#### **UNIVERSIDADE EDUARDO MONDLANE – Faculdade de Engenharia**

#### Transmissão de calor

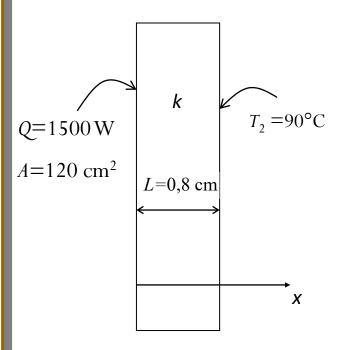
3º Ano

# Aula 4 Aula Prática-1

 Equação Diferencial de Transmissão de Calor e as Condições de Contorno

#### Problema -4.1

Um ferro de engomar com uma base plana de área 120 cm² é submetido a um fluxo de calor de 1500 W na superfície esquerda e a uma temperatura especificada de 90°C na superfície direita (veja esquema). Escreva a equação de condução de calor para este caso sabendo que a espessura da placa é de L=0,8 cm e que o coeficiente de condutibilidade térmica k= 25 W/m°C. Determine a temperatura na esquerda e a variação superfície de temperatura na base do ferro.



# Problema -4.1 (Resolução I)

#### **Assume-se:**

- 1. Escoamento estacionário e unidimensional sendo a espessura da base do ferro desprezível;
- 2. Condutibilidade térmica constante ( $k = 25 \,\mathrm{W/m} \cdot ^{\circ}\mathrm{C}$ );
- 3. Não há geração de calor no ferro;
- 4. Desprezam-se as perdas de calor na parte superior do ferro.

## Problema -4.1 (Resolução II)

Desprezando as perdas de calor, todo calor gerado pela resistência eléctrica do ferro transfere-se para a base. O fluxo de calor no interior da base determina-se de:

$$\dot{q}_0 = \frac{\dot{Q}_0}{A_{\text{base}}} = \frac{1500 \text{ W}}{120 \times 10^{-4} \text{ m}^2} = 125.000 \text{ W/m}^2$$

Assumindo que a direcção normal é a do eixo x, para x=0 a esquerda da superfície, a equação de condução de calor para este caso será:

$$\frac{d^2T}{dx^2} = 0$$

Pois, o regime é estacionário, não há geração de calor no interior da base e a condutibilidade térmica é constante.

## Problema -4.1 (Resolução III)

Das condições iniciais e condições de fronteira obtém-se;

$$-k\frac{dT(0)}{dx} = \dot{q}_0 = 125.000 \text{ W/m}^2$$

E pode-se escrever que:

$$T(L) = T_2 = 90$$
°C

Integrando a equação diferencial duas vezes em função de x, resulta:

$$\frac{dT}{dx} = C_1$$

$$T(x) = C_1 x + C_2$$

Onde C<sub>1</sub> e C<sub>2</sub> são constantes arbitrárias.

#### Problema -4.1 (Resolução IV)

Aplicando as condições de fronteira tem-se:

$$x = 0$$
:  $-kC_1 = \dot{q}_0 \rightarrow C_1 = -\frac{\dot{q}_0}{k}$  visto que  $-k\frac{dT(0)}{dx} = \dot{q}_0$ 

$$\chi = L$$
:  $T(L) = C_1 L + C_2 = T_2 \rightarrow C_2 = T_2 - C_1 L \rightarrow C_2 = T_2 + \frac{q_0 L}{k}$ 

Substituindo os valores de C<sub>1</sub> e C<sub>2</sub> na equação:

$$T(x) = C_1 x + C_2$$

## Problema -4.1 (Resolução V)

Resulta:

$$T(x) = -\frac{\dot{q}_0}{k}x + T_2 + \frac{\dot{q}_0L}{k} = \frac{\dot{q}_0(L-x)}{k} + T_2$$

$$T(x) = \frac{(125000 \text{ W/m}^2)(0,008-x)\text{m}}{25 \text{ W/m} \cdot ^{\circ}\text{C}} + 90^{\circ}\text{C}$$

$$T(x) = 5000(0,008-x) + 90 = -5000x + 130$$

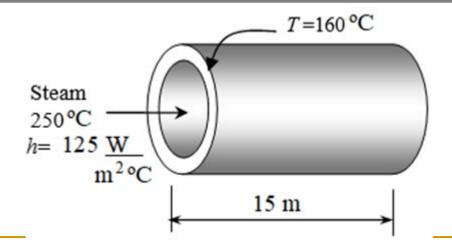
Que é a equação para cálculo da temperatura em qualquer ponto x da placa:

A temperatura da placa quando x=0 será:

$$T(0) = -5000 \cdot 0 + 130 = 130 \circ C$$

#### Problema -4.2 (I)

Vapor a 250 °C escoa por uma conduta submetida a temperatura de 160 °C na parte externa. Escreva a equação de condução para este caso. Determine a temperatura na superfície interna da conduta e a taxa de troca de calor no processo. O coeficiente de transferência de calor por convecção é de125 W/m²·°C, o raio interno do cilindro igual a 20 cm, o raio externo 25cm e a condutividade térmica do material de 55 W/m·°C.



## Problema -4.2 (Resolução I)

#### **Assume-se:**

- 1. Escoamento estacionário e unidimensional;
- 2. Condutibilidade térmica constante ( $k = 7.5 \,\mathrm{W/m} \cdot ^{\circ} \mathrm{C}$ );
- 3. Não há geração de calor na conduta;
- 4. Todo o calor gerado no aquecimento transfere-se à conduta.

## Problema -4.2 (Resolução II)

Note-se que a transferência de calor é unidimensional na direcção radial de **r** e o fluxo de calor é na direcção positiva de **r**. A equação matemática de condução de calor pode ser escrita como:

$$\frac{d}{dr}\left(r\frac{dT}{dr}\right) = 0$$

As condições iniciais e de fronteira para este caso são:

$$-k\frac{dT(r_1)}{dr} = h[T_{\infty} - T(r_1)]$$

$$e$$

$$T(r_2) = T_2 = 160 \,^{\circ}\text{C}$$

## Problema -4.2 (Resolução III)

Integrando a expressão diferencial de condução de calor em relação ao raio r obtém-se

$$r\frac{dT}{dr} = C_1$$

Dividindo ambas partes da equação por r e integrando obtém-se:

$$\frac{dT}{dr} = \frac{C_1}{r}$$

$$T(r) = C_1 \ln r + C_2$$

## Problema -4.2 (Resolução IV)

Integrando obtém-se:

$$T(r) = C_1 \ln r + C_2$$

Onde C<sub>1</sub> e C<sub>2</sub> são constantes arbitrárias.

Aplicando as condições de fronteira tem-se:

$$r = r_1$$
:  $-k \frac{C_1}{r_1} = h[T_{\infty} - (C_1 \ln r_1 + C_2)]$ 

$$r = r_2$$
:  $T(r_2) = C_1 \ln r_2 + C_2 = T_2$ 

## Problema -4.2 (Resolução V)

Resolvendo para C<sub>1</sub> e C<sub>2</sub> obtém-se:

$$C_{1} = \frac{T_{2} - T_{\infty}}{\ln \frac{r_{2}}{r_{1}} + \frac{k}{hr_{1}}} \quad \text{and} \quad C_{2} = T_{2} - C_{1} \ln r_{2} = T_{2} - \frac{T_{2} - T_{\infty}}{\ln \frac{r_{2}}{r_{1}} + \frac{k}{hr_{1}}} \ln r_{2}$$

Substituindo  $C_1$  e  $C_2$  na solução geral, a variação de temperatura determina-se de:

$$T(r) = C_1 \ln r + T_2 - C_1 \ln r_2 = C_1 (\ln r - \ln r_2) + T_2 = \frac{T_2 - T_\infty}{\ln \frac{r_2}{r_1} + \frac{k}{hr_1}} \ln \frac{r}{r_2} + T_2$$

# Problema -4.2 (Resolução VI)

Substituindo o r1, r2, k , h e as temperaturas interna e externa na expressão obtém-se:

$$T(r) = \frac{160 - 250}{\ln \frac{0.25}{0.2} + \frac{55}{125 \cdot 0.2}} \ln \frac{r}{0.25} + 160$$

$$T(r) = -37,14 \ln \frac{r}{0,25} + 160$$

A taxa de calor determina-se como:

$$\dot{Q} = -kA \frac{dT}{dr} = -k(2\pi rL) \frac{C_1}{r} = -2\pi Lk \frac{T_2 - T_{\infty}}{\ln \frac{r_2}{r_1} + \frac{k}{hr_1}}$$

# Problema -4.2 (Resolução VI)

#### Portanto:

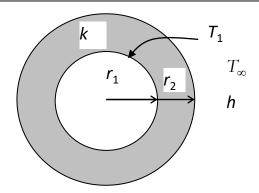
$$\dot{Q} = -2\pi Lk \frac{T_2 - T_\infty}{\ln \frac{r_2}{r_1} + \frac{k}{hr_1}}$$

$$\dot{Q} = -2.3,14.15.55 \frac{160 - 250}{\ln \frac{0,25}{0,2} + \frac{55}{125.0,2}}$$

$$\dot{Q} = 192432 \text{ W}=192,43 \text{ kW}$$

## Problema -4.3 (I)

Um recipiente esférico é submetido a temperatura especificada de 45 °C na superfície interna e arrefecido por ar a 15 °C na superfície externa. Formule a expressão matemática de condução de calor para a esfera e determine a taxa de transferência de calor, considerando o escoamento unidimensional e o coeficiente de troca de calor por convecção igual a 40 W/m·°C. A condutibilidade térmica da esfera é de 18 W/m·°C. Os raios interno e externo da esfera medem 25cm e 30cm respectivamente.



# Problema -4.3 (Resolução I)

#### **Assume-se:**

- 1. Escoamento estacionário e unidimensional;
- 2. Condutibilidade térmica constante ( $k = 18 \,\mathrm{W/m} \cdot {}^{\circ}\mathrm{C}$ );
- 3. Não há geração de calor na esfera.

Note-se que a transferência de calor é unidimensional na direcção radial de r e o fluxo de calor é na direcção positiva de r. A equação matemática de condução de calor pode ser escrita como:

$$\frac{d}{dr}\left(r^2\,\frac{dT}{dr}\right) = 0$$

## Problema -4.3 (Resolução II)

Integrando a expressão diferencial em relação ao raio r obtém-se:

$$r^2 \frac{dT}{dr} = C_1$$

Dividindo ambos os termos por  $\mathbf{r}^2$  resulta que:

$$\frac{dT}{dr} = \frac{C_1}{r^2}$$

Integrando a expressão tem-se:

$$T(r) = -\frac{C_1}{r} + C_2$$

Onde C<sub>1</sub> e C<sub>2</sub> são constantes arbitrárias

# Problema -4.3 (Resolução III)

Aplicando as condições de fronteira tem-se:

$$r = r_1: T(r_1) = -\frac{C_1}{r_1} + C_2 = T_1$$

$$r = r_2: -k\frac{dT(r_2)}{dr} = h[T(r_2) - T_\infty] = -k\frac{C_1}{r_2^2} = h\left(-\frac{C_1}{r_2} + C_2 - T_\infty\right)$$

Escrevendo as equações em função de C<sub>1</sub> e C<sub>2</sub> tem-se:

$$C_{1} = \frac{r_{2}(T_{1} - T_{\infty})}{1 - \frac{r_{2}}{r_{1}} - \frac{k}{hr_{2}}} \quad e \quad C_{2} = T_{1} + \frac{C_{1}}{r_{1}} = T_{1} + \frac{T_{1} - T_{\infty}}{1 - \frac{r_{2}}{r_{1}} - \frac{k}{hr_{2}}} \frac{r_{2}}{r_{1}}$$

#### Problema -4.3 (Resolução IV)

Substituindo  $C_2$  e  $C_2$  na equação da solução geral, a variação de temperatura determina-se de:

$$T(r) = -\frac{C_1}{r} + T_1 + \frac{C_1}{r_1} = C_1 \left(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r}\right) + T_1 = \frac{T_1 - T_{\infty}}{1 - \frac{r_2}{r_1} - \frac{k}{hr_2}} \left(\frac{r_2}{r_1} - \frac{r_2}{r}\right) + T_1$$

Substituindo os valores de r₁ e r₂, T1, e T∞, obtém-se:

$$T(r) = -\frac{C_1}{r} + T_1 + \frac{C_1}{r_1} = C_1 \left(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r}\right) + T_1 = \frac{T_1 - T_\infty}{1 - \frac{r_2}{r_1} - \frac{k}{hr_2}} \left(\frac{r_2}{r_1} - \frac{r_2}{r}\right) + T_1$$

$$T(r) = \frac{45 - 15}{1 - \frac{0.3}{0.25} - \frac{18}{40 \cdot 0.3}} \left(\frac{0.3}{0.25} - \frac{0.3}{r}\right) + 45$$

$$T(r) = -17.65 \left(1.2 - \frac{0.3}{r}\right) + 45 = 23.82 - \frac{5.3}{r}$$

#### Problema -4.3 (Resolução V)

A taxa de transferência de calor através da parede da esfera será:

$$\dot{Q} = -kA\frac{dT}{dx} = -k(4\pi r^2)\frac{C_1}{r^2} = -4\pi kC_1 = -4\pi k\frac{r_2(T_1 - T_\infty)}{1 - \frac{r_2}{r_1} - \frac{k}{hr_2}}$$

$$\dot{Q} = -4\pi(18 \text{ W/m} \cdot ^\circ\text{C})\frac{(0,3 \text{ m})(45 - 15) ^\circ\text{C}}{1 - \frac{0,3}{0,25} - \frac{18 \text{ W/m} \cdot ^\circ\text{C}}{(40 \text{ W/m}^2 \cdot ^\circ\text{C})(0,3 \text{ m})} = 1196,89 \text{ W}$$

#### 2.3.1 Parede Plana

A condutibilidade térmica em muitos problemas é considerada constante então a Equação 2.13 transforma-se em:

Condutibilidade térmica constante

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\dot{g}}{k} = \frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t}$$
 (2.14)

Onde  $\alpha = k/\rho C$  é a difusibilidade térmica do material e denota a velocidade de propagação do calor pelo material

Regime permanente

$$\frac{d^2T}{dx^2} + \frac{\dot{g}}{k} = 0 \tag{2.15}$$

Regime transiente sem geração de calor

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} = \frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t} \qquad (2.16)$$

Regime estacionário sem geração de calor

$$\frac{d^2T}{dx^2} = 0$$
 (2.17)

# 2.5 Solução da Equação unidimensional de transferência de calor em regime permanente

#### Equação Diferencial

$$\frac{d^2T}{dx^2} = 0$$

Integrando:

$$\frac{dT}{dx} = C_1$$

Integrando outra vez:

$$T(x) = C_1x + C_2$$
  
Solução Constantes  
Geral arbitrárias

Condições de fronteira

$$T(0) = T_1$$

Solução geral

$$T(x) = C_1 x + C_2$$

Aplicando as condições de fronteira

$$T(x) = C_1 x + C_2$$

$$\uparrow \qquad \uparrow$$

$$0 \qquad 0$$

$$T_1$$

Substituindo:

$$T_1 = C_1 \times 0 + C_2 \quad \to \quad C_2 = T_1$$

Não involve x ou T(x) após as condições de fronteira serem aplicadas

#### 2.3.2 Cilindro Longo

Para o caso da condutibilidade térmica constante então a Equação 2.25 transforma-se em:

Condutibilidade térmica constante

$$\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(r\frac{\partial T}{\partial r}\right) + \frac{\dot{g}}{k} = \frac{1}{\alpha}\frac{\partial T}{\partial t}$$
 (2.26)

Onde mais uma vez  $\alpha = k/\rho C$  é a difusibilidade térmica do material

Regime permanente

$$\frac{1}{r}\frac{d}{dr}\left(r\frac{dT}{dr}\right) + \frac{\dot{g}}{k} = 0 \tag{2.27}$$

Regime transiente sem geração de calor

$$\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(r\frac{\partial T}{\partial r}\right) = \frac{1}{\alpha}\frac{\partial T}{\partial t} \quad (2.28)$$

Regime estacionário sem geração de calor

$$\frac{d}{dr}\left(r\frac{dT}{dr}\right) = 0 \qquad (2.29)$$

#### 2.3.3 Esfera

Onde mais uma vez  $\alpha = k/\rho C$  é a difusibilidade térmica do material

Condutibilidade térmica constante

$$\frac{1}{r^2} \frac{d}{dr} \left( r^2 \frac{dT}{dr} \right) + \frac{\dot{g}}{k} = 0 \qquad (2.32)$$

Regime permanente

$$\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right) = \frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t}$$
 (2.33)

Regime estacionário sem geração de calor

$$\frac{d}{dr}\left(r^2\frac{dT}{dr}\right) = 0 \qquad \text{ou} \qquad r\frac{d^2T}{dr^2} + 2\frac{dT}{dr} = 0 \tag{2.34}$$



#### Trabalho Para Casa 01 (I)

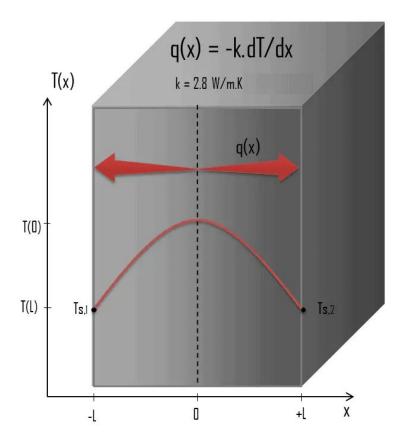
Considere a parede plana de espessura 2L, na qual há geração uniforme e constante de calor por unidade de volume,  $q_v$  [W/m³]. O plano central é tomado como a origem de x e a parede se estende a + L à direita e - L à esquerda, sendo a condutividade térmica k constante.

Calcule a distribuição de temperatura, T (x), através dessa parede plana espessa e a temperatura no centro, se:

- As temperaturas em ambas as superfícies são 25,0 °C;
- A espessura desta parede é 2L = 100 mm;
- A condutividade dos materiais é k = 2,8 W/mK a taxa volumétrica de geração de calor é  $q_V$ =  $10^6$  W/m³.

Plote no Excel, ou em qualquer outro aplicativo a curva da variação da temperatura desde o centro da peça até a parede da mesma, com o passo de 5 mm.





Envie o trabalho até a 0 hora de sexta-feira, dia 8 de Março de 2024 para o endereço: transmissaodecalor.dema@gmail.com com o assunto TPC01.