

NOME _____ RA. _____ TURMA _____

1.(2,0 pontos) O eixo de acionamento de uma bomba centrífuga tem diâmetro $d = 2 \text{ cm}$ e gira no interior de um mancal de comprimento $L = 12 \text{ cm}$ e diâmetro $D = 2,2 \text{ cm}$. A pequena folga anular entre ambos é preenchida com uma graxa (fluido Newtoniano) de viscosidade $\mu = 0,1 \text{ Pa.s}$. Sabe-se que a potência fornecida pelo eixo ao rotor da bomba é 360 W a uma velocidade de rotação $n = 3450 \text{ rpm}$. Que porcentagem dessa potência é dissipada no mancal?

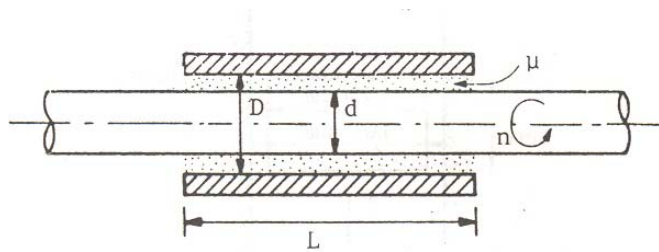


Figura 1.7

Solução:

A tensão de cisalhamento sobre o eixo é: $\tau = \mu \frac{du}{dy} = \mu \frac{\omega d/2}{(D-d)/2} = \frac{\mu \omega d}{D-d}$

$$\text{onde: } \omega = \frac{2\pi n}{60} = \frac{2\pi \times 3450}{60} = 361,3 \text{ rad/s} \quad \text{Logo: } \tau = \frac{0,1 \times 361,3 \times 0,02}{0,022 - 0,02} = 361,3 \text{ Pa}$$

O torque resistivo gerado na superfície do eixo será:

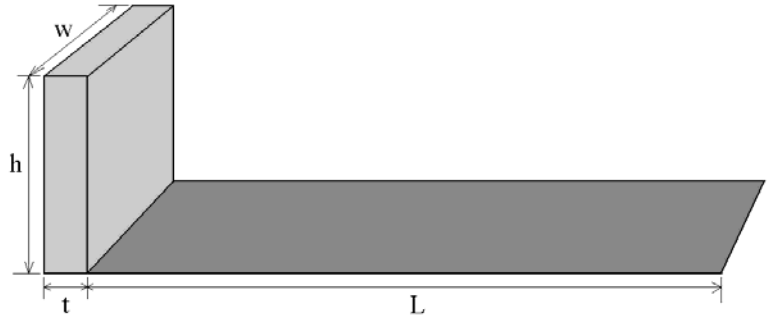
$$T = \frac{d}{2} \times (\tau A) = \frac{0,02}{2} \times (361,3 \times \pi \times 0,02 \times 0,12) = 0,0272 \text{ N} \cdot \text{m}$$

Logo, a potência dissipada será: $\dot{W}_d = T \omega = 0,0272 \times 361,3 = 9,84 \text{ W}$

Isto corresponde a 2,7% da potência transmitida ao rotor da bomba.

NOME _____ RA. _____ TURMA _____

2.(2,5 pontos) Quando está chovendo e estamos sem guarda-chuva, algumas pessoas dizem que para nos molharmos menos o melhor é correr, outras dizem que é andar. Suponha que a vazão em volume da chuva seja $Q_c \text{ m}^3/\text{s}$ por metro quadrado de solo e que ela esteja caindo na direção vertical. A concentração de chuva no ar é α metros cúbicos de água por metro cúbico. Você deve percorrer uma distância L sob esta condição de chuva. Um indivíduo adulto pode ser



aproximado por uma caixa com altura h , largura w e espessura δ . Considerando que a pessoa pode caminhar na chuva com velocidade V_c ou correr com velocidade V_r sendo que $V_r > V_c$, analise:

- A vazão de água que ele recebe pela área $w\delta$;
- A vazão de água que ele recebe pela área h_w , ela depende da velocidade?
- Em qual cenário a pessoa atravessaria a distância L ficando 'menos' molhada?

Solução:

A chuva passa apenas através das faces superior e frontal da caixa; as demais faces podem ser consideradas impermeáveis. A conservação da massa para a água acumulada na caixa (=VC) fica:

$$\Delta m_{\text{água}} = \rho(Q_{\text{sup}} + Q_{\text{front}}) \Delta t$$

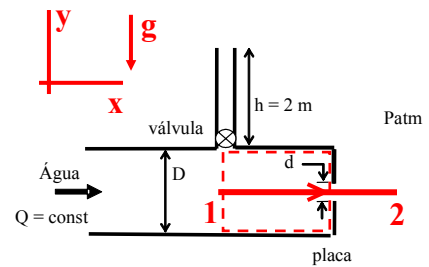
sendo: $Q_{\text{sup}} = Q_c w \delta$, $Q_{\text{front}} = V h w \alpha$ e $\Delta t = L/V$, onde $V = (V_c \text{ ou } V_r)$. Portanto, o ganho de massa de água da caixa ao longo da distância percorrida L é:

$$\Delta m_{\text{água}} = \rho \left(Q_c w \delta \frac{L}{V} + V h w \alpha \frac{L}{V} \right) = \rho w L h \left(\alpha + \frac{Q_c \delta}{h V} \right)$$

Sendo $V_r > V_c$ conclui-se que o indivíduo que corre se molha menos do que o que caminha.

NOME _____ RA. _____ TURMA _____

3.(2,5 pontos) Um duto horizontal de diâmetro $D = 5 \text{ cm}$ descarrega na forma de um jato a vazão $Q = 8 \text{ L/s}$ de água para a atmosfera, através de uma placa contendo um orifício central de diâmetro d . Desprezando o atrito, obter a expressão para o diâmetro d modo que, ao abrir a válvula indicada na figura, a água atinja a altura h . Qual a força exercida pela água sobre a placa nessas condições?
Dado: $\rho_{\text{água}} = 1000 \text{ kg/m}^3$.



de

Solução:

Para a condição-limite, a equação de Bernoulli na linha de corrente central indicada resulta em:

$$\frac{p_{\text{atm}} + \rho gh}{\rho} + \frac{V_1^2}{2} = \frac{p_{\text{atm}}}{\rho} + \frac{V_2^2}{2} \quad \Rightarrow \quad V_2 = \sqrt{V_1^2 + 2gh},$$

O resultado obtido acima considera que $h \gg D$ e portanto a diferença de cota entre o topo e o fundo do tubo é desprezado face a altura h .

Da conservação da massa: $V_1 = \frac{4Q}{\pi D^2} = \frac{4 \times 0,008}{\pi \times 0,05^2} = 4,07 \text{ m/s}$

Logo: $V_2 = \sqrt{4,07^2 + 2 \times 9,81(2 + 0,05/2)} = 7,5 \text{ m/s}$

Então: $d = \sqrt{\frac{4Q}{\pi V_2}} = \sqrt{\frac{4 \times 0,008}{\pi \times 7,5}} = 3,68 \text{ cm}$

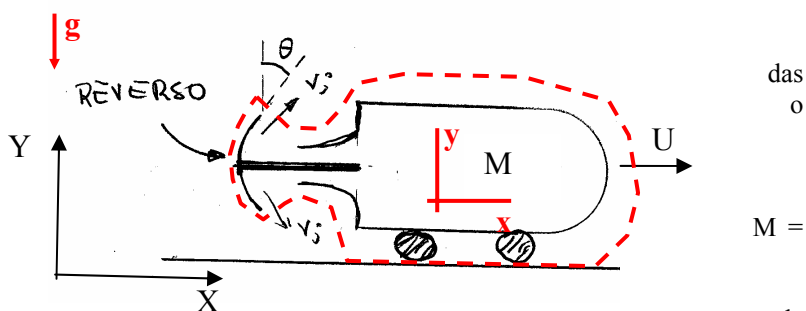
Nessas condições, a equação da quantidade de movimento linear na direção “x” fornece:

$$-R_x + \rho gh \frac{\pi D^2}{4} = \rho Q (V_2 - V_1)$$

$$\Rightarrow R_x = 1000 \left[9,81(2) \frac{\pi \times 0,05^2}{4} - 0,008(7,5 - 4,07) \right] = 11,08 \text{ N} \quad (\text{sobre a placa})$$

NOME _____ RA. _____ TURMA _____

4. (3,0 pontos) Um dos sistemas de frenagens de aeronaves de grande porte é o acionamento do ‘reverso da turbina’. O mal funcionamento deste equipamento foi uma prováveis falhas que causou o acidente com A300 da TAM em julho de 2007 em Congonhas. Este problema propõe um estudo ‘simplificado’ deste sistema de frenagem. Considere um carro com massa 1 kg e velocidade $U_i = 0,5$ m/s (relativa referencial inercial XY). O sistema de frenagem do carro é acionado pela inserção um escudo que causa a deflexão de um jato de um ângulo $\theta = 30^\circ$ pela pá. As características do jato são: velocidade, área de descarga e densidade ($V_j = 1$ m/s, $A_j = 0,01$ m² e $\rho_j = 1$ kg/m³). A velocidade V_j é mantida constante e medida de um referencial que se desloca com o carro. Desconsidere o atrito nas rodas e o arrasto com o ar. a) Determine uma expressão analítica em termos de M , V_j , A_j e ρ_j para a desaceleração do carro, dU/dt ; b) o tempo necessário para o carro atingir 50% de sua velocidade inicial; c) a distância necessária para ele parar.

**Solução:**

a) A equação da quantidade de movimento linear na direção “x” para o VC indicado fica:

$$-M_c \frac{dU}{dt} = (V_j \sin \theta) \rho_j Q_j$$

onde Q_j é vazão do jato. A conservação da massa para o VC não incluindo o reverso, fornece:

$$\frac{dM_c}{dt} = -\rho_j Q_j = -\rho_j V_j A_j$$

na qual desprezou-se o atrito do fluido com a superfície do reverso. Integrando, obtém-se:

$$M_c(t) = M - \dot{m} \cdot t \quad \text{onde} \quad \dot{m} = \rho_j V_j A_j = 0.01 \text{ kg/s}$$

Portanto, a desaceleração do carro será:

$$\frac{dU}{dt} = -\frac{V_j \sin \theta \cdot \dot{m}}{M - \dot{m} \cdot t} \quad (1)$$

Neste estágio há duas respostas aceitas para a questão: (1) considerando a variação da massa do carro como mostra a expressão acima ou (2) desconsiderando a variação da massa, neste caso a desaceleração passa a ser:

$$\frac{dU}{dt} \cong -\frac{V_j \sin \theta \cdot \dot{m}}{M} = a = -0.005 \text{ m}^2/\text{s} \quad (2)$$

b) Integrando a Eq. (1) temos que:

$$U(t) = U_i - \frac{M}{\dot{m}} \cdot a \cdot \ln \left[1 - \frac{\dot{m}}{M} \cdot t \right] \quad (3)$$

O tempo necessário para $U = 0,5 U_i$ é obtido a partir da Eq. (3),

$$t_{50\%} = \frac{M}{\dot{m}} \left[1 - e^{\frac{U_i \dot{m}}{2Ma}} \right] = 39,35 \text{ seg} \quad (4)$$

Por outro lado, integrando a Eq. (2) temos que:

$$U(t) = U_i - a \cdot t \quad (5)$$

O tempo necessário para $U = 0,5 U_i$ obtido a partir da Eq. (5) é:

$$t_{50\%} = \frac{0,5 \cdot U_i}{a} = 50s \quad (6)$$

c) O tempo necessário para parar o carrinho é obtido quando $U(t_p) = 0$. A partir da Eq.(3) encontra-se que $t_p = 63,2$ seg. A integração da Eq.(3) é complexa!:

$$L = \int_0^{t_p} U(t) dt = U_i t_p - \frac{M}{\dot{m}} \cdot a \left[\left(t_p - \frac{M}{\dot{m}} \right) \text{Ln} \left(1 - \frac{\dot{m}}{M} t \right) - t_p \right] = 25,97m \quad (7)$$

Por outro lado, se for empregado a Eq.(5) encontra-se que o tempo necessário para atingir a velocidade zero é $t_p = 100$ seg. A distância L vem do modelo da Eq.(5) que permite a integração direta:

$$L = \int_0^{t_p} U(t) dt = U_i \cdot t_p - a \cdot \frac{t_p^2}{2} = 25m \quad (8)$$

FORMULÁRIO

$$\tau_{yx} = \mu \frac{dV_x}{dy}$$

$$\frac{dp}{dh} = \rho g$$

$$0 = \frac{d}{dt} \int_{VC} \rho d\mathcal{V} + \oint_{SC} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

$$\vec{F}_S + \vec{F}_B - \int_{VC} [\vec{a}_{rf} + 2\vec{\omega} \times \vec{V} + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}) + \dot{\vec{\omega}} \times \vec{r}] \rho d\mathcal{V} = \frac{d}{dt} \int_{VC} \vec{V} \rho d\mathcal{V} + \oint_{SC} \vec{V} (\rho \vec{V} \cdot d\vec{A})$$

$$\oint_{SC} \vec{r} \times d\vec{F}_S + \int_{VC} \vec{r} \times d\vec{F}_B + \vec{T}_{eixo} - \int_{VC} \vec{r} \times [\vec{a}_{rf} + 2\vec{\omega} \times \vec{V} + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}) + \dot{\vec{\omega}} \times \vec{r}] \rho d\mathcal{V} =$$

$$\frac{d}{dt} \int_{VC} (\vec{r} \times \vec{V}) \rho d\mathcal{V} + \oint_{SC} (\vec{r} \times \vec{V}) (\rho \vec{V} \cdot d\vec{A})$$

$$\dot{Q} - \dot{W} = \frac{d}{dt} \int_{VC} e \rho d\mathcal{V} + \oint_{SC} (e + p/\rho) (\rho \vec{V} \cdot d\vec{A}) \quad \text{onde: } e = u + V^2/2 + g z$$

$$\frac{p}{\rho} + \frac{V^2}{2} + g z = const$$