Escola Politécnica da
Universidade de São Paulo

Equação do Biocalor

Coordenadas cartesianas

Equação da condução

$$k \frac{d^2 T}{dx^2} + \omega_b \rho_b c_b (T_{ar} - T) + \dot{q} = 0$$

Caso	condição de contorno em $x = 0$	condição de contorno em $x = L$
A	Temperatura prescrita (T_b)	Convecção
B	Temperatura prescrita (T_b)	Temperatura prescrita (T_s)

Caso A

$$k \frac{d^2 T}{dx^2} + \omega_b \rho_b c_b (T_{ar} - T) + \dot{q} = 0$$

convecção +
radiação +
evaporação

Condições de contorno:

$$-k \left. \frac{dT}{dx} \right|_{x=L} = h(T_s - T_\infty)$$

$$T(x=0) = T_b$$

Caso B

$$k \frac{d^2 T}{dx^2} + \omega_b \rho_b c_b (T_{ar} - T) + \dot{q} = 0$$

Condições de contorno:

$$T(x=0) = T_b$$

$$T(x=L) = T_s$$

Solução equação da condução

$$\frac{d^2 T}{dx^2} + \frac{\omega_b \rho_b c_b}{k} (T_{ar} - T) + \frac{\dot{q}}{k} = 0$$

Mudança de variável:

$$\theta = T - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b} \quad \longrightarrow \quad \frac{d^2 \theta}{dx^2} - \frac{\omega_b \rho_b c_b}{k} \theta = 0$$

Solução geral

$$\frac{d^2\theta}{dx^2} - \frac{\omega_b \rho_b c_b}{k} \theta = 0$$

Definindo: $m^2 = \frac{\omega_b \rho_b c_b}{k}$ $\rightarrow$ $\frac{d^2\theta}{dx^2} - m^2 \theta = 0$

Equação homogênea:

$$\frac{d^2\theta}{dx^2} - m^2 \theta = 0$$

$$\theta = C_1 e^{mx} + C_2 e^{-mx}$$

ou

$$\theta = C_3 \sinh(mx) + C_4 \cosh(mx)$$

Mudança de variável:

$$\theta = T - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b} \quad \rightarrow \quad \frac{d^2 \theta}{dx^2} - \frac{\omega_b \rho_b c_b}{k} \theta = 0$$

Condições de contorno:

$$\theta_L(x=L) = T_s - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b} \quad \text{ou} \quad -k \left. \frac{d\theta}{dx} \right|_{x=L} = h\theta_L - h \left(T_\infty - T_{ar} + \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b} \right)$$

$$\theta_b(x=0) = T_b - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$

Caso	Distribuição de temperatura (θ / θ_b)
A	$\frac{\cosh m(L-x) + \frac{h}{km} \sinh m(L-x) + \frac{h}{km} \frac{\theta_\infty}{\theta_b} \sinh(mx)}{\cosh(mL) + \frac{h}{km} \sinh(mL)}$
B	$\frac{(\theta_L / \theta_b) \sinh mx + \sinh m(L-x)}{\sinh mL}$

$$\theta = T - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$

$$m^2 = \frac{\omega_b \rho_b c_b}{k}$$

$$M = \theta_b A_c \sqrt{k \omega_b \rho_b c_b}$$

$$\theta_b = \theta(0) = T_b - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$

$$\theta_L = \theta(L) = T_s - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$

$$\theta_\infty = T_\infty - T_{ar} + \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$

Exemplo

Considere uma região do músculo com uma camada de pele / gordura sobre ele. A uma profundidade de $L_m = 30$ mm no músculo podemos assumir que a temperatura é igual à temperatura corporal central $T_c = 37$ °C. A condutividade térmica muscular é $k = 0,5$ W / m-K. A taxa de geração de energia térmica dentro do músculo é $q = 700$ W / m³. A taxa de perfusão é de $0,0005$ s⁻¹; a massa específica e o calor específico do sangue são de 1000 kg/m³ e 3600 J/kg-K, respectivamente, e a temperatura do sangue arterial T_a é a mesma que a temperatura corporal central. Considere uma pessoa com uma camada de pele / gordura de espessura $L = 3$ mm e condutividade térmica efetiva $k = 0,3$ W / m-K; perfusão e geração metabólica dentro desta camada podem ser desprezadas. A pessoa tem uma área de superfície de $1,8$ m² e está vestida com um maiô. A emissividade da pele é de $0,95$. Pretende-se prever a taxa de perda de calor do corpo e a temperatura na superfície interna da camada de pele / gordura para ambientes de ar e água:

1. Quando a pessoa está em ar parado a $T_\infty = 297$ K, qual é a temperatura da superfície da pele e a taxa de perda de calor para o ambiente? A transferência de calor por convecção para o ar é caracterizada por um coeficiente de convecção livre de $h = 2$ W / m²K.

2. Quando a pessoa está na água a $T_\infty = 297$ K, qual é a temperatura da superfície da pele e a taxa de perda de calor para o ambiente? A transferência de calor para a água é caracterizada por um coeficiente de convecção $h = 200$ W / m²K.

Exemplo

$$q = \frac{T_i - T_\infty}{R_{\text{tot}}}$$

$$R_{\text{tot}} = \frac{L_{\text{sf}}}{k_{\text{sf}}A} + \left(\frac{1}{1/hA} + \frac{1}{1/h_r A} \right)^{-1} = \frac{1}{A} \left(\frac{L_{\text{sf}}}{k_{\text{sf}}} + \frac{1}{h + h_r} \right)$$

ar: $R_{\text{tot}} = \frac{1}{1.8 \text{ m}^2} \left(\frac{0.003 \text{ m}}{0.3 \text{ W/m} \cdot \text{K}} + \frac{1}{(2 + 5.9) \text{ W/m}^2 \cdot \text{K}} \right) = 0.076 \text{ K/W}$

água: $h_r = 0$ $h = 200 \text{ W/m}^2 \cdot \text{K}$, $R_{\text{tot}} = 0.0083 \text{ W/m}^2 \cdot \text{K}$

$$\frac{d^2 T}{dx^2} + \frac{\omega_b \rho_b c_b}{k} (T_{ar} - T) + \frac{\dot{q}}{k} = 0$$

Caso	Distribuição de temperatura (θ / θ_b)
A	$\frac{\cosh m(L-x) + \frac{h}{km} \sinh m(L-x) + \frac{h}{km} \frac{\theta_\infty}{\theta_b} \sinh(mx)}{\cosh(mL) + \frac{h}{km} \sinh(mL)}$
B	$\frac{(\theta_L / \theta_b) \sinh mx + \sinh m(L-x)}{\sinh mL}$

$$m^2 = \frac{\omega_b \rho_b c_b}{k}$$

$$b = c$$

$$L = L_m$$

Músculo: taxa de t.c. na superfície

$$q = -k_m A \left. \frac{dT}{dx} \right|_{x=L_m} = -k_m A \left. \frac{d}{dx} \left[\theta_b \frac{(\theta_{L_m} / \theta_b) \sinh mx + \sinh m(L_m - x)}{\sinh mL_m} \right] \right|_{x=L_m}$$

$$\frac{d\theta}{dx} = \theta_b \frac{(\theta_{L_m} / \theta_b) m \cosh mx - m \cosh m(L_m - x)}{\sinh mL} \rightarrow \left. \frac{d\theta}{dx} \right|_{x=L_m} = \theta_b \frac{(\theta_{L_m} / \theta_b) m \cosh mL_m - m}{\sinh mL_m}$$

$$q = -k_m A \theta_b m \frac{(\theta_{L_m} / \theta_b) \cosh mL_m - 1}{\sinh mL_m}$$

$$q = -k_m A \theta_b m \frac{(\theta_{L_m} / \theta_b) \cosh mL_m - 1}{\sinh mL_m} = \frac{T_i - T_\infty}{R_{tot}} \quad \theta_b = T_c - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b} = - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$
$$\theta_{L_m} = T_i - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$

$$-k_m AmR_{tot} \left(T_i - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b} \right) \cosh mL_m + k_m AmR_{tot} \theta_b = T_i \sinh mL_m - T_\infty \sinh mL_m$$

$$-k_m AmR_{tot} T_i \cosh mL_m + k_m AmR_{tot} \left(T_{ar} + \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b} \right) \cosh mL_m + k_m AmR_{tot} \theta_b = T_i \sinh mL_m - T_\infty \sinh mL_m$$

$$T_i = \frac{k_m AmR_{tot} \left[\left(T_{ar} + \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b} \right) \cosh mL_m + \theta_b \right] + T_\infty \sinh mL_m}{\sinh mL_m + k_m AmR_{tot} \cosh mL_m}$$

$$\tilde{m} = \sqrt{\omega \rho_b c_b / k_m} = [0.0005 \text{ s}^{-1} \times 1000 \text{ kg/m}^3 \times 3600 \text{ J/kg} \cdot \text{K} / 0.5 \text{ W/m} \cdot \text{K}]^{1/2}$$
$$= 60 \text{ m}^{-1}$$

$$\sinh(\tilde{m}L_m) = \sinh(60 \text{ m}^{-1} \times 0.03 \text{ m}) = 2.94$$

$$\cosh(\tilde{m}L_m) = \cosh(60 \text{ m}^{-1} \times 0.03 \text{ m}) = 3.11$$

$$\theta_b = T_c - T_a - \frac{\dot{q}_m}{\omega \rho_b c_b} = - \frac{\dot{q}_m}{\omega \rho_b c_b} = - \frac{700 \text{ W/m}^3}{0.0005 \text{ s}^{-1} \times 1000 \text{ kg/m}^3 \times 3600 \text{ J/kg} \cdot \text{K}}$$
$$= -0.389 \text{ K}$$

$$T_i = \frac{\{24^\circ\text{C} \times 2.94 + 0.5 \text{ W/m} \cdot \text{K} \times 1.8 \text{ m}^2 \times 60 \text{ m}^{-1} \times 0.076 \text{ K/W}[-0.389^\circ\text{C} + (37^\circ\text{C} + 0.389^\circ\text{C}) \times 3.11]\}}{2.94 + 0.5 \text{ W/m} \cdot \text{K} \times 1.8 \text{ m}^2 \times 60 \text{ m}^{-1} \times 0.076 \text{ K/W} \times 3.11} = 34.8^\circ\text{C}$$

para ar:

$$q = \frac{T_i - T_\infty}{R_{\text{tot}}} = \frac{34.8^\circ\text{C} - 24^\circ\text{C}}{0.076 \text{ K/W}} = 142 \text{ W}$$

para água:

$$T_i = 28.2^\circ\text{C}$$
$$q = 514 \text{ W}$$

Escola Politécnica da
Universidade de São Paulo

Apêndices

Funções hiperbólicas, dedução dos
casos A e B

Funções hiperbólicas

Seno hiperbólico:

$$\sinh x = \frac{e^x - e^{-x}}{2}$$

Cosseno hiperbólico:

$$\cosh x = \frac{e^x + e^{-x}}{2}$$

Tangente hiperbólica:

$$\tanh x = \frac{e^x - e^{-x}}{e^x + e^{-x}}$$

$$\sinh 0 = 0 \quad x \rightarrow \infty, \quad \sinh x = \infty$$

$$\cosh 0 = 1 \quad x \rightarrow \infty, \quad \cosh x = \infty$$

$$\tanh 0 = 0 \quad x \rightarrow \infty, \quad \tanh x \rightarrow 1$$

Propriedades:

$$\sinh' x = \cosh x$$

$$\cosh' x = \sinh x$$

$$\sinh(x - y) = \sinh(x)\cosh(y) - \sinh(y)\cosh(x)$$

$$\cosh(x - y) = \cosh(x)\cosh(y) - \sinh(x)\sinh(y)$$

Dedução do caso A

$$\theta = C_1 \sinh(mx) + C_2 \cosh(mx)$$

$$\theta = T - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b} \quad \theta_\infty = T_\infty - T_{ar} + \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$

Mudança de variável nas condições de contorno:

$$T(x=0) = T_b \quad \rightarrow \quad \theta(x=0) = \theta_b$$

$$-k \left. \frac{dT}{dx} \right|_{x=L} = h(T_s - T_\infty) \quad \rightarrow \quad -k \left. \frac{d\theta}{dx} \right|_{x=L} = h\theta_L - h\theta_\infty$$

com: $\theta_b = \theta(x=0) = T_b - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$

$$\theta_L = \theta(x=L) = T_s - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$

Dedução do caso A

Partimos da solução:

$$\theta = C_1 \sinh(mx) + C_2 \cosh(mx) \quad (1)$$

Apliquemos as condições de contorno: $\theta_\infty = T_\infty - T_{ar} + \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$

$$\theta(x=0) = \theta_b \Rightarrow C_2 = \theta_b$$

$$-k \left. \frac{d\theta}{dx} \right|_{x=L} = h\theta_L - h\theta_\infty$$

$$\Rightarrow -k \left[C_1 m \cosh(mx) + C_2 m \sinh(mx) \right]_{x=L} = h\theta_L - h\theta_\infty$$

$$-km \left[C_1 \cosh(mL) + \theta_b \sinh(mL) \right] = h \left[C_1 \sinh(mL) + \theta_b \cosh(mL) \right] - h\theta_\infty$$

Dedução do caso A

$$-km \left[C_1 \cosh(mL) + \theta_b \sinh(mL) \right] = h \left[C_1 \sinh(mL) + \theta_b \cosh(mL) \right] - h\theta_\infty$$

$$-\left[C_1 \cosh(mL) + \theta_b \sinh(mL) \right] = \frac{h}{km} \left[C_1 \sinh(mL) + \theta_b \cosh(mL) \right] - \frac{h}{km} \theta_\infty$$

$$C_1 \left[\frac{h}{km} \sinh(mL) + \cosh(mL) + \right] = -\theta_b \sinh(mL) - \frac{h}{km} \theta_b \cosh(mL) + \frac{h}{km} \theta_\infty$$

$$C_1 = -\theta_b \frac{\sinh(mL) + \frac{h}{km} \cosh(mL) - \frac{h}{km} \frac{\theta_\infty}{\theta_b}}{\cosh(mL) + \frac{h}{km} \sinh(mL)} \quad A = -\frac{h}{km} \frac{\theta_\infty}{\theta_b}$$

Dedução do caso A

Substituindo em (1):

$$\theta = -\theta_b \frac{\sinh(mL) + \frac{h}{km} \cosh(mL) + A}{\cosh(mL) + \frac{h}{km} \sinh(mL)} \sinh(mx) + \theta_b \cosh(mx)$$

$$\frac{\theta}{\theta_b} = \frac{\sinh(mL) + \frac{h}{km} \cosh(mL) + A}{\cosh(mL) + \frac{h}{km} \sinh(mL)} \sinh(mx) + \cosh(mx)$$

$$\frac{\theta}{\theta_b} = \frac{-\sinh(mL)\sinh(mx) - \frac{h}{km} \sinh(mx)\cosh(mL) - A\sinh(mx) + \frac{h}{km} \sinh(mL)\cosh(mx) + \cosh(mL)\cosh(mx)}{\cosh(mL) + \frac{h}{km} \sinh(mL)}$$

Dedução do caso A

$$\frac{\theta}{\theta_b} = \frac{-\sinh(mL)\sinh(mx) - \frac{h}{km}\sinh(mx)\cosh(mL) + \frac{h}{km}\sinh(mL)\cosh(mx) + \cosh(mL)\cosh(mx) - A\sinh(mx)}{\cosh(mL) + \frac{h}{km}\sinh(mL)}$$

$$\frac{\theta}{\theta_b} = \frac{-\sinh(mL)\sinh(mx) + \frac{h}{km}[\sinh(mL)\cosh(mx) - \sinh(mx)\cosh(mL)] + \cosh(mL)\cosh(mx) - A\sinh(mx)}{\cosh(mL) + \frac{h}{km}\sinh(mL)}$$

Podemos usar a relação: $\sinh(x - y) = \sinh(x)\cosh(y) - \sinh(y)\cosh(x)$

$$\frac{\theta}{\theta_b} = \frac{-\sinh(mL)\sinh(mx) + \frac{h}{km}\sinh m(L - x) + \cosh(mL)\cosh(mx) - A\sinh(mx)}{\cosh(mL) + \frac{h}{km}\sinh(mL)}$$

Dedução do caso A

$$\frac{\theta}{\theta_b} = \frac{-\sinh(mL)\sinh(mx) + \frac{h}{km}\sinh m(L-x) + \cosh(mL)\cosh(mx) - A\sinh(mx)}{\cosh(mL) + \frac{h}{km}\sinh(mL)}$$

Podemos usar a relação: $\cosh(x-y) = \cosh(x)\cosh(y) - \sinh(x)\sinh(y)$

$$\frac{\theta}{\theta_b} = \frac{\cosh m(L-x) + \frac{h}{km}\sinh m(L-x) - A\sinh(mx)}{\cosh(mL) + \frac{h}{km}\sinh(mL)}$$

Nossa solução fica:

$$\frac{\theta}{\theta_b} = \frac{\cosh m(L-x) + \frac{h}{km}\sinh m(L-x) + \frac{h}{km}\frac{\theta_\infty}{\theta_b}\sinh(mx)}{\cosh(mL) + \frac{h}{km}\sinh(mL)}$$

Dedução do caso B

Partimos da solução:

$$\theta = C_1 \sinh(mx) + C_2 \cosh(mx) \quad (1)$$

Apliquemos as condições de contorno:

$$\theta_b = \theta(x=0) = T_b - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$

$$\theta_L = \theta(x=L) = T_s - T_{ar} - \frac{\dot{q}}{\omega_b \rho_b c_b}$$

$$\theta(x=0) = \theta_b \quad \Rightarrow C_2 = \theta_b$$

$$\theta(x=L) = \theta_L \quad \Rightarrow \theta_L = C_1 \sinh(mL) + \theta_b \cosh(mL)$$

$$\Rightarrow C_1 = \frac{\theta_L - \theta_b \cosh(mL)}{\sinh(mL)}$$

Dedução do caso B

Substituindo em (1):

$$\theta = \frac{\theta_L - \theta_b \cosh(mL)}{\sinh(mL)} \sinh(mx) + \theta_b \cosh(mx)$$

$$\theta = \frac{\theta_L \sinh(mx) - \theta_b \sinh(mx) \cosh(mL) + \theta_b \sinh(mL) \cosh(mx)}{\sinh(mL)}$$

$$\theta = \frac{\theta_L \sinh(mx) + \theta_b [\sinh(mL) \cosh(mx) - \sinh(mx) \cosh(mL)]}{\sinh(mL)}$$

$$\frac{\theta}{\theta_b} = \frac{\theta_L / \theta_b \sinh(mx) + \sinh m(L-x)}{\sinh(mL)}$$