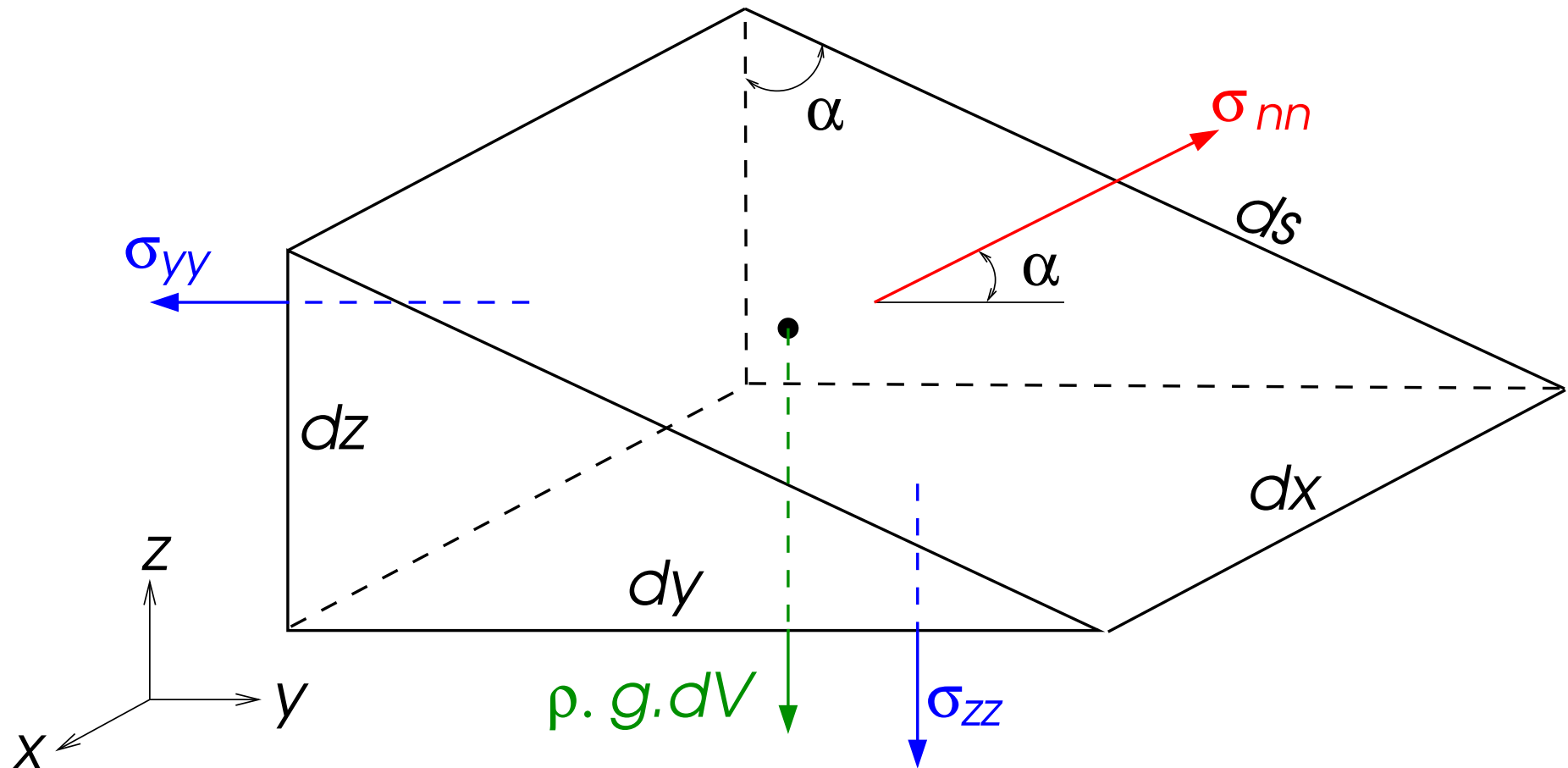


Escola Politécnica da
Universidade de São Paulo



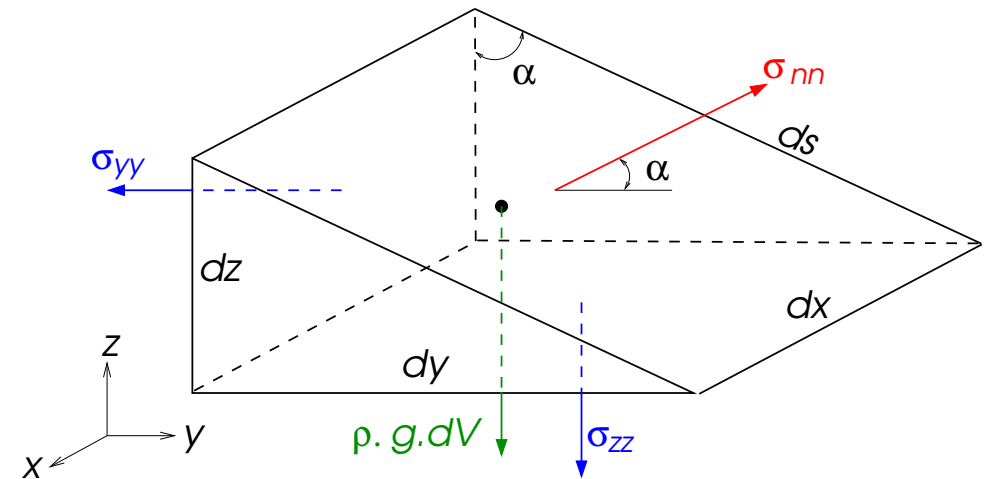
Estática dos Fluidos

Em um fluido em repouso (ou em um fluido invíscido, dito perfeito) não existem tensões de cisalhamento, apenas normais:



Vamos aplicar a 2ª lei de Newton:

Direção z:



$$-\sigma_{zz} \cdot dx \cdot dy + \sigma_{nn} \cdot ds \cdot dx \cdot \text{sen}\alpha - \rho \cdot g \cdot dV = \rho \cdot dV \cdot a_z$$

Uma vez que $dV = [(dy \cdot dz)/2] \cdot dx$ e $\text{sen}\alpha = dy/ds$, segue-se que:

$$-\sigma_{zz} \cdot dx \cdot dy + \sigma_{nn} \cdot ds \cdot dx \cdot \frac{dy}{ds} - \rho \cdot g \cdot \frac{dx \cdot dy \cdot dz}{2} = \rho \cdot \frac{dx \cdot dy \cdot dz}{2} \cdot a_z$$

Dividindo por $dx \cdot dy$ e rearranjando,

$$\sigma_{nn} = \sigma_{zz} + \rho \cdot g \cdot \frac{dz}{2} + \rho \cdot \frac{dz}{2} \cdot a_z = \sigma_{zz} + \rho \cdot \frac{dz}{2} \cdot (g + a_z)$$

como dz é infinitesimalmente pequeno, segue-se que

$$\sigma_{nn} = \sigma_{zz}$$

Direção y :

$$-\sigma_{yy} \cdot dx \cdot dz + \sigma_{nn} \cdot ds \cdot dx \cdot \cos \alpha = \rho \cdot dV \cdot a_y$$

Uma vez que $dV = [(dy \cdot dz)/2] \cdot dx$ e $\cos \alpha = dz/ds$, segue-se que:

$$-\sigma_{yy} \cdot dx \cdot dz + \sigma_{nn} \cdot ds \cdot dx \cdot \frac{dz}{ds} = \rho \cdot \frac{dx \cdot dy \cdot dz}{2} \cdot a_y$$

Dividindo por $dx \cdot dz$ e rearranjando,

$$\sigma_{nn} = \sigma_{yy} + \rho \cdot \frac{dy}{2} \cdot a_y$$

como dy é infinitesimalmente pequeno, segue-se que

$$\sigma_{nn} = \sigma_{yy}$$

Analogamente, para a direção x , a mesma conclusão seria obtida: $\sigma_{nn} = \sigma_{xx}$



Assim, para o escoamento de fluido perfeito (invíscido), a tensão normal em um ponto é a mesma em todas as direções. Ela é, portanto, uma grandeza escalar.

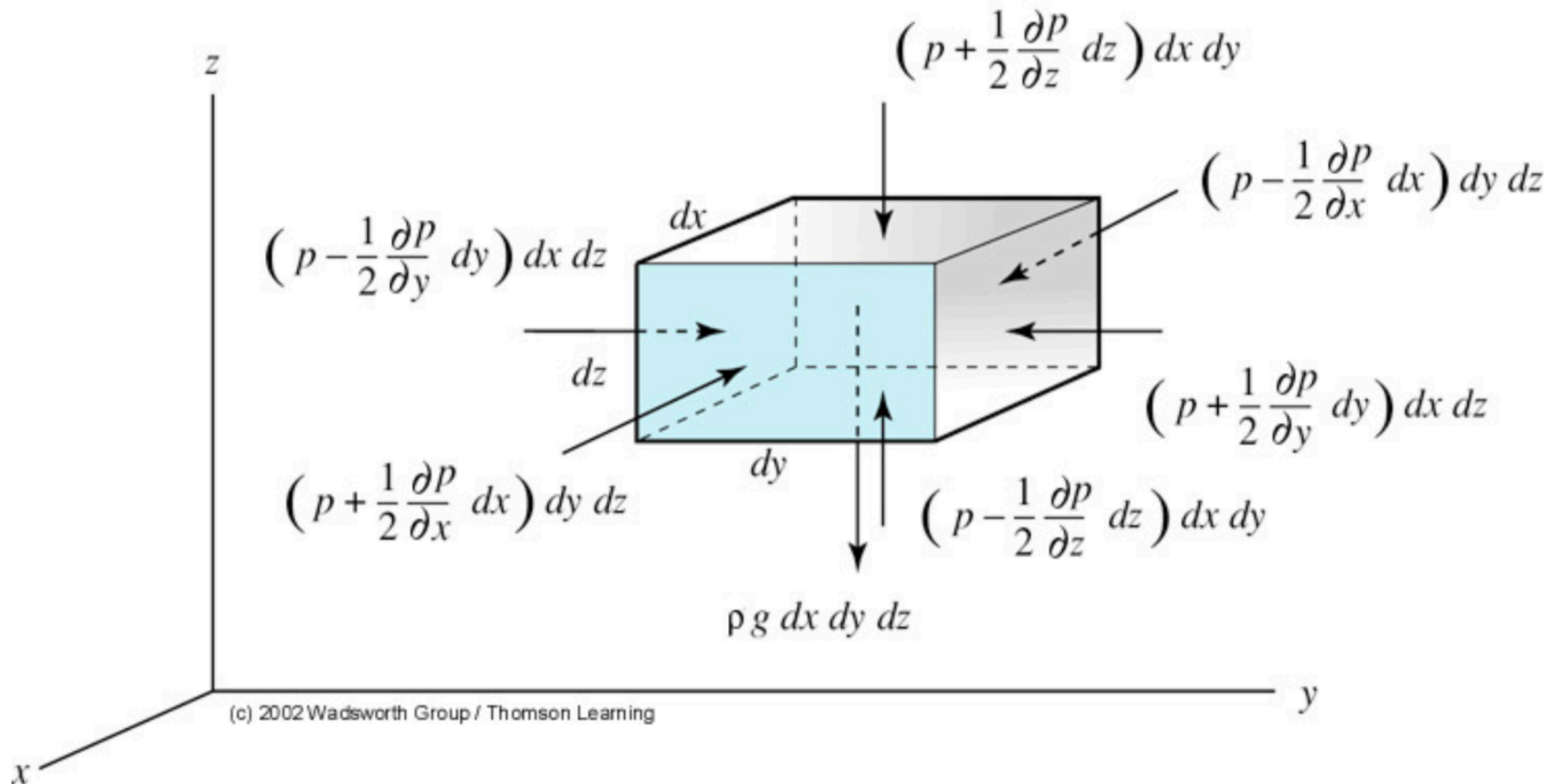
A tensão normal em um escoamento de fluido perfeito é igual à *pressão termodinâmica* com sinal contrário: $\sigma_{nn} = -p$

Para a situação do fluido em repouso, $a_z = a_y = 0$ e os resultados obtidos continuam válidos: $\sigma_{zz} = \sigma_{yy} = \sigma_{xx} = \sigma_{nn} = -p$.

Equação da estática dos fluidos



Considere o elemento de fluido em repouso:





A força superficial resultante é dada por:

$$d\vec{F}_s = \left[\left(p - \frac{\partial p}{\partial x} \cdot \frac{dx}{2} \right) \cdot dy \cdot dz - \left(p + \frac{\partial p}{\partial x} \cdot \frac{dx}{2} \right) \cdot dy \cdot dz \right] \cdot \vec{i}$$
$$\left[\left(p - \frac{\partial p}{\partial y} \cdot \frac{dy}{2} \right) \cdot dx \cdot dz - \left(p + \frac{\partial p}{\partial y} \cdot \frac{dy}{2} \right) \cdot dx \cdot dz \right] \cdot \vec{j}$$
$$\left[\left(p - \frac{\partial p}{\partial z} \cdot \frac{dz}{2} \right) \cdot dx \cdot dy - \left(p + \frac{\partial p}{\partial z} \cdot \frac{dz}{2} \right) \cdot dx \cdot dy \right] \cdot \vec{k}$$

$$d\vec{F}_s = - \left(\frac{\partial p}{\partial x} \cdot \vec{i} + \frac{\partial p}{\partial y} \cdot \vec{j} + \frac{\partial p}{\partial z} \cdot \vec{k} \right) \cdot dx \cdot dy \cdot dz$$

$$\therefore d\vec{F}_s = -\vec{\nabla} p \cdot dx \cdot dy \cdot dz$$



A força resultante sobre o elemento será a soma da força de campo e de superfície:

$$d\vec{F}_R = d\vec{F}_c + d\vec{F}_s = \left(-\vec{\nabla}p + \rho.\vec{g}\right).dx.dy.dz = \left(-\vec{\nabla}p + \rho.\vec{g}\right).dV$$

A força resultante deve ser zero para o fluido em repouso:

$$-\vec{\nabla}p + \rho.\vec{g} = 0$$

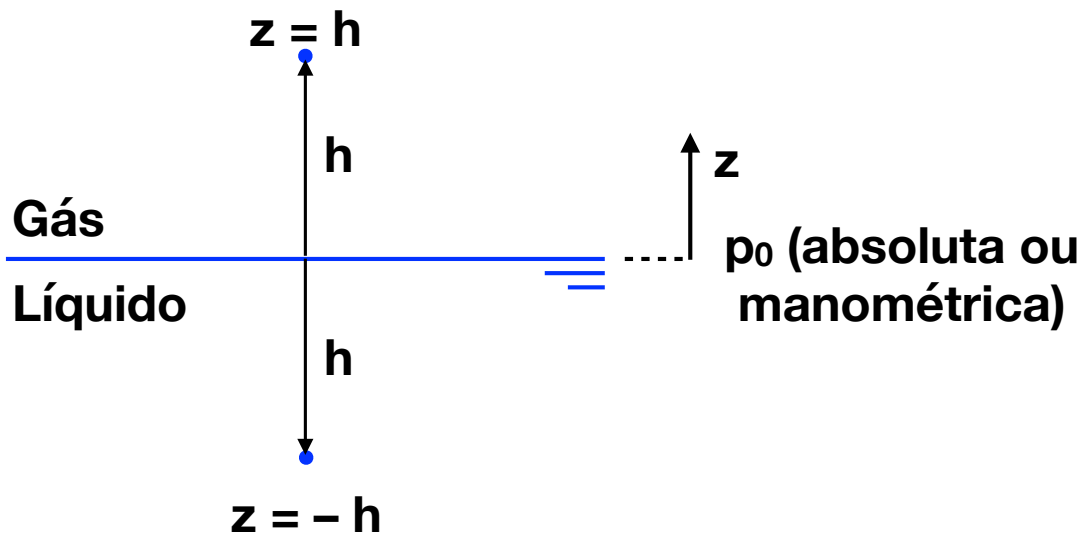
Como a aceleração da gravidade atua só no eixo z:

$$\frac{\partial p}{\partial x} = 0 ; \frac{\partial p}{\partial y} = 0 ; \text{ e } \frac{\partial p}{\partial z} = -\rho.g = -\gamma$$

Variação de pressão em um fluido estático



Deduzimos: $\frac{\partial p}{\partial x} = 0$; $\frac{\partial p}{\partial y} = 0$; e $\frac{\partial p}{\partial z} = -\rho \cdot g = -\gamma$



Integrando (fluido incompressível):

$$\int_{p(z)}^{p_0} dp = -\gamma \cdot \int_{z=-h}^0 dz$$

$$\int_{p(z)}^{p_0} dp = -\gamma \cdot \int_{z=-h}^0 dz$$

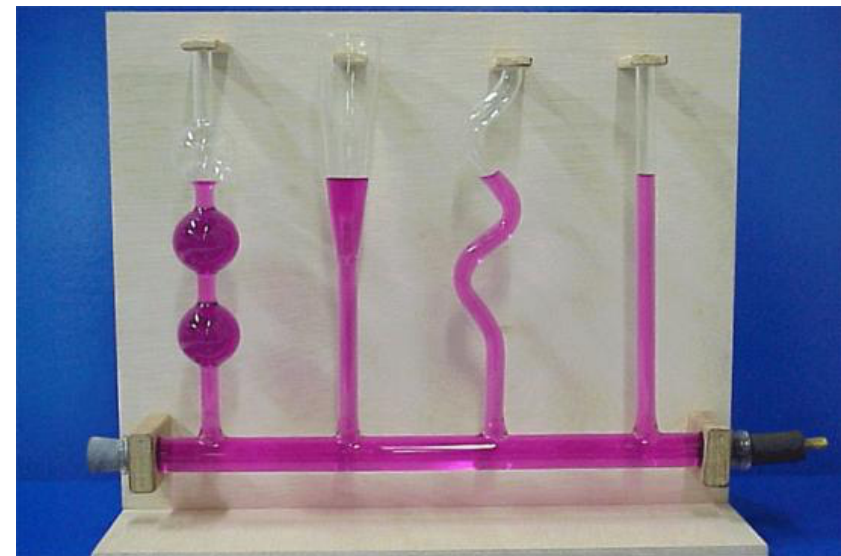
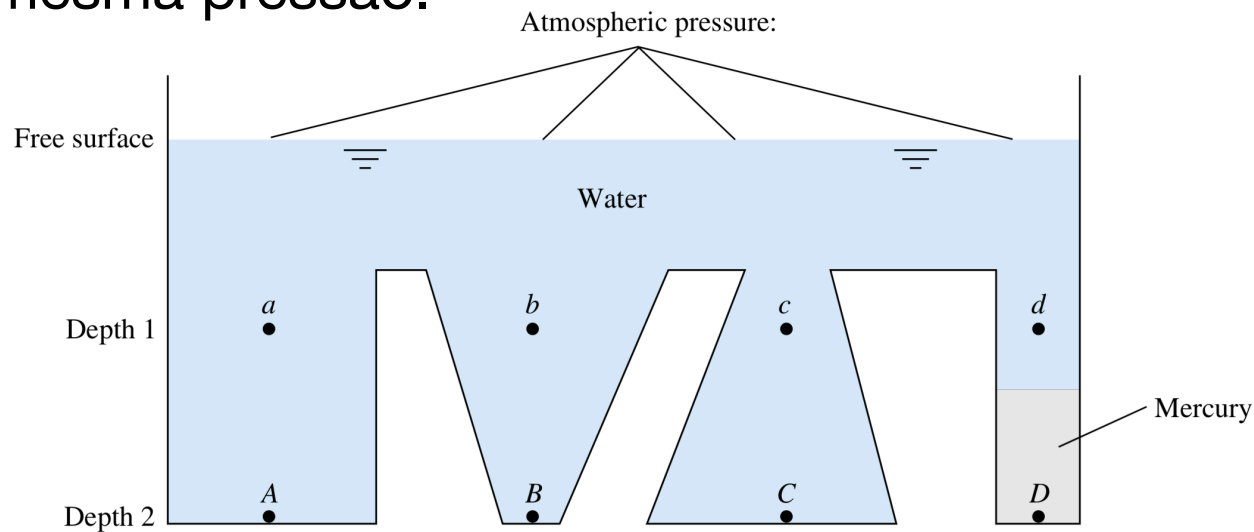
$$p_0 - p(z) = -\gamma \cdot [0 - (-h)]$$

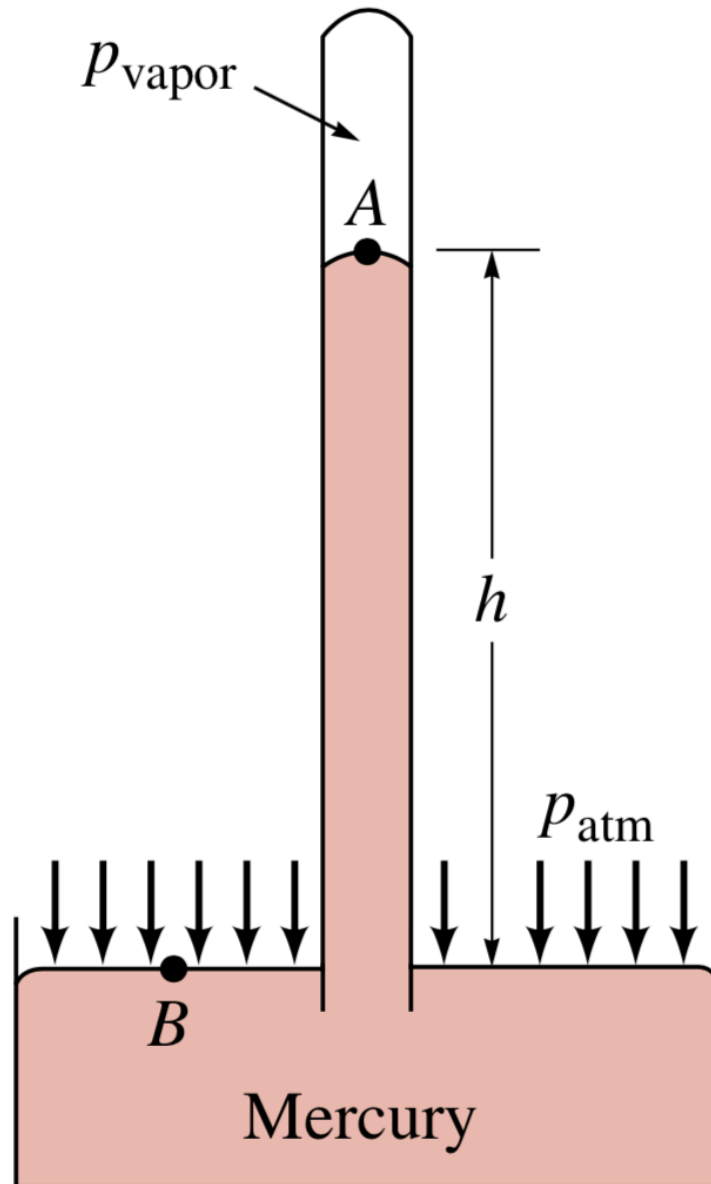
Lei de Stevin: $p(z) = p_0 + \gamma \cdot h = p_0 + \rho \cdot g \cdot h$

Princípio dos vasos comunicantes



A pressão exercida por um líquido não depende do formato ou do volume do recipiente no qual ele se encontra e que pontos de mesma altura possuem mesma pressão.





Barômetro de Toricelli:

$$p_{\text{atm}} = p_{\text{vapor}} + \gamma \cdot h$$

$$p_{\text{atm}} \approx \gamma \cdot h$$



Specific weight γ at 68°F = 20°C

| Fluid | lbf/ft ³ | N/m ³ |
|----------------------|---------------------|------------------|
| Air (at 1 atm) | 0.0752 | 11.8 |
| Ethyl alcohol | 49.2 | 7,733 |
| SAE 30 oil | 55.5 | 8,720 |
| Water | 62.4 | 9,790 |
| Seawater | 64.0 | 10,050 |
| Glycerin | 78.7 | 12,360 |
| Carbon tetrachloride | 99.1 | 15,570 |
| Mercury | 846 | 133,100 |



HOW IT'S MADE



**"PRESSURE
GAUGES"**

Length: 4 mins 40 secs

Starts at: 10;00;00;00

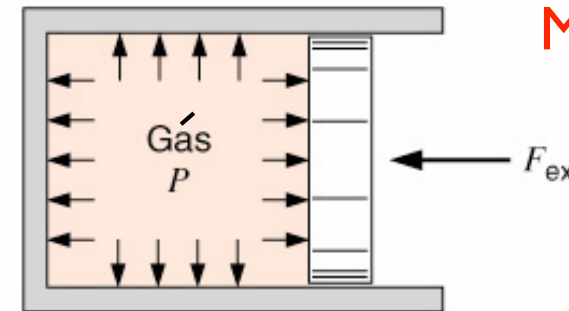
Audio 1 & 2 : English stereo mix

Ratio: 16:9 Letterbox

Pressão

$$P = \lim_{\delta A \rightarrow \delta A'} \frac{\delta F_n}{\delta A}$$

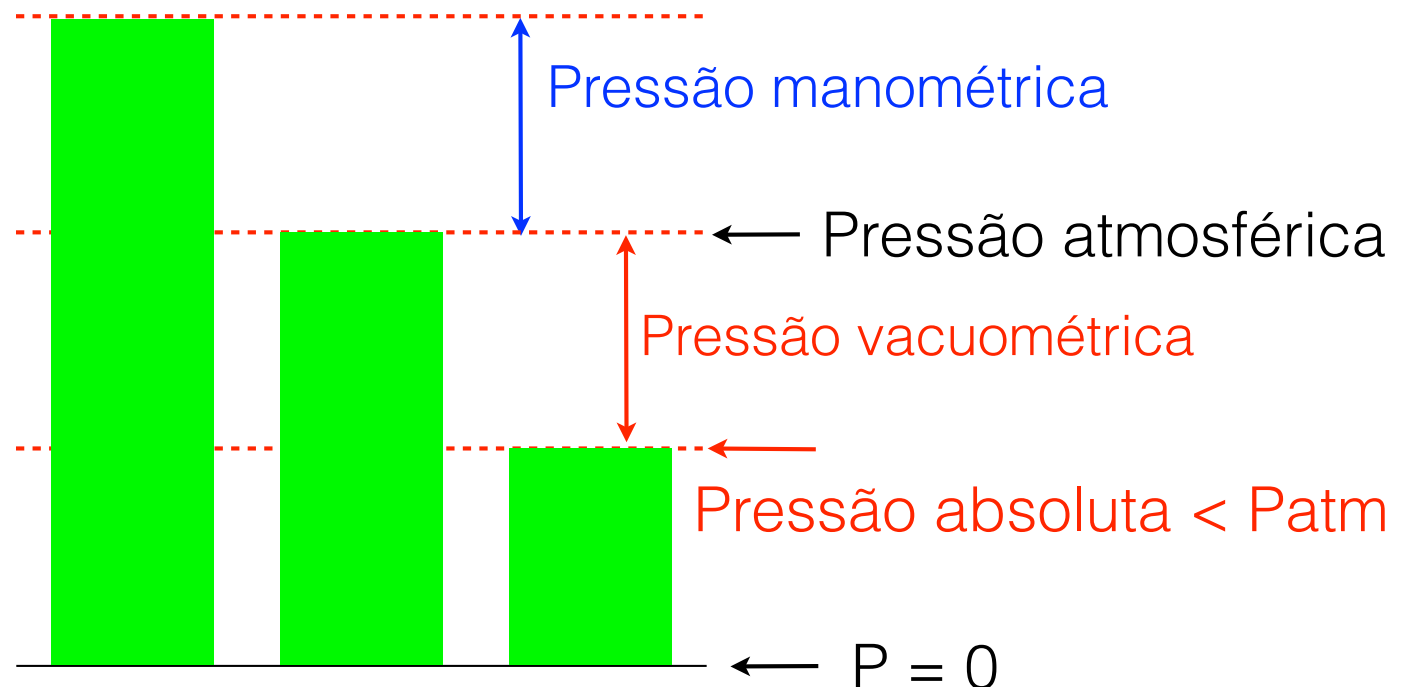
Considere a situação:



Mesma pressão
no equilíbrio

Pressão absoluta $> P_{atm}$

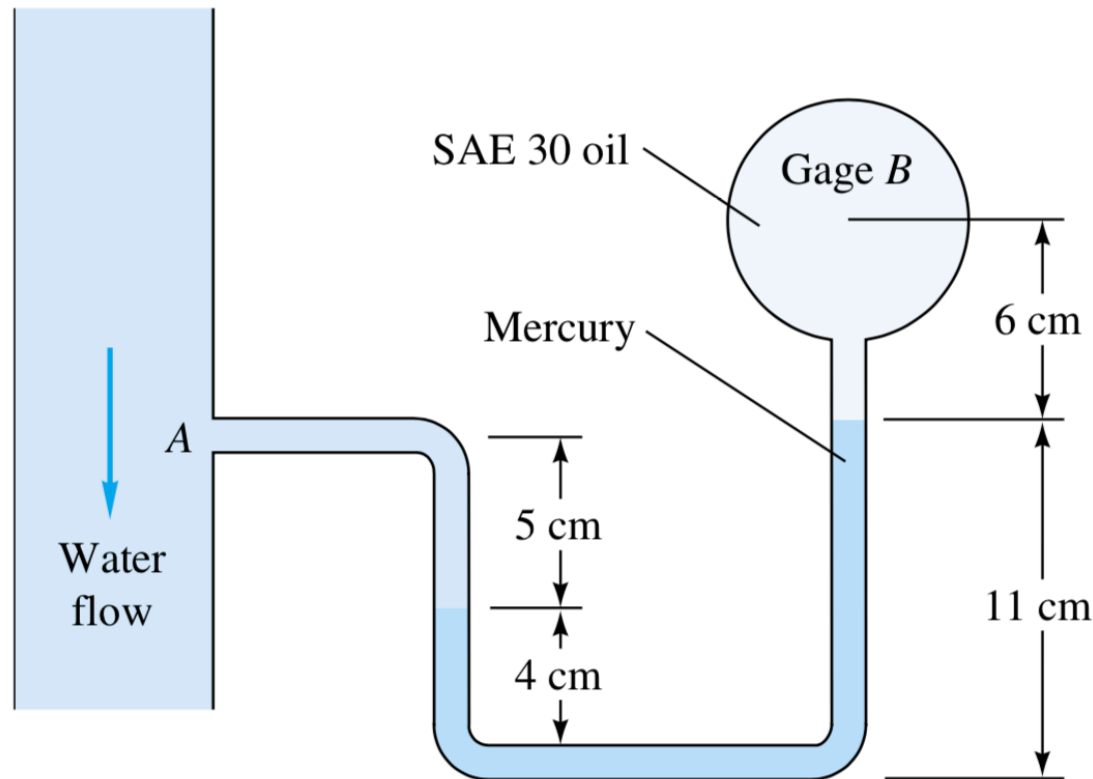
Em Termodinâmica
trabalhamos com



Manometria: Exemplo 1



O medidor de pressão B marca 87 kPa, pede-se para calcular a pressão em A. Admita que todos os fluidos estão a 20 °C.



Resp. 96,4 kPa
Absoluta ou manométrica?

Procedimento para solucionar problemas de manômetro



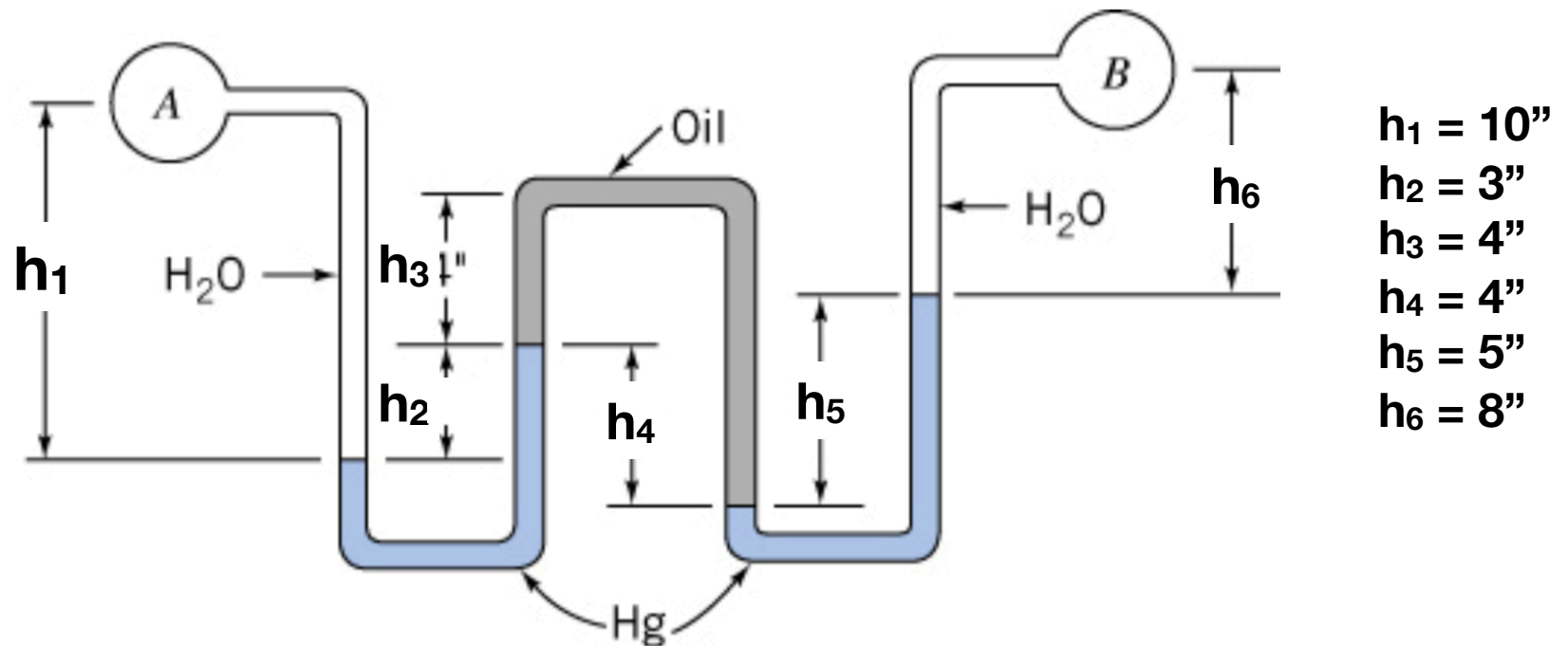
Escola Politécnica da
Universidade de São Paulo

1. Começar em uma extremidade;
2. Somar a esta pressão a variação de pressão se o próximo menisco estiver em um nível mais baixo ou subtrair a variação de pressão se o menisco estiver em um nível mais alto;
3. Repetir a etapa 2 até alcançar a outra extremidade do manômetro e igualar à pressão neste ponto.

Manometria: Exemplo 2



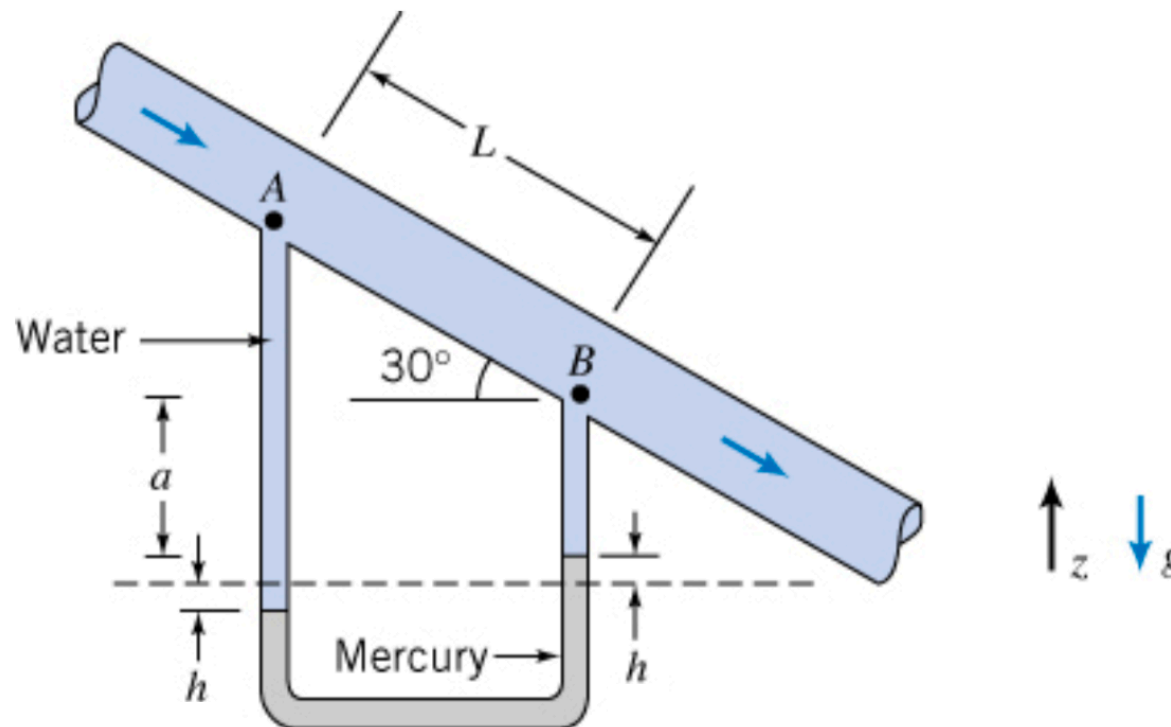
Enunciado: Água escoia no interior dos tubos A e B . Óleo lubrificante ($SG = 0,88$) está na parte superior do tubo em U invertido. Mercúrio ($SG = 13,6$) está na parte inferior dos dois tubos em U . Determine a diferença de pressão, $p_A - p_B$, em kPa. [Fox, McDonald e Pritchard, Ex. 3.3, 6a Edição]



Manometria: Exemplo 3



Enunciado: Água flui para baixo ao longo de um tubo inclinado de 30° em relação à horizontal conforme mostrado na figura. A diferença de pressão $p_A - p_B$ é causada parcialmente pela gravidade e parcialmente pelo atrito. Obtenha uma expressão algébrica para a diferença de pressão citada. Calcule esta diferença se $L = 5$ pés e $h = 6''$. [Fox, McDonald e Pritchard, 3.24, 6a Edição]



Manometria: exemplo 3



$$P_A + \rho_{H_2O} gL \sin 30^\circ + \cancel{\rho_{H_2O} ga} + \rho_{H_2O} gh - \rho_{Hg} gh - \cancel{\rho_{H_2O} ga} = p_B$$

$$\begin{aligned} P_A - P_B &= \rho_{Hg} gh - \rho_{H_2O} gh - \rho_{H_2O} gL \sin 30^\circ \\ &= SG_{Hg} \rho_{H_2O} gh - \rho_{H_2O} gh - \rho_{H_2O} gL \sin 30^\circ \end{aligned}$$

$$P_A - P_B = \rho_{H_2O} g[h(SG_{Hg} - 1) - L \sin 30^\circ]$$

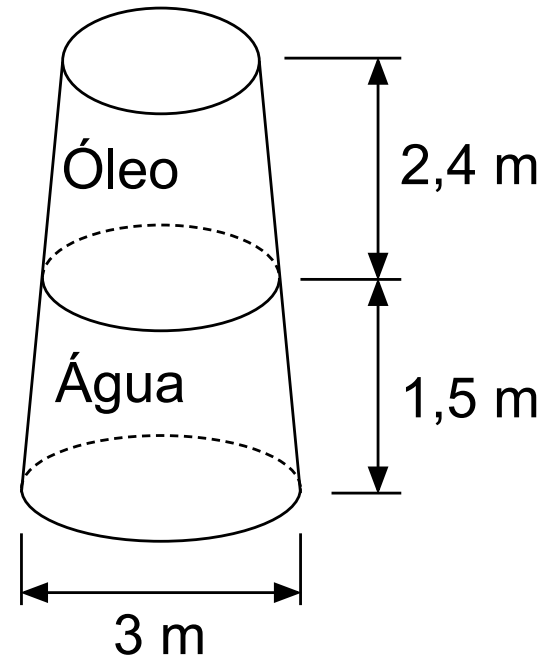
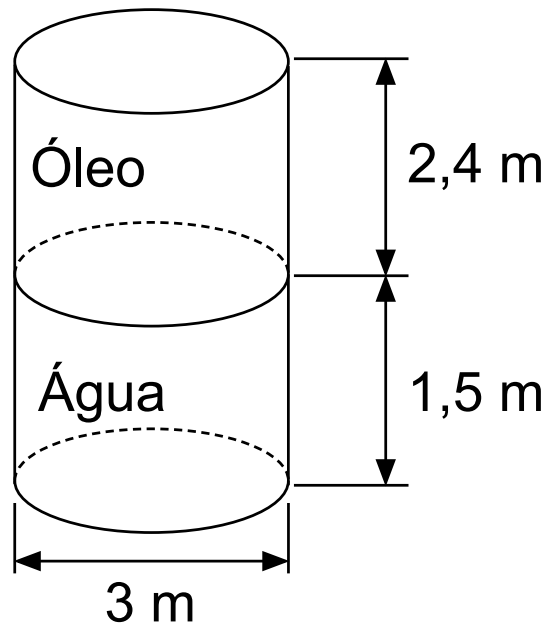
Da Tabela A.2, $SG_{Hg} = 13,55$.

Portanto,

$$P_A - P_B = 1,94 \frac{\text{slug}}{\text{ft}^3} \times 32,2 \frac{\text{ft}}{\text{s}^2} [0,5 \text{ ft} (13,55 - 1) - 5 \text{ ft} \sin 30^\circ] \times \frac{\text{lbf} \cdot \text{s}^2}{\text{ft} \cdot \text{slug}}$$

$$P_A - P_B = 236 \text{ lbf} / \text{ft}^2 (1,64 \text{ psi}) \leftarrow \frac{P_A - P_B}{\text{ft}^2}$$

Força Hidrostática sobre Superfícies submersas



$$\gamma_O = 8830 \text{ N/m}^3$$

$$\gamma_A = 9810 \text{ N/m}^3$$

Força no fundo dos reservatórios:

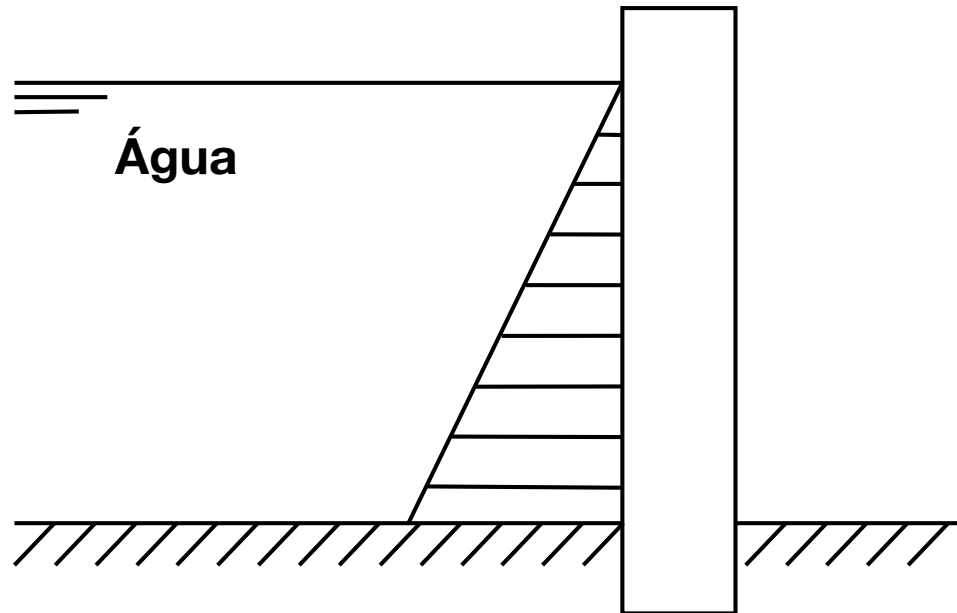
$$p_F = p_{\text{atm}} + \gamma_O \cdot 2,4 + \gamma_A \cdot 2,4 = p_{\text{atm}} + 35907 \text{ Pa}$$

$$F_F = p_F \cdot A = 35907 \cdot 7,07 = 253812 \text{ N}$$

Força Hidrostática sobre Superfícies submersas

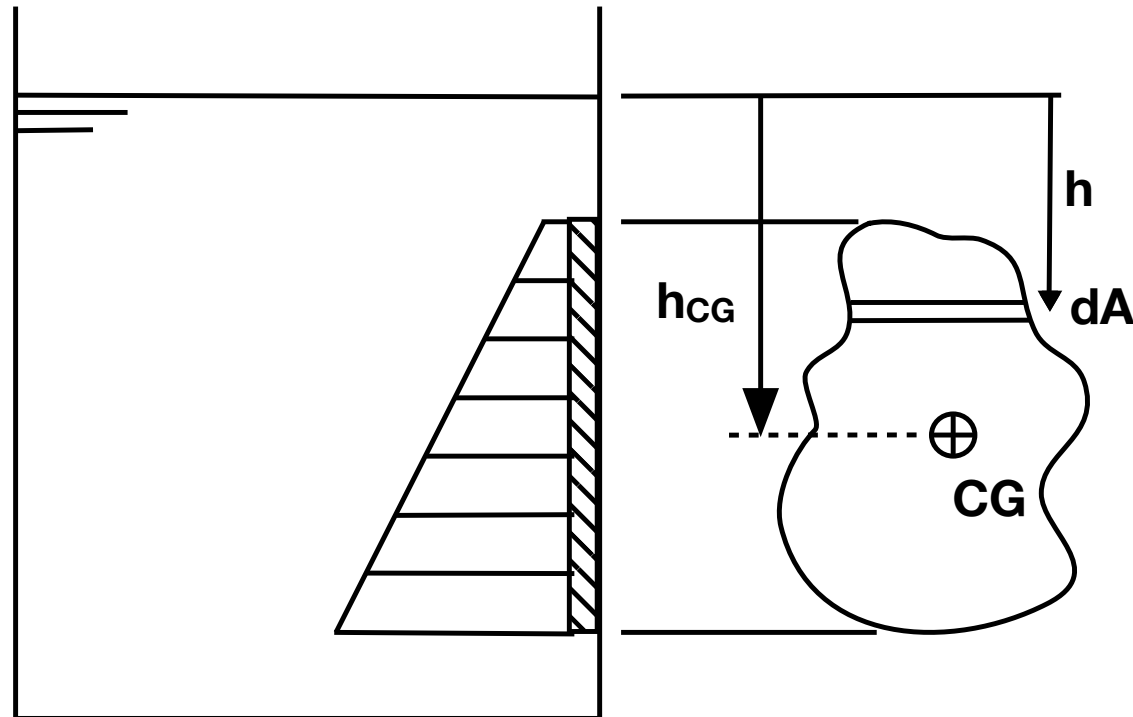


Escola Politécnica da
Universidade de São Paulo



Como calcular a força horizontal sobre a barragem nesse caso?

Força Hidrostática sobre Superfícies submersas

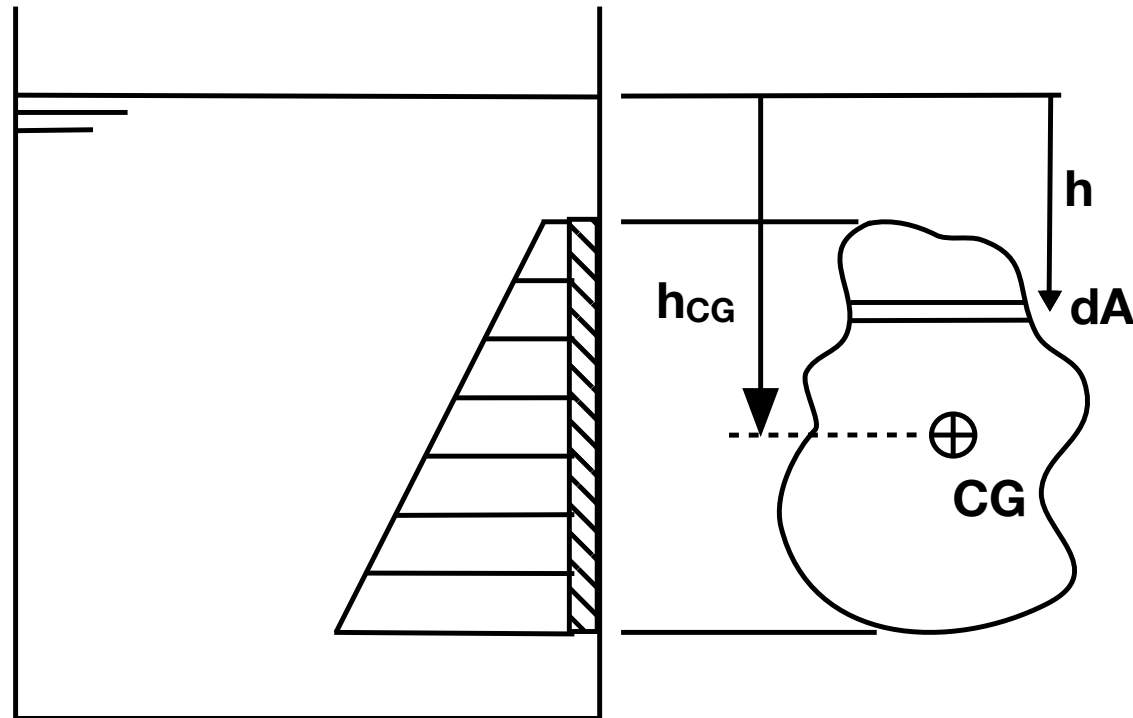


A força exercida pelo fluido sobre a fatia horizontal de área dA :

$$dF = p dA$$

$$\Rightarrow dF = (p_{atm} + \gamma h) dA$$

Força Hidrostática sobre Superfícies submersas



A força total exercida pelo fluido pode ser obtida por integração (fluido incompressível):

$$F = \int p dA = \int (p_{atm} + \gamma h) dA$$

$$F = p_{atm} A + \gamma \int h dA$$

Força Hidrostática sobre Superfícies submersas



Escola Politécnica da
Universidade de São Paulo

$$F = p_{atm} A + \gamma \int h dA$$

Lembrando da definição de centro geométrico:

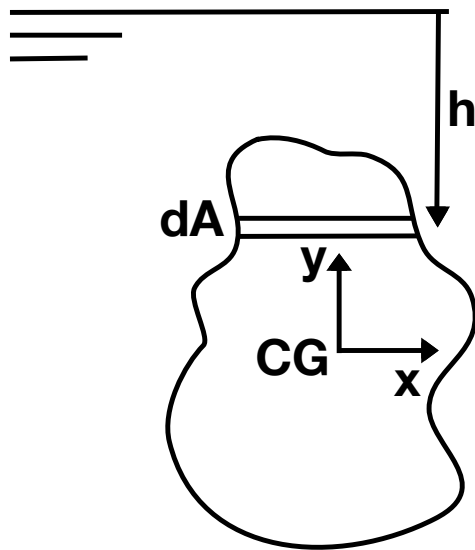
$$h_{CG} = \frac{1}{A} \int h dA$$

$$\Rightarrow F = p_{atm} A + \gamma h_{CG} A$$

Força Hidrostática sobre Superfícies submersas



Qual o ponto de aplicação desta força?



Para responder a esta pergunta, vamos calcular o momento em relação ao eixo x provocado pelas forças de pressão em relação ao CG:

$$dM = p \cdot dA \cdot y$$

$$M = \int p \cdot y dA$$

$$M = \int (p_{atm} + \gamma h) y dA$$

1ª integral: $\int p_{atm} y dA = p_{atm} \int y dA = 0$ definição de centro geométrico

2ª integral: $\int \gamma h y dA = \gamma \int (h_{CG} - y) y dA$



$$M = \int (p_{atm} + \gamma h) y dA$$

1ª integral: $\int p_{atm} y dA = 0$

2ª integral: $\int \gamma h y dA = \gamma \int (h_{CG} - y) y dA$

$$\gamma \int (h_{CG} - y) y dA = \gamma h_{CG} \int y dA - \gamma \int y^2 dA$$

~~0~~

Lembrando da definição de momento de inércia em relação ao eixo x: $I_{xx} = \int y^2 dA$

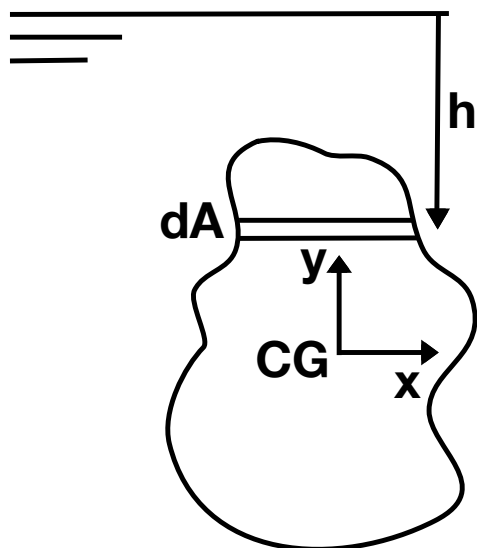
$$\Rightarrow \gamma \int y^2 dA = \gamma I_{xx}$$

$$M = \int (p_{atm} + \gamma h) y dA = -\gamma I_{xx}$$

Força Hidrostática sobre Superfícies submersas



Qual o ponto de aplicação desta força?



A força está aplicada no chamado centro de pressão (CP), cujas coordenadas x_{CP} e y_{CP} devem ser calculadas:

$$F y_{CP} = -\gamma I_{xx}$$

$$y_{CP} = -\frac{\gamma I_{xx}}{F} \quad \text{com} \quad F = p_{CG} A = \gamma h_{CG} A$$

$$y_{CP} = -\frac{I_{xx}}{h_{CG} A}$$

Por analogia para o eixo y calculamos x_{CP} :

$$x_{CP} = -\frac{I_{xy}}{h_{CG} A}$$

Sendo I_{xy} o produto de inércia.



1. O momento de inércia (I_{xx}) e o produto de inércia (I_{xy}) são propriedades geométricas da placa, e encontram-se tabelados;
2. O momento de inércia (I_{xx}) é, sempre, maior que zero. Assim, o sinal negativo na equação de y_{CP} indica que o centro de pressão se localiza abaixo do centro de gravidade ($y_{CP} < 0$);
3. Quanto mais fundo estiver o CG da comporta, mais o centro de pressão se aproxima do centro de gravidade;
4. O produto de inércia (I_{xy}) pode ser negativo ou positivo, o que definirá a coordenada x_{CP} com relação ao quadrante (3º quadrante, $x_{CP} < 0$ ou 4º quadrante, $x_{CP} > 0$);
5. I_{xy} pode ser igual a zero, no caso da figura ser simétrica com relação ao eixo y . Neste caso, $x_{CP} = 0$, e o centro de pressão fica diretamente abaixo do centróide, sobre o eixo y .

Força Hidrostática sobre Superfícies submersas

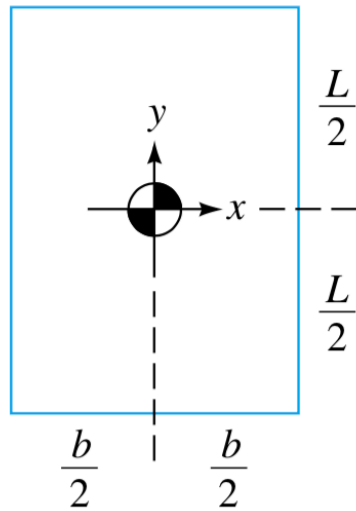


Caso a superfície não seja vertical, mas inclinada de um ângulo $\theta < 90^\circ$, apenas se altera o cálculo das coordenadas do centro de pressão:

$$x_{CP} = -\frac{I_{xy} \cdot \text{sen}\theta}{h_{CG} A}$$

$$y_{CP} = -\frac{I_{xx} \cdot \text{sen}\theta}{h_{CG} A}$$

Momentos e Produtos de Inércia

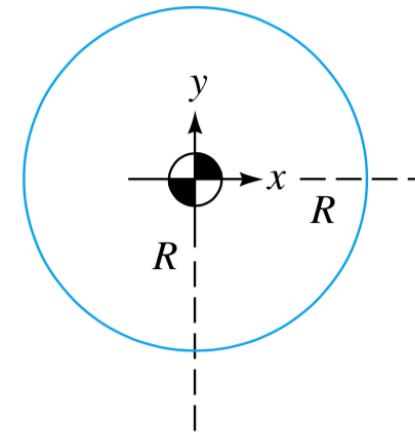


(a)

$$A = bL$$

$$I_{xx} = \frac{bL^3}{12}$$

$$I_{xy} = 0$$

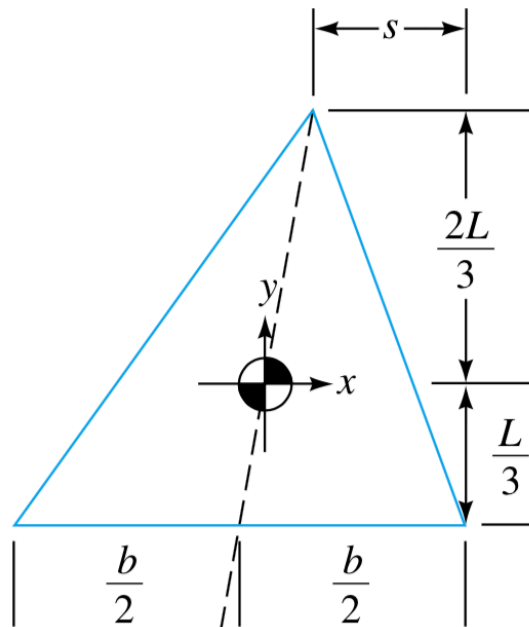


(b)

$$A = \pi R^2$$

$$I_{xx} = \frac{\pi R^4}{4}$$

$$I_{xy} = 0$$

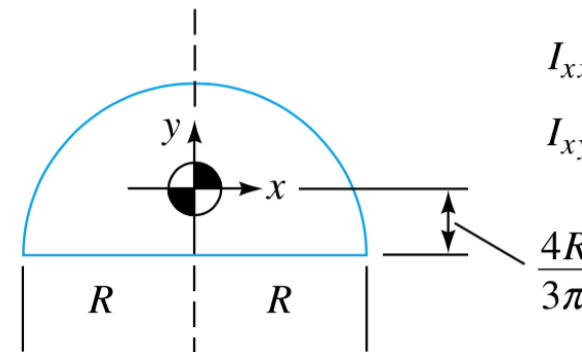


(c)

$$A = \frac{bL}{2}$$

$$I_{xx} = \frac{bL^3}{36}$$

$$I_{xy} = \frac{b(b-2s)L^2}{72}$$



(d)

$$A = \frac{\pi R^2}{2}$$

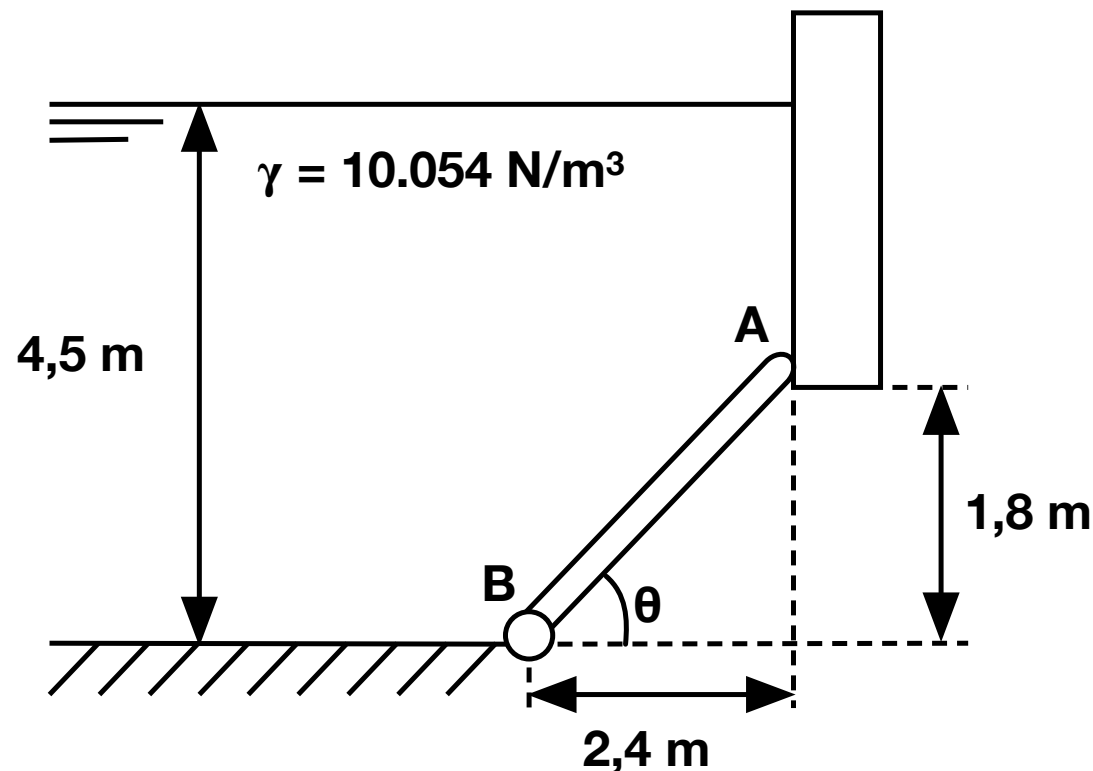
$$I_{xx} = 0.10976R^4$$

$$I_{xy} = 0$$

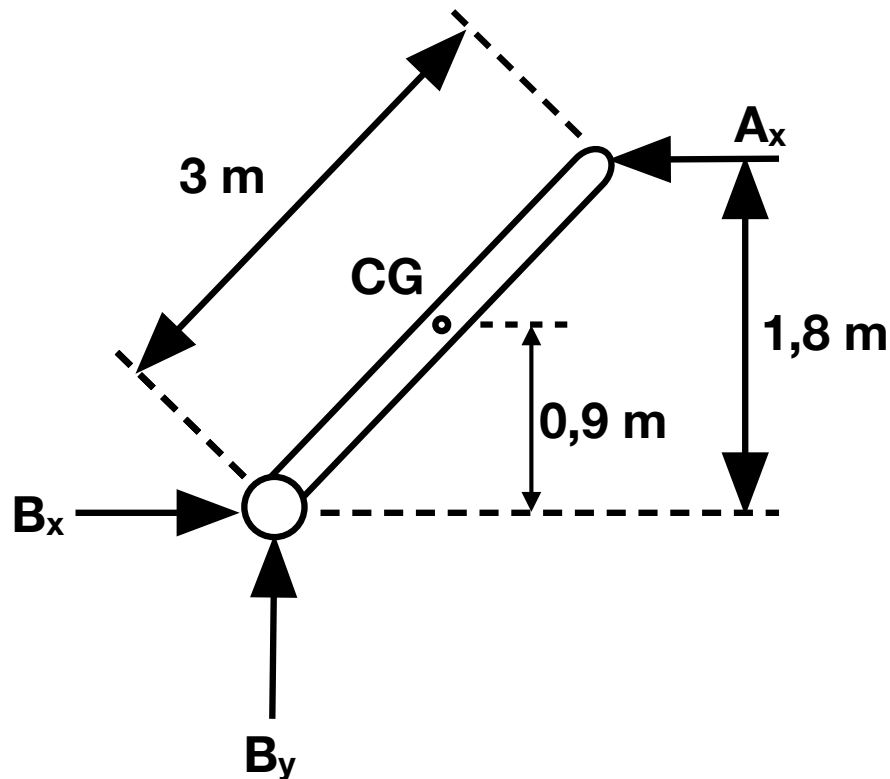
Forças em superfícies submersas: Exemplo 1



A comporta tem 1,5 m de largura, está articulada no ponto B e repousa contra uma parede lisa no ponto A. Calcule: a) a força sobre a comporta devida à pressão da água do mar, b) a força horizontal exercida pela parede no ponto A, e c) as reações a articulação B.



Forças em superfícies submersas: Exemplo 1



1º Passo, determinar h_{CG} :

$$h_{CG} = 4,5 - 0,9 = 3,6 \text{ m}$$

2º Passo, determinar p_{CG} :

$$p_{CG} = \gamma h_{CG} = 10054 \cdot 3,6 = 36194 \text{ Pa}$$

3º Passo, determinar F (a):

$$F = p_{CG} \cdot A = 36194 \cdot (3 \cdot 1,5) = 162873 \text{ Pa}$$

4º Passo, determinar I_{xx} e I_{xy} :

$$I_{xx} = \frac{b \cdot L^3}{12} = \frac{1,5 \cdot 3^3}{12} = 3,375 \text{ m}^4$$

$$I_{xy} = 0$$

5º Passo, determinar x_{CP} e y_{CP} :

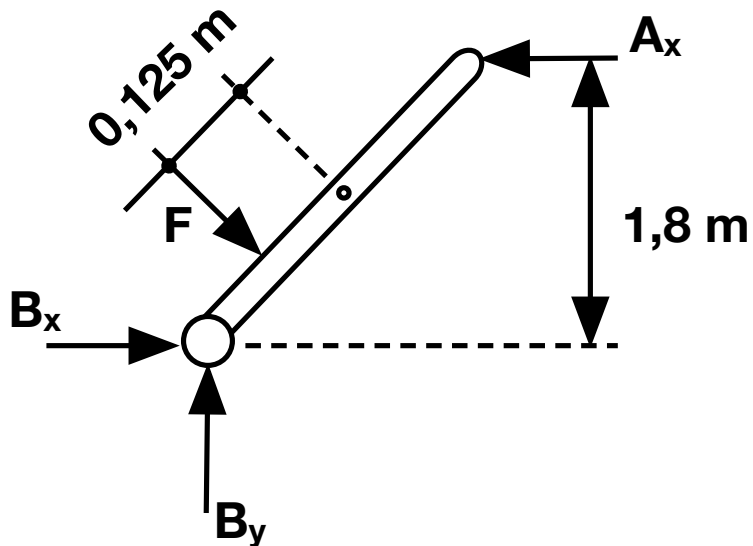
$$x_{cp} = 0$$

$$y_{cp} = -\frac{I_{xx} \cdot \sin \theta}{h_{co} \cdot A} = \frac{-3,375 \cdot 0,6}{3,6 \cdot 415} = 0,125 \text{ m}$$

Forças em superfícies submersas: Exemplo 1



(b) Força horizontal em A:



$$\sum M_B = 0$$

$$A_x \cdot 1,8 - F \cdot (1,5 - 0,125) = 0$$

$$A_x = 124417 \text{ N}$$

(c) Reações em B:

$$\sum F_x = 0$$

$$-A_x + F \cdot \sin\theta + B_x = 0$$

$$B_x = 26.693 \text{ N}$$

$$\sum F_y = 0$$

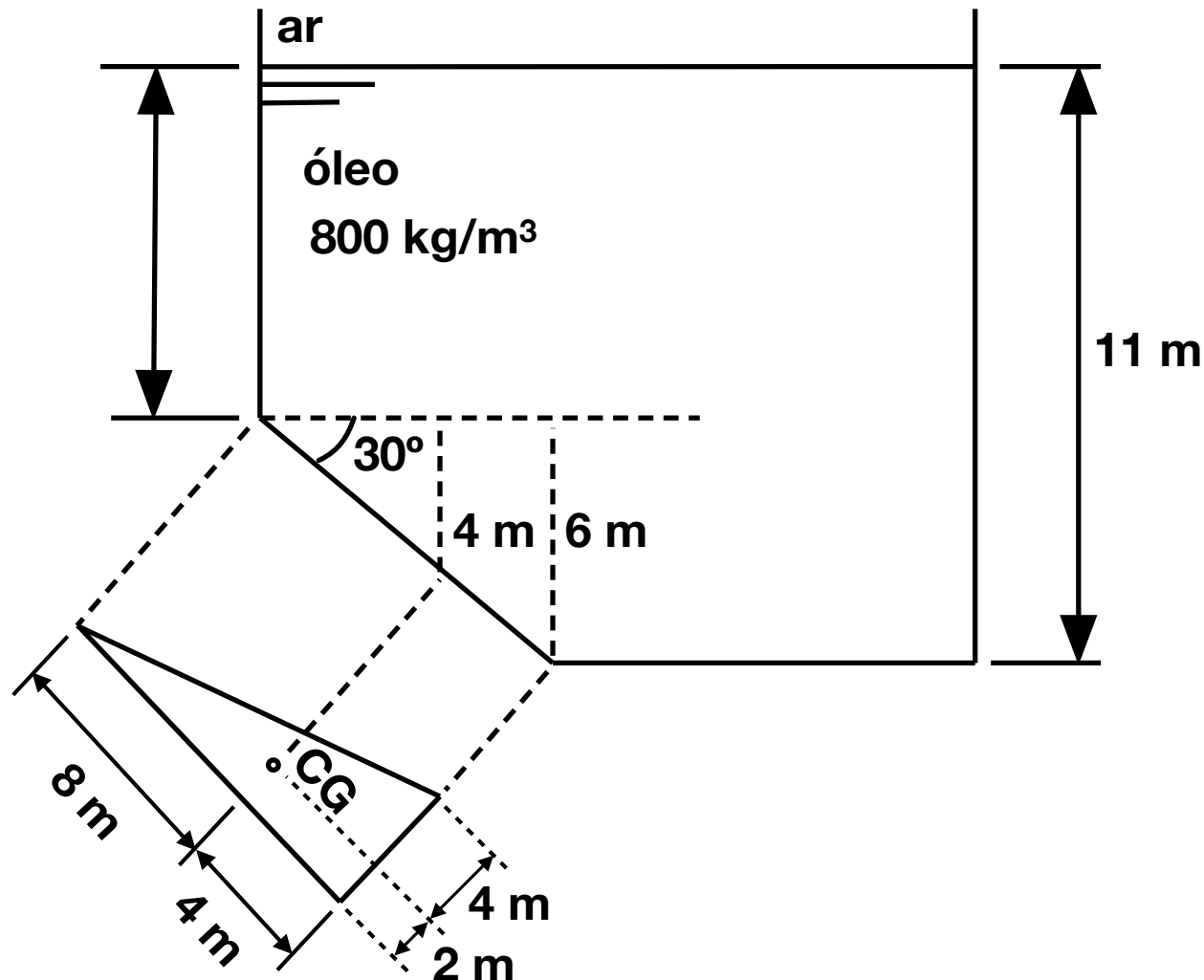
$$B_y - F \cdot \cos\theta = 0$$

$$B_y = 130.300 \text{ N}$$

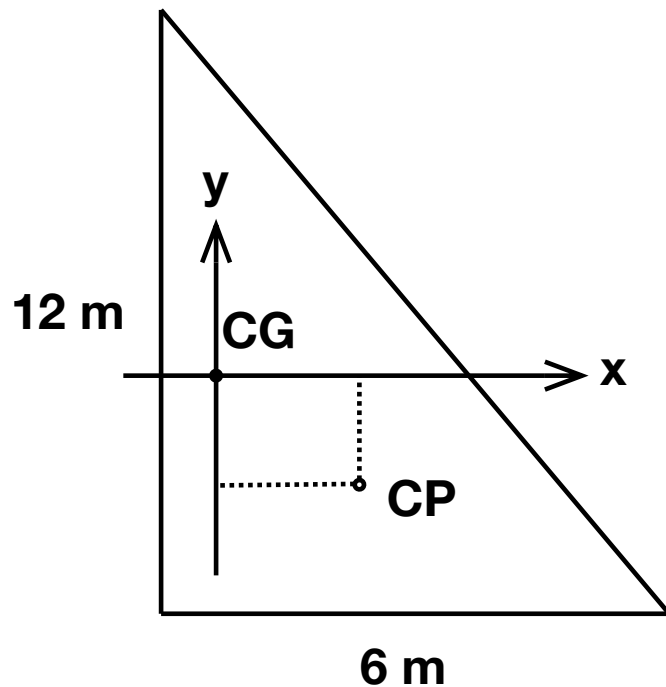
Forças em superfícies submersas: Exemplo 2



Um tanque de óleo tem um painel em forma de triângulo reto próximo ao fundo. Calcule a força resultante do fluido sobre o painel e o ponto de aplicação da força.



Forças em superfícies submersas: Exemplo 2



1º Passo, determinar h_{CG} :

$$h_{CG} = 5 + 4 = 9 \text{ m}$$

2º Passo, determinar p_{CG} :

$$p_{CG} = \gamma h_{CG} = 800 \cdot 9,81 \cdot 9 = 70.632 \text{ Pa}$$

3º Passo, determinar F :

$$F = p_{CG} \cdot A = 70632 \cdot 36 = 2.542.752 \text{ Pa}$$

4º Passo, determinar I_{xx} e I_{xy} :

$$I_{xx} = \frac{b \cdot L^3}{36} = \frac{6 \cdot 12^3}{36} = 288 \text{ m}^4$$

$$I_{xy} = \frac{b \cdot (b - 2s) L^2}{72} = -\frac{b^2 \cdot L^2}{72} = -\frac{6^2 \cdot 12^2}{72} = -72 \text{ m}^4 \quad s = b$$

5º Passo, determinar x_{CP} e y_{CP} :

$$x_{CP} = -\frac{I_{xy} \cdot \sin\theta}{h_{CG} \cdot A} = -\frac{-72 \cdot \sin 30^\circ}{9 \cdot 36} = +0,111 \text{ m}$$

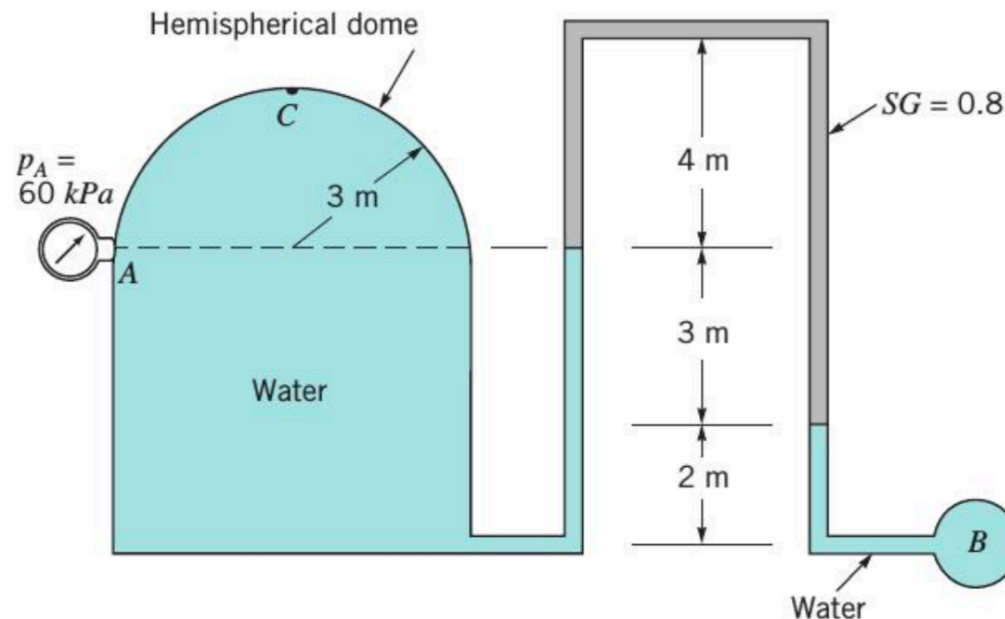
$$y_{CP} = -\frac{I_{xx} \cdot \sin\theta}{h_{CG} \cdot A} = -\frac{288 \cdot \sin 30^\circ}{9 \cdot 36} = -0,444 \text{ m}$$

Exercício proposto 1



Enunciado: Um tanque cilíndrico fechado preenchido com água tem um domo hemisférico e está conectado a uma tubulação invertida conforme mostra a figura abaixo. O líquido na parte superior da tubulação tem densidade relativa de 0,8. As demais partes do sistema estão preenchidas com água. Se a leitura do manômetro é de 60 kPa, determine: (a) a pressão no tubo B; and (b) a pressão no ponto C em mmHg. [Munson, 2.29 , 6a Edição]

Resp.: (a) 103 kPa; (b) 230 mmHg.

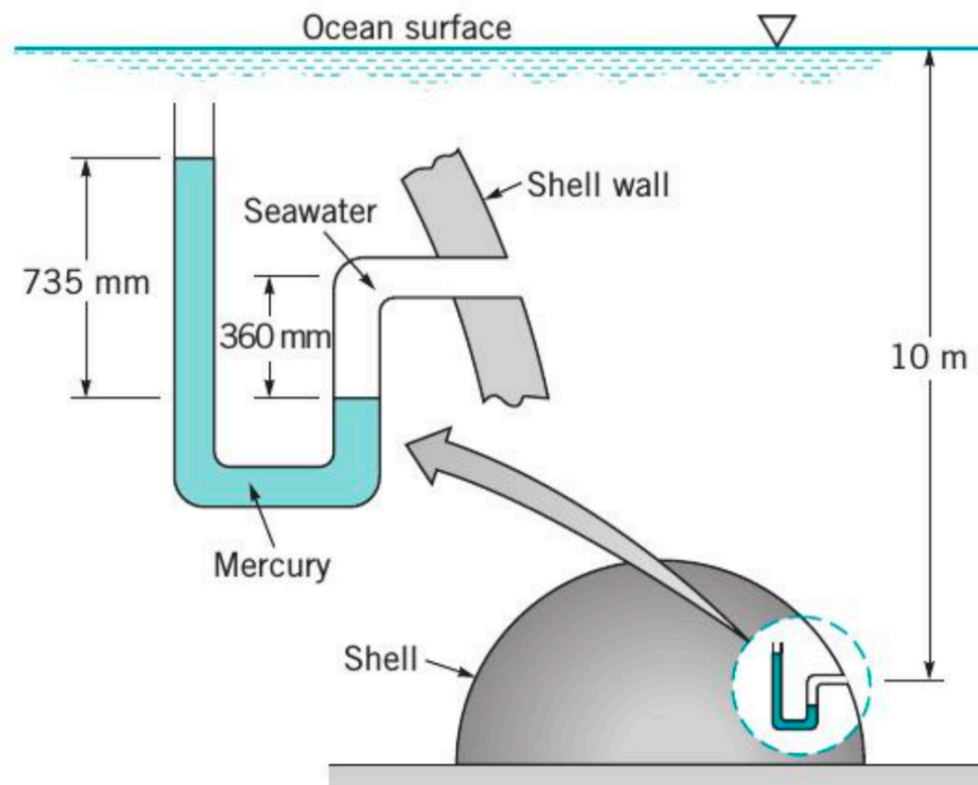


Exercício proposto 2



Enunciado: A figura abaixo mostra uma casca hemisférica cheia de ar que está presa no fundo do oceano (profundidade igual a 10 m). Um barômetro localizado dentro da casca hemisférica apresenta uma coluna de mercúrio com altura de 765 mm e o manômetro em U mostrado na figura indica uma leitura diferencial de 735 mm de mercúrio. Utilizando estes dados, determine qual o valor da pressão atmosférica na superfície livre do oceano. [Munson, 2.38 , 4a Edição]

Resp.: 94,9 kPa.

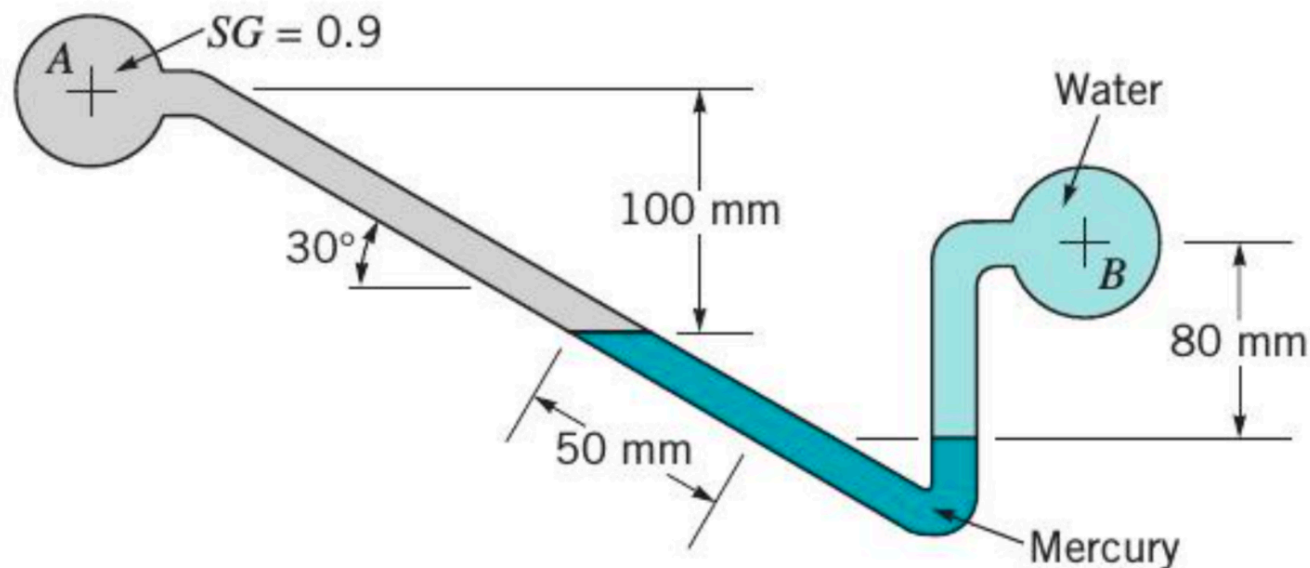


Exercício proposto 3



Enunciado: Determine a nova leitura de pressão diferencial no mercúrio ao longo do tubo inclinado mostrado na figura abaixo se a pressão em A for diminuída de 10 kPa e a pressão em B permanecer inalterada. O fluido em A tem densidade relativa de 0.9 e o fluido em B é água. [Munson, 2.45 , 6a Edição]

Resp.: 0,212 m.



Exercício proposto 4

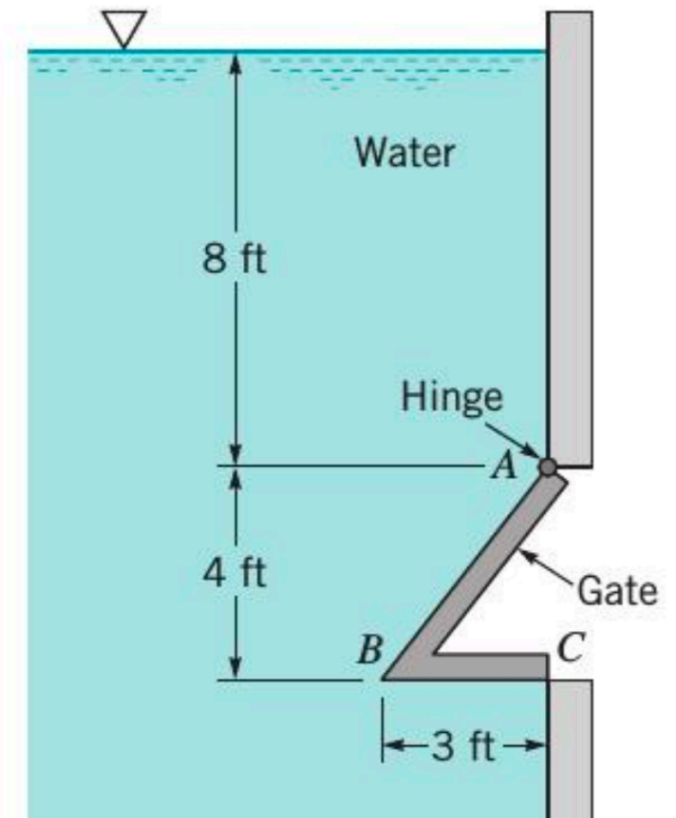


Enunciado: Uma comporta com seção transversal mostrada na figura ao lado tem 5 pés de largura e 4 pés de altura. A comporta pesa 500 lb e seu centro de gravidade está a 1 pé à esquerda de AC e 2 pés acima de BC.

Determine a reação na comporta em C. OBS:

1 pé = 0,3048 m; 1 lbf = 4,4482216 N.

Resp.: 28.16 kN.



Exercício proposto 5



Enunciado: A figura mostra o esboço de uma comporta homogênea (10 pés de largura) que pesa 200 lbf e está articulada em A. Note que a comporta é mantida na posição mostrada na figura através de uma barra que apresenta comprimento de 12 pés. Quando o ponto inferior da barra é movimentado para a direita, o nível de água permanece no topo da comporta. A linha de ação da força que a barra exerce sobre a comporta coincide com o eixo da barra. (a) Faça um gráfico do módulo da força exercida pela barra em função do ângulo da comporta para θ entre 0 e 90° ; (b) Repita seus cálculos admitindo que o peso da comporta é desprezível. Analise seus resultados para $\theta \rightarrow 0$. OBS: 1 pé = 0,3048 m; 1 lbf = 4,4482216 N. [Munson, 2.60 , 4a Edição]

