrotowej równa się iloczynowi z długości koła, zakreślonego przez środek ciężkości tworzącej, i z długości tejże tworzącej.

We wzorze powyższym znajduje się iloczyn dwóch długości  $x_s$  i  $s$ , wymiar zatem tego wzoru jest  $L^2$ ; co też odpowiada wymiarowi pól.

W powyższem rozpatrywaniu przyjęliśmy, iż tworząca nie przecina osi obrotu, w razie zaś, gdy ona ją przecina, należy w celu obliczenia pola powierzchni obrotowej, uważać gałęzie, leżące po różnych stronach osi, jako oddzielne krzywe, i do każdej z nich zastosować przytoczone pravidło.

**Przykład.** Obliczyć pole  $F$  pierścienia, utworzonego przez obrót koła o promieniu  $r$ ; jeśli odległość środka koła od osi obrotu równa się  $l$ , rys. 107-my.

W danym razie:  $x_s = l$ ,  $s = 2\pi r$ , a więc:  $F = 2\pi l \cdot 2\pi r = 4\pi^2 l r$ .

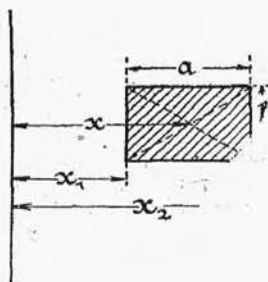
**Przykład.** Wyznaczyć środek ciężkości łuku półkola, rys. 108-my.

Uważajmy półkole jako tworzącą kuli; średnicę jego oś obrotu. W danym razie znane jest pole bryły  $V$  i długość tworzącej; niewiadomem zaś jest tworzącej. Ze wzoru ogólnego napiszemy:

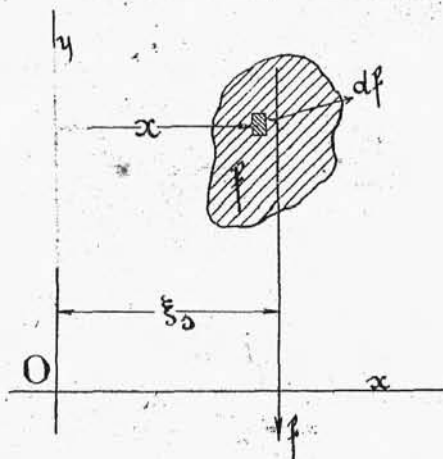
$$4\pi r^2 = 2\pi x_s \pi r; \text{ skąd: } x_s = \frac{4\pi r^2}{2\pi^2 r}$$

Wzór 50-ty wykazuje zależność pomiędzy dwiema wielkościami, gdy więc dwie z tych wielkości są znane, możemy wyznaczyć trzecią. W tym celu uczyniliśmy w przykładach przy-

**83. Twierdzenie pomocnicze 2** Wyznaczyć środek ciężkości bryły utworzonej przez obrót prostokąta, do osi obrotu, rys. 109-ty. Wytwor-



Rys. 109.



Rys. 110.

z kroju prostokątnym, objętość tego pierścienia obliczymy jako różnicę objętości dwóch prostych walców o wysokości  $b$  i o promieniach podstaw  $x_1$  i  $x_2$ . Objętość zatem pierścienia:  $V = \pi x_2^2 b - \pi x_1^2 b = \pi b (x_2^2 - x_1^2)$ ; po rozłożeniu tego wyrazu na mnożniki, otrzymamy:

$$V = \pi b (x_2 + x_1) (x_2 - x_1),$$

zważywszy, że  $x_2 - x_1 = a$ , otrzymamy:

$$V = \pi b a (x_2 + x_1).$$

Przyjmąwszy następnie, że  $a$  i  $b$  są wielkościami nieskończenie małymi, napiszemy:

$$ab = dF; V = dV; x_2 = x_1 = x;$$

po podstawieniu tych wartości w równanie powyższe, otrzymamy:

$$dV = 2\pi x \cdot df.$$

**84. Twierdzenie o objętościach brył obrotowych.** Weźmy pod uwagę linję tworzącą zamkniętą, która nie przecina osi obrotu, rys. 110-ty; wskutek jej obrotu pole zawarte w tej krzywej zakresli w przestrzeni bryłę. Objętość tej bryły może być uważana za sumę objętości pierścieni prostokątnych o przekroju  $df$ , na zasadzie zatem poprzedniego twierdzenia napiszemy:

$$V = \Sigma (2\pi x \cdot df) = 2\pi \int x \cdot df.$$

Przez  $df$  rozumieć możemy ciężar cząstki pola tworzącej; a wtedy  $\int x \cdot df$  jest sumą momentów względem  $O$ . Sumę tych momentów zastąpimy momentem wypadkowej, czyli

$$\int x \cdot df = \xi_s \cdot f,$$

po podstawieniu tej wartości w równanie poprzednie, otrzymamy wzór:

$$V = 2\pi \cdot \xi_s \cdot f, \quad \dots \dots \dots (51)$$

który wysłowimy

**objętość bryły obrotowej równa się iloczynowi z czynnika  $2\pi$ , z odległości środka ciężkości pola tworzącej od osi obrotu i z wielkości tegoż pola.**

**Przykład.** Obliczyć objętość pierścienia, utworzonego przez obrót koła o promieniu  $r$ ; odległość środka koła od osi obrotu jest  $l$ . W danym razie:  $\xi_s = l$ ;  $f = \pi r^2$ ; a więc:

$$V = 2\pi l \pi r^2 = 2\pi^2 l r^2.$$

**Przykład.** Wyznaczyć środek ciężkości pola półkola. Uważajmy pole półkola jako tworzącą kuli, wtedy

$$f = \frac{1}{2} \pi r^2;$$

$$V = \frac{4}{3} \pi r^3;$$

po podstawieniu we wzór poprzedni, otrzymamy

$$\frac{4}{3} \pi r^3 = 2\pi \xi_s \frac{1}{2} \pi r^2; \text{ skąd}$$

$$\xi_s = \frac{4}{3\pi} \cdot r$$

porówn. str. 124-ta. Twierdzenia powyższe nazwane są twierdzeniami Guldin'a.

**85. Wzory ogólne środka ciężkości.** Wzory ogólne spółrzednych środka ciężkości bryły, wyrażonej równaniem jej powierzchni  $f(x, y, z) = 0$ ; obliczymy ze wzorów 43, 44 i 45 zważywszy, że siłę należy zastąpić ciężarem cząstki bryły. Jeżeli nieskończenie małą cząstkę danej bryły, wyrażonej spółrzednymi prostokątnymi, wyobrazimy sobie w postaci prostopadłościanu; to objętość jej w miejscu  $(x, y, z)$  wyrazimy iloczy-

nem  $dx \cdot dy \cdot dz$ ; oznaczywszy ciężar właściwy bryły w tem miejscu przez  $\sigma$ , to ciężar cząstki  $dQ = \sigma \cdot dx \cdot dy \cdot dz$ ; gdzie wogóle może być  $\sigma = \varphi(x, y, z)$ ; lub w szczególnym przypadku może być wielkością stałą; moment ciężaru tej cząstki względem osi np.  $x$  rys. 110-ty wyrazi się wzorem  $(\sigma, dx, dy, dz) \cdot x$ . Aby utworzyć sumę tych momentów, jak to wskazano w rów. 45-tem, należy przyjąć pewien porządek sumowania, odpowiadający właściwościom geometrycznym obranych spółrzędnych. W układzie osi prostokątnych porządek sumowania obierzemy w nast. sposób:

1) najpierw przyjmiemy  $x$  i  $z$  za stałe, a  $y$  za zmienne i wykonamy sumowanie, które wyrazimy po wyniesieniu wielkości stałych przed znak

całki  $= x \cdot dx \cdot dz \int_{y_1}^{y_2} \sigma \cdot dy$ ; wyraz ten jest sumą momentów ciężarów

cząstek bryły o przekroju  $dx \cdot dz$ , rozłożonych wzdłuż osi, równoległej do  $y$ ; przyjmijmy następnie  $z$  za zmienne, pozostawiając  $x$  stałym; — to

sumę momentów tych cząstek wyrazimy wzorem  $x \cdot dx \int_{z_1}^{z_2} dz \int_{y_1}^{y_2} \sigma \cdot dy$ ;

wyraz ten jest sumą momentów cząstek warstwy równoległej do płaszczyzny  $(x, y)$  o grubości  $dx$ ; pozostaje jeszcze zsumowanie momentów cząstek równoległych do osi  $x$ ; w tym celu przyjmiemy  $x$  za zmienną i otrzymamy sumę momentów ciężarów wszystkich cząstek względem

osi  $x$ , jako całkę potrójną  $\int_{x_1}^{x_2} x \cdot dx \int_{z_1}^{z_2} dz \int_{y_1}^{y_2} \sigma \cdot dy$ .

2) W ten sposób rozumując wyrazimy  $\Sigma dQ_k$  wzorem  $\iiint \sigma \cdot dx \cdot dy \cdot dz$ ; a więc spółrzędne szukane:

$$x_s = \frac{\iiint \sigma \cdot x \cdot dx \cdot dy \cdot dz}{\iiint \sigma \cdot dx \cdot dy \cdot dz}; \quad y_s = \frac{\iiint \sigma \cdot y \cdot dx \cdot dy \cdot dz}{\iiint \sigma \cdot dx \cdot dy \cdot dz};$$

$$z_s = \frac{\iiint \sigma \cdot z \cdot dx \cdot dy \cdot dz}{\iiint \sigma \cdot dx \cdot dy \cdot dz} \dots \dots \dots (52)$$

W tenże sposób dla pól materyalnych:

$$x_s = \frac{\iint \sigma \cdot x \cdot dx \cdot dy}{\iint \sigma \cdot dx \cdot dy}; \quad y_s = \frac{\iint \sigma \cdot y \cdot dx \cdot dy}{\iint \sigma \cdot dx \cdot dy} \dots \dots \dots (53)$$