PME2360

17 de outubro de 2011

8

- 1. 8.1 considerações fluido dinamicas
- 2. 8.2 considerações termicas
- 3. 8.3 balanco de energia
- 4. 8.4 escoamento laminar em tubos circulares
 - regime plenamente desenvolvido
 - regiao de entrada
- 5. 8.5 escoamento turbulento em tubos circulares
- 6. 8.6 tubos nao circulares

8.1 Considerações fluido-dinamicas

$$R_{eD} = \frac{\rho \bar{u}D}{\mu} = \frac{\bar{u}D}{v}$$

$$R_{eD,critico} = 2300$$

Escoamento laminar:

$$\frac{X_{CD,v}}{D} = 0.05 R_{eD}$$

Escoamento turbulento:

$$\frac{X_{CD,v}}{D} = 10$$

No escoamento laminar:

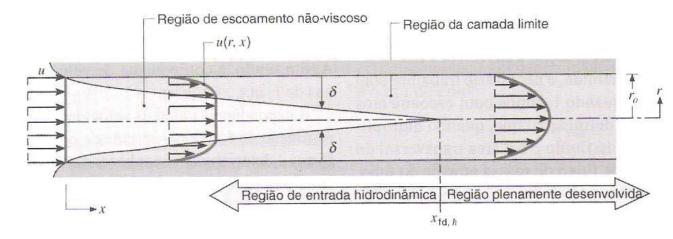


Figura 1: Desenl
volvimento da C. L. fluidodinâmica laminar num tubo circular

$$u_m = -\frac{r_0^2}{8\mu} \frac{dp}{dx}$$
$$f = \frac{-\frac{dp}{dx}}{\frac{1}{2}\rho u_m^2}$$
$$c_f = \frac{\tau_\Delta}{\frac{1}{2}\rho u_m^2}$$

Demonstra-se que:

$$c_f = \frac{f}{4}$$

Escoamento laminar:

$$f = \frac{64}{Re_d}$$

Escoamento turbulento (tubo liso):

$$f = 0.316Re_D^{-\frac{1}{4}}$$

$$Re_D <= 2 * 10^4$$

$$f = 0.316Re_D^{-\frac{1}{4}}$$

$$Re_D >= 2 * 10^4$$

$$f = (0.790 \ln(Re_D - 1.64))^{-2}$$
 3000 <= Re_D <= $5 * 10^6$

8.2 Considerações térmicas

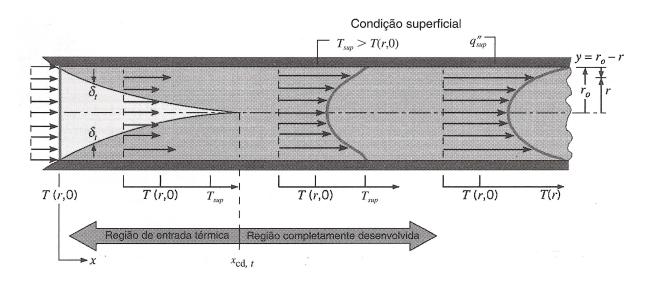


Figura 2: Desenvolvimento da C. L. térmica laminar num tubo circular

escoamento laminar:

$$\frac{Xc_{D,t}}{D} = 0.05Re_D Pr$$

escoamento turbulento:

$$\frac{Xx_{D,t}}{D} = 10$$

$$q_s'' = h(T_S - T_m)$$

8.3 Balanço de Energia

- 1. reg. permanente
- 2. liq. incompressivel
- 3. dissipacao viscosa e desprezivel
- 4. trans. calor por condução na direção x desprezível
- 5. propriedades constantes

tubo:

$$m_c(T_M|_x - (T_M|_x + \frac{dT_{mdx}}{dx})) + dq_{conv} = 0$$

$$\frac{dT_{mdx}}{dx} = -\frac{dq_{conv}}{\dot{m}c}$$

$$\frac{dT_M dx}{dx} = \frac{q_s'' P dx}{\dot{m}c}$$

$$\frac{dT_M}{dx} = \frac{q_s'' P}{\dot{m}c} = \frac{h(T_S - T_m)P}{\dot{m}c}$$

fluxo de calor uniforme na superficie:

$$\frac{dT_m}{dx} = \frac{q_S''}{\dot{m}c}$$

Condições iniciais: x=0, $Tm = T_{m,e}$

$$T_m = \frac{q_s'' Px}{\dot{m}c} + T_{m,e}$$

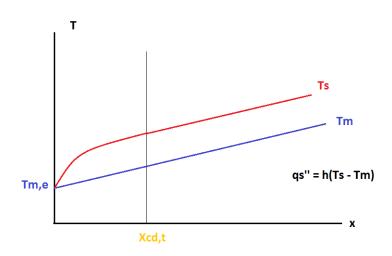


Figura 3: Grafico T x X

Temperatura superficial uniforme:

$$\frac{dT_m}{dx} = \frac{hP(T_S - T_m)}{\dot{m}c}$$

$$\theta = T_S - T_m$$

Logo $d\theta = -dT_m$

$$\frac{d\theta}{dx} = -\frac{hP}{\dot{m}c}\theta$$

$$\ln(\theta)|_{\theta_e}^{\theta} = -\frac{hPx}{\dot{m}c}$$

$$\frac{\theta}{\theta_e} = \exp(-\frac{hPx}{\dot{m}c})$$

$$\frac{T_m - T_s}{T_{m,e} - T_s} = \exp(-\frac{hPx}{\dot{m}c})$$

8.4 Escoamento laminar em tubos circulares

reg desenvolvida Para q_S'' cte:

$$N_{Ud} = 4.36$$

Para T_S cte:

$$N_{Ud} = 3.66$$

reg. de entrada T_S cte

$$\bar{N}_{UD} = 3.66 + \frac{0.668(D/L)Re_DP_r}{1 + 0.04[((D/L)Re_DP_r)]^{\frac{2}{3}}}$$

Onde $[((D/L)Re_DPr)]$ é o numero de Graetz (Gz_D) e com

$$\bar{N}_{UD} = \frac{h\bar{D}}{k}$$

Válida para comprimento de entrada e comprimento de entrada combinada se Pr>=5

Seidel e Tate (comp. de entrada comb.)

$$\bar{N}_{UD} = 1.86 \left(\frac{Re_D Pr}{L/D}\right) \left(\frac{\mu}{\mu_S}\right)$$

com $N_{Ud} > 3.66$

$$0.6 <= Pr <= 5$$

$$0.0044 <= \frac{\mu}{\mu_S} <= 9.75$$

8.5 Escoamento turbulento em tubos circulares

Dittus-Boelter:

$$N_{UD} = 0.023 Re_D^{\frac{4}{5}} (Pr)^n$$

Com n = 0.4, Ts > Tm e 0.7 <= Pr <= 100 E para n = 0.3, Ts < Tm e $Re_D >= 10000, L/D >= 10$

Bibliografia Figuras retiradas de Incropera - Fundamentals of Heat and Mass Transfer-Incropera (6a edicao)