

Prova Substitutiva de PME3332 - 08/12/20016

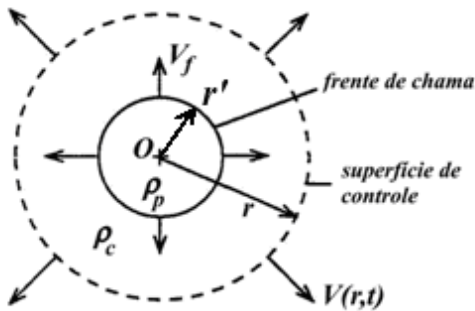
1)(3,0 pontos) Devido a uma fagulha, uma mistura combustível estacionária sofre ignição no ponto O no instante $t = 0$, dando início a uma frente de chama esférica que passa a se movimentar na direção radial com velocidade constante V_f . A mistura combustível possui uma massa específica constante ρ_c e é convertida pela passagem da frente de chama em produtos de combustão com uma massa específica ρ_p muito menor. A expansão da frente de chama empurra a mistura combustível radialmente, enquanto os produtos da combustão permanecem estacionários. Assim, se $r' = V_f \times t$ é a posição da frente de chama, a mistura combustível fora da frente de chama, numa posição qualquer $r > r'$, move-se radialmente com velocidade $V(r,t)$.

Escolhendo um volume de controle esférico fixo de raio r ao redor da frente de chama, de modo que $r > r'$, obtenha uma expressão para a velocidade $V(r,t)$ da mistura combustível em função de ρ_c , ρ_p , V_f , r e t .

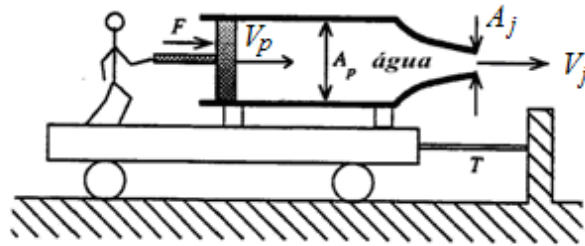
$$\frac{\partial m_{VC}}{\partial t} + \int_{SC} \rho \vec{V} \cdot \vec{n} dS = 0$$

Volume de uma esfera: $\nabla(r) = \frac{4}{3} \pi r^3$

Superfície de uma esfera: $S(r) = 4\pi r^2$



Problema 1



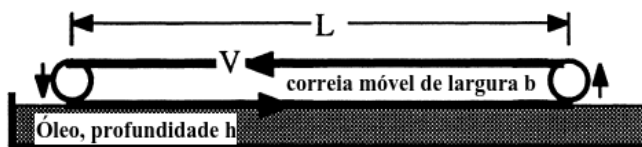
Problema 2

2)(5,0 pontos) Um cilindro equipado com um pistão de área A_p e cheio de água de massa específica ρ está montado sobre um carro como mostrado na figura. Um homem de pé sobre o carro exerce uma força F no pistão, empurrando-o com velocidade V_p e ejetando um jato de água de velocidade V_j na atmosfera através do bocal, cuja saída tem área A_j . Uma corda impede o carro de entrar em movimento. Obtenha expressões para a velocidade V_j do jato e para a tensão T na corda em função de ρ , F , A_j e A_p . Despreze efeitos gravitacionais e atrito no pistão.

$$\frac{V^2}{2} + \frac{p}{\rho} = \text{const (desprezando gravidade e atrito)}$$

$$\sum \vec{F}_{\text{ext}} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \rho \vec{V} dV + \int_{SC} \rho \vec{V} \cdot \vec{n} dS$$

3)(2,0 pontos) Uma correia de largura b move-se com velocidade constante V e passa sobre a superfície de um reservatório de profundidade h contendo óleo com viscosidade dinâmica μ , arrastando o óleo ao longo de um comprimento L . Considerando perfil linear de velocidades no óleo e desprezando resistência do ar na correia, obtenha uma expressão para a potência W necessária para manter a correia em funcionamento como função de b , V , h , μ e L .



Problema 3

Gabarito

1) A massa contida no volume de controle é:

$$m_{VC} = \rho_c \frac{4}{3} \pi r^3 - \rho_c \frac{4}{3} \pi r^3 + \rho_p \frac{4}{3} \pi r^3 = \frac{4}{3} \pi [\rho_c r^3 - (\rho_c - \rho_p)(V_f t)^3]$$

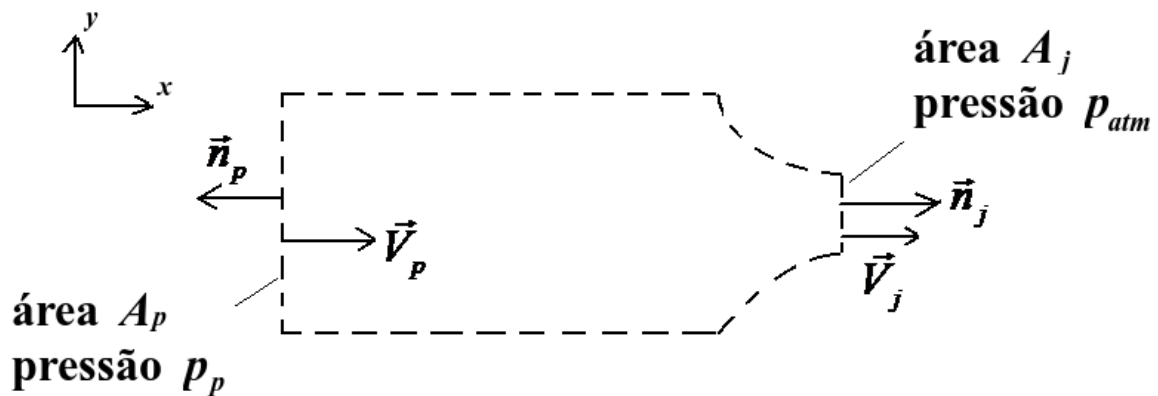
Assim, da equação da continuidade:

$$\underbrace{\frac{\partial m_{VC}}{\partial t}}_{-\frac{4}{3}\pi(\rho_c - \rho_p) \times 3 (V_f t)^2 \times V_f} + \underbrace{\int_{SC} \rho \vec{V} \cdot \vec{n} dS}_{\rho_c V \times 4\pi r^2} = 0$$

Assim:

$$\boxed{V = \left(1 - \frac{\rho_p}{\rho_c}\right) \frac{V_f^3 t^2}{r^2}}$$

2) Usando um volume de controle fixo cuja superfície de controle passa pela seção logo à jusante do pistão e pela abertura do bocal por onde sai o jato:



A equação da energia resulta:

$$\frac{V_p^2}{2} + \frac{p_p}{\rho} = \frac{V_j^2}{2} + \frac{p_{atm}}{\rho} \quad (I)$$

Da continuidade:

$$V_j A_j = V_p A_p \quad (II)$$

Por outro lado, se trabalhamos com pressões efetivas ($p_{atm} = 0$) e não há atrito no pistão, como este se move com velocidade constante, a pressão p_p é dada por:

$$p_p = \frac{F}{A_p} \quad (III)$$

De (II) e (III) em (I):

$$\frac{V_j^2}{2} = \frac{(A_j/A_p)^2 V_j^2}{2} + \frac{F}{\rho A_p}$$

Que resulta:

$$V_j = \left[\frac{2F}{\rho A_p (1 - A_j^2/A_p^2)} \right]^{1/2} \quad (\text{IV})$$

Aplicando a equação da quantidade de movimento ao mesmo volume de controle:

$$\sum \vec{F}_{\text{externas}} = \underbrace{\frac{\partial}{\partial t} \int_{\text{VC}} \rho \vec{V} dV}_0 + \int_{A_p} \rho \underbrace{\vec{V}}_{V_p \vec{e}_x} \cdot \underbrace{\vec{n}}_{-\vec{V}_p} dS + \int_{A_j} \rho \underbrace{\vec{V}}_{V_j \vec{e}_x} \cdot \underbrace{\vec{n}}_{+\vec{V}_j} dS$$

Assim:

$$\sum \vec{F}_{\text{externas}} = \rho (V_j^2 A_j - V_p^2 A_p) \vec{e}_x$$

Aplicando nesta última equação o resultado da equação (II):

$$\sum \vec{F}_{\text{externas}} = \rho V_j^2 A_j (1 - A_j/A_p) \vec{e}_x$$

Substituindo agora o resultado da equação (IV):

$$\sum \vec{F}_{\text{externas}} = \rho \frac{2F}{\rho A_p (1 + A_j/A_p)(1 - A_j/A_p)} A_j (1 - A_j/A_p) \vec{e}_x$$

Isso resulta:

$$\sum \vec{F}_{\text{externas}} = 2F \frac{A_j}{A_j + A_p} \vec{e}_x$$

Finalmente, na ausência de forças gravitacionais e usando pressões efetivas, as forças externas são dadas pela soma da força de contato exercida sobre o fluido pela parede do cilindro com a força de pressão na área A_p :

$$\sum \vec{F}_{\text{externas}} = 2F \frac{A_j}{A_j + A_p} \vec{e}_x = -p_p A_p \vec{n}_p + \vec{F}_{\text{parede do cilindro sobre o fluido}}$$

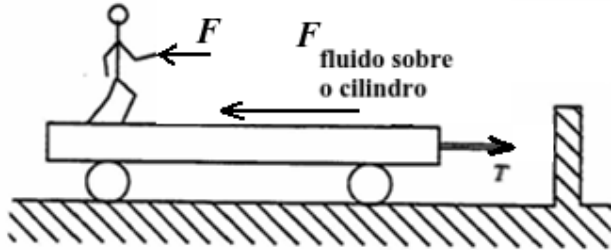
Como $\vec{n}_p = -\vec{e}_x$, temos que a força exercida pela parede do cilindro sobre o fluido é:

$$\vec{F}_{\text{parede do cilindro sobre o fluido}} = \left(2F \frac{A_j}{A_j + A_p} - p_p A_p \right) \vec{e}_x$$

Substituindo o resultado da equação (III):

$$\vec{F}_{\text{parede do cilindro sobre o fluido}} = F \left(2 \frac{A_j}{A_j + A_p} - 1 \right) \vec{e}_x$$

O negativo dessa força será transmitido ao carro pelos apoios do cilindro, e se somará à tração na corda e à força F que, pelo princípio da ação e reação, o pistão exerce no homem:



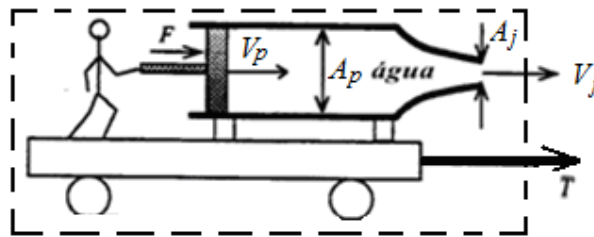
Assim:

$$T - F - F \left(2 \frac{A_j}{A_j + A_p} - 1 \right) = 0$$

Resultando:

$$T = F \frac{2A_j}{A_j + A_p}$$

Outra forma de chegar nesse resultado consiste em usar um volume de controle que engloba todo o cilindro e cuja superfície de controle passa através da corda:



Nesse caso agora, a única força externa é a tensão da corda, e não temos outras forças de contato na superfície de contorno. O único fluxo de quantidade de movimento (momento linear) atravessando a superfície de controle é o do jato, mas temos que levar em conta o termo transiente de variação do momento linear do volume de controle devido ao esvaziamento do cilindro. Uma massa por unidade de tempo $\rho V_p A_p$ deixa o volume de controle carregando uma velocidade $V_p \vec{e}_x$. Assim:

$$\underbrace{\sum \vec{F}_{\text{externas}}}_{T \vec{e}_x} = \underbrace{\frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \rho \vec{V} dV}_{-\rho V_p^2 A_p \vec{e}_x} + \underbrace{\int_{SC} \rho \vec{V} \vec{V} \cdot \vec{n} dS}_{\rho V_j^2 A_j \vec{e}_x}$$

Isso resulta:

$$T = \rho V_j^2 A_j - \rho V_p^2 A_p$$

Substituindo (II):

$$T = \rho V_j^2 A_j - \rho \left(\frac{V_j A_j}{A_p} \right)^2 A_p = \rho V_j^2 A_j \frac{A_p - A_j}{A_p}$$

Substituindo o resultado da equação (IV):

$$T = \rho \frac{2F A_p}{(A_p + A_j)(A_p - A_j)} A_j \frac{A_p - A_j}{A_p}$$

Que, finalmente, resulta:

$$T = \frac{2F A_j}{(A_p + A_j)}$$

3) A tensão tangencial na correia, supondo perfil linear de velocidades, será:

$$\tau = \mu \frac{V}{h}$$

A força tangencial será essa tensão multiplicada pela área de contato bL , e a potência será a força multiplicada pela velocidade. Assim:

$$W = \mu \frac{V^2}{h} bL$$