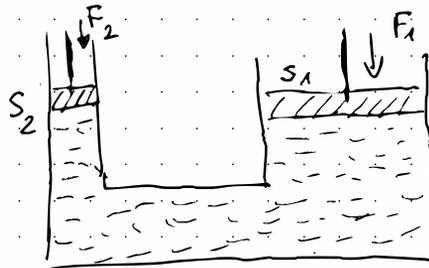
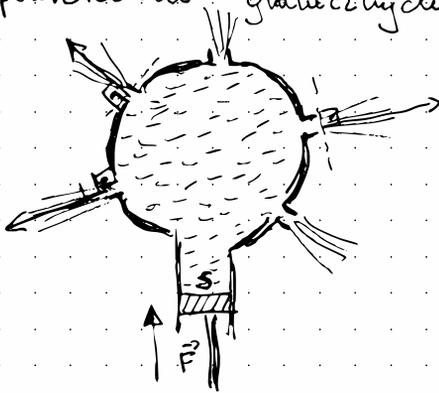


NAPIĘCIE POWIERZCHNIOWE

■ Prawo Pascala

Ciśnienie w cieczy rozchodzi się jednakowo we wszystkich kierunkach i jest zawsze skierowane prostopadle do powierzchni granicznej cieczy.



$$F_1/S_1 = F_2/S_2$$

■ Ciśnienie hydrostatyczne, Paradyks hydrostatyczny.

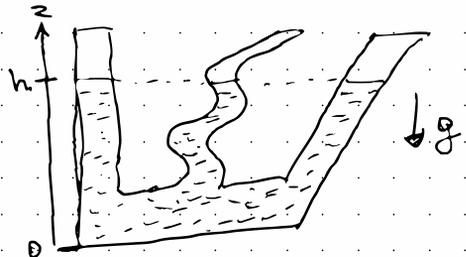
Dla cieczy nieściśnialej mamy:

$$P = P_0 + \rho g(h-z)$$

← wysokości słupa cieczy

↑ gęstość cieczy

Ciśnienie hydrostatyczne



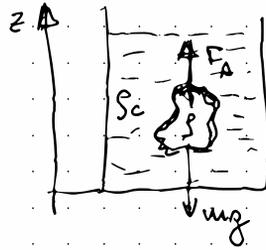
zależy od wysokości słupa cieczy, a nie zależy od kształtu naczynia (paradyks hydrostatyczny).

■ Prawo Archimiedesa

Na ciało zanurzone w cieczy działa parcie do góry, które jest równe ciężarowi cieczy wyparte przez to ciało.



$$F_A = m_{\text{wypartej cieczy}} g = \rho_c V_{\text{zanurzone}} g$$



$$F_g = \rho V_{\text{cieta}} g$$

Cieło tonie, gdy

$$\rho V_{\text{cieta}} > \rho_c V_{\text{zanurzone}}$$

Cieło wypływa, gdy

$$\rho V_{\text{cieta}} < \rho_c V_{\text{zanurzone}}$$

Jest w równowadze, gdy

$$\rho V_{\text{cieta}} = \rho_c V_{\text{zanurzone}}$$

■ Równanie ciągłości • Prawo zachowania strumienia

Dla cieczy przepływającej przez rurkę masa przepływającej cieczy jest ustalona (pod warunkiem, że po drodze nie znajduje się żadnych źródeł).

Jeżeli ciecź odpływa z jakiegoś

zamkniętego obszaru R ,

wtedy ubytek masy

cieczy wynosi

← strumień wypływający masy

$$\Delta M = \oint_S \rho \vec{v} \cdot d\vec{S} = - \frac{\partial}{\partial t} M =$$

$$= - \frac{\partial}{\partial t} \left(\int_V \rho dV \right) = - \int_V \frac{\partial \rho}{\partial t} dV$$

obszar zamknięty o powierzchni S

(równanie ciągłości),

gdy ciecź jest nie ściśliwa, czyli ma

stałą gęstość $\rho = \text{const}$, wtedy

$$\frac{\partial p}{\partial t} = 0, \text{ czyli}$$

$$\Delta M = \oint_S p \vec{v} \cdot d\vec{S} = 0 \Rightarrow \Phi_{\vec{v}} = \oint \vec{v} \cdot d\vec{S} = 0$$

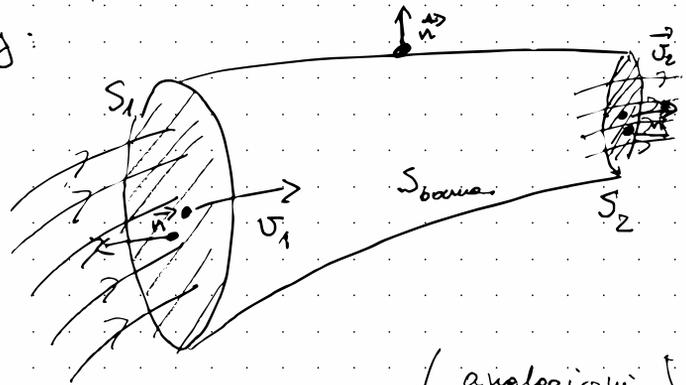
czyli strumień prędkości jest znikły dla zamkniętej powierzchni S .

Konsekwencją tego jest, że dla przepływu w rurze mamy:

$$v_1 S_1 = v_2 S_2,$$

bo

$$\oint \vec{v} \cdot d\vec{S} = 0$$



$$= \int_{\text{powierzchnia bozna}} \vec{v} \cdot d\vec{S} + \int_{S_1} \vec{v} \cdot d\vec{S} + \int_{S_2} \vec{v} \cdot d\vec{S} = 0$$

powierzchnia bozna \parallel S_1 \parallel S_2 \parallel
 \parallel 0 , bo $\vec{v} \perp \vec{n}$ $\left\{ \begin{array}{l} \text{bo } \vec{v} \cdot \vec{n} = -v_1 \\ \text{bo } \vec{v} \cdot \vec{n} = v_2 \end{array} \right.$ $\vec{v} \cdot \vec{n} = v_2$

(analogicznie jak w prawie Gaussa)

■ Prawo Bernoulliego

Zakładając, że rozważana ciecz spełnia warunki:

- 1°) jest nielepka (lub możemy zaniedbać lepkość)
- 2°) jest niesściślna ($\rho = \text{const}$)
- 3°) nie powstają w niej żadne wiry
- 4°) działają na nią tylko siły zachowawcze (np. grawitacja)

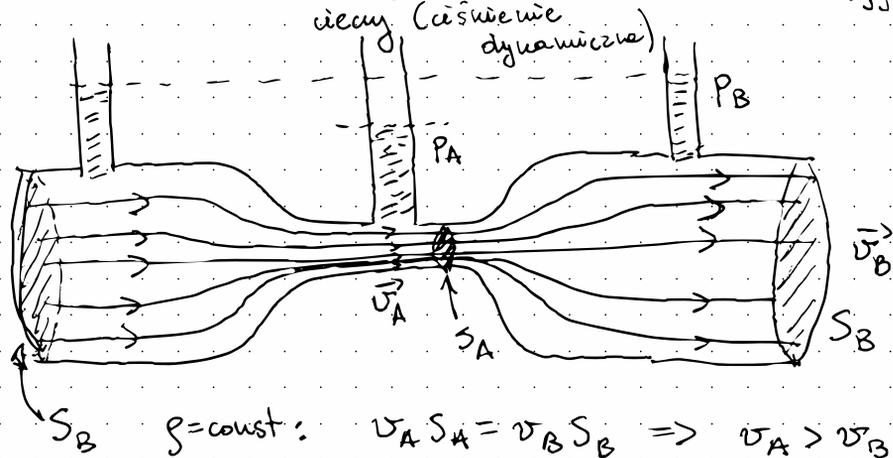
5°) mch ciecny jest stacjonarny, tj. nie zmienia się w czasie,

wtedy zasada zachowania energii dla ciecny

przyjmuje postać:

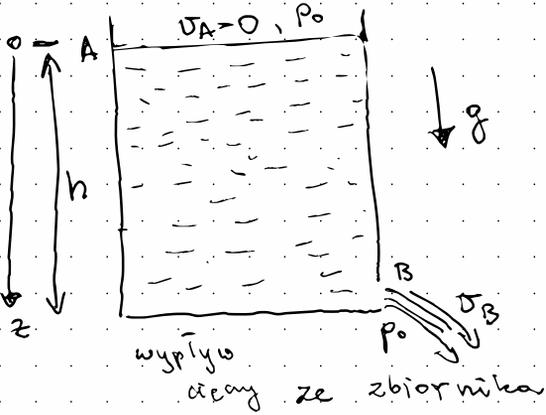
$$\frac{1}{2} \rho v^2 + \rho g z = \text{const.}$$

energia kinetyczna elementu ciecny (ciśnienie dynamiczne) + energia potencjalna elementu ciecny (ciśnienie hydrostatyczne)



$\rho = \text{const.} : v_A S_A = v_B S_B \Rightarrow v_A > v_B, \text{ bo } S_A < S_B$

$$\frac{1}{2} \rho v_A^2 + P_A = \frac{1}{2} \rho v_B^2 + P_B \Rightarrow P_B > P_A$$



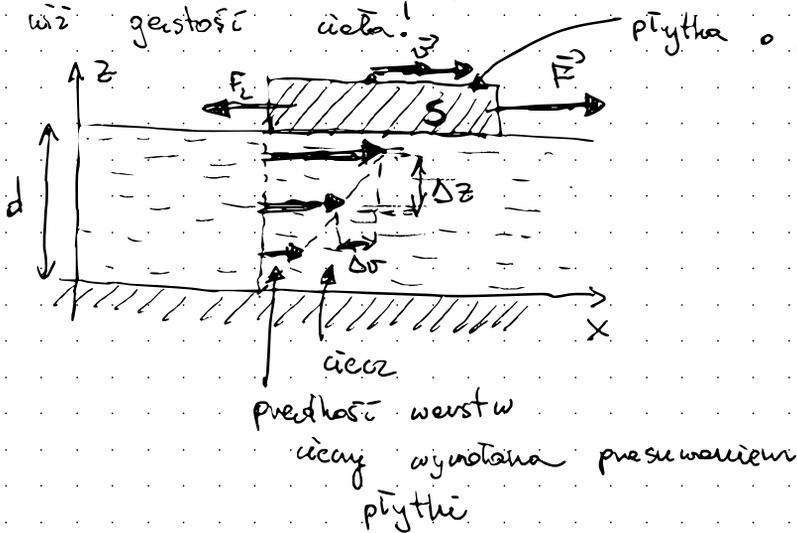
$$\frac{1}{2} \rho v_A^2 + P_0 + \rho g h = \frac{1}{2} \rho v_B^2 + P_0$$

$$\Rightarrow v_B = \sqrt{2gh}$$

prawo Torricellego

Lepkość

Lepkość jest związana z tarcieniem wewnętrznym w ośrodku (np. cieczy). Lepkość jest czymś innym niż gęstość ciała! Płytką o powierzchni S .



Ciągnąc płytkę z ciałem \vec{F} tak iż równowagę ona siła oporu \vec{F}_L , tj. na dole płytki odbywa się ze statką prędkością, wtedy

$$F_L = \eta S \frac{v}{d}$$

↑
współczynnik
lepkości

Siła oporu działająca na płytkę jest proporcjonalna do gradientu prędkości ciekaj w kierunku prostopadłym do prędkości płytki, czyli

$$F_L \propto \frac{\Delta v}{\Delta z} = \frac{v}{d}$$

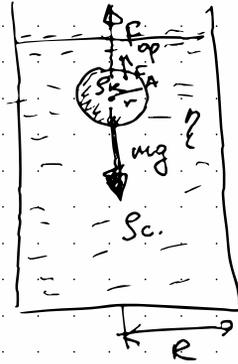
↑
proporcjonalne do

Siła oporu działająca na kulce spadającej w cieczy o lepkości η wynosi:

$$F_{op} = 6\pi\eta r v$$

(wzór Stokesa)

Z warunków równowagi mechanicznej znajdziemy prędkość graniczną kulki



$$F_A = \rho_c \frac{4}{3}\pi r^3 g$$

$$F_{op} = 6\pi\eta r v_{gr}$$

$$F_g = \rho_k \frac{4}{3}\pi r^3 g$$

$$\rho_k \frac{4}{3}\pi r^3 g = \rho_c \frac{4}{3}\pi r^3 g + 6\pi\eta r v_{gr}$$

$$\frac{4^2}{3^2}\pi^2 r^3 g (\rho_k - \rho_c) / 6\pi\eta r = v_{gr}$$

$$\Rightarrow v_{gr} = \frac{2g}{9\eta} (\rho_k - \rho_c) r^2$$

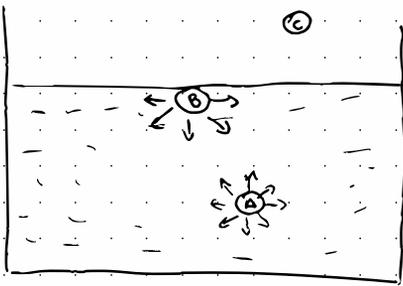
W rzeczywistości ścianki naczyń mające takie wpływy na ruch kulki, co prowadzi do poprawionej zależności (wzór Landberga):

$$v_{gr} = \frac{2g}{9\eta} (\rho_k - \rho_c) \frac{r^2}{1 + 2,4 \frac{r}{R}}$$

gdzie R - to promień cylindra w którym znajduje się ciecz

Między presją graniczną dla różnych rozmiarów kulki możemy wyznaczyć lepkość cieczy.

■ Napięcie powierzchniowe



Siła wypadkowa działająca od innych cząstek cieczy dla:

- A: wynosi 0,
- B jest niezerowa i próbuje wciągnąć cząsteczkę B do wnętrza cieczy.

Niebowiazkowe:

Niech grubość warstwy powierzchniowej wynosi d (jest to odległość charakteryzująca zasięg przyciągania między cząsteczkami). Aby zwiększyć powierzchnię ^{o jednostkę} cieczy trzeba z jej głębi przenieść cząstki na jej powierzchnię: $nd = \frac{F}{m} d$ (n - liczba cząstek w jednostce objętości), ponieważ w warstwie powierzchniowej cząstki są odległe o $d/2$ od powierzchni i doznają średniej siły \bar{F} , więc praca wykonana na powiększenie powierzchni cieczy o jednostkę wynosi:

$$W = \frac{F d}{m} \bar{F} d/2 = \frac{F \bar{F} d^2}{2m} = \sigma - \text{napięcie powierzchniowe}$$

Gdy cząstka uwolnia się z cieczy musi średnio pokonać siłę \bar{F} na odległość $2d$, czyli ciepło

parowania $Q_{par} = \frac{2 F \bar{F} d}{m}$

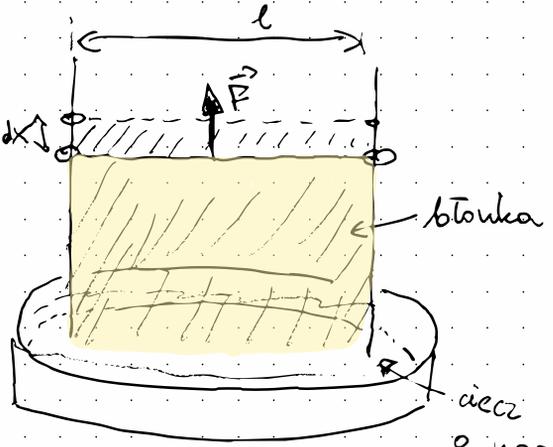
cyli $d = \frac{4\sigma}{\rho Q_{\text{par}}}$, co dla wody

w 100°C daje $d \approx 1,1 \cdot 10^{-10} \text{ m}$

Praca wykonywana przez siły zewnętrzne, aby rozciągnąć powierzchnię A wynosi

$$W_{\text{zew}} = \sigma A \quad (dW_{\text{zew}} = \vec{\sigma} \cdot d\vec{A})$$

Na przykład:



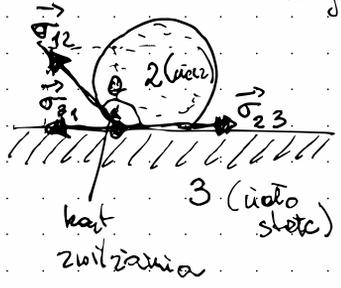
Zwiększamy rozmiar błonki o dx , wtedy

$$dW = F dx = \sigma dA = \sigma 2l dx$$

$$\Rightarrow \sigma = \frac{F}{2l}$$

(2 brzośnie się stać, o napięcia σ powierzchniowym błonka ma dwie strony)

Przyjmijmy, że mamy kroplę rozlaną na stole; wtedy



Napiecie powierzchniowe jest "siła" działająca stycznie do powierzchni swobodnej. 2 warunki równowagi sił mamy:

$$\sigma_{31} = \sigma_{23} + \sigma_{12} \cos\theta$$

θ jest to tak zwany kąt zwilżania, gdy $\theta > \frac{\pi}{2}$ dana ciecz nie zwilża powierzchni ciała stałego. Gdy $\theta < \frac{\pi}{2}$, wtedy ciecz zwilża powierzchnię ciała stałego.

Napiecie powierzchniowe powoduje, że we wnętrzu kropli pojawia się nadmiarowe ciśnienie.

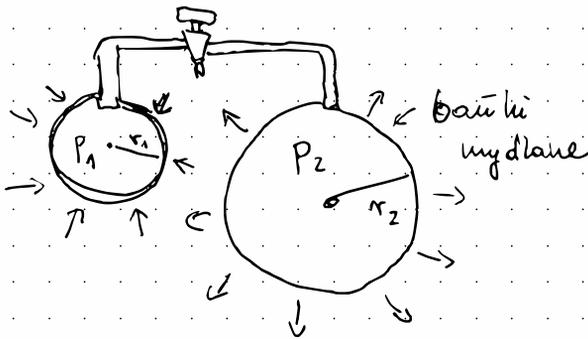
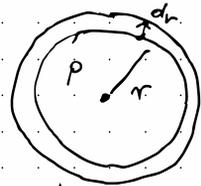
Zmniejszając izotermicznie kropkę o dr mamy:

$$|dW| = p dV = p 4\pi r^2 dr = \sigma dA = \sigma 8\pi r dr$$

$$\Rightarrow p = \frac{2\sigma}{r}$$

Dla bąbelki mydlanej mamy

$$p = \frac{4\sigma}{r}, \text{ bo bąbelka ma dwie powierzchnie (błona),}$$

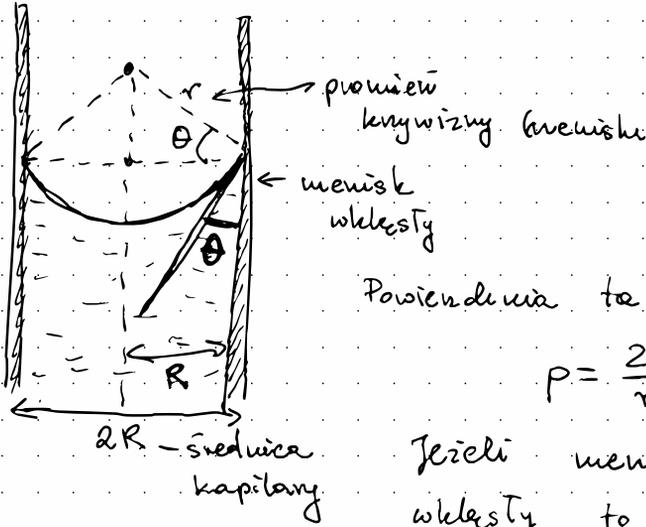


$$p_1 > p_2$$

$$\text{bo } r_2 > r_1$$

czyli duża bąbelka się powiększa, a mała się kurczy.

Kapilary

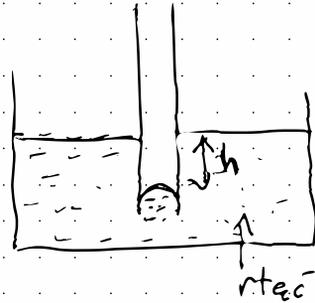
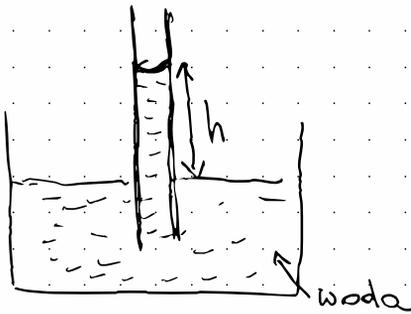


$$R = r \cos \theta$$

Powierchnia ta wywiera ciśnienie

$$p = \frac{2\sigma}{r} = \frac{2\sigma \cos \theta}{R}$$

Jeżeli menisk cieczy jest wklęsły to ciśnienie skierowane jest ku górze, jeżeli menisk jest wklęsły to ciśnienie jest skierowane w dół cieczy, czyli



Zachodzi równowaga między ciśnieniem hydrostatycznym i tym wywieranym przez powierzchnię:

$$\rho g h = p = \frac{2\sigma \cos \theta}{R} \Rightarrow h = \frac{2\sigma \cos \theta}{\rho g R}$$

