

Convecção Natural

Principais objetivos

- Coef. de conv.
↳ Nusselt
- N° Prandtl
- taxa de transf.
- Distribuição de temp.

A trans. cal. acontece pela diferença de densidades.

Podemos classificar por:

- Interno e Externo
- Pluma ou Jato

* Fluido quiescente \Rightarrow Velocidade ≈ 0

Na camada limite livre, a maior velocidade ocorre no meio e não na sua extremidade. Nesse caso, no limite dessa camada é zero.

Equações da conv. Natural

$$\sigma_m a_x = F_x \rightarrow \sigma_m = \rho(dx dy \cdot 1) \therefore$$

$$a_x = u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} \therefore$$

$$u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} = -\frac{1}{\rho} \frac{dP_0}{dx} - g + v \frac{\partial^2 u}{\partial y^2}$$

$$u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} = -\frac{1}{\rho} \frac{dP_0}{dx} - g + v \frac{\partial^2 u}{\partial y^2}$$

$v = 0$ Fora da camada limite

$$\frac{dP_0}{dx} = -\rho_\infty g \therefore$$

$$u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} = g (\Delta\rho/\rho) + v \frac{\partial^2 u}{\partial y^2}$$

sendo:

$$\Delta\rho = \rho_\infty - \rho$$

$$\beta = -\frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial \rho}{\partial T} \right)_p \therefore$$

$$\beta \approx -\frac{1}{\rho} \frac{\Delta\rho}{\Delta T} = -\frac{1}{\rho} \frac{\rho_\infty - \rho}{T_\infty - T}$$

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0 \leadsto \text{conser. de movi-mento}$$

$$u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} = g \beta (T - T_{\infty}) + \nu \frac{\partial^2 u}{\partial y^2}$$

$$u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} = \alpha \frac{\partial^2 T}{\partial y^2}$$

Considerando um fluido ideal:

$$\beta = -\frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial \rho}{\partial T} \right)_p = \frac{1}{\rho} \frac{\rho}{RT^2} = \frac{1}{T}$$

Definições de param. adimensi.

Posições adimensionais:

$$x^* = \frac{x}{L}$$

$$y^* = \frac{y}{L}$$

Velocidades adimensionais:

$$u^* = \frac{u}{u_0}$$

$$v^* = \frac{v}{u_0}$$

Temperatura adimensional:

$$T^* = \frac{T - T_{\infty}}{T_{\infty} - T_s}$$

Conservação da quant. de mov.

$$u^* \frac{\partial u^*}{\partial x^*} + v^* \frac{\partial u^*}{\partial y^*} = \frac{g \beta (T_s - T_\infty) L}{\omega_0} T^* +$$

$$\frac{1}{Re} \frac{\partial^2 u^*}{\partial y^{*2}}$$

Conservação de energia:

$$u^* \frac{\partial T^*}{\partial x^*} + v^* \frac{\partial T^*}{\partial y^*} = \frac{1}{Re \cdot Pr} \frac{\partial^2 T^*}{\partial y^{*2}}$$

Portanto:

- $\omega_0^2 = g \beta (T_s - T_\infty) L$
- $Gr_L = \frac{g \beta (T_s - T_\infty) L^3}{\omega_0^2}$

→ Número de Grashof

→ Avalia o escoamento, como Reynolds

Para $Gr / Re^2 = 1$

- Temos conv. nat. e forç.

Para $Gr / Re^2 < 1$

- Temos conv. forç.

Para $Gr / Re^2 \gg 1$

- Temos conv. nat.

Solução por similaridade

$$\eta = \frac{y}{x} \left(\frac{Gr_x}{4} \right)^{1/4}$$

Basicamente gráficos

Efeitos da turbulência

$$R_{cr,x} = Gr_x Pr_x = \frac{g \beta (T_s - T_\infty) x^3}{\nu^2}$$

Rayleigh crítico: $Ra_x = 1 \times 10^9$

Correlações empíricas

$$Nu = \frac{h L_c}{k} = C \underbrace{(Gr_L Pr)^n}_{\text{Constante que se relaciona com o problema}} = C Ra_L^n$$

Constante que se relaciona com o problema

$$Nu_x = \frac{h x}{k} = \left(\frac{Gr_x}{4} \right)^{1/4} \frac{dT^*}{d\eta_0=0} = \left(\frac{Gr_x}{4} \right)^{1/4} f(Pr) \therefore$$

$$\leadsto f(Pr) = \frac{0,73 Pr^{1/2}}{(0,609 + 1,221 Pr^{1/2} + 1,238 Pr)^{1/4}}$$

Então:

$$\overline{Nu_L} = \frac{4}{3} Nu_L \rightarrow \text{para toda a sup. da placa vertical}$$

Conv. for ξ order + Natv.

$$G_L / \text{Re}_L^2 = 1$$

$$\leadsto N_U^n = N_{U_F}^n \pm N_{U_N}^n$$