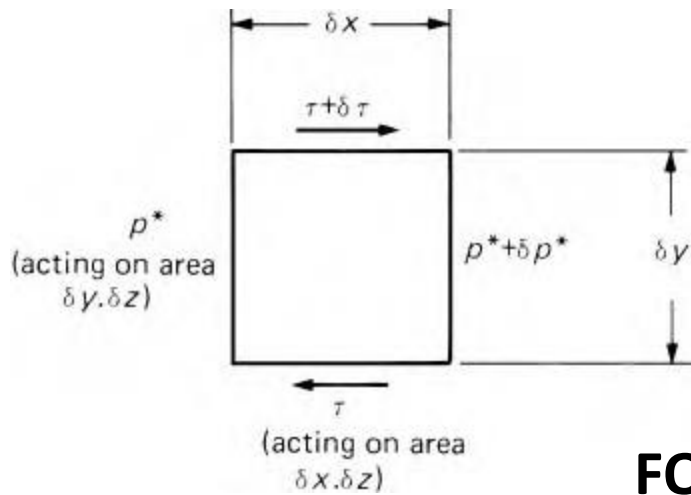
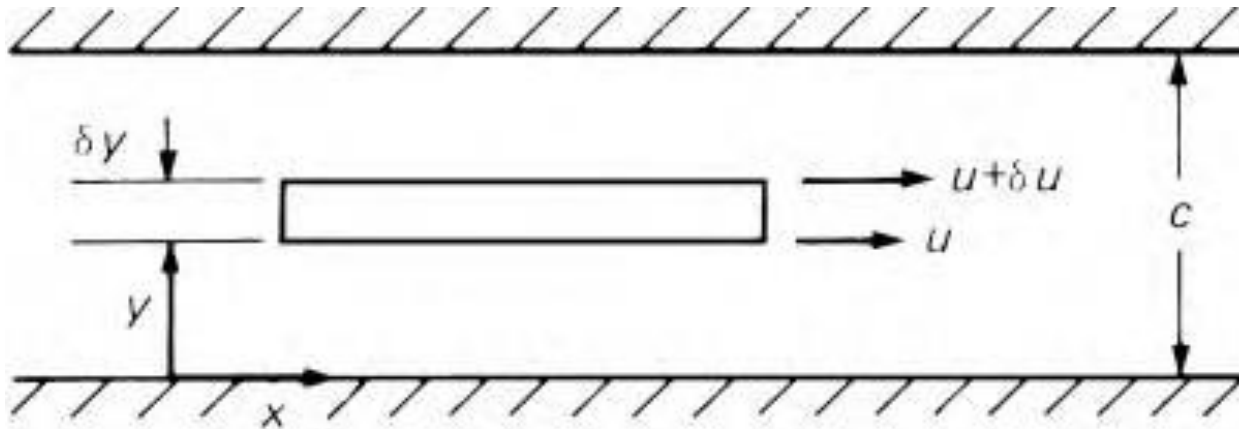


MODELAGEM DO AMORTECEDOR VISCOSO (“DASHPOT”)



FORÇA TOTAL NO ELEMENTO:

$$[p^* - (p^* + \delta p^*)] \delta y \delta z + [(\tau + \delta \tau) - \tau] \delta x \delta z$$

**PARA ESCOAMENTO TOTALMENTE DESENVOLVIDO
(REGIME PERMANENTE), NÃO HÁ ACELERAÇÃO E A FORÇA RESULTANTE
DEVE SER NULA**

$$-\delta p^* \delta y + \delta \tau \delta x = 0$$

$$\frac{\delta p^*}{\delta x} = \frac{\partial \tau}{\partial y}$$

Aplicando a lei da tensão de cisalhamento, vem:

$$\frac{\delta p^*}{\delta x} = \frac{\partial}{\partial y} \left(\mu \frac{\partial u}{\partial y} \right)$$

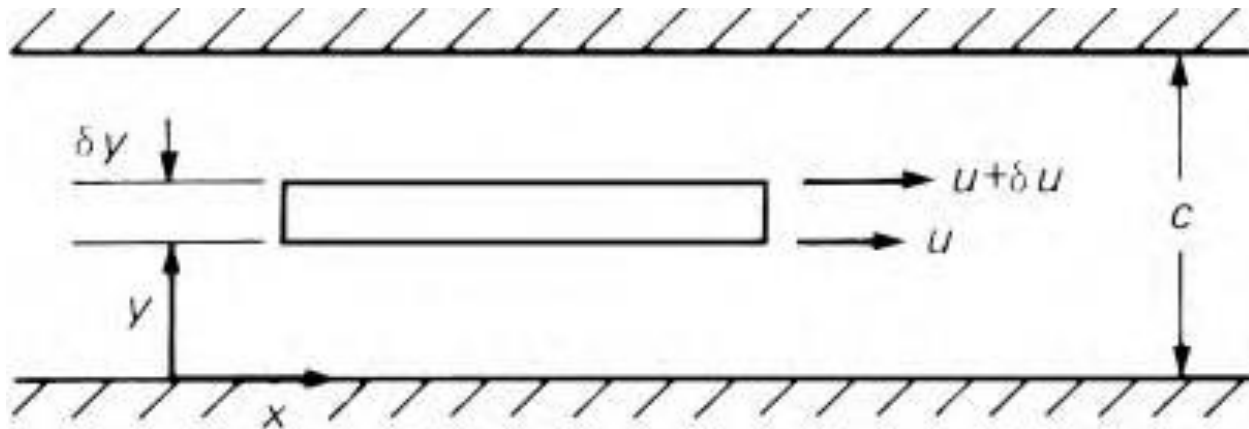
Primeira integração:

$$\frac{\delta p^*}{\delta x} y = \mu \frac{\partial u}{\partial y} + C_1$$

Segunda integração:

$$\left(\frac{\delta p^*}{\delta x}\right) \frac{y^2}{2} = \mu u + C_1 y + C_2$$

Aplicando o resultado para o escoamento entre superfície fixa e outra em movimento:



$$u = 0 \quad \text{para } y = 0 \Rightarrow C_2 = 0$$

$$u = V \quad \text{para } y = c \Rightarrow C_1 = \left(\frac{\delta p^*}{\delta x}\right) \frac{c}{2} - \frac{\mu V}{c}$$

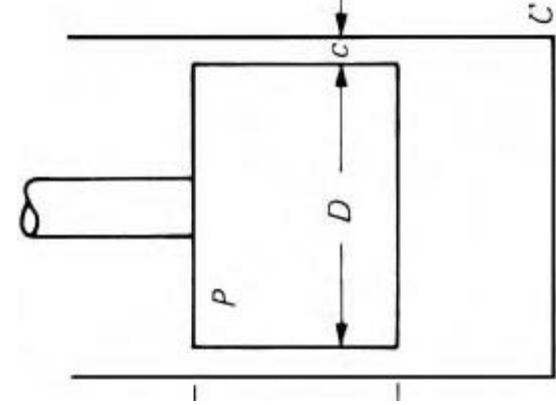
Distribuição de velocidade

$$u = \left(\frac{\delta p^*}{\delta x}\right) \frac{y^2}{2\mu} - \frac{y}{\mu} \left[\left(\frac{\delta p^*}{\delta x}\right) \frac{c}{2} - \frac{\mu V}{c} \right] = \left(\frac{\delta p^*}{\delta x}\right) \frac{1}{2\mu} (y^2 - cy) + \frac{yV}{c}$$

CÁLCULO DA VAZÃO:

$$Q = \int_0^c u b dy = b \left[\left(\frac{\delta p^*}{\delta x}\right) \frac{1}{2\mu} \left(\frac{y^3}{3} - \frac{cy^2}{2}\right) + \frac{Vy^2}{2c} \right]_0^c = b \left[-\left(\frac{\delta p^*}{\delta x}\right) \frac{c^3}{12\mu} + \frac{Vc}{2} \right]$$

AMORTECEDOR:



Admitindo “ b ” = πD

$$Q = \pi D \left[- \left(\frac{\delta p^*}{\delta x} \right) \frac{c^3}{12\mu} - \frac{V_P c}{2} \right] = \frac{\pi D^2}{4} V_P$$

Para seção transversal uniforme na passagem, admite-se variação de pressão constante:

$$- \left(\frac{\delta p^*}{\delta x} \right) = \frac{\Delta p^*}{l}$$

ONDE “ l ” é o comprimento do pistão. Logo,

$$\pi D \left[\frac{\Delta p^*}{l} \frac{c^3}{12\mu} - \frac{V_P c}{2} \right] = \frac{\pi D^2}{4} V_P = Q$$

Isolando Δp^* :

$$\Delta p^* = V_P \frac{\mu l}{c^3} (3D + 6c)$$

$$\Delta p^* = Q \frac{\mu l 12}{\pi D} \left(1 + \frac{2c}{D}\right)$$

Assim, podemos definir a Resistência ao Fluxo nos Canais:

$$R = \frac{\mu l 12}{\pi D} \left(1 + \frac{2c}{D}\right)$$

Desprezando o esforço de cisalhamento, para o equilíbrio, tem-se:

$$\Delta p^* \frac{\pi D^2}{4} - F_L = \Delta p^* A_P - F_L = 0$$

$$\Rightarrow \Delta p^* A_P = F_L$$