7. CONVECÇÃO E ESCOAMENTO 1Dp

7.1 Convecção de Calor 1Dp

7.1.1 Modelo matemático

Na equação de conservação da energia térmica, considerando-se:

- escoamento 1Dp laminar
- velocidade constante u > 0
- propriedades constantes: ρ , k, c_p
- sem geração de calor \dot{q}
- sem dissipação viscosa

obtém-se a eq. de advecção-difusão de calor 1Dp, dada por

$$\underbrace{\operatorname{Pe}_{\underline{dx}} \frac{dT}{dx}}_{\text{advecção}} = \underbrace{\frac{d^2T}{dx^2}}_{\text{difusão}}$$
(7.1)

onde

$$Pe = \frac{\rho uc_{p}L}{k} = \frac{uL}{\alpha} \quad (n^{\circ} \text{ de Peclet, constante})$$
(7.2)

 $T = \text{temperatura (}^{\circ}\text{C ou K)}$ u = velocidade (m/s) x = coordenada espacial (m) k = condutividade térmica (W/mK) $\rho = \text{massa específica (kg/m^3)}$ $c_p = \text{calor específico (J/kg.K)}$ L = comprimento do domínio de cálculo (m) $\alpha = \text{difusividade térmica (m^2/s)}$

Condições de contorno:

$$T(0) = 0$$
 (7.3)

$$T(1) = 1$$
 (7.4)

A solução analítica das eqs.(7.1), (7.3) e (7.4) é

$$T = \frac{(e^{xPe} - 1)}{(e^{Pe} - 1)}$$
(7.5a)

E a solução analítica da temperatura média ao longo do domínio (variável secundária):

$$\overline{T} = \frac{1}{Pe} - \frac{1}{e^{Pe} - 1}$$
 (7.5b)



Figura 7.1: Comportamento da temperatura com a variação do número de Peclet

7.1.2 Discretização do modelo matemático

 $f = \frac{dT}{dx}$

Integrando-se a eq. (7.1) sobre o volume de controle P da fig.7.2, obtém-se



Figura 7.2: Malha 1D uniforme

$$\int_{x_{w}}^{x_{e}} Pe \frac{dT}{dx} dx = \int_{x_{w}}^{x_{e}} \frac{d^{2}T}{dx^{2}} dx$$
(7.6)

ou

$$\operatorname{Pe}\int_{x_{w}}^{x_{e}} dT = \int_{x_{w}}^{x_{e}} \frac{d}{dx} \left(\frac{dT}{dx} \right) dx$$

ou ainda

$$\operatorname{Pe}\!\int_{x_{w}}^{x_{e}} dT = \int_{x_{w}}^{x_{e}} df$$

onde

que resulta em

$$Pe(T_{e} - T_{w}) = \left(\frac{dT}{dx}\right)_{e} - \left(\frac{dT}{dx}\right)_{w}$$
(7.7)

Considerando-se funções lineares para T entre cada par de nós consecutivos, isto é, o esquema CDS-2, tem-se

$$\left(\frac{\mathrm{d}T}{\mathrm{d}x}\right)_{\mathrm{e}} \approx \frac{\left(\mathrm{T}_{\mathrm{E}} - \mathrm{T}_{\mathrm{P}}\right)}{\Delta x} \qquad \left(\frac{\mathrm{d}T}{\mathrm{d}x}\right)_{\mathrm{w}} \approx \frac{\left(\mathrm{T}_{\mathrm{P}} - \mathrm{T}_{\mathrm{W}}\right)}{\Delta x}$$
(7.8)

$$T_{e} = \frac{(T_{P} + T_{E})}{2}$$
 $T_{w} = \frac{(T_{W} + T_{P})}{2}$ (7.9)

Com as eqs. (7.8) e (7.9) em (7.7), obtém-se

$$Pe\left[\frac{(T_{P}+T_{E})}{2} - \frac{(T_{P}+T_{W})}{2}\right] = \frac{(T_{E}-T_{P})}{\Delta x} - \frac{(T_{P}-T_{W})}{\Delta x}$$
$$\frac{Pe}{2}(T_{E}-T_{W}) = \frac{(T_{W}+T_{E}-2T_{P})}{\Delta x}$$
(7.10)

Comparando-se a eq.(7.10) a

$$a_{\rm P}T_{\rm P} = a_{\rm w}T_{\rm W} + a_{\rm e}T_{\rm E} + b_{\rm P}$$
 (7.11)

obtém-se

ou

coefficientes
$$\begin{cases}
a_{w} = \frac{1}{\Delta x} + \frac{Pe}{2} \\
a_{e} = \frac{1}{\Delta x} - \frac{Pe}{2} \\
a_{P} = \frac{2}{\Delta x} = a_{w} + a_{e}
\end{cases}$$
(VC reais, P=1 a N) (7.12)
termofonte $\{b_{P} = 0$

As CC podem ser aplicadas com volumes fictícios (P = 0 e N + 1) conforme visto na seção 2.5, com as eqs.(2.27) e (2.31) para $T_A = 0$ e $T_B = 1$.

7.1.3 Algoritmo

1- Ler os dados: Pe, N

2- Calcular
$$\Delta x = \frac{1}{N} e x_P (P=1 a N)$$

- 3- Calcular os coeficientes e termos fontes
- 4- Resolver o sistema de equações com TDMA obtendo TP
- 5- Imprimir e visualizar T(x) e \overline{T}

7.1.4 Oscilações e Peclet de malha

Observando-se a eq. 7.12 percebe-se que dependendo do número de Peclet há uma mudança de sinal entre a_w e a_e . A aproximação CDS-2 nestas situações gera uma oscilação puramente numérica na solução, o que acaba por gerar uma solução numérica não acurada.

Algumas aproximações geram essas oscilações e outras não, conforme mostrado na Fig. 7.3. Para muitas aproximações consegue-se demonstrar que as oscilações surgem dependendo do chamado número de Peclet de malha, que é definido por



Figura 7.3: Comparação entre as aproximações UDS-1, CDS-2 e analítico para Pe = 20.

No caso do esquema CDS-2 e a Eq. (7.1), pode-se demonstrar que as oscilações numéricas surgem quando $Pe_{\Delta x} > 2$. Enquanto que se $Pe_{\Delta x} < 2$, não existirão oscilações.

Já no caso da aproximação UDS-1 (primeira ordem de acurácia), apresentará uma suavização dos resultados, como mostrado na fig. 7.3, e não existirão oscilações qualquer que seja $Pe_{\Delta x}$.

7.2 Escoamento 1Dp

7.2.1 Modelo matemático

Na eq. de conservação da quantidade de movimento linear (QML), considerando-se:

- escoamento 1Dp laminar
- propriedades constantes: ρ , p (pressão), μ (viscosidade)

- com termo fonte

obtém-se a eq. de Burgers, dada por

$$\operatorname{Re}\frac{\mathrm{d}u^2}{\mathrm{d}x} = \frac{\mathrm{d}^2 u}{\mathrm{d}x^2} + \mathbf{S}$$
(7.13)

onde Re é o nº de Reynolds , que é definido por

$$\left(\text{Re} = \frac{\rho \text{UL}}{\mu}, \text{constante}\right)$$
(7.14)

e U é a velocidade de referência (1m/s, neste problema).

Condições de contorno:

$$u(0)=0$$
 (7.15)

$$u(1)=1$$
 (7.16)

Para o termo fonte dado por

$$S = Re^{2} e^{xRe} \frac{\left(2e^{xRe} - e^{Re} - 1\right)}{\left(e^{Re} - 1\right)^{2}}$$
(7.17)

a solução analítica das eqs. (7.13), (7.15) e (7.16) resulta em

$$u = \frac{(e^{xRe} - 1)}{(e^{Re} - 1)}$$
(7.18a)

E a solução analítica da velocidade média ao longo do domínio (variável secundária):

$$\overline{\mathbf{u}} = \frac{1}{\mathrm{Re}} - \frac{1}{\mathrm{e}^{\mathrm{Re}} - 1} \tag{7.18b}$$

Integrando-se a eq.(7.13) sobre o volume de controle P da fig.7.2, obtém-se

$$\int_{x_w}^{x_e} \operatorname{Re} \frac{\mathrm{d}u^2}{\mathrm{d}x} \mathrm{d}x = \int_{x_w}^{x_e} \left[\frac{\mathrm{d}^2 u}{\mathrm{d}x^2} + S \right] \mathrm{d}x \tag{7.19}$$

ou

$$\operatorname{Re}\int_{x_{w}}^{x_{e}} \frac{d}{dx} \left(u^{2} \right) dx = \int_{x_{w}}^{x_{e}} \frac{d}{dx} \left(\frac{du}{dx} \right) dx + \int_{x_{w}}^{x_{e}} Sdx$$

onde $f = u^2$ e $g = \frac{du}{dx}$

Com isso, tem-se

$$\operatorname{Re} \int_{x_{w}}^{x_{e}} d\left(\overline{u^{2}}\right) = \int_{x_{w}}^{x_{e}} d\left(\overline{\frac{du}{dx}}\right) + S_{P} \Delta x$$

que resulta em

$$\operatorname{Re}\left(u_{e}^{2}-u_{w}^{2}\right)=\left(\frac{du}{dx}\right)_{e}-\left(\frac{du}{dx}\right)_{w}+S_{P}\Delta x$$
(7.20)

Para se resolver u na eq. (7.20), os termos com u^2 têm que ser linearizados, isto é, uma parte deve ser mantida como incógnita no sistema de equações, e a outra parte deve ser considerada conhecida da iteração anterior, ficando nos coeficientes, ou seja:

$$u^{2} = u^{*}u$$
 (7.21)
 $(A) [u] = [B]$

Com a eq.(7.21) em (7.20), chega-se a

$$\operatorname{Re}\left(u_{e}^{*}u_{e}-u_{w}^{*}u_{w}\right)=\left(\frac{du}{dx}\right)_{e}-\left(\frac{du}{dx}\right)_{w}+S_{P}\Delta x \tag{7.22}$$

Considerando-se funções lineares para u entre cada par de nós consecutivos, isto é, o esquema CDS-2, tem-se

$$\left(\frac{\mathrm{d}u}{\mathrm{d}x}\right)_{\mathrm{e}} \approx \frac{\left(u_{\mathrm{E}} - u_{\mathrm{P}}\right)}{\Delta x} \qquad \left(\frac{\mathrm{d}u}{\mathrm{d}x}\right)_{\mathrm{w}} \approx \frac{\left(u_{\mathrm{P}} - u_{\mathrm{W}}\right)}{\Delta x}$$
(7.23)

$$u_{e} \approx \frac{\left(u_{P} + u_{E}\right)}{2}$$
 $u_{w} \approx \frac{\left(u_{W} + u_{P}\right)}{2}$ (7.24)

$$u_{e}^{*} \approx \frac{\left(u_{P}^{*} + u_{E}^{*}\right)}{2}$$
 $u_{w}^{*} \approx \frac{\left(u_{W}^{*} + u_{P}^{*}\right)}{2}$ (7.25)

Com as eqs. (7.23) a (7.25) em (7.22), chega-se a

$$Re\left[\frac{\left(u_{P}^{*}+u_{E}^{*}\right)\left(u_{P}+u_{E}\right)}{2}-\frac{\left(u_{P}^{*}+u_{W}^{*}\right)\left(u_{P}+u_{W}\right)}{2}\right]=\frac{\left(u_{E}-u_{P}\right)}{\Delta x}-\frac{\left(u_{P}-u_{W}\right)}{\Delta x}+S_{P}\Delta x$$
(7.26)

Comparando-se a eq.(7.26) a

$$a_{\rm P}u_{\rm P} = a_{\rm w}u_{\rm W} + a_{\rm e}u_{\rm E} + b_{\rm P}$$
 (7.27)

obtém-se

coeficientes
$$\begin{cases}
a_{w} = \frac{1}{\Delta x} + \frac{(u_{P}^{*} + u_{W}^{*})}{4} \operatorname{Re} \\
a_{e} = \frac{1}{\Delta x} - \frac{(u_{P}^{*} + u_{E}^{*})}{4} \operatorname{Re} \\
a_{P} = \frac{2}{\Delta x} + \frac{\operatorname{Re}}{4} (u_{E}^{*} - u_{W}^{*}) \\
\text{termo fonte:} \quad \left\{ \mathbf{b}_{P} = S_{P} \Delta x \right\}$$
(VC reais, P=1 a N) (7.28)

As CC podem ser aplicadas com volumes fictícios (P = 0 e N + 1) conforme visto na seção 2.5.

7.2.3 Algoritmo

- 1- Ler os dados: Re, N, S (função), I (nº de iterações)
- 2- Calcular $\Delta x = \frac{1}{N} e x_P (P = 1 a N)$
- 3- Fazer $u_P = 0$ (estimativa inicial) para P = 0 a N + 1
- 4- Calcular os coeficientes e termos fontes
- 5- Resolver o sistema de equações com o TDMA obtendo u_P
- 6- Voltar ao item 4 até atingir I
- 7- Imprimir e visualizar u(x) e \overline{u}