

6) Bąk, puszczony w ruch, obraca się około swej osi ze stałą prędkością $\bar{\varphi}_2$; oś tego obrotu obraca się ze stałą prędkością $\bar{\varphi}_1$ około pionu, wystawionego w punkcie oparcia bąka. Należy zastąpić te ruchy obrotowe przez toczenie się.

W zadaniu tem nie rozpatrujemy warunków, które wywołują dane ruchy, gdyż to należy do dynamiki, lecz, stwierdzając rodzaj ruchów, stawiamy sobie za zadanie te ruchy przekształcić.

Przed przystąpieniem do rozwiązania, należy określić np. obserwację zwrotów obrotów $\bar{\varphi}_2$ i $\bar{\varphi}_1$, jakie w danym ruchu zachodzą; gdyż od tych zwrotów należy odpowiedź. Obserwacja przyprowadzi nas do wyniku, że zwroty osi $\bar{\varphi}_2$ i $\bar{\varphi}_1$ są z sobą zgodne i kąt (φ_2, φ_1) , który oznaczmy przez α , jest ostry. Stożek nieruchomy jest miejscem geometrycznym osi $\bar{\varphi}$ obrotu wypadkowego; gdyż tylko punkty tej osi posiadają chwilowe prędkości zero. Oznaczmy kąt między $\bar{\varphi}$ i $\bar{\varphi}_2$, przez β ; wtedy otrzymamy

$$\operatorname{tg} \beta = \frac{\varphi_1 \sin \alpha}{\varphi_1 \cos \alpha + \varphi_2}, \text{ oraz } \varphi = \varphi_1 \frac{\sin \alpha}{\sin \beta}.$$

W celu wykończenia rozwiązania należy wykreślić oba stożki.

H. Przyspieszenia punktów poruszającej się bryły.

64. Uwagi ogólne. Ruch bryły swobodnej jest określony przez sześć niezależnych parametrów; mogą być nimi np. trzy parametry wektora prędkości postępowej i trzy parametry prędkości obrotowej (§ 47-my) przez te dwa wektory ruch bryły jest ściśle określony, a więc i prędkość każdego jej punktu powinniśmy obliczyć z tych sześciu parametrów; rozwiązanie tego ogólnego i innych szczegółowych zadań podaliśmy w paragrafach poprzednich.

Obecnie przystąpimy do obliczenia **przyspieszeń** punktów danej bryły, gdy dany jest jej ruch. Ażeby obliczyć wogóle przyspieszenie punktu poruszającego się należy znać jego prędkość w dwóch nieskończenie bliskich okresach czasu; prędkości te oznaczmy literami \bar{v}_1 i \bar{v}_2 ; a różnica tych wektorów rozdzielona przez okres czasu, w jakim ona powstała, daje wektor przyspieszenia. Ażeby przeto obliczyć przyspieszenie dowolnego punktu danej bryły należy znać jej ruch w **dwóch** po sobie następujących okresach czasu.

65. Przyspieszenia punktów bryły, będącej w ruchu postępowym. Gdy bryła jest w ruchu postępowym (§ 32-gi); wtedy wszystkie jej punkty w tej samej chwili posiadają jednakowe prędkości \bar{v}_1 ; jeżeli w następnej chwili bryła wykonywa również ruch postępowy z prędkością wogóle

inną \bar{v}_2 , to znów wszystkie jej punkty posiadają prędkość \bar{v}_2 ; wszystkie przeto punkty danej bryły posiadają w danej chwili jednakowe przyrosty prędkości, t. j. jednakowe przyspieszenia, określone przez przyspieszenie jednego dowolnego jej punktu.

66. Przyspieszenia punktów bryły, będącej w ruchu obrotowym. Jeżeli bryła jest w ruchu obrotowym około danej osi, która przynajmniej przez dwa nieskończenie małe okresy czasu niezmienia swego miejsca w przestrzeni, to przyspieszenia punktów bryły mogą być obliczone jako przyspieszenia punktów, poruszających się po kole; które określimy ze wzorów 15-tych; a więc wektor przyspieszenia każdego punktu bryły, obracającej się około osi (nieruchomej), leży w płaszczyźnie prostopadłej do osi i może być uważany jako złożony z dwóch wektorów: z jednego prostopadłego do promienia koła, jakie zakreśla dany punkt i z drugiego, który leży na tym promieniu ze strzałką zwróconą ku osi obrotu; wartości tych składowych przyspieszeń

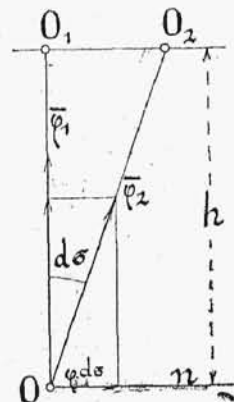
$$p_t = r \cdot \frac{d\varphi}{dt}; p_n = r \cdot \varphi^2; p = \sqrt{p_t^2 + p_n^2}; \cos(p, p_n) = \frac{p_t}{p_n} = \frac{d\varphi}{dt} : \varphi^2.$$

Z ostatniego wzoru wywnioskujemy, że kąty nachyleń, jakie tworzą wektory przyspieszeń punktów bryły, obracającej się około osi, z odpowiednimi promieniami wodzącymi, są w danej chwili wielkościami stałymi, niezależnymi od położenia punktu względem osi, t. j. niezależnymi od r ; właściwość ta wynika z proporcjonalności przyspieszeń p_t i p_n do r i ze stałych w danej chwili wartości φ i $\frac{d\varphi}{dt}$ dla wszystkich punktów bryły.

67. Przyspieszenia punktów bryły, będącej w ruchu kulistym. Ruch kulisty bryły około punktu O , rys. 80-ty, w pierwszym okresie czasu określimy (§ 45-ty) przez prędkość obrotową $\bar{\varphi}_1$ około osi 1-szej, a w następnym okresie przez prędkość obrotową $\bar{\varphi}_2$ około osi 2-ej; kierunki tych osi przecinają się w punkcie nieruchomym bryły i tworzą kąt nieskończenie mały $d\sigma$.

W celu łatwiejszego określenia przyspieszenia dowolnie obranego punktu danej bryły, przekształcimy te ruchy na inne, z których będziemy mogli bezpośrednio odczytać szukane przyspieszenia; mianowicie rozłożymy prędkość obrotową $\bar{\varphi}_2$ na dwie składowe: na jedną w kierunku osi 1-szej, której wartość liczbową $= \bar{\varphi}_2$ (z pominięciem nieskończenie małych drugiego rzędu); i na drugą składową, leżącą w płaszczyźnie kąta $d\sigma$ i skierowaną prostopadle do osi 1-szej; kierunek ten oznaczymy literą n ; a wielkość tej składowej $= \bar{\varphi}_2 \cdot d\sigma$; z pominięciem wielkości nieskończenie małych drugiego rzędu, gdyż może być uważaną za cząstkę łuku, zakreślonego

promieniem φ_2 (lub promieniem φ_1 ; różnica bowiem będzie wielkością nieskończenie małą drugiego rzędu). Wskutek tego rozłożenia kolejne obroty około dwóch osi $\bar{\varphi}_1$ i $\bar{\varphi}_2$ zastąpimy trzema kolejnymi obrotami około osi 1-szej z prędkościami φ_1 i φ_2 oraz obrotem około osi n z prędkością $\varphi_2 d\sigma$ lub $= \varphi_1 d\sigma$; te dwie bowiem wartości różnią się o nieskończenie małą wielkość drugiego rzędu. Dwa obroty około osi 1-szej wywołują przyspieszenie każdego punktu bryły takie, jakie punkt posiada podczas obrotu około osi nieruchomej z prędkością zmienną (§ 66-ty). Obrót około osi n nadaje danemu punktowi prędkość $= \varphi_1 d\sigma \cdot h$; gdzie h oznacza odległość danego punktu od osi n ; prędkość ta rozdzielona przez dt wyrazi przyspieszenie danego punktu, które oznaczmy przez \dot{p}_0 ; a więc $\dot{p}_0 = \varphi_1 \frac{d\sigma}{dt} h$; przyspieszenie to nazwiemy przyspiesze-



Rys. 80.

niem dodatkowym, wynikającym z ruchu kulistego. Wektor tego przyspieszenia leży w płaszczyźnie przeprowadzonej przez dany punkt i prostopadły do osi n ; w tej bowiem płaszczyźnie odbywa się ruch rozpatrywanego punktu podczas obrotu około osi n ; a kierunek jest prostopadły do promienia wodzącego h , nie leży przeto wogóle na płaszczyźnie prostopadłej do φ_1 ; a tworzy z tą płaszczyzną pewien kąt, zależny od położenia obranego punktu w przestrzeni.

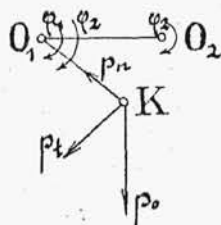
Właściwe przeto przyspieszenie \ddot{p} dowolnego punktu bryły, wykonującej ruch kulisty, składa się z trzech przyspieszeń

$$\ddot{p} = (\ddot{p}_1 + \ddot{p}_n) + \ddot{p}_0 \quad (43)$$

W szczególnym przypadku jeżeli oś 1-sza nie zmienia podczas ruchu kulistego swego położenia w przestrzeni, t. j. gdy kąt $d\sigma=0$; wtedy $\dot{p}_0=0$, a punkt bryły otrzymuje tylko przyspieszenia, wynikające z obrotu punktu około osi stałej ze zmienną prędkością, co jest słuszne, ruch bowiem kulisty zamienia się na obrotowy. Jeżeli zaś w innym przypadku liczbowa wartość prędkości obrotowej się nie zmienia, t. j. $\varphi_1=\varphi_2$, a osi tworzą kąt $d\sigma$, wtedy przyspieszenie każdego punktu takiej bryły składa się z przyspieszenia normalnego \ddot{p}_n , z przyspieszenia dodatkowego \dot{p}_0 przyspieszenia bowiem \dot{p}_1 równa się w tym razie 0. Jeżeli zaś $\varphi_1=\varphi_2$, jednocześnie $d\sigma=0$, to $\ddot{p}=\ddot{p}_n$.

68. Przyspieszenia punktów bryły, będącej w ruchu płaskim. Ruch płaski powstanie z ruchu kulistego, gdy punkt nieruchomy odsuniemy do nieskończoności. W celu rozpatrzenia tego przypadku, przeprowadźmy przez dany punkt bryły ruchomej, rys. 80-ty, płaszczyznę prostopadłą do

osi $\bar{\varphi}_1$; płaszczyzna ta przetnie tę oś w punkcie O_1 , a oś $\bar{\varphi}_2$ w punkcie O_2 , nieskończenie bliskim do O_1 . Jeżeli następnie odsuwać będziemy punkt nieruchomy O do nieskończoności w ten sposób, ażeby punkty O_1 i O_2 pozostawały na miejscu, to ruch bryły będzie płaski a punkty



Rys. 81.

O_1 i O_2 staną się środkami obrotów chwilowych; kąt $d\sigma=0$; wektory zaś przyspieszenia dodatkowego p_0 wszystkich punktów tej płaszczyzny będą leżały na tejże płaszczyźnie. Przyspieszenie przeto właściwe składać się będzie w danym razie z trzech przyspieszeń, rys. 81-szy: 1) z przyspieszenia p_n ; 2) z przyspieszenia p_t i 3) z przyspieszenia dodatkowego, którego kierunek będzie w tym razie prosty do

$O_1 O_2$, a wartość $p_0 = \frac{O_1 O_2}{dt} \cdot \varphi$; gdyż dla $h = \infty$ i

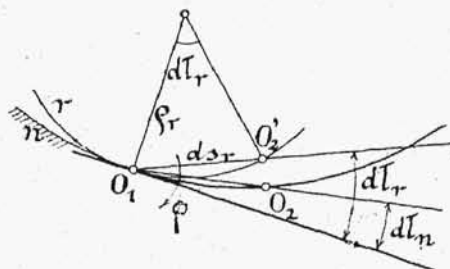
dla $d\sigma=0$; $\lim_{h \rightarrow \infty} h \cdot d\sigma = O_1 O_2$.

Przyspieszenie przeto każdego punktu figury płaskiej, będącej w ruchu w swej płaszczyźnie, obliczymy z odległości v tego punktu od środka chwilowego obrotu; — z prędkości obrotowej φ , z przyspieszenia kąowego $\frac{d\varphi}{dt}$ i wielkości $\frac{O_1 O_2}{dt}$.

Zważywszy, że iloraz $O_1 O_2 : dt$ jest to prędkość z jaką przemieszcza się punkt zetknięcia się toru ruchomego z nieruchomym; — i oznaczwszy tę prędkość literą u ; napiszemy

$$p_0 = u \cdot \varphi. \quad (44)$$

69. Obliczenie prędkości przenoszenia się środka obrotu. Ażeby obliczyć prędkość u rozpatrzmy bliżej właściwości geometryczne toczenia się. Niech krzywa oznaczona literą n , rys. 82-gi, przedstawia tor nieruchomy;



Rys. 82.

krzywa r tor ruchomy; i niech tor ruchomy podczas ruchu bryły toczy się wewnątrz toru nieruchomego, obracając się kolejno około środków O_1 i O_2 . Gdy literami $d\tau_n$ i $d\tau_r$ oznaczmy kąty, jakie tworzą styczne, przeprowadzone w następnych częściach torów ruchomego i nieruchomego ze styczną, przeprowadzoną przez

środek obrotu, wtedy $\varphi = \frac{d\tau_r - d\tau_n}{dt}$;

cały bowiem układ płaski może obrócić się tylko o kąt $d\tau_r - d\tau_n$. — Zamiast kątów $d\tau_r$ i $d\tau_n$ wprowadzimy do obliczeń promienie krzywizny obydwóch torów w punktach ich zetknięcia się; w tym celu oznaczmy

literą ρ_n promień krzywizny toru nieruchomego a literą ρ_r — promień krzywizny toru ruchomego; i napiszemy na zasadzie określenia promienia krzywizny $\rho_r = \frac{ds_r}{d\tau_r}$; $\rho_n = \frac{ds_n}{d\tau_n}$; gdzie ds_r i ds_n oznaczają części łuków torów ruchomego i nieruchomego. Po podstawieniu z tych równań wartości $d\tau_r$ i $d\tau_n$ do wyrazu prędkości kątowej, zważywszy, że wskutek toczenia się $ds_n = ds_r = ds$; otrzymamy

$$\varphi = \frac{ds}{dt} \cdot \left(\frac{1}{\rho_r} - \frac{1}{\rho_n} \right) \text{ skąd}$$

$$u = \frac{ds}{dt} = \varphi \cdot \frac{1}{\frac{1}{\rho_r} - \frac{1}{\rho_n}} \quad (45)$$

Na zasadzie tego wzoru możemy obliczyć przyspieszenie \dot{p}_0 z prędkości obrotowej i z właściwości geometrycznych torów; a więc ze wzoru 44-go

$$\dot{p}_0 = \varphi^2 \cdot \frac{1}{\frac{1}{\rho_r} - \frac{1}{\rho_n}} \quad (46)$$

W przypadku szczególnym, gdy np. $\rho_r = 0$; wtedy $u = 0$; czyli środek chwilowego obrotu pozostaje w spoczynku; figura przeto obraca się około danego środka przynajmniej przez dwa nieskończone krótkie okresy czasu; co również wynika, że przy $\rho_r = 0$ tor nieruchomy staje się punktem.

70. Właściwości geometryczne części torów, jakie zakreslają punkty płaszczyzny, poruszającej się w swej płaszczyźnie. Ruch ciągły figury płaskiej w jej płaszczyźnie jest określony przez tor ruchomy, przez tor nieruchomy i przez chwilowe prędkości obrotowe. Jeżeli przeto zechcemy wyznaczyć tor, jaki zakresli dowolny punkt tej figury; to możemy to uczynić obracając kolejno dany układ około odpowiednich środków o kąty równe odpowiednim wartościom $\varphi \cdot \Delta t$; mając przeto położenie początkowe punktu poruszającego się razem z układem płaskim, znajdziemy następne jego położenie zapomocą takich obrotów. Oczywiście jest, iż dokładność takiego bezpośredniego wykonania na rysunku jest o tyle większa, o ile obierzemy mniejsze kąty obrotu.

Dla naszych dalszych rozpatrywań będzie ważnem znajomość właściwości tylko części toru, jaką zakresli dowolny punkt płaszczyzny ruchomej; a mianowicie ważnem dla nas będzie:

1) znajomość stycznej w tym punkcie do toru, jaki, zakresli punkt ruchomy; 2) znajomość czy częśćka tego toru jest wklęsłą czy też wy-

nia się z odległością punktu od środka obrotu. Z tego wynika, że na danym promieniu wodzącym są punkty, które zakreślają cząstki wypukłe oraz są punkty, które zakreślają cząstki wklęsłe; może być przeto taki punkt na każdym promieniu, który nieposiada przyspieszenia normalnego, zakreśli przeto prostą cząstkę toru; położenie tego punktu na danym promieniu znajdziemy przyrównawszy

$$\dot{p}_n' = 0 = u \cdot \varphi \cdot \cos \alpha - r_0 \cdot \varphi^2; \text{ skąd } r_0 = \frac{u \cdot \cos \alpha}{\varphi} \quad . \quad . \quad . \quad (47)$$

punkt taki jest punktem przegięcia toru, jaki zakreśla dany punkt; a promień krzywizny cząstki toru w tem miejscu $\rho = \infty$. Dla $r > r_0$ otrzymamy $\dot{p}_n' < 0$; cząstka toru będzie zwrócona wklęsłością do patrzącego ze środka obrotu w kierunku dodatnim danego promienia; dla $r < r_0$; $\dot{p}_n' > 0$; cząstki torów tych punktów będą zwrócone wypukłością do patrzącego w sposób opisany.

Przyjmijmy, że w równaniu 47-em kąt α jest zmienny, a otrzymamy na płaszczyźnie ruchomej miejsce geometryczne punktów, które podczas ruchu płaszczyzny zakreślają cząstki prostolinijne; t. j. które będą punktami przegięć; równanie 47-me jest przeto równaniem biegunowym o współrzędnych r_0 i α , miejsca geometrycznego punktów przegięć.

Z równania tego wynika, że $\frac{r_0}{\cos \alpha} = \frac{u}{\varphi} = \text{stałej}$; czyli geometrycznem

miejszem końców promieni wodzących r_0 jest koło, którego średnica

$$2 R_p = \frac{u}{\varphi}$$

a środek znajduje się na normalnej do torów ruchomego i nieruchomego w punkcie ich zetknięcia się; koło to nazwano **kołem przegięć**.

Koło przegięć posiada przeto tę właściwość, że wszystkie punkty płaszczyzny ruchomej, wewnątrz jego położone, zakreślają podczas ruchu cząstki torów, które są zwrócone wklęsłością ku dodatniemu końcowi promienia wodzącego; a wszystkie punkty zewnątrz niego leżące zakreślają cząstki torów, które są zwrócone wypukłością ku dodatniemu końcowi tegoż promienia. Koło przegięć znajduje zastosowanie w statyce przy określaniu rodzajów równowagi stałej lub chwiejnej.

Znajdźmy teraz miejsce geometryczne punktów, które podczas obrotu chwilowego płaszczyzny ruchomej nie posiadają przyspieszenia stycznego. W tym celu zrzućmy przyspieszenie \bar{p} na styczną do toru i przyrównamy wartość tego rzutu do zera; analitycznie otrzymamy wtedy rów. następujące, rys. 83-ci,

$$\dot{p}_t - \dot{p}_0 \cdot \sin \alpha = 0$$

a po podstawieniu $p_t = r' \frac{d\varphi}{dt}$ gdzie r' oznacza promień wodzący szukanych punktów, otrzymamy

$$\frac{r'}{\sin \alpha} = p : \frac{d\varphi}{dt}$$

Z geometrycznych stosunków, wyrażonych przez to równanie, wynika, że miejscem geometrycznem szukanych punktów jest koło o średnicy $2R_z = p_0 : \frac{d\varphi}{dt}$, przechodzące przez środek chwilowego obrotu torów;

koło to nazwano kołem **zmianowem**. Punkty przeto koła zmianowego mają tę właściwość; że podczas przynajmniej dwóch chwilowych obrotów zakreślają one dwie części toru z prędkością liczbowo stałą. Przecięcie się koła zmianowego z kołem przegięć, pomijając środek chwilowego obrotu, w którym obydwie koła się przecinają, daje punkt, który łączy właściwości obydwóch kół; t. j. punkt ten nie posiada ani przyspieszenia normalnego, ani stycznego; t. j. punkt ten zakreśla dwie części toru prostoliniowego ruchem jednostajnym; punkt ten nazwano środkiem przyspieszeń analogicznie do środka obrotu, który nie posiada prędkości.

71. Obliczenie promienia krzywizny, jaki zakreśla dowolny punkt płaszczyzny, poruszającej się w swej płaszczyźnie. Promień ten obliczymy ze wzoru

$$\rho = \frac{v^2}{p'_n}$$

po podstawieniu z równania 46a-go wartości p'_n oraz $v_k = r_k \cdot \varphi$; otrzymamy

$$\rho = \frac{r^2 \cdot \varphi^2}{u \cdot \varphi \cdot \cos \alpha - r \varphi^2};$$

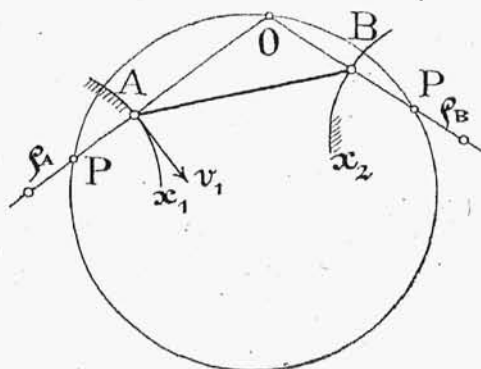
w równaniu tem wszystkie wielkości po prawej stronie są znane, gdy dane są tory środków chwilowych obrotów; prędkość obrotowa φ i położenie punktu poruszającego się (r, α) . W celu wyznaczenia drogą geometryczną tego promienia przekształcimy ten wzór, rozdzielivszy licznik i mianownik przez φ i wprowadziwszy $u : \varphi = 2R_p$; otrzymamy wtedy

$$\rho = \frac{r^2}{2R_p \cdot \cos \alpha - r} = \frac{r^2}{KP} \dots \dots \dots (48)$$

gdzie KP , rys. 83-ci, oznacza odcinek promienia wodzącego, zawartego pomiędzy punktem ruchomym i kołem przegięć. Mając przeto wykreślone koło przegięć, znajdziemy z rysunku odcinek KP , środek zaś koła krzywizny cząstki, zakreślonego toru przez punkt, znajdziemy, gdy z punktu K odłożymy w stronę dodatnią lub ujemną promienia wodzącego długość ρ , obliczoną z tego wzoru. Z mianownika równania 48-ego odczy-

tamy, że odcinek KP jest dodatni, gdy punkt K leży wewnątrz koła przegięć; KP zaś jest ujemny, gdy punkt leży zewnątrz tego koła; jeżeli przeto punkt K leży zewnątrz koła, t. j. gdy KP jest ujemne to i ρ jest ujemne, a wtedy odłożymy ρ w stronę ujemną promienia wodzącego, t. j. od K ku środkowi obrotu, co się zgadza z wyżej przytoczoną właściwością koła przegięć. Często bywa dane w zadaniu położenie punktu i promienia ρ cząstki toru, jaki ten punkt zakreśla, wtedy z tego wzoru obliczyć można KP ; t. j. można obliczyć jeden punkt P koła przegięć.

Przykład. Pręt AB ślizga się końcami swemi po dwóch danych torach krzywych x_1 i x_2 , leżących w płaszczyźnie pręta, rys. 84-ty. Znaleźć środek chwilowego obrotu pręta i wykreślić koło przegięć.



Rys. 84.

Płaszczyznę ruchomą wyobrazimy sobie połączoną z danym prętem; następnie z warunków ślizgania się pręta znajdziemy środek O chwilowego obrotu; punkt O jest przeto jeden z punktów, przez który przechodzi koło przegięć. OA jest promień wodzący punktu A ; punkt A jest punktem, który oznaczaliśmy poprzednio przez K ; ρ_A jest promień krzywizny toru, jaki punkt A zakreśla; promień ten jest przeto dany i jest on ujemny; ze wzoru przeto 47-ego obliczymy odcinek KP i, odłożywszy go w stronę promienia krzywizny, znajdziemy punkt P , który jest drugim punktem koła przegięć. W tenże sposób, stosując do obliczeń położenie punktu B , znajdziemy trzeci punkt koła przegięć.

W zadaniu tem dane były przeto dwa tory, jakie zakreślają dwa punktu układu płaskiego ruchomego, a ze znajomości tych torów znaleźliśmy bezpośrednio środek chwilowego obrotu i koła przegięć; nie wykreślając torów tych środków i ich promieni krzywizny.

72. Związek pomiędzy przyspieszeniami dwóch punktów figury płaskiej. Wyrazimy obecnie przyspieszenie punktu układu płaskiego, poruszającego się w swej płaszczyźnie, z przyspieszenia innego punktu tegoż układu i z przyspieszenia obrotowego podobnie, jak wzór 35-ty wyraża prędkość punktu B prędkością innego punktu A i prędkością obrotową. Przyspieszenie punktu B wyrazimy wzorem

$$\ddot{r}_B = \text{limes} \frac{\bar{v}_{B,2} - \bar{v}_{B,1}}{\Delta t}$$

gdzie $\bar{v}_{B,2}$ i $\bar{v}_{B,1}$ są wektorami prędkości punktu B w dwóch nieskończenie blisko po sobie następujących chwilach.

Ze wzoru 35-ego odczytamy, że

$$\bar{v}_{B,1} = \bar{v}_{A,1} + V \bar{r}_1 \cdot \bar{\varphi}_1;$$

gdzie $V \bar{r}_1 \bar{\varphi}_1$ wyraża prędkość punktu B , wywołanego obrotem około środka A z prędkością φ_1 . W następnej chwili otrzymamy podobnież

$$\bar{v}_{B,2} = \bar{v}_{A,2} + V \bar{r}_2 \bar{\varphi}_2.$$

Ażeby otrzymać wyraz przyspieszenia odejmujemy od rów. 2-go pierwsze i rozdzielimy przez dt , a otrzymamy wzór

$$\bar{p}_B = \bar{p}_A + \frac{d}{dt} V \bar{r}_1 \bar{\varphi}_1 \dots \dots \dots (48)$$

z którego odczytamy, że przyspieszenie dowolnego punktu B układu płaskiego podczas ruchu chwilowego równa się przyspieszeniu innego punktu A tegoż układu więcej przyspieszenie jakie punkt B otrzymuje podczas obrotu; — inaczej wyraziwszy się: więcej przyspieszenie normalne wzdłuż promienia wodzącego, wyprowadzonego z A do B i przyspieszenie styczne; suma wektorowa tych trzech przyspieszeń przedstawia przyspieszenie właściwe danego punktu.

Ze wzoru 48-go można otrzymać wzór 43 ci; jeżeli punkt A obierzemy w środku chwilowego obrotu O_1 , rys. 81-szy. Środek ten w pierwszej chwili nie posiada prędkości, lecz w drugiej chwili otrzymuje prędkość wskutek obrotu układu około środka O_2 ; prędkość ta nieskończenie mała jest prostopadłą do cząstki łuku $O_1 O_2$ i posiada zwrot, określony przez zwrot obrotu około O_2 ; wielkość jego $= ds \cdot (\varphi_1 + d\varphi_1)$ lub inaczej z pominięciem wielkości nieskończenia małych drugiego rzędu, równa się $ds \cdot \varphi$; rozdzieliwszy tę wartość, wyrażającą przyrost prędkości przez dt , otrzymany przyspieszenie punktu A

$$\bar{p}_A = \varphi \cdot \frac{ds}{dt};$$

które jest tożsamo z przyspieszeniem oznaczonem poprzednio przez P_0 ; po podstawieniu tej wartości w rów. 48-e otrzymamy rów. 43-cie. Jeżeli punkt A umieścimy w środku przyspieszeń, to przyspieszenie każdego innego punktu jest przyspieszeniem, wynikającym tylko z obrotu jego około środka przyspieszeń. Znajomość przeto położenia środka przyspieszeń ułatwia wyznaczenie przyspieszeń innych punktów danego układu płaskiego w danej chwili.

73. Przyspieszenia punktów bryły swobodnej. Ruch bryły swobodnej określony jest przez prędkość ruchu postępowego i przez prędkość ruchu obrotowego. Niech litery \bar{u}_1 i $\bar{\varphi}_1$ oznaczają te dwie wielkości w pier-

wszym okresie czasu; a litery \bar{u}_2 i $\bar{\varphi}_2$ niech je oznaczają w następnym okresie. Każdy przeto punkt bryły otrzymuje dwie kolejne prędkości \bar{u}_1 i \bar{u}_2 wywołane ruchem postępowym; i dwie kolejne prędkości \bar{c}_1 i \bar{c}_2 , wywołane kolejnymi obrotami około osi $\bar{\varphi}_1$ i $\bar{\varphi}_2$.

Prędkość przeto punktu 1-go $= \bar{u}_1 + \bar{c}_1$; — drugiego $= \bar{u}_2 + \bar{c}_2$ przyspieszenia przeto tego punktu składa się z przyspieszenia ruchu postępowego \bar{p}_u , które otrzymamy jako $\bar{p}_u = \lim_{\Delta t} \frac{\bar{u}_2 - \bar{u}_1}{\Delta t} = \frac{d\bar{u}}{dt}$;

i z przyspieszenia, pochodzącego od kolejnych obrotów bryły około dwóch nie przecinających się osi $\bar{\varphi}_1$ i $\bar{\varphi}_2$; ażeby wyznaczyć to przyspieszenie, przekształćmy te dwa obroty około osi mijających się na inne ruchy, których przyspieszenia umiemy wyznaczyć; przekształćmy je np. na obroty około osi przecinających się; wyznaczenie bowiem przyspieszeń podczas takich obrotów jest nam znane z § 67-ego, jako przyspieszenia ruchu kulistego. W tym celu przyłożmy do dowolnego punktu O_2 osi φ_2 dwa wektory równoważące się $+\bar{\varphi}_1'$ i $-\bar{\varphi}_1'$; które nie zmieniają stanu ruchu danej bryły; w ten sposób otrzymamy dwa obroty $\bar{\varphi}_1'$ i $\bar{\varphi}_2$, których osi przecinają się w punkcie O_2 ; oraz ruch postępowy, określony przez parę obrotów $\bar{\varphi}_1$ i $-\bar{\varphi}_1'$; w ten sposób dwa obroty około osi mijających się, zastąpiliśmy ruchem kulistym około dowolnie obranego na osi φ_1 punktu O_2 i ruchem postępowym prostopadłym do płaszczyzny $(\varphi_1, -\varphi_1')$ z prędkością $\varphi_1 \cdot ds$, § 58-my wniosek 3-ci; gdzie ds oznacza odległość pomiędzy równoległymi wektorami φ_1 i φ_1' ; lub inaczej ds oznacza odległość punktu O_2 od osi φ_1 .

Przyspieszenie przeto punktu bryły, będącej w ruchu swobodnym, składa się

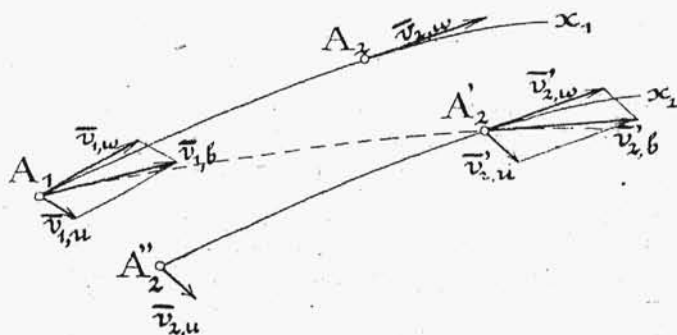
- 1) z przyspieszenia ruchu postępowego \bar{p}_u , jaki ta bryła posiada;
- 2) z przyspieszenia \bar{p}_s ruchu postępowego

$$\bar{p}_s = V \frac{d\bar{s}}{dt} \cdot \bar{\varphi};$$

- 3) i z przyspieszenia, powstałego wskutek ruchu kulistego bryły około punktu O_2 ; przyspieszenie to wyznaczyć można ze wzoru 43-ego.

74. Przyspieszenie punktu, będącego w ruchu złożonym. Określenie tego ruchu daliśmy w § 49-ym; obliczyliśmy tam prędkość bezwzględną punktu; zadanie obecne polega na wyznaczeniu przyspieszenia punktu, będącego w ruchu **złożonym** z wielkości, określających ruch unoszący toru i ruch punktu po tym torze. Dla ułatwienia rozpatrywać weźmy najpierw przypadek szczególny, gdy tor unoszący znajduje się w ruchu postępowym; punkt zaś po torze w ruchu dowolnym $s = f(t)$. W celu obliczenia przyspieszenia bezwzględnego wyobraźmy sobie dwa

położenia toru x_1 i x_2 , rys. 85-ty; ruch toru x_1 , ponieważ przyjmujemy, że jest to ruch postępowy, określimy jedną tylko prędkością postępową $\bar{v}_{1,u}$; ruch toru w drugim położeniu określimy wektorem $\bar{v}_{2,u}$; ruch względny punktu określimy w pierwszej chwili przez wektor $\bar{v}_{1,w}$ a w następnej chwili, przyjmując, że tor jest w spoczynku, przez $\bar{v}_{2,w}$; te cztery wektory ściśle określają ruch toru i ruch punktu po nim w dwóch sąsiednich chwilach; z tych 4-ech wielkości należy obliczyć przyspieszenie bezwzględne czyli wypadkową punktu ruchomego.



Rys. 85.

Gdy tor jest w ruchu, to punkt ruchomy w rzeczywistości znajduje się w położeniu A'_2 i będzie posiadał prędkość względną $\bar{v}'_{2,w}$ wzdłuż toru i prędkość $\bar{v}'_{2,u}$ jako prędkość unoszącą; t. j. prędkość miejsca, w jakim znajduje się punkt na torze.

Prędkości bezwzględne punktu ruchomego w położeniach właściwych A_1 i A'_2 obliczymy z nast. wzorów:

$$\bar{v}_{1,b} = \bar{v}_{1,w} + \bar{v}_{1,u} \quad \dots \quad (49)$$

$$\bar{v}'_{2,b} = \bar{v}'_{2,w} + \bar{v}'_{2,u}$$

Przyspieszenie przeto bezwzględne wyrazimy w myśl danego określenia przyspieszenia, wzorem

$$\bar{p}_b = \lim_{\Delta t} \frac{\bar{v}'_{2,b} - \bar{v}_{1,b}}{\Delta t} \quad \dots \quad (50)$$

który po podstawieniu powyższych wyrazów, przekształci się na nast.

$$\bar{p}_b = \frac{\bar{v}'_{2,w} - \bar{v}_{1,w}}{\Delta t} + \frac{\bar{v}'_{2,u} - \bar{v}_{1,u}}{\Delta t} \quad \dots \quad (51)$$

Pomiędzy prędkościami z kreskami, które są dotychczas nieznane, a danymi prędkościami należy znaleźć związek matematyczny.

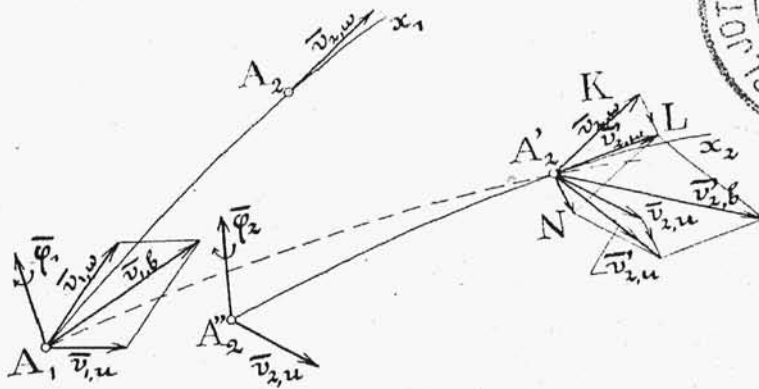
Ze względu na tę okoliczność, że ruch toru przyjęliśmy postępowym, prędkość względna po torze x_2 w tych samych chwilach czasu jest taka sama nie tylko co do wielkości ale i co do kierunku, jak prędkość

kość tegoż punktu po torze x_1 ; gdyż wszystkie cząstki toru w różnych swych położeniach są do siebie równoległe, a więc i styczne w tych samych punktach toru pozostają do siebie równoległe; otrzymamy przeto związki

$$\bar{v}'_{2,w} = \bar{v}_{2,w}; \text{ oraz } \bar{v}'_{2,u} = \bar{v}_{2,u} \dots \dots \dots (52)$$

Po podstawieniu tych wielkości do rów. 51-ego otrzymamy

$$\bar{p}_b = \frac{\bar{v}_{2,w} - \bar{v}_{1,w}}{\Delta t} + \frac{\bar{v}_{2,u} - \bar{v}_{1,u}}{\Delta t}.$$



Rys. 96.

Zważywszy, że pierwszy wyraz przedstawia przyspieszenie względne; wyraz drugi przyspieszenie punktu A_1 danego toru, t. j. przyspieszenie unoszące; to napiszemy

$$\bar{p}_b = \bar{p}_w + \bar{p}_u \dots \dots \dots (53)$$

Równanie to wypowiemy w następujący sposób:

gdy tor jest w ruchu postępowym, to przyspieszenie wypadkowe, punktu poruszającego się po nim, równa się sumie przyspieszenia względnego i unoszącego.

Weźmy teraz pod uwagę przypadek ogólniejszy, gdy tor jest w ruchu dowolnym w przestrzeni. Ruch chwilowy toru jako układu sztywnego określimy w tym razie wektorem jego prędkości postępowej i wektorem prędkości obrotowej; § 47-my. Niech zatem ruch toru w położeniu x_1 , rys. 86-ty, określają wektory $\bar{v}_{1,u}$ i $\bar{\varphi}_1$; a następnie w położeniu nieskończenie bliskim wektory $\bar{v}_{2,u}$ i $\bar{\varphi}_2$; ruch zaś punktu po torze określimy w pierwszej chwili wektorami $\bar{v}_{1,w}$, a w następnej $\bar{v}_{2,w}$. Przyspie-

szenie ruchu bezwzględnego punktu poruszającego się po torze wyrazi się i w tym razie równaniem jak w poprzednim, rów. 50-te,

$$\bar{p}_b = \frac{\bar{v}'_{2,b} - \bar{v}_{1,b}}{\Delta t}$$

w którym $\bar{v}'_{2,b}$ oznacza prędkość względem punktów we właściwym jego miejscu A'_2 . W danym przypadku pozostają w mocy równania 49-te i 51-sze, jak w poprzednim przypadku; równania natomiast 52-gie nie odpowiadają danemu przypadkowi, ruch bowiem toru, nie jest postępowy, jak było poprzednio; napiszemy, po przeprowadzeniu $\overline{A'_2 K} = \bar{v}_{2,w}$

$$\bar{v}'_{2,w} = \bar{v}_{2,w} + \overline{KL}; \quad (54)$$

gdzie odcinek \overline{KL} może być uważany za częśćkę łuku, jaką zakreśli koniec wektora $\bar{v}_{2,w}$ podczas obrotu toru w okresie czasu Δt ; częśćkę tę można uważać za wektor nieskończenie mały tegoż rzędu, co i Δt ; kierunek jego jest prostopadły do płaszczyzny przechodzącej przez $\bar{v}_{2,w}$ i φ_2 ; co wyrazimy wektorowo

$$\overline{KL} = V \bar{v}_{2,w} \bar{\varphi}_2 \cdot \Delta t \quad (55)$$

ponieważ jednakże wektory $v_{2,w}$ i $\bar{v}_{1,w}$ są nieskończenie bliskie i tworzą z sobą nieskończenie mały kąt, przeto różnią się między sobą o nieskończenie małą wielkość, którą możemy w porównaniu z wielkością $\bar{v}_{1,w}$ odrzucić; jak również $\bar{\varphi}_2$ możemy zastąpić przez $\bar{\varphi}_1$ i zamiast równania 54-go otrzymamy

$$\bar{v}'_{2,w} = \bar{v}_{2,w} + V \bar{v}_{1,w} \cdot \bar{\varphi}_1 \cdot \Delta t \quad (56)$$

Ażeby następnie wyrazić wektor $\bar{v}'_{2,w}$ rów. 51-sze, przez dane wektory, weźmiemy pod uwagę, że wektor ten wyraża prędkość punktu A''_2 , gdy wyobrazimy sobie, że jest on przymocowany do toru ruchomego; prędkość jego wyrazimy, na zasadzie wzoru 35-go, wzorem

$$\bar{v}'_{2,u} = \bar{v}_{2,u} + V \overline{A''_2 A_2} \cdot \bar{\varphi}_2$$

a ponieważ $\overline{A''_2 A_1'} = \bar{v}_{1,w} \cdot \Delta t$; przeto

$$\bar{v}'_{2,u} = \bar{v}_{2,u} + V \bar{v}_{1,w} \cdot \Delta t \cdot \bar{\varphi}_2 \quad (57)$$

Po podstawieniu wartości 56-ej i 57-ej do równania 51-go, które pozostaje w mocy i dla danego przypadku, otrzymamy wzór ostateczny

$$\bar{p}_b = \bar{p}_w + \bar{p}_u + 2V \bar{v}_w \cdot \bar{\varphi} \quad (58)$$

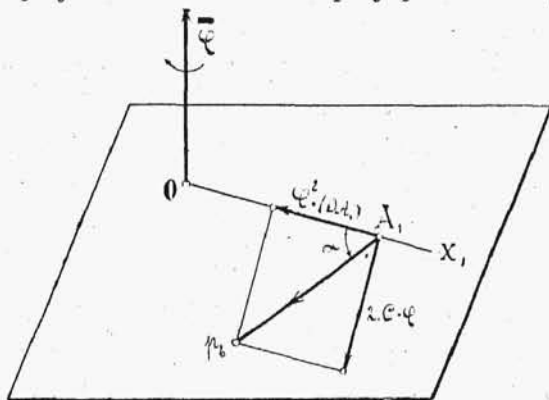
Przyśpieszenie przeto bezwzględne punktu, poruszającego się po torze, będącym w ruchu, składa się z 4-ch przyśpieszeń składowych:

1) z przyśpieszenia względnego punktu po torze; gdy tor wyobrazimy sobie w spoczynku;

2) z przyspieszenia punktu toru, w którym w danej chwili znajduje się punkt ruchomy;

3) z przyspieszenia jakie powstaje wskutek obrotu wraz z torem wektora prędkości względnej;

4) z przyspieszenia, powstałego wskutek zmiany prędkości unoszącej. Te dwa ostatnie przyspieszenia są sobie równe.



Rys. 87.

Przykład. Punkt materialny porusza się ruchem jednostajnym z prędkością \bar{c} po torze prostym x , rys. 87-my; tor ten obraca się około jednego ze swych punktów O ze stałą prędkością kątową φ . Należy wyznaczyć, bezwzględne przyspieszenie \bar{p}_b punktu ruchomego, znajdującego się na torze x , w miejscu A_1 . W tym celu skorzystamy bezpośrednio ze wzoru 58-go; i najpierw wy-

znaczymy \bar{p}_w punktu ruchomego; zbadajmy zatem ruch punktu po torze, wyobraziwszy sobie, że tor jest nieruchomy; ruch punktu po torze, stosownie do zadania, jest jednostajny i prostoliniowy, przeto przyspieszenie równe jest zeru, a więc i przyspieszenie w miejscu A_1 równa się zeru, t. j. $\bar{p}_w = 0$. Przyspieszenie unoszące wyznaczymy, gdy wyobrazimy sobie, iż tor się obraca, stosownie do warunków zadania, i że punkt ruchomy jest przymocowany do toru w A_1 ; wtedy bowiem jest ono przyspieszeniem dośrodkowym punktu, przebiegającego ruchem jednostajnym po kole. Wartość przyspieszenia obliczymy ze wzoru $\bar{p} = \frac{c^2}{r}$ (wzór 13,

§ 22), gdy podstawimy $r = OA_1$; $c = \varphi \cdot OA_1$; a zatem: $\bar{p}_u = \varphi^2 \cdot OA_1$, kierunek jego po promieniu OA_1 , a zwrot ku środkowi koła; rys. 87-my, Wektor $2V\bar{v}_{1,w}\varphi$, zwany przyspieszeniem dodatkowym ruchu złożonego, wyznaczymy, zważywszy, że jest on prostopadły do $\bar{v}_{1,w}$ t. j. do toru x_1 , że zwrot ma zgodny ze zwrotem obrotu φ i że algebraiczna jego wartość równa jest $2c\varphi$; zatem przyspieszenie bezwzględne \bar{p}_b punktu ruchomego w miejscu A_1 na torze x_1

$$\bar{p}_b = \bar{p}_u + 2V\bar{c}\varphi,$$

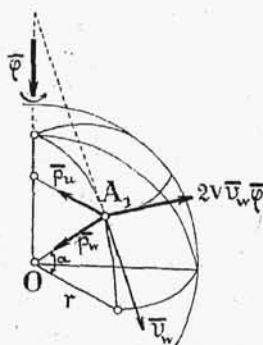
i może być wyznaczone wykreślnie, a następnie obliczone analitycznie.

Analitycznie otrzymamy, rys. 87-my,

$$\bar{p}_b = \varphi \sqrt{[\varphi^2 OA_1]^2 + (2c\varphi)^2}; \text{ oraz } \operatorname{tg} \alpha = \frac{2c\varphi}{\varphi^2 OA_1} = \frac{2c}{\varphi OA_1}.$$

Przykład. Obliczyć \bar{p}_b punktu podczas ruchu jednostajnego po tworzącej walca, gdy walec obraca się około swej osi ruchem jednostajnym, ($\bar{\varphi} = \text{stałe}$); promień walca $= r$. W danym zadaniu $\bar{p}_w = 0$, gdyż tor jest prostoliniowy i $v_w = \text{stałe}$; następnie ponieważ kąt $(v_w, \varphi) = 0$; przeto $\bar{p}_b = \bar{p}_u$; wartość zaś przyspieszenia unoszącego \bar{p}_u równa się $\bar{p}_u = \varphi^2 r$ i posiada kierunek promienia i zwrot ku osi walca.

Przykład. Przyjmijmy, że kula ziemiska obraca się ruchem jednostajnym około swej osi i że oś ta jest nieruchoma w przestrzeni; wzdłuż południka tej kuli niech porusza się punkt ruchem jednostajnym; należy wyznaczyć jego przyspieszenie wypadkowe.



Rys. 88.

Ruch względny jest ruchem jednostajnym po kole, \bar{p}_w zatem ma kierunek promienia tego koła i zwrot ku środkowi kuli, algebraiczna zaś jego wartość $\bar{p}_w = \frac{v_w^2}{r}$; gdzie r oznacza promień kuli,

rys. 88-my, αv_w — prędkość punktu wzdłuż południka. Ruch unoszący w tym przykładzie jest ruchem jednostajnym po równoleżniku, przechodzącym przez ten punkt; przyspieszenie unoszące składa się zatem z przyspieszenia stycznego i normalnego, § 23; w danym razie, wobec obrotu jednostajnego, przyspieszenie styczne $\bar{p}_t = 0$, a więc przyspieszenie unoszące $\bar{p}_u = \bar{p}_n = \varphi^2 r$ i posiada kierunek promienia odnośnego równoleżnika, oraz zwrot ku osi, r oznacza promień równoleżnika. Przyspieszenie dodatkowe $2V\bar{v}_w\bar{\varphi}$, jest prostopadłe do płaszczyzny, wyznaczonej przez wektory \bar{v}_w i $\bar{\varphi}$, czyli jest prostopadłe do południka, przechodzącego przez dany punkt i ma zwrot zgodny z obrotem $\bar{\varphi}$; zwrot ten w danym zadaniu przyjęliśmy zgodnym ze zwrotem obrotu kuli ziemskiej; wartość algebraiczna wektora $2V\bar{v}_w\bar{\varphi}$ równa się $2v_w\varphi \sin(v_w, \varphi)$; kąt (v_w, φ) jest w danym przykładzie szerokością geograficzną rozpatrywanego punktu. Z tych trzech wektorów wyznaczmy przyspieszenie wypadkowe punktu ruchomego, jako przekątnie równoległoscianu podług wzoru $\bar{p}_b = \bar{p}_w + \bar{p}_u + 2V\bar{v}_w\bar{\varphi}$.

Przyspieszenia, w tym dziale rozpatrywane, mają charakter czysto geometryczny, pozornie niemający związku z fizycznymi zjawiskami; gdy jednakże wprowadzimy pojęcie siły, jako czynnika, wywołującego przyspieszenie, natenczas znajdziemy, dla wyłożonych tutaj twierdzeń

kinematycznych, obrazy fizyczne, które łatwiej spostrzeżemy w świetle nas otaczającym;—o tem będziemy mówili szczegółowo w dynamice ¹⁾).

1. Ruch bryły z ograniczeniami jednostronnemi.

75. Określenia. Dotychczas rozpatrywaliśmy takie ograniczenia ruchu, które niepozwalają poruszającym się bryłom oddzielić się od brył, linii lub punktów, które ograniczały jej ruch. Teraz rozpatrzemy przypadki, w których dana bryła może oddzielić się w pewnych kierunkach od powierzchni, ograniczającej jej ruch. Bryłę, która nie może wogóle oddzielać się od powierzchni, po której się ślizga, posiada połączenie wszechstronnej jeżeli zaś może się oddzielić w kierunku np. strony wypukłej tej powierzchni, to posiada połączenie jednostronne; każdy np. przedmiot, leżący swobodnie na stole, jest bryłą ograniczoną jednostronnie. Bryła taka stanie się swobodna, gdy się oddzieli od tej powierzchni; jest nieswobodną, gdy na niej pozostaje.

76. Ruch płaski. Rozpatrzmy ruch figur płaskich w ich płaszczyźnie; gdy ograniczenia są jednostronne. Figura płaska, gdy nie posiada żadnych ograniczeń ruchu, jest swobodną; jeżeli zaś w płaszczyźnie jej ruchu zbudujemy przeszkodę w postaci linii materialnej, której nie może ona przekroczyć, a tylko może się na niej oprzeć, a następnie może się ślizgać swym obwodem po danej linii, wtedy jest jednostronnie ograniczona w ciągu ruchu. Wszystkie dźwigary mostowe, dachowe itp. posiadają zwykle ograniczenia jednostronne; nie bowiem nie stoi na przeszkodzie do ich ruchu ku górze.

Jeżeli daną figurę płaską ograniczymy dwoma liniami; to w pewnych kierunkach figura ta będzie swobodną; w innych zaś ograniczoną w swym ruchu; jeżeli następnie położymy trzecią przeszkodę; to kierunki, w których bryła posunięta oddzieli się od tej przeszkody i stanie się swobodną, znacznie się zmniejszą; a może nawet wskutek takich ograniczeń nie będzie już takiego kierunku, w którym mogłaby się poruszyć, t. j. stanie się unieruchomioną.

Zadaniem naszym jest wskazać metody, które pozwolą nam orzec, przy jakich warunkach linii ograniczających dana figura płaska może być unieruchomiona.

¹⁾ Ruch punktu względem przestrzeni poruszającej się jest rozpatrywany ze względu na zastosowanie w dynamice punktu.