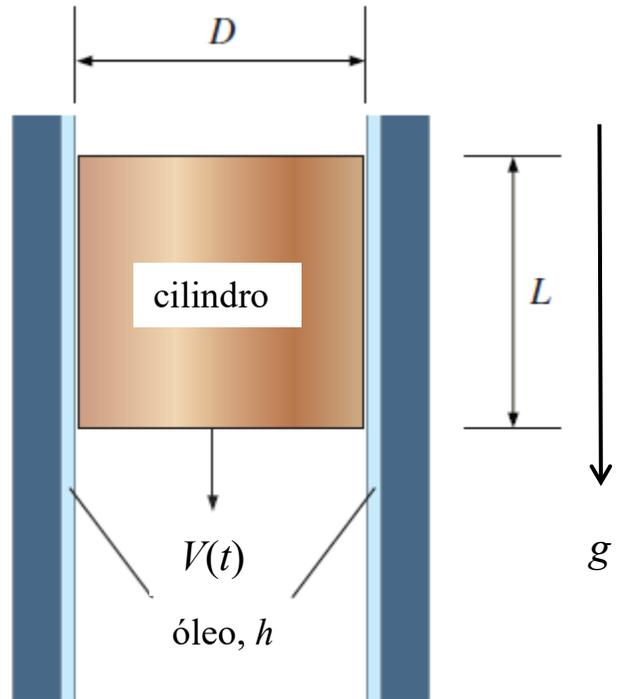


**MECÂNICA DOS FLUIDOS: NOÇÕES, LABORATÓRIO E APLICAÇÕES  
(PME 3332)**

**Gabarito Primeira Prova - 2018**

1. (4 pontos) Um cilindro de diâmetro  $D$ , altura  $L$  e massa  $m$  escorrega em presença de um campo gravitacional  $g$  a partir do repouso em um tubo vertical cuja superfície interna está coberta por uma camada de óleo de viscosidade  $\mu$  e espessura  $h$ , como mostra a figura. Nestas condições, deduzir uma expressão para a velocidade de descida do cilindro  $V$  como função do tempo  $t$ . Discuta o que acontece quando  $t \rightarrow \infty$  e a possibilidade de utilizar o dispositivo como um viscosímetro.



Lei de viscosidade de Newton:

$$\tau = \mu \frac{du}{dy}$$

Ajuda para o cálculo:

$$\int \frac{dx}{a+bx} = \frac{1}{b} \ln(a+bx) + cte$$

(adaptado de Çengel, Y. A., Cimbala, J. M., *Mecânica dos Fluidos, fundamentos e aplicações*, Mc Graw-Hill)

Solução:

Um balanço de forças na direção da descida fornece:  $m g - \tau \pi D L = m \frac{dV}{dt}$

Da lei de viscosidade, temos:  $\tau = \mu \frac{V}{h}$

Substituindo, obtemos a equação de movimento:  $\frac{dV}{dt} = g - \frac{\pi \mu D L}{m h} V$

Integrando, resulta:  $\frac{dV}{g - \frac{\pi \mu D L}{m h} V} = dt \Rightarrow -\frac{m h}{\pi \mu D L} \ln\left(g - \frac{\pi \mu D L}{m h} V\right) = t + C$

Da condição inicial  $V(0) = 0$  resulta  $C = -\frac{m h}{\pi \mu D L} \ln(g)$

Substituindo obtemos:

$$-\frac{m h}{\pi \mu D L} \ln\left(1 - \frac{\pi \mu D L}{m g h} V\right) = t \Rightarrow 1 - \frac{\pi \mu D L}{m g h} V = \exp\left(-\frac{\pi \mu D L}{m h} t\right)$$

$$V = \frac{m g h}{\pi \mu D L} \left[1 - \exp\left(-\frac{\pi \mu D L}{m h} t\right)\right]$$

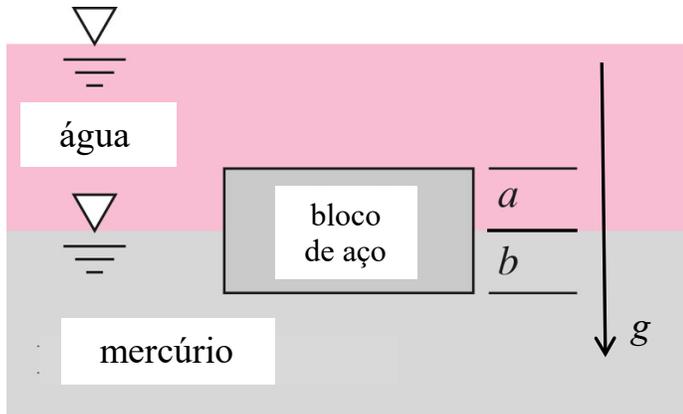
Para  $t \rightarrow \infty$ , a velocidade terminal resulta  $V_\infty = \frac{m g h}{\pi \mu D L}$ ; em forma adimensional, resulta:

$$V^* = 1 - \exp(-t^*)$$

onde  $V^* = \frac{V}{V_\infty}$ ,  $t^* = \frac{t}{T}$ ,  $T = \frac{m h}{\pi \mu D L}$ . O dispositivo pode ser utilizado como viscosímetro,

medindo a velocidade terminal; daí resulta  $\mu = \frac{m g h}{\pi V_\infty D L}$ .

2. (2 pontos) Um bloco uniforme de aço, de massa específica  $\rho_s$ , flutuará em uma interface mercúrio-água (de massas específicas respectivamente  $\rho_m$  e  $\rho_w$ ), como mostra a figura:



a) Determinar qual é a razão entre as distâncias  $\frac{a}{b}$  para essa condição.

b) Supondo que os fluidos e o material do bloco sejam diferentes, que condições devem satisfazer as correspondentes massas específicas para que o bloco fique em equilíbrio na interface entre os fluidos?

Lei de Stevin:  $p + \rho g z = cte$

(adaptado de White, F. M., *Mecânica dos Fluidos*, Mc Graw-Hill)

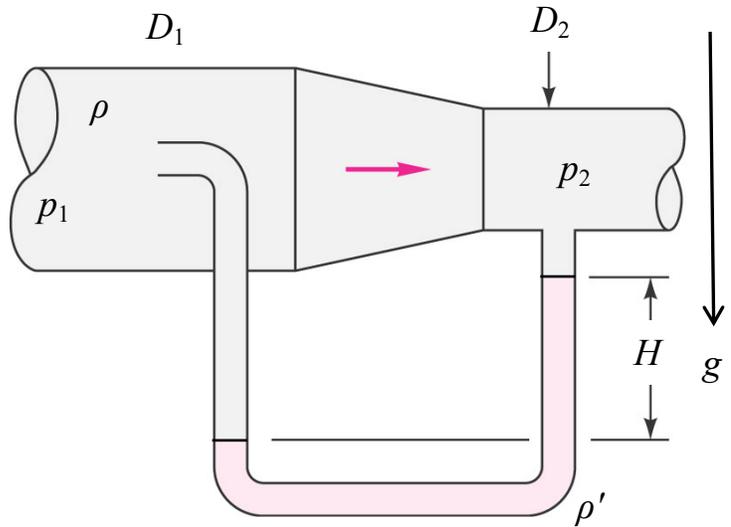
Solução:

a) O peso do bloco de aço é equilibrado pelo empuxo. Se  $A$  é a área do bloco, um balanço de forças resulta:

$$\rho_s g A(a+b) = \rho_w g A a + \rho_m g A b \Rightarrow a+b = \frac{\rho_w}{\rho_s} a + \frac{\rho_m}{\rho_s} b \Rightarrow \frac{a}{b} = \frac{\rho_m - 1}{1 - \frac{\rho_w}{\rho_s}}$$

b) Para que as camadas de líquidos sejam estáveis, deve ser a massa específica do líquido inferior maior que a do líquido superior ( $\rho_m > \rho_w$ ); da solução anterior, vemos que deve ser também a massa específica do líquido inferior maior que a do bloco ( $\rho_m > \rho_s$ ), enquanto a massa específica do líquido superior deve ser menor que a do bloco ( $\rho_w < \rho_s$ ); essas condições são satisfeitas para os materiais do problema. Desta maneira, deve ser  $\rho_w < \rho_s < \rho_m$ .

3. (4 pontos) Um fluido de massa específica  $\rho$  escoa em uma contração de área de diâmetro  $D_1$  a  $D_2 < D_1$ , como mostra a figura. A tomada de pressão de estagnação e estática estão conectadas ao manômetro em U com um fluido de massa específica  $\rho' > \rho$  em um campo gravitacional  $g$ . Supondo conhecida a pressão estática  $p_1$  e a altura no manômetro  $H$ , determinar a pressão estática  $p_2$  e a vazão volumétrica  $Q$ , desprezando perdas.



Conservação da massa:  $0 = \int_v \frac{\partial \rho}{\partial t} dV + \int_A \rho (\mathbf{V} \cdot \vec{n}) dA$  ou  $0 = \frac{d}{dt} \int_v \rho dV + \int_A \rho (\mathbf{V}_r \cdot \vec{n}) dA$

Bernoulli:  $p + \frac{1}{2} \rho V^2 + \rho g z = cte$

(adaptado de White, F. M., *Mecânica dos Fluidos*, Mc Graw-Hill)

Solução:

Por continuidade entre as seções 1 e 2:  $V_1 A_1 = V_2 A_2 = Q \Rightarrow \frac{V_1}{V_2} = \frac{A_2}{A_1} = \left( \frac{D_2}{D_1} \right)^2 = \beta^2$ ,

onde  $\beta = \frac{D_2}{D_1} < 1$ .

Da equação de Bernoulli na linha de corrente entre 1 e 2:

$$p_1 + \frac{1}{2} \rho V_1^2 = p_2 + \frac{1}{2} \rho V_2^2 \Rightarrow p_1 - p_2 = \frac{1}{2} \rho V_2^2 \left[ 1 - \left( \frac{V_1}{V_2} \right)^2 \right] = \frac{1}{2} \rho V_2^2 [1 - \beta^4]$$

Da equação de Bernoulli na linha de corrente entre 1 e o ponto de estagnação:

$$p_1 + \frac{1}{2} \rho V_1^2 = p_s$$

Da hidrostática na coluna de líquido:

$$p_s + \rho g H = p_2 + \rho' g H \Rightarrow p_s = p_2 + (\rho' - \rho) g H$$

Eliminando  $p_s$  das relações anteriores:

$$p_1 + \frac{1}{2} \rho V_1^2 = p_2 + (\rho' - \rho) g H \Rightarrow p_1 - p_2 = -\frac{1}{2} \rho V_1^2 + (\rho' - \rho) g H = -\frac{1}{2} \rho \beta^4 V_2^2 + (\rho' - \rho) g H$$

Eliminando  $p_1 - p_2$  das relações anteriores:

$$p_1 - p_2 = \frac{1}{2} \rho V_2^2 [1 - \beta^4] = -\frac{1}{2} \rho \beta^4 V_2^2 + (\rho' - \rho) g H \Rightarrow V_2 = \left[ 2 \left( \frac{\rho'}{\rho} - 1 \right) g H \right]^{1/2}$$

A vazão volumétrica resulta:  $Q = V_2 A_2 = \frac{1}{4} \pi D_2^2 \left[ 2 \left( \frac{\rho'}{\rho} - 1 \right) g H \right]^{1/2}$

A pressão estática na seção 2 resulta:

$$p_2 = p_1 - \frac{1}{2} \rho V_2^2 (1 - \beta^4) = p_1 - \frac{1}{2} \rho \left[ 2 \left( \frac{\rho'}{\rho} - 1 \right) g H \right] (1 - \beta^4) = p_1 - (1 - \beta^4) (\rho' - \rho) g H$$