

t.j. szybkości odkształcenia w tych kierunkach  $\frac{\partial u}{\partial x} = \frac{\partial v}{\partial y} = \frac{\partial w}{\partial z} = 0$ . Innymi słowy prostopadłością o krawędziach skierowanych równoległe do kierunku osi głównych elementu, nie zmienia kątów, t.j. pozostaje nadal prostopadłością. Reasumując powyższe wyniki, możemy powiedzieć, że z punktu widzenia dynamiki wyodrębniłyśmy w cieczy doskonałej następujące ruchy: 1/ ruch poszczególnych elementów, jako całości, oraz 2/ ruch cieczy wewnątrz elementu, który z kolei sprowadza się do: a/ ruchu odkształcenia /3 wyrazy pierwsze/ oraz b/ ruchu obrotowego /2 wyrazy końcowe/.

### § 33. Twierdzenie o zachowaniu ruchu wirowego w cieczy.

Rozdzielając w ten sposób ruch cieczy na elementy, zastanowimy się bliżej nad ruchem wirowym. Zwróćmy się tedy do równań Euler'a:

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} = X - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x};$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} = Y - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y};$$

$$\frac{\partial w}{\partial t} + u \frac{\partial w}{\partial x} + v \frac{\partial w}{\partial y} + w \frac{\partial w}{\partial z} = Z - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z};$$

Zakładamy, że siły zewnętrzne posiadają potencjał, t.j. istnieje taka funkcja współrzędnych  $U(xyz)$ , iż

$$X = \frac{\partial U}{\partial x}; \quad Y = \frac{\partial U}{\partial y}; \quad Z = \frac{\partial U}{\partial z};$$

Wówczas przekształcając równanie pierwsze Euler'a, znajdziemy, iż

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial x} + w \frac{\partial w}{\partial x} \right) - \left( \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) + w \left( -\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial w}{\partial z} \right) = \frac{\partial U}{\partial x} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x};$$

Podstawiając oznaczenia poprzednich paragrafów i uważwszy, iż

$$u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial x} + w \frac{\partial w}{\partial x} = \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial x} (u^2 + v^2 + w^2) = \frac{1}{2} \frac{\partial (V^2)}{\partial x};$$

gdzie  $V$  oznacza całkowitą szybkość elementu, mamy

$$\frac{\partial u}{\partial t} + \frac{1}{2} \frac{\partial (V^2)}{\partial x} - 2\omega_z v + 2\omega_y w = \frac{\partial U}{\partial x} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x}; \quad /1/$$

Analogicznie przekształcimy 2 pozostałe równania:

$$\frac{\partial v}{\partial t} + \frac{1}{2} \frac{\partial (V^2)}{\partial y} - 2\omega_z w + 2\omega_x u = \frac{\partial U}{\partial y} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y}; \quad /2/$$

oraz

$$\frac{\partial w}{\partial t} + \frac{1}{2} \frac{\partial (V^2)}{\partial z} - 2\omega_y u + 2\omega_x v = \frac{\partial U}{\partial z} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z}; \quad /3/$$

Wzamy pochodną cząstkową równania /1/ względem  $y$  i odejmiemy odeń pochodną cząstkową równania /2/ względem  $x$ , to

$$-\frac{\partial}{\partial y} \left( \frac{\partial u}{\partial t} - 2\omega_z v + 2\omega_y w \right) + \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial v}{\partial t} - 2\omega_z w + 2\omega_x u \right) = 0;$$

o ile tylko  $\sigma = f(p)$ . Wykonując działania, znajdziemy, iż

$$0 = \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) + 2v \frac{\partial \omega_z}{\partial y} + 2u \frac{\partial \omega_z}{\partial x} - \\ - 2w \left( \frac{\partial \omega_y}{\partial y} + \frac{\partial \omega_x}{\partial x} \right) - 2\omega_x \frac{\partial w}{\partial x} - 2\omega_y \frac{\partial w}{\partial y} + 2\omega_z \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right)$$

Uczyńmy teraz drugie założenie, że ciecz jest niesściśliwa, t.j.  $\sigma = \text{const.}$  Wówczas

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0 = \frac{\partial \omega_x}{\partial x} + \frac{\partial \omega_y}{\partial y} + \frac{\partial \omega_z}{\partial z};$$

Uwzględniając dawne oznaczenia oraz te równości, możemy przekształcić ostatnie równanie jak następuje:

$$\frac{d\omega_z}{dt} = \omega_x \frac{\partial w}{\partial x} + \omega_y \frac{\partial w}{\partial y} + \omega_z \frac{\partial w}{\partial z}; \quad /V/$$

gdzie

$$\frac{d\omega_z}{dt} = u \frac{\partial \omega_z}{\partial x} + v \frac{\partial \omega_z}{\partial y} + w \frac{\partial \omega_z}{\partial z} = \frac{d\omega_z}{dt};$$

Analogicznie otrzymamy dwa dalsze równania:

$$\frac{d\omega_x}{dt} = \omega_x \frac{\partial u}{\partial x} + \omega_y \frac{\partial u}{\partial y} + \omega_z \frac{\partial u}{\partial z}; \quad /II/$$

oraz

$$\frac{d\omega_y}{dt} = \omega_x \frac{\partial v}{\partial x} + \omega_y \frac{\partial v}{\partial y} + \omega_z \frac{\partial v}{\partial z}; \quad /III/$$

Otrzymaliśmy w ten sposób wyrażenie na pochodne pełne

składowych szybkości kątowej  $\omega$ , będące funkcjami linjowemi tych składowych. Wobec tego ruch wirowy cieczy nie może zniknąć lub powstawać samoczynnie. Jeśli go nie było danej chwili, to i w następnej się nie ukazuje. Gdy zaś ruch ten zachodzi, to nie może w pewnej chwili zniknąć. Ruch wirowy stanowi tedy istotną cechę wszelkiego ruchu cieczy, tzn. jakby w jej cząstkach, nie zaś w otaczającej przestrzeni, gdyż tym tylko da się wytknąć istota fizyczna powyższego prawa zachowania ruchu wirowego.

#### § 40. Ruch niewirowy.

Ponieważ dla zastosowań praktycznych większe znaczenie ma ruch niewirowy, zwróćmy się więc przedewszystkiem do jego rozpatrzenia. Z założenia wynika bezpośrednio, iż

$$\omega_x = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial w}{\partial y} - \frac{\partial v}{\partial z} \right) = \omega_y = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial z} - \frac{\partial w}{\partial x} \right) = \omega_z = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) = 0$$

Na zasadzie powyższych równości możemy stwierdzić, że wyrażenie  $u dx + v dy + w dz$  jest pełną różniczką jakiejś funkcji spółkradnych  $\phi(xyz)$ , przyczem  $\frac{\partial \phi}{\partial x} = u$ ;  
 $\frac{\partial \phi}{\partial y} = v$ ;  $\frac{\partial \phi}{\partial z} = w$ . Przez analogię do mechaniki możemy nazwać funkcję  $\phi$  - potencjałem szybkości, podkre-

ślajac tę jej własność, że wzięta w dowolnym kierunku pochodna funkcji  $\chi$  daje wartość szybkości elementu rozpatrywanego w tym samym kierunku. Widać stąd ponadto, że w kierunku niewirowym szybkości posiadają zawsze potencjał tak, iż w wypadku nieściśliwej cieczy

$$\frac{\partial^2 \chi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \chi}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \chi}{\partial z^2} = 0 \quad (1)$$

t.j. potencjał musi czynić zadość równaniu Laplace'a. Ustaliwszy powyższe własności ruchu niewirowego, napiszemy jego ogólne równania, upraszczając w tym celu odpowiednio wyrażenia Euler'a. Uwzględniając, iż  $\omega_x = \omega_y = \omega_z = 0$  otrzymamy po wprowadzeniu potencjału szybkości, że

$$\frac{\partial^2 \chi}{\partial t^2} + \left( u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial x} + w \frac{\partial w}{\partial x} \right) + \left( \frac{\partial u}{\partial y} - \frac{\partial v}{\partial x} \right) + \left( \frac{\partial u}{\partial z} - \frac{\partial w}{\partial x} \right) = X - \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial x}$$

Albo

$$u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial x} + w \frac{\partial w}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{1}{2} u^2 + \frac{1}{2} v^2 + \frac{1}{2} w^2 \right) = \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial x} (V^2)$$

gdzie przez  $V$  oznaczamy szybkość całkowitą elementu.

Pozatem

$$\frac{\partial u}{\partial y} - \frac{\partial v}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial z} - \frac{\partial w}{\partial x} = 0;$$

zaś

$$X = \frac{\partial U}{\partial x}; \quad Y = \frac{\partial U}{\partial y}; \quad Z = \frac{\partial U}{\partial z};$$

o ile siły mają potencjał. Ostatecznie tedy otrzymamy

następujące równanie:

$$\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2 \partial t} + \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial x} (V^2) = \frac{\partial U}{\partial t} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x};$$

analogicznie znajdziemy pozostałe dwa równania:

$$\frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2 \partial t} + \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial y} (V^2) = \frac{\partial U}{\partial t} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y};$$

oraz

$$\frac{\partial^2 \phi}{\partial z^2 \partial t} + \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial z} (V^2) = \frac{\partial U}{\partial t} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z}.$$

Wszystkie te trzy równania są sformułowaniem tej samej zależności między parametrami cieczy tak, iż całka pierwszego względem  $x$ , drugiego względem  $y$  i trzeciego względem  $z$  da to samo równanie:

$$\frac{\partial \phi}{\partial t} + \frac{V^2}{2} = U - \frac{p}{\rho} + F(t) \quad /2/$$

gdzie przez  $F(t)$  oznaczyliby pewną nieoznaczoną funkcję czasu. Równania /1/ i /2/ dają nam ogólne rozwiązanie zagadnienia w wypadku, gdy ciecz jest nieściśnialna, o ile tylko po scałkowaniu uwzględnimy pierwotne warunki. Jeśliby ruch miał być jeszcze trwały, to

$\frac{\partial \phi}{\partial t} = 0$ , skąd równanie /2/ przybierze postać:

$$\frac{V^2}{2} - U + \frac{p}{\rho} = \text{Const.} \quad /3/$$

znajdą już jakie równanie Bernouille'go. Tutaj jednak

równanie jest słuszne dla wszystkich punktów cieczy, tam zaś stosować się do strugi elementarnej. Ponadto stała  $C$  mogła być różna w wypadku równania Bernoulli. Dlatego dla poszczególnych strug, tu zaś nie zmienia się w całym rozpatrywanym obszarze. Nawiązując do powyższych równań należy wziąć uwagę, słuszną we wszystkich przypadkach rozwiązywania analitycznego zagadnienia ruchu cieczy. Mianowicie nie każda funkcja, czyniąca zadanie równaniem, odpowiada równości fizycznym warunkom zagadnienia. Pomijając już tedy zgóry rozwiązania urojone, widzimy z równania (3), iż np. szybkość przepływu nie może być ujemną, bo inaczej ciśnienie przybierałoby wartość ujemną lub zmienną, co przeczy naszym założeniom o właściwościach doskonałej cieczy. I więc nie każde rozwiązanie analityczne równań daje się realizować praktycznie.

Oznajmy tu jeszcze jedną własność ruchu niewisciego

Rozpatrzmy tedy przypadek uderzenia w cieczach, gdy powstają ciśnienia chwilowe. Przypuśćmy tedy, że na element cieczy o ścianach  $df$  działa w pewnym kierunku ciśnienie chwilowe, wytwarzające w tym kierunku impuls  $G = \int_0^t p dt df$ . Wówczas, stosując zasadę ilości ruchu i pamiętając, iż w tym wypadku działania sił ciągłych można pominąć, upodajemy, iż przybierają sta-



dowych szybkości będą:

$$u_1 - u_0 = -\frac{1}{\sigma} \frac{\partial \phi}{\partial x}; \quad v_1 - v_0 = -\frac{1}{\sigma} \frac{\partial \phi}{\partial y}; \quad w_1 - w_0 = -\frac{1}{\sigma} \frac{\partial \phi}{\partial z};$$

Z równań powyższych wynika, że szybkości w tym razie posiadają potencjał, gdy ciecze jest nieściśnialna lub gdy gęstość  $\sigma$  jest funkcją samego tylko ciśnienia. Jeśli zaś założymy, że przed uderzeniem ruch był niewirowy, t.j. posiadał również pewien potencjał, wówczas, osłaniając powyższe równania, możemy napisać, iż zmiany potencjału  $\phi_1 - \phi_0 = \frac{G}{\sigma} + C$ . I więc w tym razie potencjał się zmienia, czyli ruch niewirowy może powstać lub zniknąć przez uderzenie. Oczywiście przy zastosowaniach praktycznych należy zawsze brać pod uwagę tę okoliczność, iż lepkość cieczy spowoduje cały szereg odchyśleń od powyższych wyników teorii.

#### §41. Linja i powierzchnie specjalne w cieczy.

Wprowadzając pojęcie potencjału prędkości, wprowadziliśmy na analogie do teoretycznej mechaniki. Wskazyując te analogie dalej możemy mówić o powierzchniach ekipotencjalnych szybkości, których układ  $\phi(xyzt)$  w wypadku ogólnym ruchu nieprzewodzącego zmienia się ciągle w czasie. Szybkości wszystkich punktów takiej powierzchni są do niej nor-



niej normalno. Utworzywszy w ten sposób pole wektorowe szybkości, możemy mówić o liniach prądu, będących chwilowymi obwiedniami wektorów szybkości. Rozróżniając ruch trwały i nietrwały powiedzieć możemy, że przy ruchu trwałym tory cząsteczek są równocześnie liniami prądu, zaś przy ruchu nietrwałym tory cząsteczek są obwiedniami chwilowych linii prądu. Ponieważ ciecz nie może powstać z niczego lub ginąć bez śladu, więc linie prądu tylko wtedy mogą całkowicie przebiegać wewnątrz cieczy, jeżeli stanowią krzywe zamknięte. W przeciwnym razie linie prądu nie mogą się ani zacząć ani kończyć wewnątrz cieczy, lecz tylko na jej powierzchni. Gdy linie te nie są zamknięte, mamy do czynienia przy ruchu niewirowym z jednowartościowym polem prędkości, w przeciwnym razie potencjał jest wielowartościowy. Nie chcąc zbyt nie przekładać kursu matematyką, poprzestaniemy na ogólnych uwagach. Otóż, wyznaczając analitycznie równanie powierzchni ekwipotencjalnych, możemy niekiedy stracić punkty i linie przecięcia się tych powierzchni. Trzymając się definicji matematycznych wiśniemy twierdzić, iż w punktach tych panuje szybkości nieskończona wielkie. Z punktu widzenia fizyki twierdzenie takie nie ma racji bytu, gdyż szybkości nieskończone wielkich nie znamy. I spo-

kroczeniu pewnej wartości granicznej szybkości ciecz ulegnie rozprysnięciu i strugi elementarne się zerwą. O ileby ciecz nie zawierała gazu, wówczas nasutek lepkości zerwanie strugi nastąpiłoby dopiero przy wartości ujemnej ciśnienia. Ponieważ zaś ciecze zawierają zwykle gazy, których prężność wchodzi wówczas w grę, więc już przy dostatecznie małym dodatnim ciśnieniu struga ulegnie zerwaniu. Zauważwszy, że składowe  $u, v, w$  szybkości są proporcjonalne do cosinus'ów kierunkowych stycznej w rozważanym punkcie linii prądu, możemy odrazu napisać równanie różniczkowe tych linii:

$$\frac{dx}{u} = \frac{dy}{v} = \frac{dz}{w};$$

którego całka zawierać będzie dwie stałe dowolne, pozwalające przesunąć taką linię prądu przez dowolny punkt przestrzeni, wypełnionej cieczą. Czasami chodzi nam o powierzchnie prądu, t.j. powierzchnie, po których przebiegają, całkowicie do nich przylegające, linie prądu. Powierzchnia prądu może stanowić dowolny układ nieskończonej liczby następujących po sobie sąsiednich linii prądu, przeto równanie różniczkowe powierzchni prądu musi być równaniem o pochodnych cząstkowych pierwszego rzędu. Całką tego równania zawierać będzie jedną funkcję dowolną. Niech równanie powierzchni prądu będzie:

$$\varphi(xyzt) = C;$$

gdzie czas  $t$  w danej chwili uważamy za parametr stały.

Ponieważ dla danej jednej i tej samej powierzchni różniczkowa zupełna  $d\varphi$  musi być zerem, oprócz tego mamy:

$dx = u dt$ ,  $dy = v dt$ ,  $dz = w dt$ , otrzymamy przeto równanie różniczkowe powierzchni prądu w postaci następującej:

$$\frac{\partial \varphi}{\partial x} u + \frac{\partial \varphi}{\partial y} v + \frac{\partial \varphi}{\partial z} w = 0;$$

Sposobem analogicznym otrzymamy równanie linii wirowych:

$$\frac{dx}{\omega_x} = \frac{dy}{\omega_y} = \frac{dz}{\omega_z} = 0;$$

oraz równanie powierzchni wirowych:

$$\psi(xyzt) = 0;$$

gdzie funkcja  $\psi$  musi spełniać równanie różniczkowe

$$\frac{\partial \psi}{\partial x} \omega_x + \frac{\partial \psi}{\partial y} \omega_y + \frac{\partial \psi}{\partial z} \omega_z = 0;$$

Zauważymy jeszcze, że oba te układy linii i powierzchni w wypadku ogólnego ruchu nieświeżego zmieniają się w czasie tak, że zwykłe mówimy tylko o ich obrazie chwilowym.

#### §42. Spółrzędne cylindryczne / 41 ryz. 3/.

W zagadnieniach hydrodynamiki często korzysta się pożyteczniejszym wprowadzenie współrzędnych cylindrycznych zamiast prostokątnych. Oznaczając tedy w nowym układzie,

który jest również potrójnie ortogonalny, składowe szybkości w 3-ach kierunkach prostopadłych przez  $u_r$   $u_\theta$   $u_z$  wypiszemy łatwo trzy równania dynamiki:

$$P_r - \frac{1}{6} \frac{\partial p}{\partial r} = \frac{d}{dt} (r u_\theta); \quad P_r - \frac{1}{6} \frac{\partial p}{\partial r} = \frac{\partial u_r}{\partial t} - \frac{u_\theta^2}{r};$$

oraz 
$$P_z - \frac{1}{6} \frac{\partial p}{\partial z} = \frac{du_z}{dt}; \quad /1/$$

Oznaczenia w tych równaniach są na zasadzie poprzednich paragrafów zrozumiałe; podkreślić tylko wypada niesymetryczność drugiego z nich, w którym wchodzi wyraz  $\frac{u_\theta^2}{r}$ , odpowiadający normalnej składowej przyspieszenia w ruchu obrotowym. Biorąc pod uwagę, iż

$$u_r = \frac{dr}{dt}; \quad u_z = \frac{dz}{dt}; \quad u_\theta = r \frac{d\theta}{dt};$$

możemy przekształcić równanie /1/ przez rozwinięcie stron prawych:

$$\frac{\partial(r u_\theta)}{\partial t} + \frac{\partial(r u_\theta)}{\partial r} \frac{u_r}{r} + \frac{\partial(r u_\theta)}{\partial r} u_r + \frac{\partial(r u_\theta)}{\partial z} u_z = P_r - \frac{1}{6} \frac{\partial p}{\partial r};$$

Analogicznie znajdziemy 2 pozostałe równania:

$$\frac{\partial u_r}{\partial t} + \frac{\partial u_r}{\partial r} \frac{u_r}{r} + \frac{\partial u_r}{\partial r} u_r + \frac{\partial u_r}{\partial z} u_z = P_r - \frac{1}{6} \frac{\partial p}{\partial r};$$

oraz

$$\frac{\partial u_z}{\partial t} + \frac{\partial u_z}{\partial r} \frac{u_r}{r} + \frac{\partial u_z}{\partial r} u_r + \frac{\partial u_z}{\partial z} u_z = P_z - \frac{1}{6} \frac{\partial p}{\partial z};$$

Ustalmy z kolei równanie ciągłości strugi. Przyjmując

tedy pod uwagę zmianę ilości ciecży, zawartej w elemencie objętości /§ 4, rys. 3/, możemy napisać, iż

$$\frac{\partial}{\partial \eta} (d\epsilon dz u_{\eta} \sigma) d\eta + \frac{\partial}{\partial r} (r dz d\eta u_r \sigma) + \frac{\partial}{\partial z} (r d\eta dr u_z \sigma) =$$

czyli  $= -r d\eta dr dz \frac{\partial \sigma}{\partial t}$

$$r \frac{\partial \sigma}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial \eta} (\sigma u_{\eta}) + \frac{\partial}{\partial r} (\sigma r u_r) + \frac{\partial}{\partial z} (\sigma r u_z) = 0 \quad /3/$$

W szczególnym przypadku niesciśliwej cieczy dla  $\sigma = \text{const.}$  znajdziemy:

$$\frac{\partial u_{\eta}}{\partial \eta} + \frac{\partial (r u_r)}{\partial r} + \frac{\partial (r u_z)}{\partial z} = 0; \quad /3'/$$

Jeśli szybkości posiadają potencjał, t.j. jeśli istnieje taka funkcja  $\phi$ , że

$$\frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \eta} = u_{\eta}; \quad \frac{\partial \phi}{\partial r} = u_r; \quad \frac{\partial \phi}{\partial z} = u_z;$$

to równanie ciągłości strugi dla niesciśliwej cieczy można przepisać w innej postaci:

$$\frac{\partial}{\partial \eta} \left( \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \eta} \right) + \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial \phi}{\partial r} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left( r \frac{\partial \phi}{\partial z} \right) = 0;$$

lub po wykonaniu działań i podzieleniu przez  $r$ :

$$\frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \phi}{\partial \eta^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial r} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial z^2} = 0; \quad /4/$$

Składowe prędkości wirowania około osi  $\eta, r, z$  —  $\omega_{\eta}, \omega_r, \omega_z$  określimy łatwo sposobem analogicznym, jak przy współrzędnych prostokątnych, rozpatrując warunki

ruchu prostokątnego przekroju elementarnego prostopadko-  
 ścianu płaszczyznami prostopadkami do osi. Tym sposobem  
 otrzymamy:

$$2 \omega_y = \frac{\partial u_x}{\partial z} - \frac{\partial u_z}{\partial x};$$

$$2 \omega_z = \frac{1}{r} \left[ \frac{\partial u_z}{\partial y} - \frac{\partial (ru_y)}{\partial z} \right];$$

$$2 \omega_x = \frac{1}{r} \left[ \frac{\partial (ru_y)}{\partial x} - \frac{\partial u_x}{\partial y} \right];$$

Wyrażenia te łatwo sprawdzić, uważając, iż muszą one  
 być zerami w wypadku ruchu niewirowego. Pisząc w tym wypad-  
 ku różniczkę zupełną potencjału prędkości, traktowanego  
 jako funkcja trzech zmiennych niezależnych w postaci

$$d\phi = ru_y dy + u_x dx + u_z dz;$$

widzimy, iż warunek ten jest spełniony.

#### §43. Ciepła pierwsza równań ruchu wzdłuż linii prądu w wypadku ogólnym ruchu wirowego.

Jeżeli ruch jest trwały i siły działające na ciecz po-  
 siadają potencjał, możemy scałkować równania ruchu wzdłuż  
 linii prądu bez względu na to, czy ruch jest wirowy, czy  
 też niewirowy. Oznaczmy potencjał sił przez  $U$ . Wówczas  
 równania dynamiki będą:

$$\frac{du}{dt} = \frac{\partial U}{\partial x} - \frac{1}{\sigma} \frac{\partial p}{\partial x}; \quad \frac{dv}{dt} = \frac{\partial U}{\partial y} - \frac{1}{\sigma} \frac{\partial p}{\partial y}; \quad \frac{dw}{dt} = \frac{\partial U}{\partial z} - \frac{1}{\sigma} \frac{\partial p}{\partial z};$$