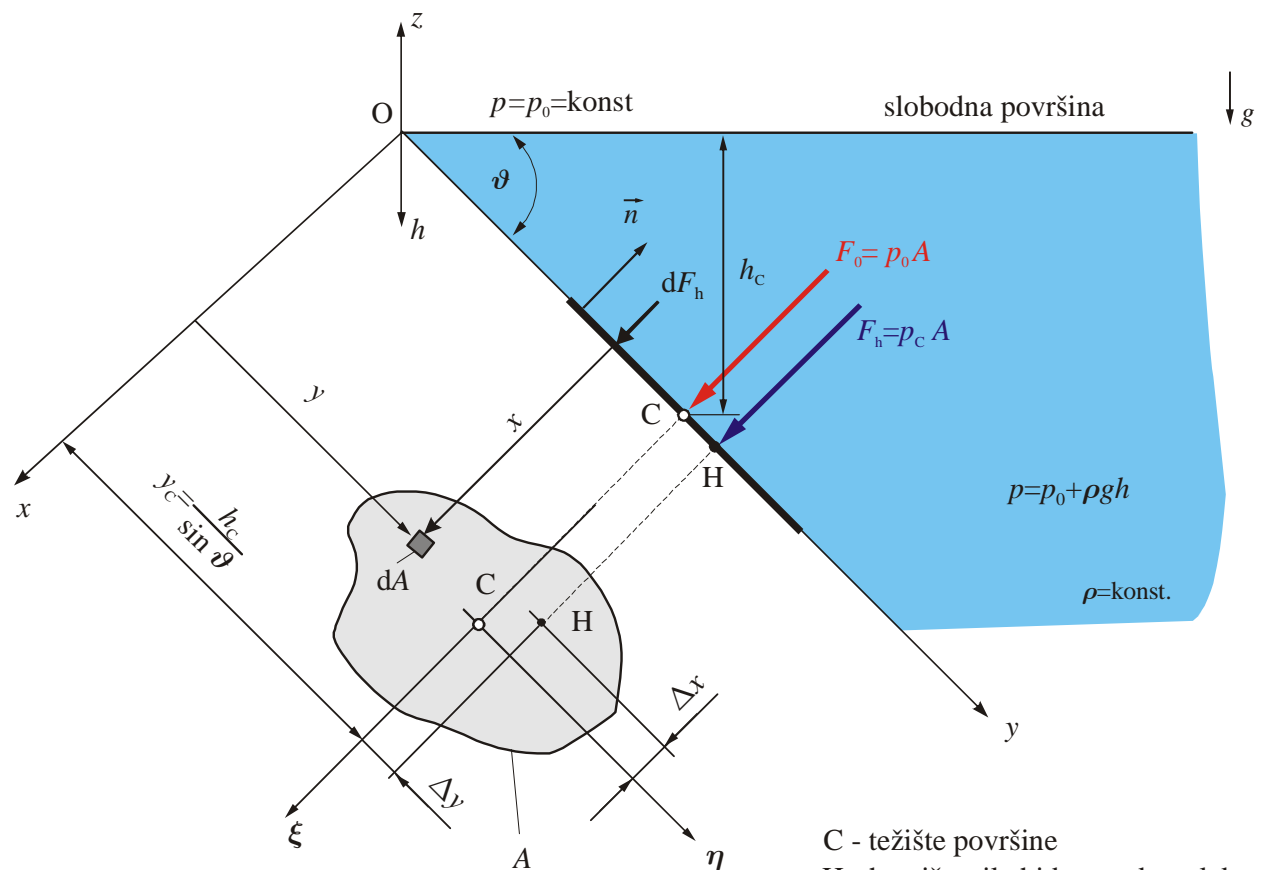


3.4 Sila tlaka na ravne površine

Na ravnoj površini jedinični vektor normale \vec{n} stalan je i po smjeru i po veličini, te se izraz za silu tlaka $\vec{F} = -\int_S p\vec{n}dS$ na površinu prikazuje integralom $\vec{F} = -\vec{n}\int_A p dA$.



$$p = \underbrace{p_0}_{\text{konstantni tlak}} + \underbrace{\rho gh}_{\text{hidrostatski tlak}}$$

➤ Sila \vec{F}_0 konstantnog tlaka

$$\vec{F}_0 = -\vec{n}\int_A p_0 dA, \quad p_0 = \text{konst}$$

$$\boxed{\vec{F}_0 = -p_0 A \vec{n}},$$

$$\underline{F_0 = p_0 A}, \quad \text{iznos sile konstantnog tlaka}$$

Sila \vec{F}_0 konstantnog tlaka na ravnu površinu jednaka je umnošku tlaka i njene ploštine, djeluje u težištu C površine, paralelna je s pravcem normale, a suprotno orijentirana u odnosu na normalu.

► Sila \vec{F}_h linearno promjenjivog hidrostatskog tlaka $p = \rho gh$

Sila dF_h na element površine dA

$$d\vec{F}_h = -p_h \vec{n} dA = -\rho gh \vec{n} dA = -\vec{n} \rho g y \sin \vartheta dA$$

$$\vec{F}_h = -\vec{n} \rho g \sin \vartheta \int y dA = -\vec{n} \rho g \sin \vartheta y_C A = -\vec{n} \underbrace{\rho gh_C}_p A;$$

$$\boxed{\vec{F}_h = -p_C \vec{n} A};$$

$p_C = \rho gh_C$ hidrostatski tlak u težištu C površine

$$\int_A y dA = y_C A \text{ statički moment površine } A,$$

$y_C = h_C / \sin \vartheta$ udaljenost težišta C od slobodne površine, mjereno u ravnini u kojoj se nalazi površina (udaljenost \overline{OC} prema slici).

$$\underline{F_h = p_C A = \rho gh_C A}, \quad h_C - \text{dubina na kojoj se nalazi težište C površine } A.$$

- Sila \vec{F}_h na ravnu površinu će po iznosu biti jednaka umnošku tlaka p_C , koji vlada u težištu C površine i ploštine površine.

Položaj hvatišta sile \vec{F}_h određujemo iz uvjeta da je moment rezultante jednak sumi momenata komponenti. Ovdje to znači da moment sile \vec{F}_h mora biti jednak sumi momenata elementarnih sila $d\vec{F}_h$ koje čine silu \vec{F}_h . Suma momenata elementarnih sila s obzirom na os Ox

$$M = \int_A y dF_h = \int_A y \rho g \sin \vartheta y dA = \rho g \sin \vartheta \int_A y^2 dA = \rho g \sin \vartheta \cdot \underbrace{I_{xx}}_A$$

mora biti jednak momentu resultantne sile F_h s obzirom na os Ox

$$M = y_H \cdot F_h = y_H \cdot \rho g \sin \vartheta y_C A$$

Iz jednakosti momenata slijedi: $y_H = \frac{I_{xx}}{y_C A}$

$$I_{xx} = \int_A y^2 dA - \text{moment tromosti površine } A \text{ s obzirom na os Ox}$$

Primjenom Steinerovog pravila $I_{xx} = y_C^2 A + I_{\xi\xi}$ dobiva se

$$y_H = y_C + \frac{I_{\xi\xi}}{y_C A}, \quad I_{\xi\xi} - \text{moment tromosti površine } A \text{ s obzirom na os } C\xi$$

Pomak Δy točke H u odnosu na težište C površine

$$\boxed{\Delta y = \frac{I_{\xi\xi}}{y_C A}}$$

Analogno se dobije i položaj hvatišta s obzirom na os Oy.

Suma momentata elementarnih sila $d\vec{F}_h$ s obzirom na os Oy

$$M = \int_A x dF_h = \int_A x \rho g \sin \vartheta y dA = \rho g \sin \vartheta \underbrace{\int_A xy dA}_{I_{xy}} = \rho g \sin \vartheta \cdot I_{xy}$$

jednaka je momentu rezultantne sile F_h s obzirom na os Oy

$$M = x_H \cdot F_h = x_H \cdot \rho g \sin \vartheta y_C A$$

Iz jednakosti momenata slijedi: $x_H = \frac{I_{xy}}{y_C A}$

$I_{xy} = \int_A xy dA$ - centrifugalni moment tromosti površine A s obzirom na os Oy

Primjenom Steinerovog pravila $I_{xy} = x_C y_C A + I_{\xi\eta}$ dobiva se

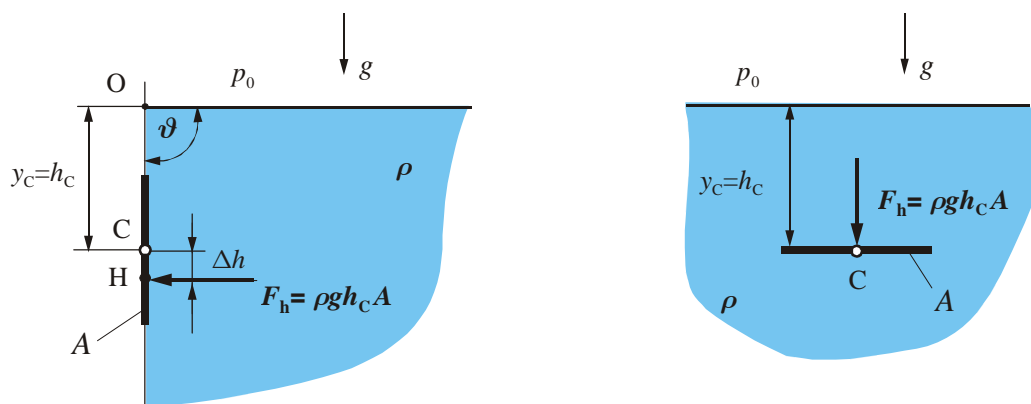
$$x_H = x_C + \frac{I_{\xi\eta}}{y_C A}, \quad I_{\xi\eta} \text{ - centrifugalni moment tromosti površine A s obzirom na os } C\eta$$

Pomak Δx hvatišta H sile F_h u odnosu na težište C površine

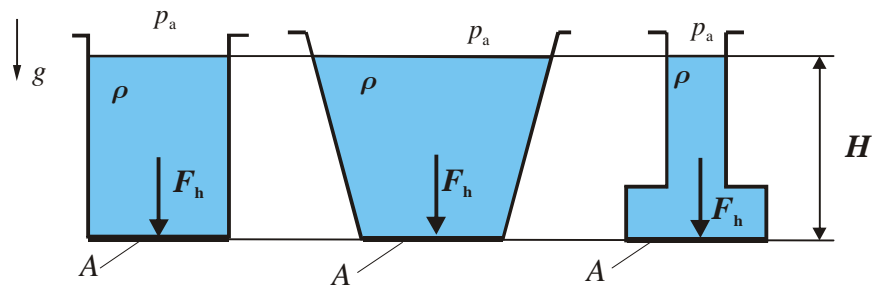
$$\Delta x = \frac{I_{\xi\eta}}{y_C A}$$

Sila hidrostatskog tlaka F_h djeluje okomito na ravnu površinu u točki H (x_H, y_H), a usmjerena je suprotno od vektora normale.

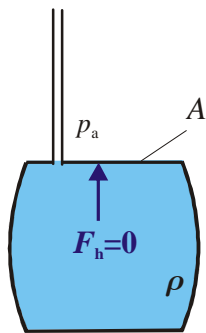
Za vertikalno uronjenu površinu prema slici vrijedi $y_C = h_C$. Za horizontalno uronjenu površinu ($\vartheta = 0$) $y_C \rightarrow \infty$ pa su prema gornjim izrazima $\Delta x = \Delta y = 0$, te će sila F_h djelovati u težištu površine, kao i za slučaj konstantnog tlaka p_0 .



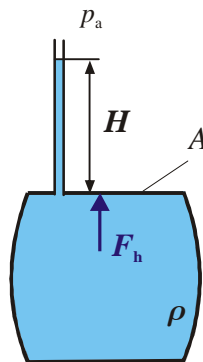
Hidrostatski paradoks: Sila tlaka na horizontalno dno posude zavisi od dubine fluida u posudi i ploštine dna posude, a ne zavisi o oblika posude



Sile hidrostatskog tlaka $F_h = \rho g H A$ na dna svih posuda, prema slici, su jednake. Zapamtimo: u svim je slučajevima sila tlaka na dno posude jednaka težini fluida koji bi se nalazio u volumenu AH od dna posude do slobodne površine (bez obzira što u trećem slučaju toliko fluida niti nema u posudi).



$$F_h = 0$$



$$F_h = \rho g H A$$

Npr:

$$\rho = 1000 \text{ kg/m}^3$$

$$g = 10 \text{ m/s}^2$$

$$H = 1 \text{ m}$$

$$A = 0,5 \text{ m}^2$$

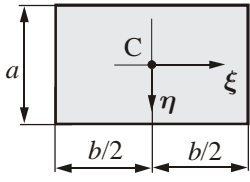
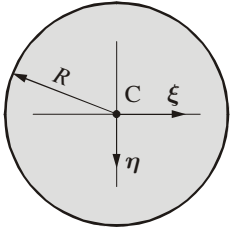
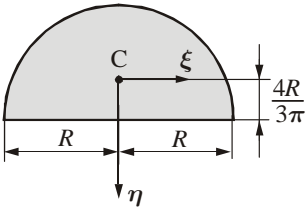
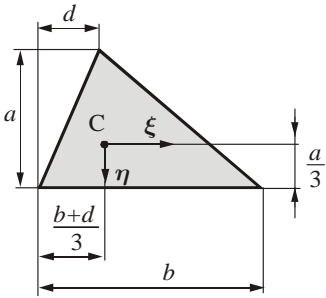
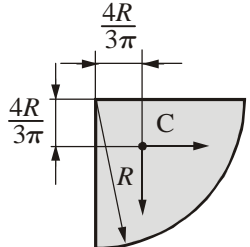
$$F_h = 5000 \text{ N}$$

Momenti M_x i M_y sile hidrostatskog tlaka u odnosu na težište C površine ne zavise od dubine na kojoj se težište nalazi

$$M_x = F_h \cdot \Delta y = \rho g h_c A \cdot \frac{I_{\xi\xi}}{y_c \cdot A} = \rho g I_{\xi\xi} \sin \vartheta$$

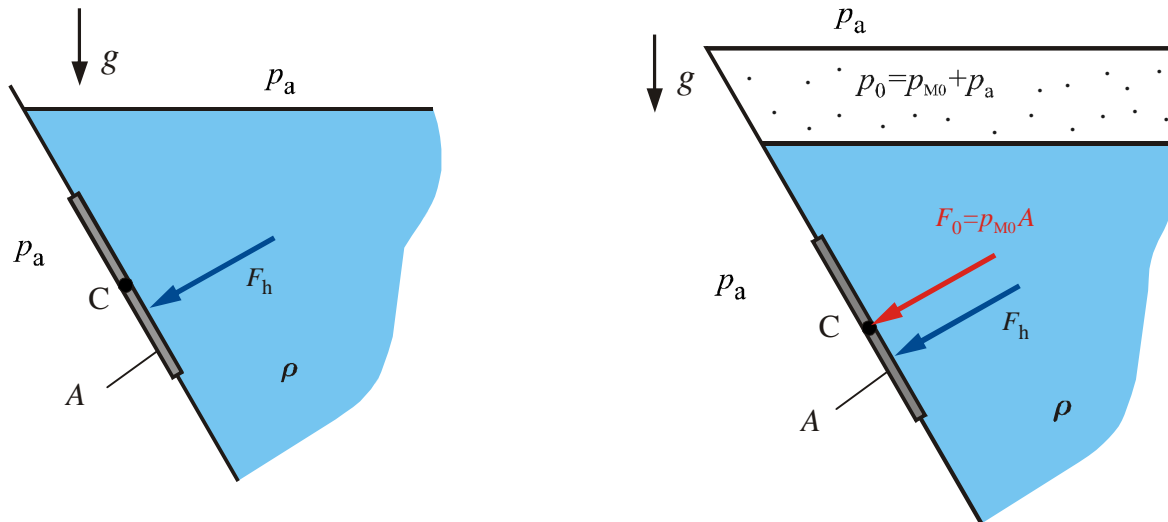
$$M_y = F_h \cdot \Delta x = \rho g h_c A \cdot \frac{I_{\eta\eta}}{y_c \cdot A} = \rho g I_{\eta\eta} \sin \vartheta$$

Izrazi za izračunavanje položaja težišta i momenta inercije za uobičajene površine su dani u sljedećoj tablici

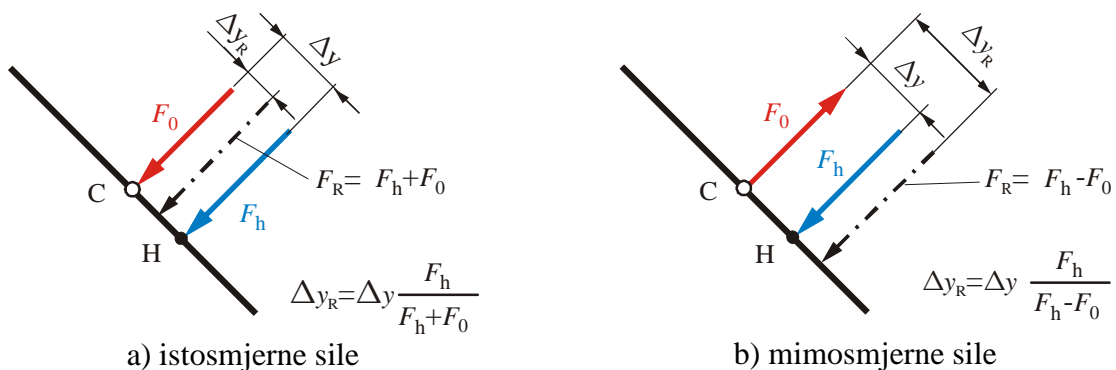
Geometrijski lik	Površina	$I_{\xi\xi}$	$I_{\eta\eta}$	$I_{\xi\eta}$
	$A = ab$	$\frac{ba^3}{12}$	$\frac{ab^3}{12}$	0
	$A = R^2\pi$	$\frac{\pi R^4}{4}$	$\frac{\pi R^4}{4}$	0
	$A = \frac{1}{2}R^2\pi$	$0,1098R^4$	$0,3927R^4$	0
	$A = \frac{ab}{2}$	$\frac{ba^3}{36}$		$\frac{ba^2}{72}(b-2d)$
	$A = \frac{1}{4}R^2\pi$	$0,05488R^4$	$0,05488R^4$	$-0,01647R^4$

-Ako je tlak s obje strane površine isti (slučaj otvorenog spremnika), sile konstantnog tlaka se poništavaju.

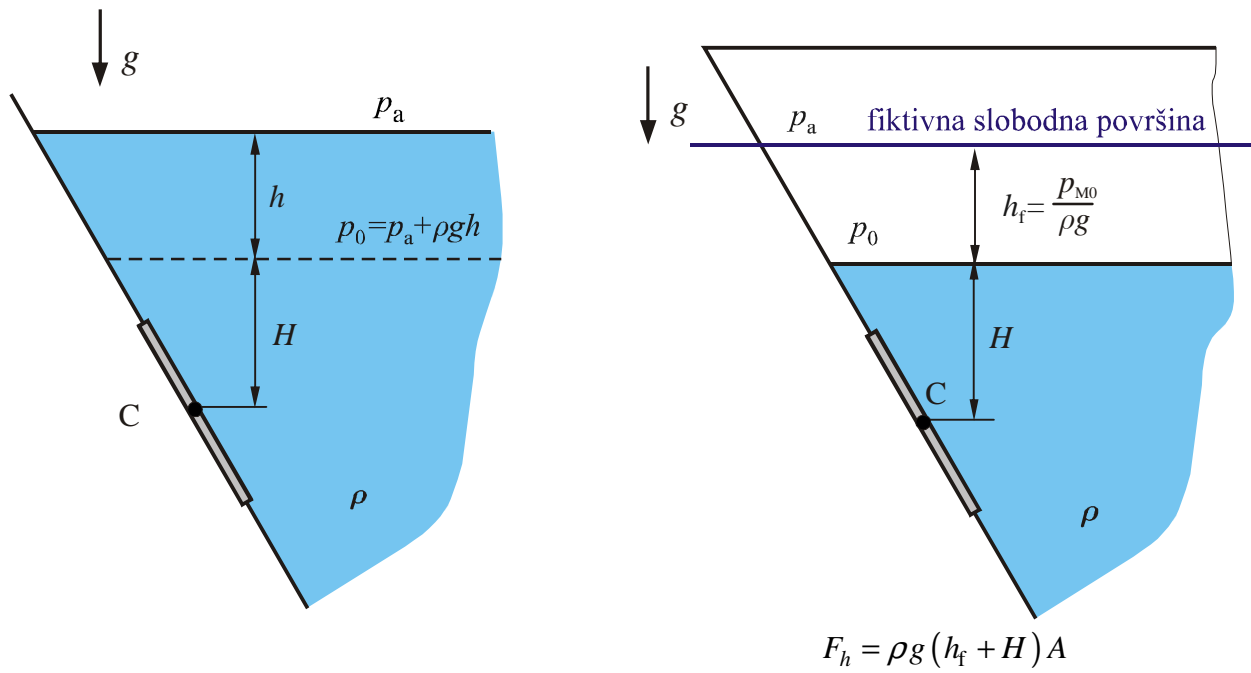
-Za slučaj zatvorenog spremnika rezultatna sila konstantnog tlaka se računa s manometarskim tlakom p_{M0} u spremniku (čime je obračunata i vanjska sila atmosferskog tlaka).



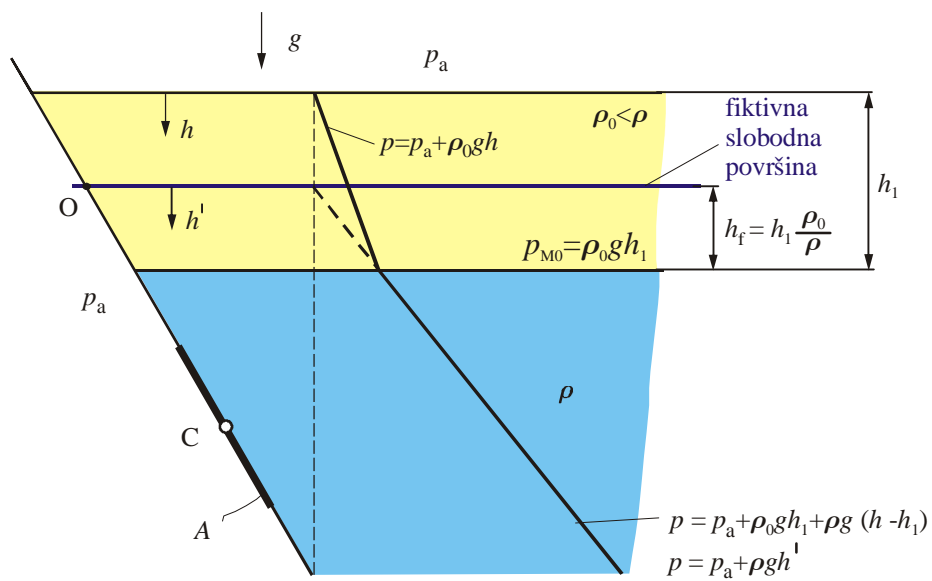
Položaj rezultantne sile $F_R = F_h + F_0$ za slučaj istosmjernih i mimosmjernih sila F_0 i F_h .



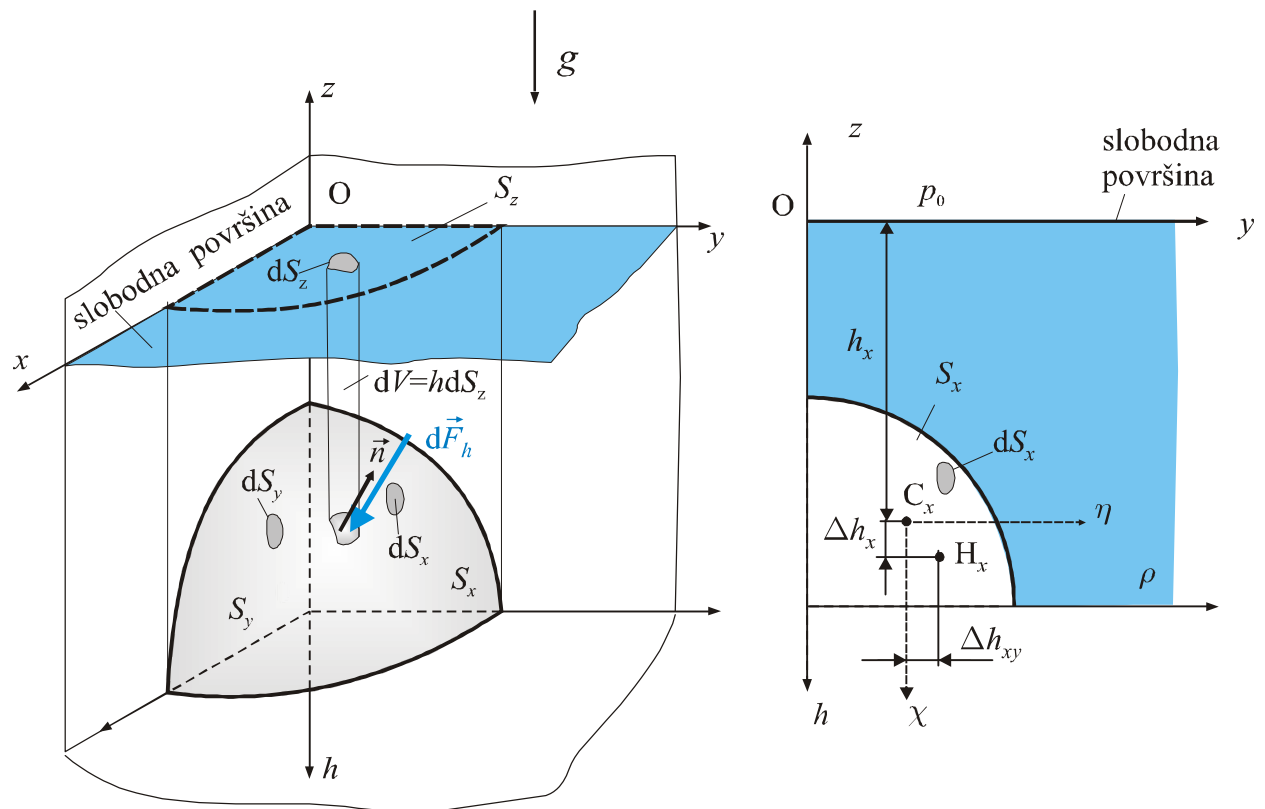
Računanje sile konstantnog tlaka (u slučaju da je površina potpuno uronjena u fluid) može se izbjeći uvođenjem fiktivne slobodne površine. Fiktivna slobodna površina je udaljena od stvarne slobodne površine za visinu manometarskog tlaka $h_f = p_{M0} / \rho g$ (za slučaj pretlaka je iznad, a za slučaj podtlaka ispod stvarne slobodne površine). Iznad fiktivne slobodne površine vlada atmosferski tlak. Ako fiktivna slobodna površina padne ispod težišta C površine, dubina h postaje negativna, a svi izrazi i dalje vrijede. U slučaju da fiktivna slobodna površina prolazi težištem površine, sila hidrostatskog tlaka jednaka je nuli, ali moment sile hidrostatskog tlaka nije nula (ostaje spreg sila).



Fiktivna slobodna površina se može uvesti i za slučaj mirovanja dvaju fluida različite gustoće prema slici.



3.5 Sila tlaka na zakrivljene površine



Sila tlaka na zakrivljenu površinu potopljenu u nestlačivi fluid u mirovanju je definirana izrazom

$$\vec{F} = -\int_S p \vec{n} dS$$

Sila tlaka na zakrivljenu površinu se razlaže na komponente u smjerovima osi. U praktičnom postupku proračuna određuju se dvije horizontalne komponente sile tlaka F_x i F_y i vertikalna komponenta F_z .

Na slici je prikazana zakrivljena površina S uronjena u nestlačivi fluid gustoće ρ . Skalarnim množenjem gornje jednadžbe s jediničnim vektorima $\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}$ dobivaju se izrazi za komponente F_x, F_y i F_z sile tlaka na površinu S

$$F_x = -\int_{S_x} p dS_x$$

$$F_y = -\int_{S_y} p dS_y$$

$$F_z = -\int_{S_z} p dS_z$$

gdje su:

$$dS_x = dS \cos(n, x)$$

$$dS_y = dS \cos(n, y)$$

$$dS_z = dS \cos(n, z)$$

Element površine dS je uvijek pozitivna veličina, a projekcije tog elementa dS_x , dS_y i dS_z mogu biti pozitivne, negativne ili jednake nuli što zavisi od kosinusa kutova što ih vektor normale zatvara sa pozitivnim smjerovima koordinatnih osi. Ako je taj kut manji od 90° projekcija površine je pozitivna, a ako je taj kut veći od 90° projekcija je negativna; za kut jednak 90° projekcija bi bila jednaka nuli.

S_x , S_y i S_z su projekcije zakrivljene površine S na koordinatne ravnine, a također mogu biti pozitivne, negativne ili jednake nuli.

- Izrazi za komponente F_x^0 , F_y^0 , F_z^0 sile \vec{F}_0 uslijed konstantnog tlaka p_0

$$F_x^0 = -p_0 S_x; \quad F_y^0 = -p_0 S_y; \quad F_z^0 = -p_0 S_z$$

$$S_x, S_y, S_z > 0 \Rightarrow F_x^0, F_y^0, F_z^0 < 0$$

Očito će na negativnim projekcijama površina sile djelovati u pozitivnim smjerovima osi i obrnuto. Hvatišta tih komponenata nalaze se u težištima C_x , C_y i C_z projekcija S_x , S_y i S_z .

- Postupak određivanja komponenti F_x i F_y sile \vec{F} uslijed hidrostatskog tlaka $p_h = \rho gh$ je analogan postupku određivanja sile na ravnu površinu (projekcije S_x i S_y su ravne vertikalne površine)

-Izrazi za horizontalne komponente F_x i F_y sile uslijed promjenjivog hidrostatskog tlaka $p_h = \rho gh$ i za pomake hvatišta tih komponenti u odnosu na težišta projekcija su:

$$F_x = -p_{Cx} \cdot S_x = -\rho gh_x S_x$$

$$F_y = -p_{Cy} \cdot S_y = -\rho gh_y S_y$$

$$\Delta h_x = \frac{I_{\eta\eta}}{h_x \cdot |S_x|}$$

$$\Delta h_y = \frac{I_{\xi\xi}}{h_y \cdot |S_y|}$$

$$\Delta h_{xy} = \frac{I_{\eta z}}{h_x \cdot |S_x|}$$

$$\Delta h_{yx} = \frac{I_{\xi z}}{h_y \cdot |S_y|}$$

$$S_x, S_y > 0 \Rightarrow F_x, F_y < 0$$

Vertikalna komponenta F_z sile hidrostatskog tlaka na zakrivljenu površinu S

$$F_z = - \int_{S_z} p dS_z,$$

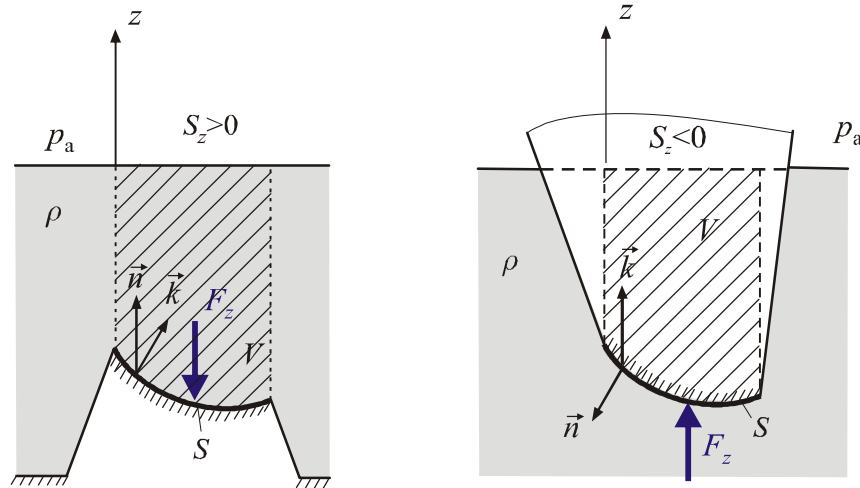
$$F_z = -\rho g \underbrace{\int_{S_z} h dS_z}_V,$$

$$F_z = \mp \rho g V$$

- Vertikalna komponenta F_z je po veličini jednaka težini fluida koji se nalazi u volumenu V između površine S i slobodne površine. Sila F_z prolazi težištem volumena V . Predznak

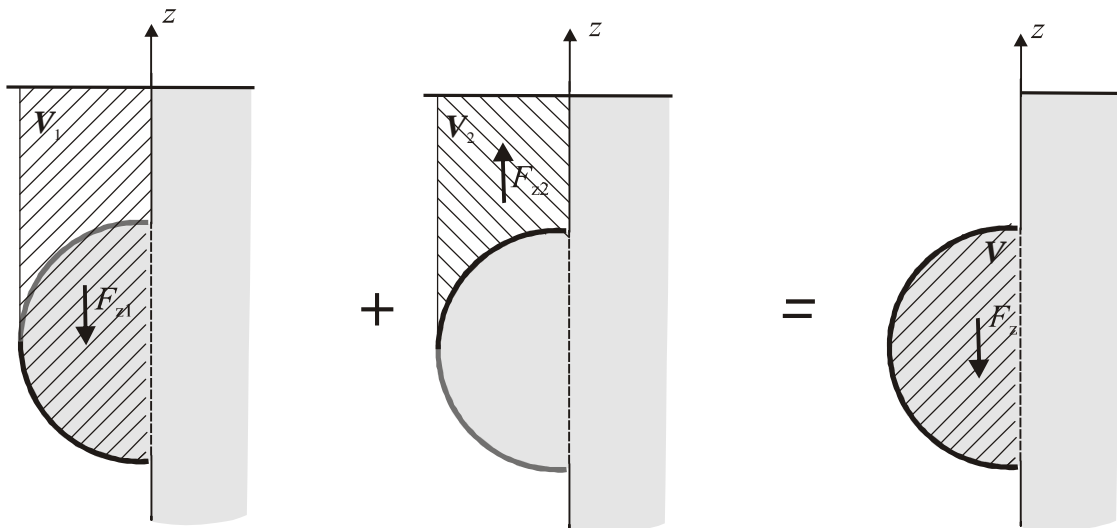
komponente sile F_z ovisi o predznaku projekcije S_z , te se može pisati da je $F_z = -\rho g V \text{ predznak}(S_z)$

Negativni predznak se odnosi na slučaj pozitivne projekcije površine S_z (fluid je iznad površine S), a pozitivni predznak za slučaj negativne projekcije S_z (fluid je ispod površine S).



$$F_z = \rho g V$$

Na dijelu površine S na kojem se vertikalna projekcija S_z površine poništava, vertikalne komponente F_z sile hidrostatskog tlaka se samo djelomično poništavaju.



$$F_{z1} = -\rho g V_1 \text{ predznak}(S_{z1})$$

$$F_{z1} = -\rho g V_1 \cdot (+1)$$

$$F_{z1} = -\rho g V_1$$

$$F_{z2} = -\rho g V_2 \text{ predznak}(S_{z2})$$

$$F_{z2} = -\rho g V_2 \cdot (-1)$$

$$F_{z2} = +\rho g V_2$$

$$F_z = \rho g V$$

3.6 Sila uzgona

Sila uzgona je rezultat djelovanja sila tlaka po površini tijela uronjenog u fluid.

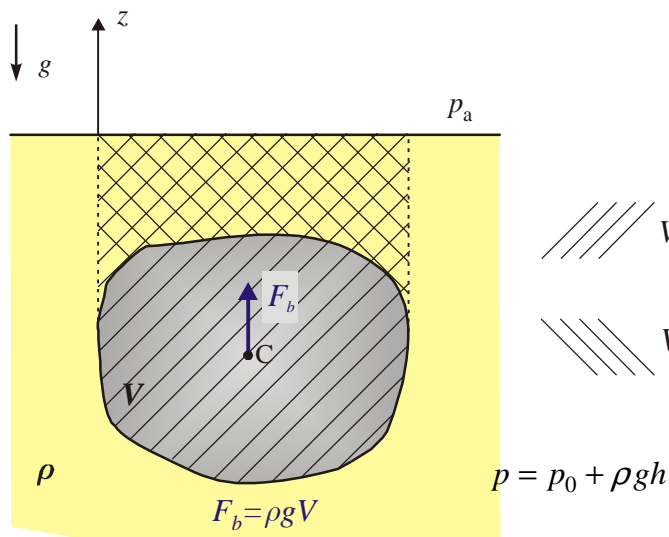
S - zatvorena površina

$$\vec{F}_b = -\int_S p \vec{n} dS = -\int_V \text{grad} p dV = \rho g \vec{k} \int dV = \rho g V \vec{k}; \quad \rho - \text{gustoća fluida, } V - \text{volumen tijela}$$

Sila uzgona je jednaka težini fluida istisnutog tijelom (težini istisnine), djeluje vertikalno u vis i prolazi težištem istisnine.

Sila uzgona je vertikalna komponenta sile hidrostatskog tlaka na tijelo uronjeno u fluid.

- Horizontalne komponente sile hidrostatskog tlaka na tijelo međusobno se poništavaju ($S_x=S_y=0$)
- Sile uslijed konstantnog tlaka p_0 na tijelo međusobno se poništavaju.



$$F_{z1} = -\rho g V_1 \cdot \text{predznak}(S_{z1})$$

$$F_{z1} = +\rho g V_1$$

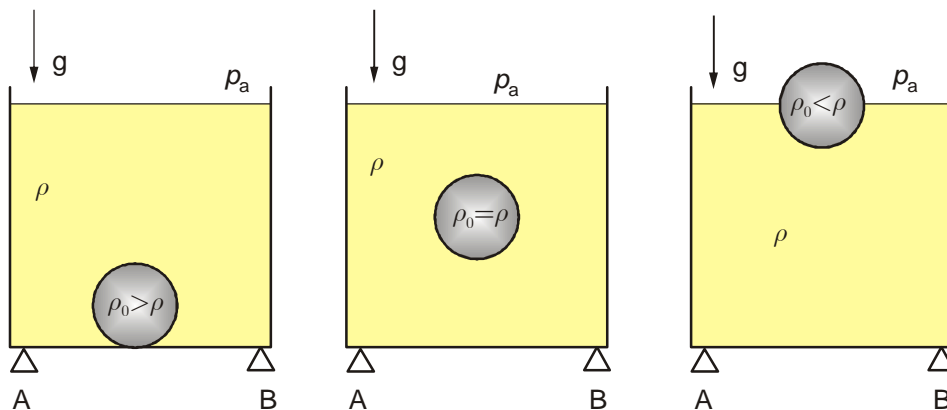
$$F_{z2} = -\rho g V_2 \cdot \text{pred}(S_{z2})$$

$$F_{z2} = -\rho g V_2$$

$$F_b = F_{z1} + F_{z2}$$

$$F_b = \rho g V$$

Hvatište sile uzgona je težište volumena tijela.



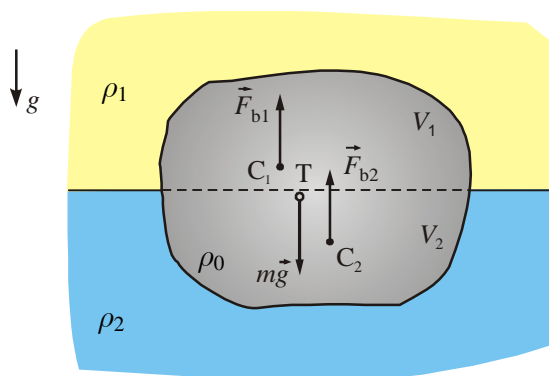
$G > F_b$ tijelo tone

$G = F_b$ tijelo lebdi

$G < F_b$ tijelo pliva

Sila uzgona na granici dvaju fluida

Slika prikazuje slučaj plivanja tijela mase m , gustoće ρ_0 na razdjelnoj površini dvaju fluida gustoća ρ_1 i ρ_2 . Točke C_1 i C_2 su težišta volumena istisnine V_1 i V_2 , a T je težište tijela.

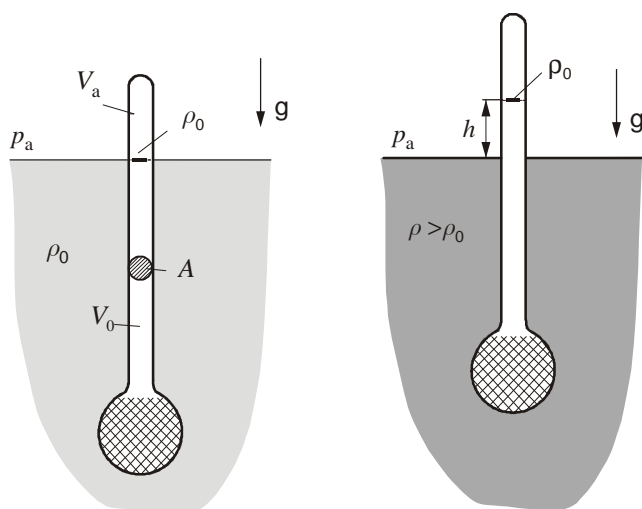


Sila F_b uzgona je zbroj $F_b = F_{b1} + F_{b2} = \rho_1 g V_1 + \rho_2 g V_2$

Uvjet plivanja (ravnoteže) je da su rezultatna sila (tj. $F_b = mg$) i rezultatni moment na tijelo jednaki nuli (tj. suma momenata sila F_{b1} i F_{b2} u odnosu na težište tijela mora biti jednaka nuli).

Jasno je da vrijedi $\rho_2 > \rho_0 > \rho_1$. Za slučaj $\rho_2 \gg \rho_1$ sila F_{b2} se zanemaruje.

AREOMETAR – instrument za mjerenje gustoće kapljevine koji radi na principu hidrostatskog uzgona



$$h = \frac{V_0}{A} \frac{\rho - \rho_0}{\rho - \rho_a}$$