

**FENÔMENO DE TRANSPORTE II:  
INTRODUÇÃO, MODOS DE  
TRANSFERÊNCIA E CONSERVAÇÃO  
DA ENERGIA**

**PROF. GERÔNIMO**

- O QUE É **TRANSFERÊNCIA DE CALOR**?

Transferência de calor é a energia térmica em trânsito devido a uma diferença de temperatura.

- O que é **energia térmica**?

Energia térmica está associada com a translação, rotação, vibração e estado dos átomos e moléculas que compreende a matéria.

A energia térmica representa o efeito acumulativo da atividade microscópica e está diretamente ligado a temperatura da matéria.

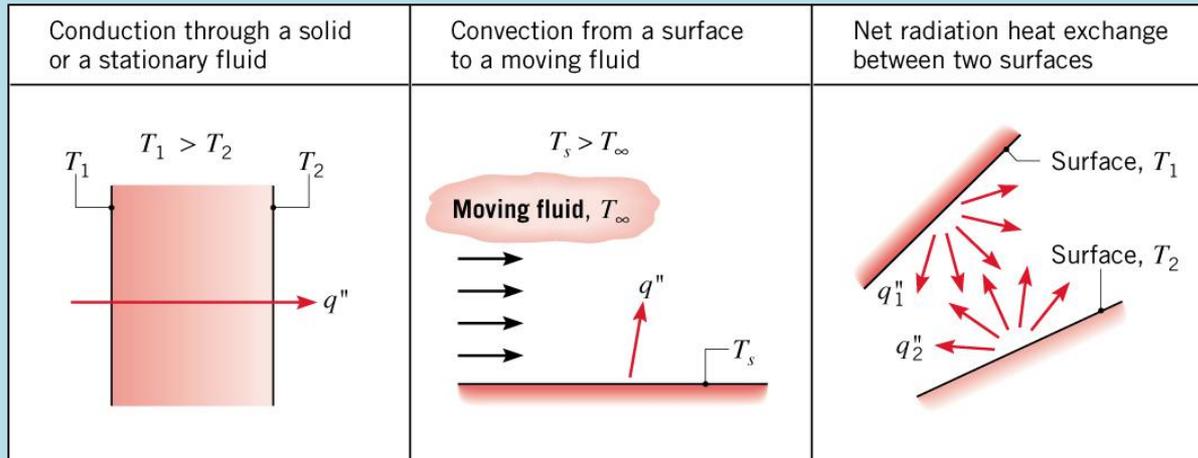
Não vamos confundir o significado de transferência de calor, temperatura e energia térmica.

Notação	Significado	Símbolo	Unidade
Energia térmica*	Energia Associada ao comportamento microscópico da matérias	$U$ or $u$	J or J/kg
Temperatura	É o meio de avaliar indiretamente a quantidade de energia térmica armazenada na matéria.	$T$	K or °C
Transferência de calor	Transporte de energia térmica devido a gradientes de temperatura.		
Calor	Quantidade de energia térmica transferido ao longo de um intervalo de tempo $\Delta t > 0$	$Q$	J
Taxa de calor	Energia térmica transferido por unidade de tempo	$q$	W
Fluxo de calor	Energia térmica transferido por unidade de área	$q''$	W/m <sup>2</sup>

+  
 $U \rightarrow$  Energia térmica do sistema

$u \rightarrow$  energia térmica do sistema por unidade de massa

# Modos de transferência de calor



**Condução:** Transferência de calor através da vibração molecular, a energia térmica é transportada molécula a molécula sem movimento relativo destas molécula, ou o mesmo, as moléculas permanecem fixadas em suas posições (sem mobilidade), neste caso é necessário o suporte material. Exp.: Meio pode ser um sólido ou um fluido estacionário.

**Convecção:** A transferência de calor se processa com movimentação molecular de um fluido sobre a superfície de um sólido. Exp. Fluidos em contato com uma parede.

**Radiação:** É a forma de energia térmica que se propaga mesmo no vácuo, através de ondas eletromagnéticas ou fótons. Neste caso não é necessário o suporte material.

# Modos de Transferência de Calor

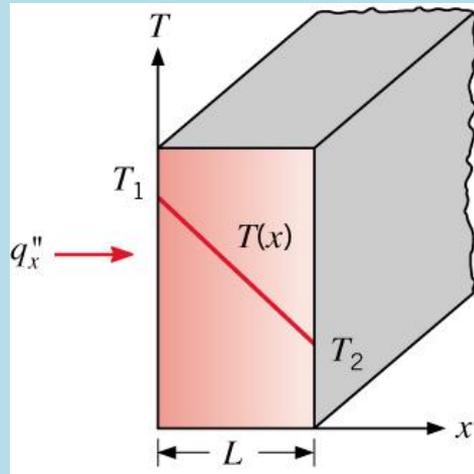
Condução:

Lei de Fourier para condução:

$$q'' = -k \nabla T$$

Fluxo de calor  $\text{W/m}^2$       Condutividade térmica  $\text{W/m} \cdot \text{K}$       Gradiente de temperatura  $^{\circ}\text{C/m}$  or  $\text{K/m}$

Aplicação unidimensional (x), Seção transversal constante para parede plana e condutividade térmica constante.



$$q_x'' = -k \frac{dT}{dx} = -k \frac{T_2 - T_1}{L}$$

$$q_x'' = k \frac{T_1 - T_2}{L}$$

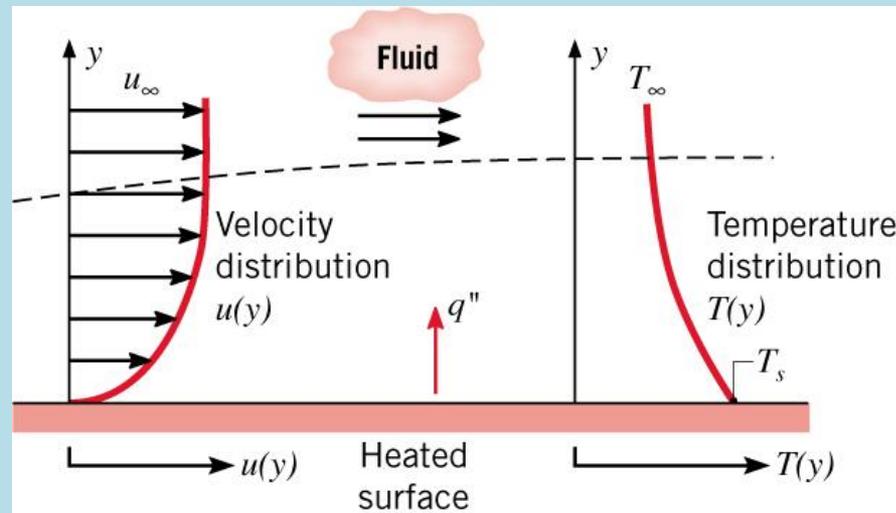
Taxa de Calor (W):

$$q_x = q_x'' \cdot A$$

# Modos de Transferência de Calor

## Convecção:

O Fluxo de convecção ao longo de uma superfície está relacionado a desenvolvimento da velocidade dentro da camada limite.



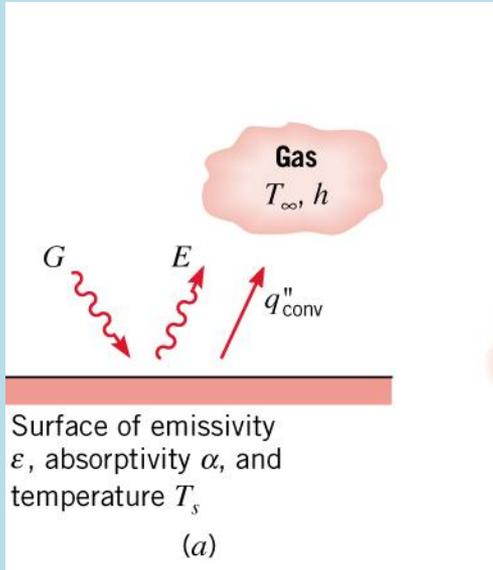
Lei de resfriamento de Newton.

$$q'' = h(T_s - T_\infty) = \frac{q}{A}$$

$$q = Ah(T_s - T_\infty)$$

$h$  : Coeficiente de convecção ( $\text{W}/\text{m}^2 \cdot \text{K}$ )

# Radiação



A radiação térmica é a energia emitida pela matéria que se encontra a uma temperatura não nula.

A emissão pode ser apresentada nas superfícies sólidas, líquidas e gasosas.

Porém as ondas eletromagnéticas se propagam mais facilmente no vácuo.

$$E = \epsilon E_b = \epsilon \sigma T_s^4$$

$E$ : Poder de emissividade ( $\text{W/m}^2$ )

$\epsilon$ : Emissividade da superfície ( $0 \leq \epsilon \leq 1$ )

$E_b$ : Potência emissiva do **blackbody** (Emissor perfeito)

$\sigma$ : Constante de Stefan-Boltzmann ( $5.67 \times 10^{-8} \text{W/m}^2 \cdot \text{K}^4$ )

Absorção de energia devido à irradiação :

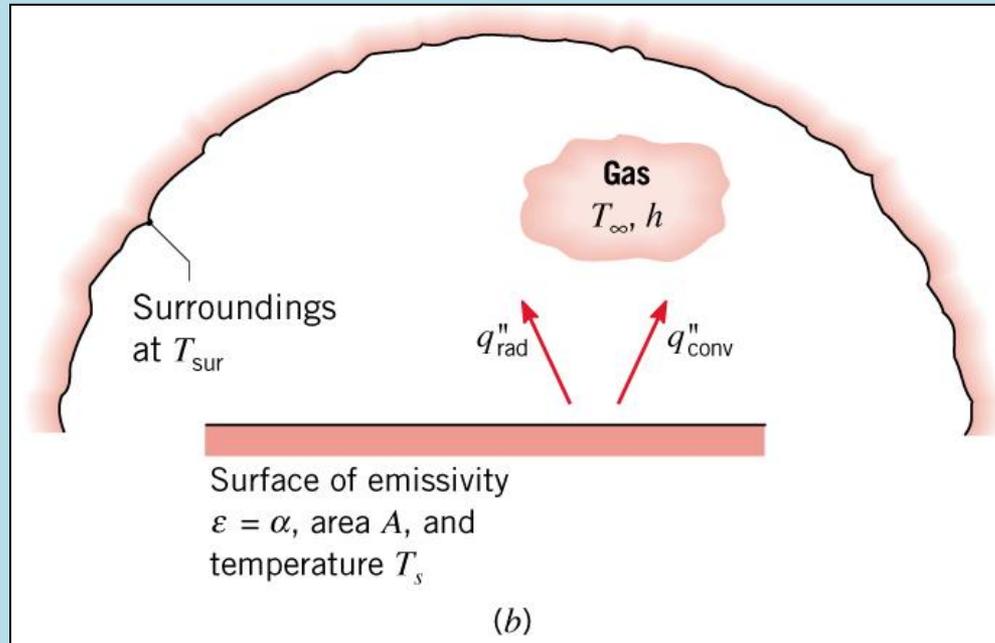
$$G_{abs} = \alpha G$$

$G_{abs}$ : Radiação incidente absorvida ( $\text{W/m}^2$ )

$\alpha$ : Absorvidade da superfície ( $0 \leq \alpha \leq 1$ )

$G$ : Irradiação ( $\text{W/m}^2$ )

Irradiação: Caso especial de uma pequena superfície exposta a uma superfície maior. T(viz.)



$$G = G_{sur} = \sigma T_{sur}^4$$

Se  $\alpha = \varepsilon$ , O fluxo de calor da radiação na superfície trocado com o meio é:

$$q''_{rad} = \varepsilon E_b(T_s) - \alpha G = \varepsilon \sigma (T_s^4 - T_{Viz}^4)$$

Existem muitas aplicações nas quais é conveniente expressar a troca líquida de calor por radiação através de uma expressão na forma:

$$q''_{rad} = h_r (T_s - T_{viz})$$

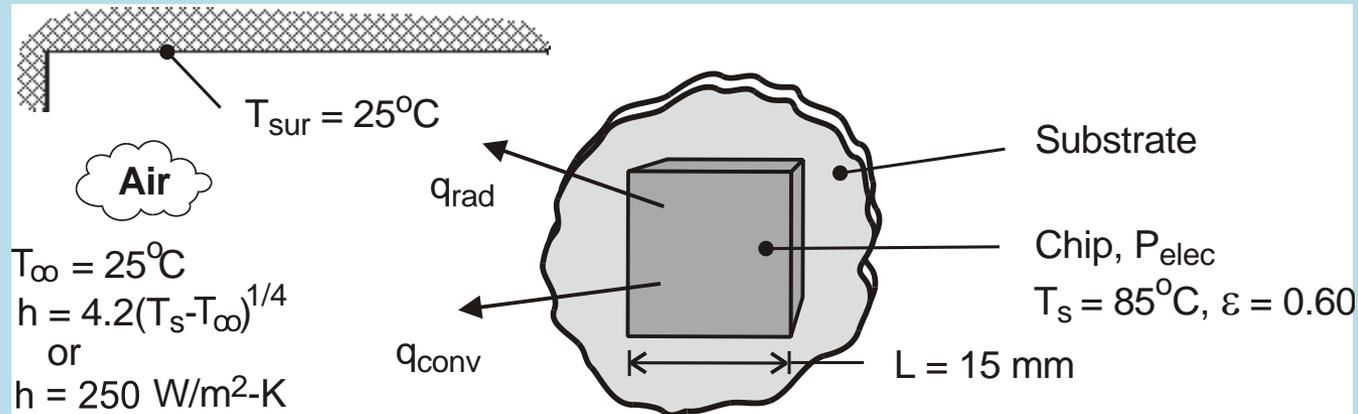
$h_r$ : Coeficiente de transferência de calor por radiação ( $\text{W/m}^2 \cdot \text{K}$ )

$$h_r = \varepsilon \sigma (T_s + T_{viz}) (T_s^2 + T_{viz}^2)$$

Se combinarmos convecção e radiação temos:

$$q'' = q''_{conv} + q''_{rad} = h(T_s - T_\infty) + h_r(T_s - T_{sur})$$

1) Chips, com  $L = 15 \text{ mm}$  de lado, são montados em um substrato que se encontra instalado em uma câmara cujas paredes e o ar interior são mantidos à temperatura de  $T_{\text{viz}} = T_{\infty} = 25 \text{ }^{\circ}\text{C}$ . Os chips têm uma emissividade  $\varepsilon = 0,60$  e a Temperatura máxima permitida de  $T_s = 85 \text{ }^{\circ}\text{C}$ .



a) Se o calor é descartado pelo chip por radiação e convecção natural, qual a potência operacional máxima de cada chip? O coeficiente convectivo depende da diferença entre as temperaturas do chip e o ar e pode ser aproximada por  $h = c = (T_s - T_{\infty})^{1/4}$ , onde  $c = 4,2 \text{ W}/(\text{m}^2\cdot\text{K}^{5/4})$ .

Solução:

$$P_{\text{elec}} = q_{\text{conv}} + q_{\text{rad}} = hA(T_s - T_{\infty}) + \varepsilon A\sigma(T_s^4 - T_{\text{sur}}^4)$$

$$A = L^2 = (0.015\text{m})^2 = 2.25 \times 10^{-4} \text{ m}^2$$

$$q_{conv} = CA(T_s - T_\infty)^{5/4} = 4.2 \text{ W/m}^2 \cdot \text{K}^{5/4} (2.25 \times 10^{-4} \text{ m}^2) (60 \text{ K})^{5/4} = 0.158 \text{ W}$$

$$q_{rad} = 0.60 (2.25 \times 10^{-4} \text{ m}^2) 5.67 \times 10^{-8} \text{ W/m}^2 \cdot \text{K}^4 (358^4 - 298^4) \text{ K}^4 = 0.065 \text{ W}$$

$$P_{elec} = 0.158 \text{ W} + 0.065 \text{ W} = 0.223 \text{ W}$$

b) Se um ventilador for usado para manter o ar no interior da câmara em movimento e a transferência de calor for forçada com  $h = 250 \text{ W}/(\text{m}^2/\text{K})$ , qual será a potência operacional máxima.

$$q_{conv} = hA(T_s - T_\infty) = 250 \text{ W/m}^2 \cdot \text{K} (2.25 \times 10^{-4} \text{ m}^2) (60 \text{ K}) = 3.375 \text{ W}$$

$$P_{elec} = 3.375 \text{ W} + 0.065 \text{ W} = 3.44 \text{ W}$$

## Resumos das equações e os tipos de transferência de calor.

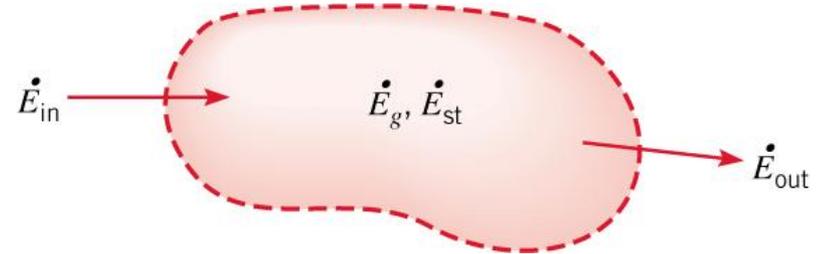
Mode	Mechanism(s)	Rate Equation	Equation Number	Transport Property or Coefficient
Conduction	Diffusion of energy due to random molecular motion	$q_x'' \text{ (W/m}^2\text{)} = -k \frac{dT}{dx}$	(1.1)	$k \text{ (W/m} \cdot \text{K)}$
Convection	Diffusion of energy due to random molecular motion plus energy transfer due to bulk motion (advection)	$q'' \text{ (W/m}^2\text{)} = h(T_s - T_\infty)$	(1.3a)	$h \text{ (W/m}^2 \cdot \text{K)}$
Radiation	Energy transfer by electromagnetic waves	$q'' \text{ (W/m}^2\text{)} = \varepsilon\sigma(T_s^4 - T_{\text{sur}}^4)$	(1.7)	$\varepsilon$
		or $q \text{ (W)} = h_r A(T_s - T_{\text{sur}})$	(1.8)	$h_r \text{ (W/m}^2 \cdot \text{K)}$

# Conservação da energia

- Conservação da energia em um volume de controle.
- Da primeira lei da Termodinâmica temos:

$$\Delta E_{acu}^{tot} = Q - W$$

*sendo*



$\Delta E_{acu}^{tot}$  → Variação da energia total acumulada no sistema.

$Q$  → O valor líquido do calor transferido.

$W$  → O valor líquido do trabalho efetuado pelo sistema.

$E_g$  → Taxa de geração de energia.

- A taxa de aumento da quantidade de energia térmica e mecânica acumulada (armazenada) em um volume de controle deve ser igual à taxa na qual as energias térmica e mecânica entram no volume de controle, menos a taxa na qual as energias térmica e mecânica deixam o volume de controle, mais a taxa a qual a energia térmica é gerada no interior do volume de controle.

$$\Delta E_{acum} = E_{ent} - E_{sai} + E_g$$

$$\dot{E}_{acum} \equiv \frac{dE_{acum}}{dt} = \dot{E}_{ent} - \dot{E}_{sai} + \dot{E}_g \quad \left[ \frac{J}{s}, W \right]$$

- $E_g$  = Energia elétrica, química ou nuclear.
- Os termos relativos à entrada e saída de energia são fenômenos de superfícies . Relacionados a superfície de controle que é proporcional a área superficial. Em situação onde a vazão mássica atravessa a fronteira do sistema com pressão e produzindo trabalho, temos:

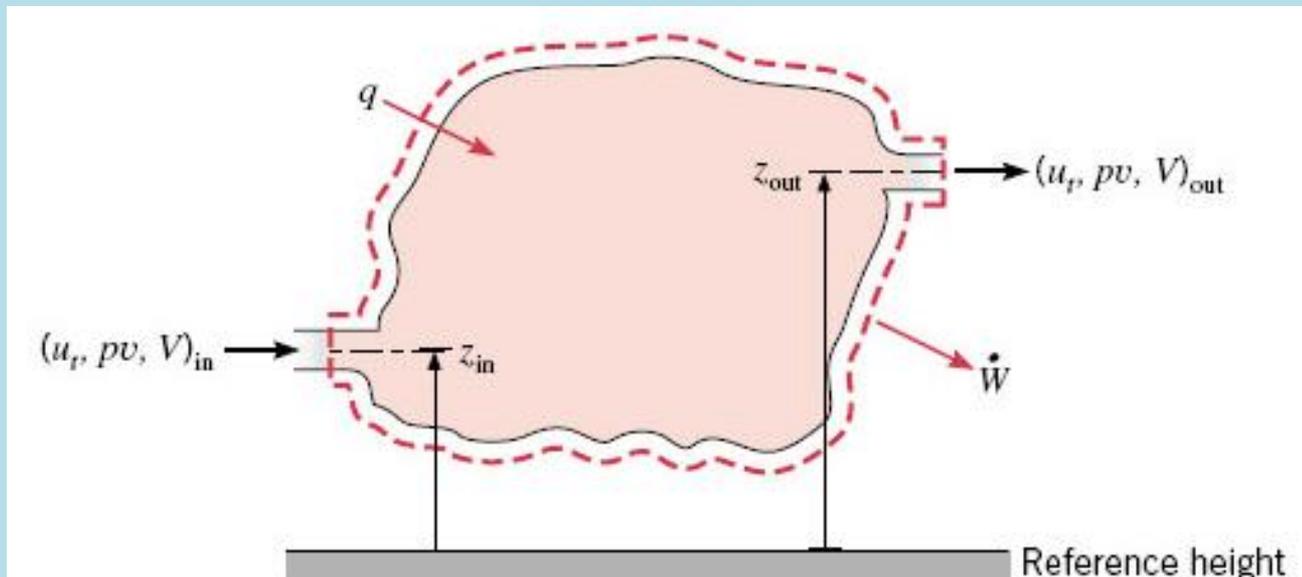
$u_t$  = é a energia térmica por unidade de massa

$$\dot{m}(u_t + pv + 1/2V^2 + gz)$$

## ➤ Balanço de Energia para um Volume de Controle.

$\left[ \begin{array}{l} \text{Taxa temporal de} \\ \text{variação da energia} \\ \text{contida no interior do} \\ \text{volume de controle} \\ \text{no instante } t \end{array} \right] = \left[ \begin{array}{l} \text{Taxa líquida na} \\ \text{qual a energia está} \\ \text{sendo transferida} \\ \text{para dentro por} \\ \text{transferência de} \\ \text{calor no instante } t \end{array} \right] - \left[ \begin{array}{l} \text{Taxa líquida na} \\ \text{qual a energia} \\ \text{está sendo} \\ \text{transferida para} \\ \text{fora por trabalho} \\ \text{no instante } t \end{array} \right] + \left[ \begin{array}{l} \text{Taxa líquida da} \\ \text{energia transferida} \\ \text{para o volume de} \\ \text{controle} \\ \text{juntamente com} \\ \text{fluxo de massa} \end{array} \right]$

$$\frac{dE_{vc}}{dt} = \dot{Q}_{vc} - \dot{W}_{vc} + \sum_{\text{entrada}} \dot{m}_{\text{entrada}} \left( u_t + pv + \frac{V_e^2}{2} + gz_e \right) - \sum_{\text{saída}} \dot{m}_{\text{saída}} \left( u_t + pv + \frac{V_s^2}{2} + gz_s \right)$$



- Para regime estacionário, temos:  $(dE_{\text{acum}}/dt = 0)$ .
- $c_p = c_v = c$  (líquido incompressível)
- Variação da energia sensível por unidade de massa será:

$$(u_{t,ent} - u_{t,sai}) = c(T_{ent} - T_{sai})$$

- A não ser que a queda de pressão seja extremamente grande, a diferença nos termos de trabalho de escoamento é desprezível.

$$(pv_{ent}) - (pv_{sai}) = 0$$

- Trabalho pelo sistema desprezível, temos:

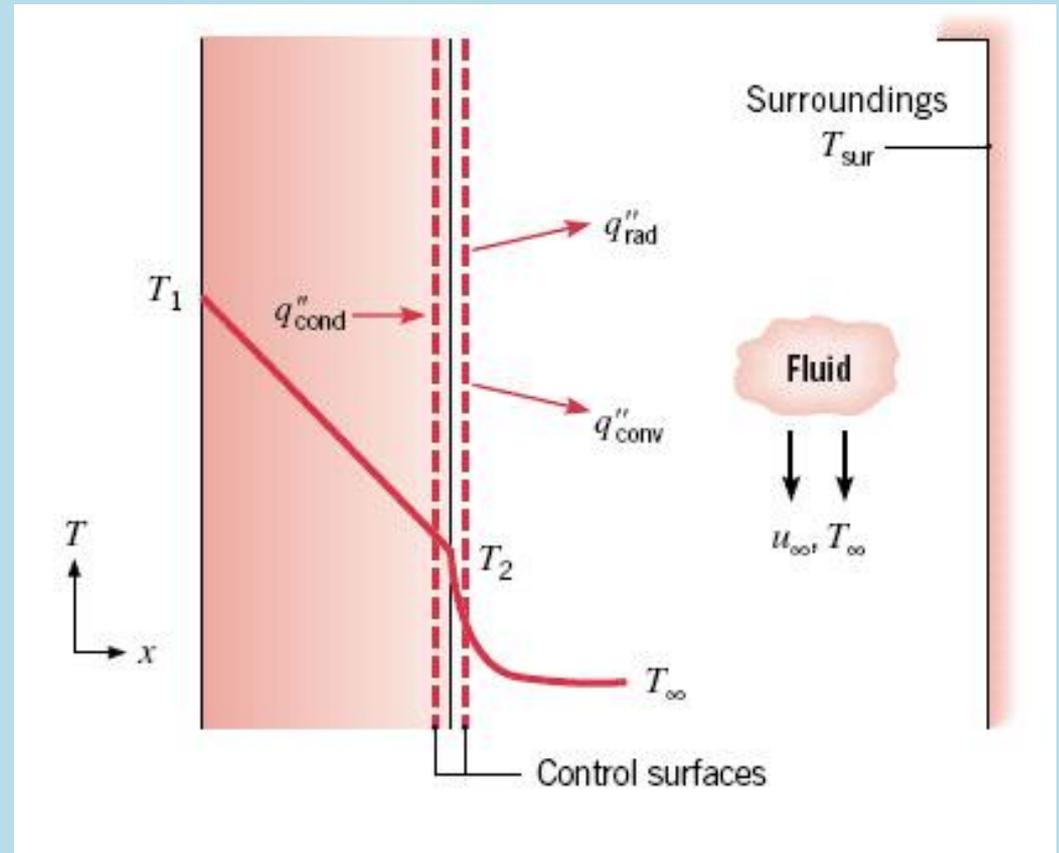
$$q = \dot{m}c_p (T_{ent} - T_{sai})$$

# Balanço de Energia em uma Superfície

- Regime estacionário.
- Convecção, condução e radiação, temos:

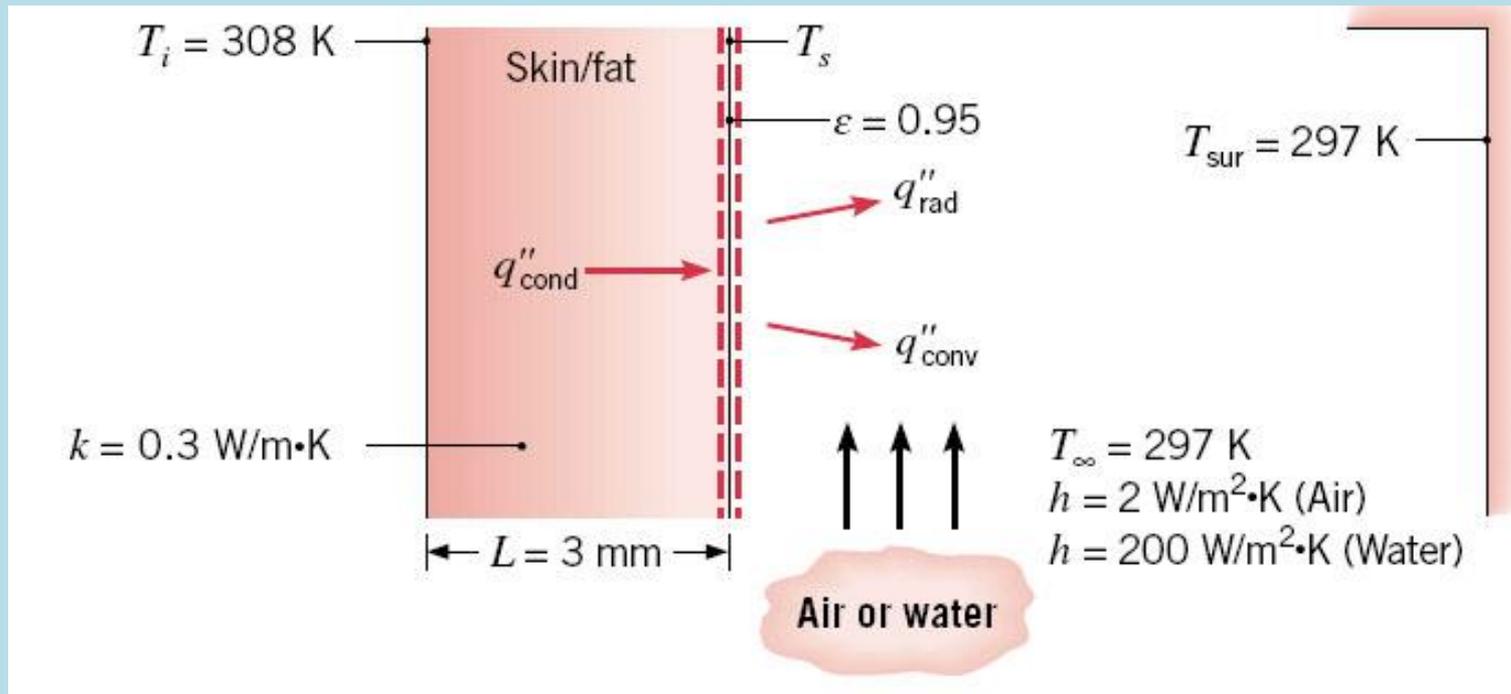
$$\dot{E}_{ent} - \dot{E}_{sai} = 0$$

$$q''_{cond} - q''_{conv} - q''_{rad} = 0$$



- Exercícios: Humanos são capazes de controlar suas taxas de produção de calor e de perda de calor para manter aproximadamente constante a sua temperatura corporal de  $T_c = 37 \text{ }^\circ\text{C}$  sob uma ampla faixa de condições ambientais. Esse processo é chamado de *termorregulação*. Com a perspectiva de calcular a transferência de calor entre um corpo humano e sua vizinhança, focamos em uma camada de pele e gordura, com sua superfície externa exposta ao ambiente e sua superfície interna a uma temperatura um pouco abaixo da temperatura corporal,  $T_i = 35 \text{ }^\circ\text{C} = 308 \text{ K}$ . Considere uma pessoa com uma camada de pele/gordura com espessura  $L = 3 \text{ mm}$  e com condutividade térmica efetiva  $k = 0,3 \text{ W}/(\text{m}\cdot\text{K})$ . A pessoa tem uma área superficial de  $1,8 \text{ m}^2$  e está vestindo roupa de banho. A emissividade da pele é  $\varepsilon = 0,95$ .
- a) Estando a pessoa no ar em repouso a  $T_\infty = 297 \text{ K}$ , qual é a temperatura superficial 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 natural  $h = 2 \text{ W}/(\text{m}^2\cdot\text{K})$ .
- b) Estando a pessoa imersa em água a  $T_\infty = 297 \text{ K}$ , qual é a temperatura superficial da pele e a taxa de perda de calor? A transferência de calor para a água é caracterizada por um coeficiente de convecção  $h = 200 \text{ W}/(\text{m}^2\cdot\text{K})$ .

- Solução



- Regime estacionário.
- Transf. de calor por condução por condução unidimensional através da camada pele/gordura.
- Condutividade térmica uniforme.
- Troca por radiação entre a superfície da pele e a vizinhança equacionada como troca entre uma superfície pequena e um amplo envoltório na temperatura do ar.
- Água líquida opaca para a radiação.
- Roupa de banho não afeta a perda de calor do corpo.
- Radiação solar desprezível.
- Na parte (b) corpo completamente imerso na água.

$$\dot{E}_{ent} - \dot{E}_{sai} = 0$$

$$q''_{cond} - q''_{conv} - q''_{rad} = 0$$

$$k \frac{T_i - T_s}{L} = h(T_s - T_\infty) + \varepsilon\sigma(T_s^4 - T_{viz}^4)$$

O fluxo térmico por radiação pode ser escrito pela equação que tem o coeficiente de transf. de calor por radiação.

$$k \frac{T_i - T_s}{L} = h(T_s - T_\infty) + h_r(T_s - T_{viz})$$

$$T_s = \frac{\frac{kT_i}{L} + (h + h_r)T_\infty}{\frac{k}{L} + (h + h_r)}$$

$$h_r \equiv \varepsilon\sigma(T_s + T_{viz})(T_s^2 + T_{viz}^2)$$

Calculando o  $h_r = 5,9 \text{ W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$ .

calculando o  $T_s = 307,2 \text{ K}$ .

A taxa de calor será:

$$q_s = kA \frac{T_i - T_s}{L} = 146 \text{ W}$$

2 – Como a água líquida é opaca para a radiação térmica, a perda de calor na superfície da pele ocorre somente por convecção. Vamos usar as mesmas expressões anteriores com  $h_r = 0$ .

$$T_s = \frac{\frac{0,3 \text{ W/(m.K)} \times 308 \text{ K}}{3 \times 10^{-3} \text{ m}} + 200 \text{ W/(m}^2 \cdot \text{K)} \times 297 \text{ K}}{\frac{0,3 \text{ W/(m.K)}}{3 \times 10^{-3} \text{ m}} + 200 \text{ W/(m}^2 \cdot \text{K)}} = 300,7 \text{ K}$$

e

$$q_s = kA \frac{T_i - T_s}{L} = 0,3 \text{ W/(m.K)} \times 1,8 \text{ m}^2 \times \frac{(308 - 300,7) \text{ K}}{3 \times 10^{-3} \text{ m}} = 1320 \text{ W}$$