

# Convecção

## Lista de exercicios 5

### Cristian Herledy Lopez Lara

#### Problema 7.12 livro texto

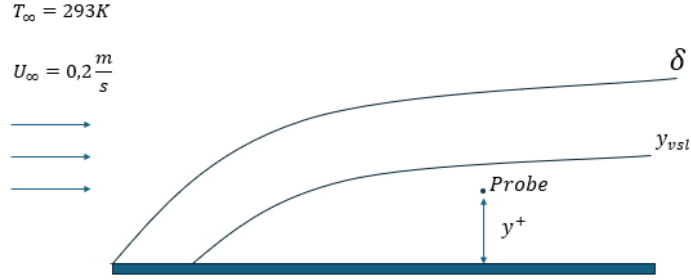


Figura 1: Escoamento da camada limite com sensor de medição em  $y^+$

#### Desenvolvimento

A análise começa com a transformação das equações de conservação em equações médias temporais. Começamos com a transformação:

$$u = \bar{u} + u', \quad v = \bar{v} + v' \quad (1)$$

$$P = \bar{P} + P', \quad T = \bar{T} + T' \quad (2)$$

Onde com essas variáveis temos para massa, momento e energia

$$\frac{\partial \bar{u}}{\partial x} + \frac{\partial \bar{v}}{\partial y} = 0 \quad (3)$$

$$\bar{u} \frac{\partial \bar{u}}{\partial x} + \bar{v} \frac{\partial \bar{u}}{\partial y} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \bar{P}}{\partial x} + \nu \nabla^2 \bar{u} - \frac{\partial}{\partial x} (\overline{u'v'}) - \frac{\partial}{\partial y} (\overline{u'w'}) \quad (4)$$

$$\bar{u} \frac{\partial \bar{v}}{\partial x} + \bar{v} \frac{\partial \bar{v}}{\partial y} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \bar{P}}{\partial y} + \nu \nabla^2 \bar{v} - \frac{\partial}{\partial x} (\overline{u'v'}) - \frac{\partial}{\partial y} (\overline{v'v'}) \quad (5)$$

$$\bar{u} \frac{\partial \bar{T}}{\partial x} + \bar{v} \frac{\partial \bar{T}}{\partial y} = \alpha \nabla^2 \bar{T} - \frac{\partial}{\partial x} (\overline{u'T'}) - \frac{\partial}{\partial y} (\overline{v'T'}) \quad (6)$$

A partir dessas equações, por meio de várias simplificações do Capítulo 2 e suposições adicionais, serão fornecidas as equações que regem a camada limite. As equações de momento e energia em  $x$  para esta região são dadas por

$$\bar{u} \frac{\partial \bar{u}}{\partial x} + \bar{v} \frac{\partial \bar{u}}{\partial y} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \bar{P}}{\partial x} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial y} \left( \mu \frac{\partial \bar{u}}{\partial y} - \rho u' v' \right) \quad (7)$$

$$\bar{u} \frac{\partial \bar{T}}{\partial x} + \bar{v} \frac{\partial \bar{T}}{\partial y} = \frac{1}{\rho c_p} \frac{\partial}{\partial y} \left( k \frac{\partial \bar{T}}{\partial y} - \rho c_p v' T' \right) \quad (8)$$

Onde as novas expressões junto os termos difusivos estão relacionadas à tensão de cisalhamento turbulento e ao fluxo de calor, respectivamente.

$$-\rho u' v' = \rho \epsilon_M \frac{\partial \bar{u}}{\partial y} \quad (9)$$

$$-\rho c_p v' T' = \rho c_p \epsilon_H \frac{\partial \bar{T}}{\partial y} \quad (10)$$

Esses termos adicionais estão associados à tensão de cisalhamento e ao fluxo de calor aparentes. Com essas expressões, as equações de momento em x e energia serão

$$\bar{u} \frac{\partial \bar{u}}{\partial x} + \bar{v} \frac{\partial \bar{u}}{\partial y} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \bar{P}}{\partial x} + \frac{\partial}{\partial y} \left[ (\nu + \epsilon_M) \frac{\partial \bar{u}}{\partial y} \right] \quad (11)$$

$$\bar{u} \frac{\partial \bar{T}}{\partial x} + \bar{v} \frac{\partial \bar{T}}{\partial y} = \frac{\partial}{\partial y} \left[ (\alpha + \epsilon_H) \frac{\partial \bar{T}}{\partial y} \right] \quad (12)$$

a) Partindo do termo adimensional da coordenada espacial vertical

$$y^+ = \frac{y u_*}{\nu} \quad (13)$$

$$u_* = \left( \frac{\tau_0}{\rho} \right)^{1/2} \quad (14)$$

Onde  $u_*$  faz referencia a velocidade de atrito. A tensão de cisalhamento na parede é calculada com a expressão

$$\frac{\tau_0}{\rho U_\infty^2} = 0.0296 \left( \frac{U_\infty x}{\nu} \right)^{-1/5} \quad (15)$$

$$\tau_0 = 0.0296 \left( \frac{0,2 \frac{m}{s} \cdot 6m}{1,003 \times 10^{-6} \frac{m^2}{s}} \right)^{-1/5} 998 \frac{Kg}{m^3} \cdot (0,2 \frac{m}{s})^2 = 0,071 Pa \quad (16)$$

$$u_* = \left( \frac{19,40 \frac{Kg}{m^2 s}}{998 \frac{Kg}{m^3}} \right)^{1/2} = 8,48 \times 10^{-3} \frac{m}{s} \quad (17)$$

$$y = \frac{y^+ \nu}{u_*} = \frac{(2.7)(1,003 \times 10^{-6} \frac{m^2}{s})}{0.13 \frac{m}{s}} = 3,18 \times 10^{-4} m = 0,31 mm \quad (18)$$

O número de Reynolds é da ordem de  $1,2 \times 10^6$ , portanto é um escoamento turbulento. b) Para o cálculo da espessura da camada limite

$$\frac{\delta}{x} = 0.37 \left( \frac{U_\infty x}{\nu} \right)^{-1/5} \quad (19)$$

$$\delta = 0.37 \left( \frac{0,2 \frac{m}{s} \cdot 6m}{1,003 \times 10^{-6} \frac{m^2}{s}} \right)^{-1/5} \cdot 6m = 0,13m \quad (20)$$

c) Tomando o valor médio do número de Nusselt (eq. 7.78")

$$\overline{Nu}_L = 0.037 Re_L^{4/5} Pr^{1/3} \quad (Pr \geq 0.5) \quad (21)$$

$$\overline{Nu}_L = 0.037 \left( \frac{0,2 \frac{m}{s} \cdot 6m}{1,003 \times 10^{-6} \frac{m^2}{s}} \right)^{4/5} 7,02^{1/3} = 6320 \quad (22)$$

$$\overline{Nu}_L = \frac{\bar{h}L}{k} \quad (23)$$

$$\bar{h} = \frac{\bar{k}Nu_L}{L} = \frac{0,588 \frac{W}{mK} 6320}{6m} = 630 \frac{W}{m^2K} \quad (24)$$

## Problema 7.20 livro texto

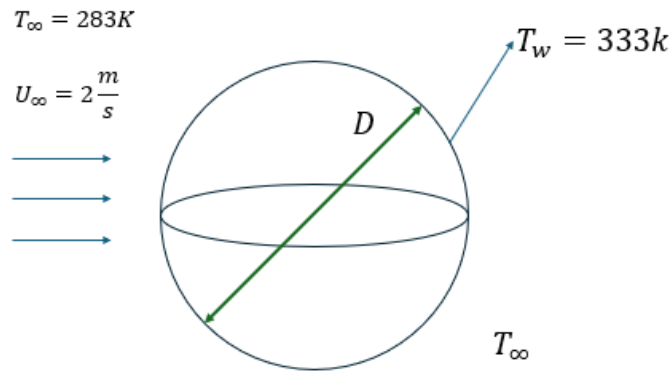


Figura 2: Esfera resfriada por escoamento de ar

Para este problema, serão consideradas as equações constitutivas do problema 7.12 (em coordenadas esféricas). Dadas as premissas das equações de conservação para o problema da camada limite, iniciaremos os cálculos a partir da definição do número de Reynolds.

$$Re_D = \frac{U_\infty D}{\nu} = \left( \frac{2 \frac{m}{s} \cdot 0.06m}{1,426 \times 10^{-5} \frac{m^2}{s}} \right) = 8415 \quad (25)$$

A correlação para o valor do número médio de Nusselt é dada pela correlação da equação 7.104, para a superfície do bulbo isotérmico e escoamento livre isotérmico

$$\overline{Nu_D} = 2 + \left( 0.4 Re_D^{1/2} + 0.06 Re_D^{2/3} \right) Pr^{0.4} \left( \frac{\mu_\infty}{\mu_w} \right)^{1/4} \quad (26)$$

$$\overline{Nu_D} = 2 + \left( 0.4 \left( \frac{2 \frac{m}{s} \cdot 0.06m}{1,426 \times 10^{-5} \frac{m^2}{s}} \right)^{1/2} + 0.06 \left( \frac{2 \frac{m}{s} \cdot 0.06m}{1,426 \times 10^{-5} \frac{m^2}{s}} \right)^{2/3} \right) 0,73^{0.4} \left( \frac{1,778 \times 10^{-5} \frac{m^2}{s}}{2,008 \times 10^{-5} \frac{m^2}{s}} \right)^{1/4} \quad (27)$$

$$\overline{Nu_D} = \frac{\bar{h}D}{k} \quad (28)$$

$$\bar{h} = \frac{54,50(0,024 \frac{W}{mK})}{0,06m} = 21.8 \frac{W}{m^2} K \quad (29)$$

Calculando a taxa de transferência de calor por convecção

$$q = \bar{h} \Delta T A \quad (30)$$

$$q = 21.8 \frac{W}{m^2} K \cdot 50K \cdot 0,011m^2 = 12,3W \quad (31)$$

## Referências

- [1] Adrian Bejan, Convection Heat Transfer. Durham, North Carolina, 3rd Edition, 2004.