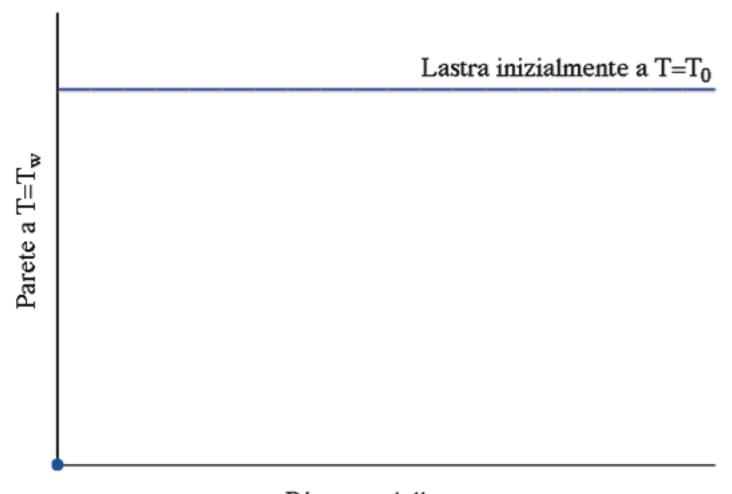
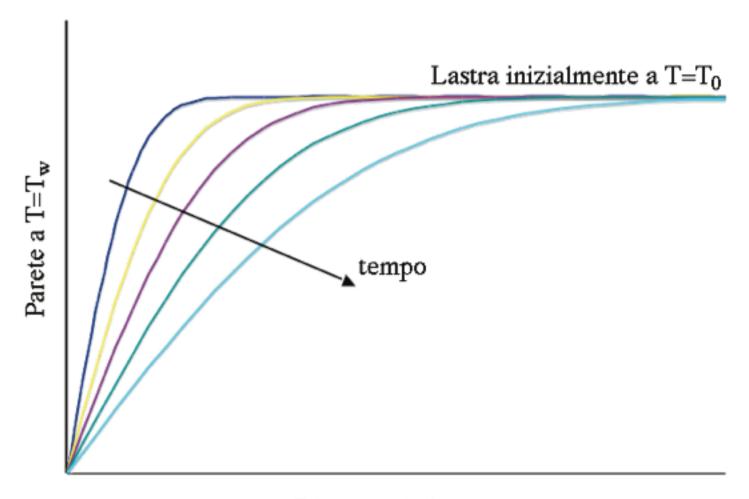
# Profili di temperatura nei solidi analisi del transitorio

Fenomeni di Trasporto

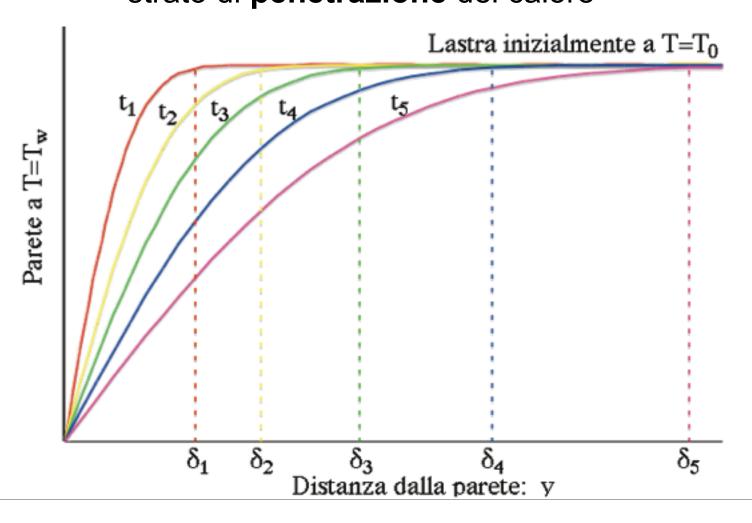


Distanza dalla parete: y



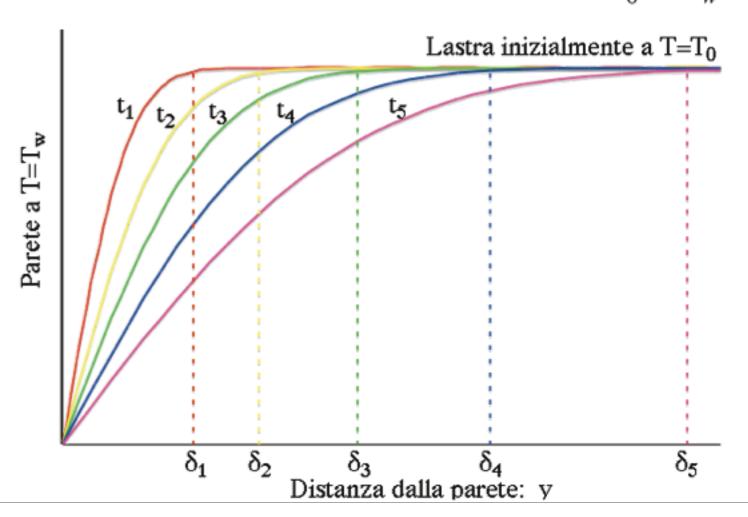
Distanza dalla parete: y

Definiamo  $\delta(t)$  come quello strato oltre il quale la lastra non si accorge del cambio di temperatura alla parete: strato di **penetrazione** del calore



Numericamente,  $\delta(t)$  è il valore di y per cui

$$\Theta = \frac{T - T_w}{T_0 - T_w} = 0.99$$



Equazione dell'energia (conduzione in un solido, conducibilità costante, una sola direzione)

$$\frac{\partial T}{\partial t} = \alpha \frac{\partial^2 T}{\partial y^2}$$

Condizioni iniziali e al contorno:

$$T(y,t=0) = T_0$$
  
 $T(y=0,t) = T_w$   
 $T(y \rightarrow \infty,t) = T_0$ 

Equazione dell'energia (conduzione in un solido, conducibilità costante, una sola direzione)

$$\Theta = \frac{T - T_w}{T_0 - T_w} \qquad \frac{\partial \Theta}{\partial t} = \alpha \frac{\partial^2 \Theta}{\partial y^2}$$

Condizioni iniziali e al contorno:

$$\Theta(y,0) = \Theta(\infty,t) = 1$$
  
$$\Theta(0,t) = 0$$

Analisi degli ordini di grandezza

$$\frac{\partial \Theta}{\partial t} = \alpha \frac{\partial^2 \Theta}{\partial y^2}$$

$$\frac{1}{t} \approx \frac{\alpha}{\delta^2}$$

$$\delta \approx \sqrt{(\alpha t)}$$

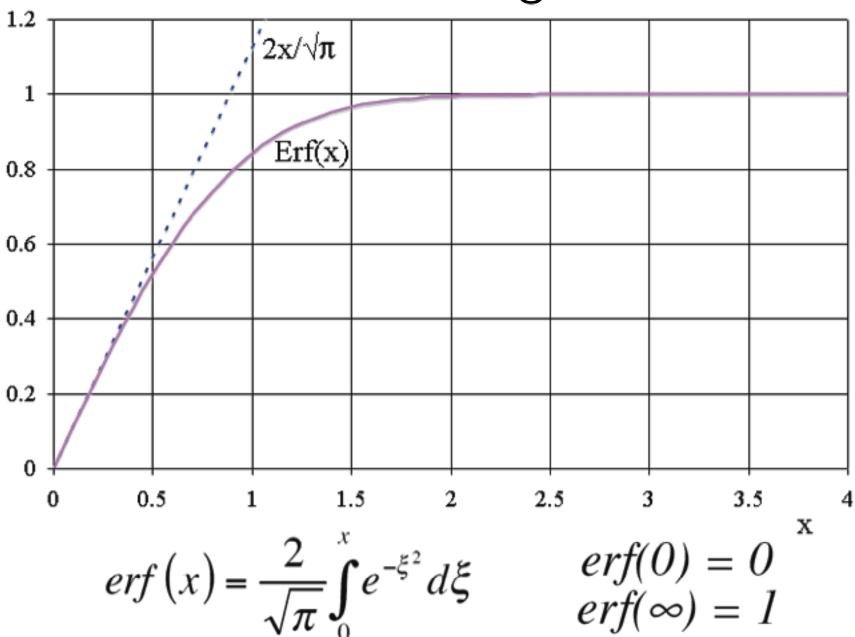
La soluzione dell'equazione differenziale è

$$\Theta(y,t) = erf(\eta)$$

$$\eta = \frac{y}{\sqrt{4\alpha t}}$$

Nota: 
$$erf(x) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_{0}^{x} e^{-\xi^{2}} d\xi$$
  $erf(0) = 0$   $erf(\infty) = 1$ 

#### La funzione degli errori



La soluzione dell'equazione differenziale è

$$\Theta(y,t) = erf(\eta) \qquad \eta = \frac{y}{\sqrt{4\alpha t}}$$

$$erf(2) \cong 0.99$$

$$\delta = 4\sqrt{(\alpha t)}$$

Il flusso termico alla parete vale

$$J_{Q} = -k \left(\frac{\partial T}{\partial y}\right)_{y=0}$$

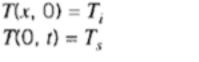
$$= -k \left(T_{0} - T_{w}\right) \left(\frac{d\Theta}{d\eta}\right)_{\eta=0} \frac{d\eta}{dy}$$

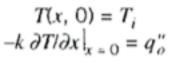
$$= -\frac{k \left(T_{0} - T_{w}\right)}{\sqrt{\pi \alpha t}}$$

**Temperatura** imposta alla parete

Temperatura all'infinito e coeff. di scambio alla parete

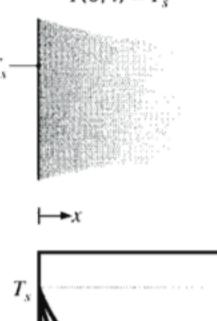
$$T(x, 0) = T_s$$
$$T(0, t) = T_s$$

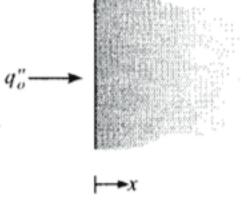




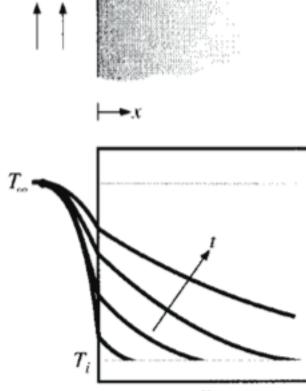
$$T(x, 0) = T_i$$

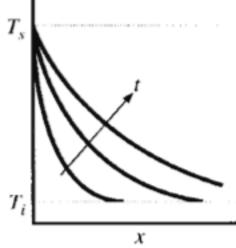
$$-k \left. \frac{\partial T}{\partial x} \right|_{x=0} = h[T_{\infty} - T(0, t)]$$

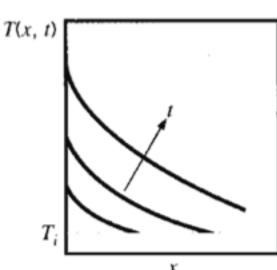








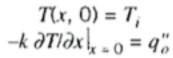




#### **Temperatura** imposta alla parete

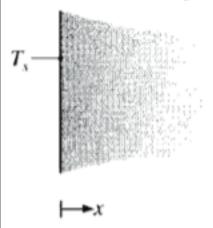
Temperatura all'infinito e coeff. di scambio alla parete

$$T(x, 0) = T_i$$
  
 
$$T(0, t) = T_s$$

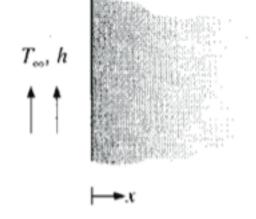


$$T(x, O) = T_i$$

$$-k \left. \frac{\partial T}{\partial x} \right|_{x=0} = h[T_{\infty} - T(O, t)]$$



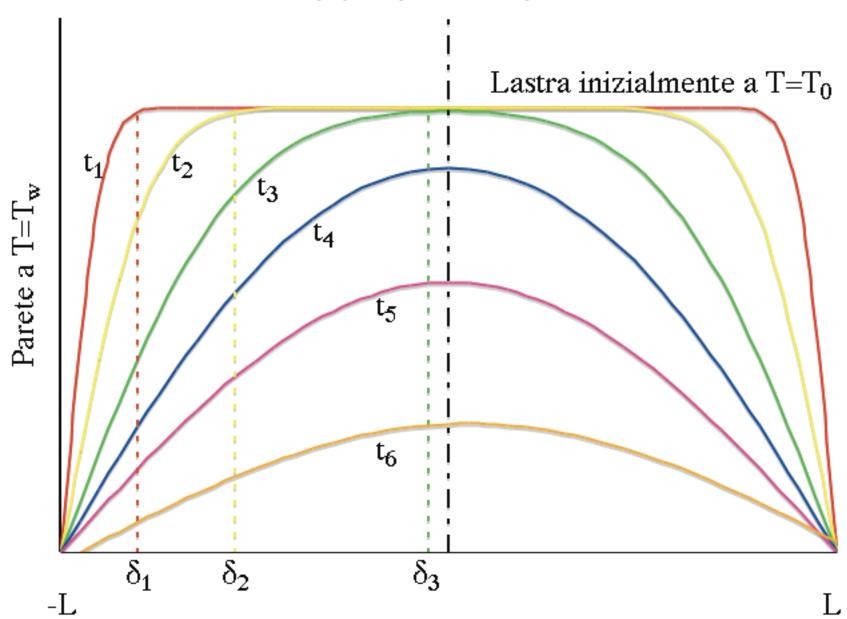
$$q_o^{"} \longrightarrow x$$



$$\frac{T(x,t) - T_s}{T_i - T_s} = \operatorname{erf}\left(\frac{x}{2\sqrt{\alpha t}}\right)$$
$$q_s''(t) = \frac{k(T_s - T_i)}{\sqrt{\pi \alpha t}}$$

$$T(x,t) - T_i = \frac{2q_o''(\alpha t/\pi)^{1/2}}{k} \exp\left(\frac{-x^2}{4\alpha t}\right) \qquad \frac{T(x,t) - T_i}{T_\infty - T_i} = \operatorname{erfc}\left(\frac{x}{2\sqrt{\alpha t}}\right)$$
$$-\frac{q_o''x}{k} \operatorname{erfc}\left(\frac{x}{2\sqrt{\alpha t}}\right) \qquad -\left[\exp\left(\frac{hx}{k} + \frac{h^2\alpha t}{k^2}\right)\right] \left[\operatorname{erfc}\left(\frac{x}{2\sqrt{\alpha t}} + \frac{h\sqrt{\alpha t}}{k}\right)\right]$$

$$\frac{T(x,t) - T_i}{T_{\infty} - T_i} = \operatorname{erfc}\left(\frac{x}{2\sqrt{\alpha t}}\right)$$
$$-\left[\exp\left(\frac{hx}{k} + \frac{h^2\alpha t}{k^2}\right)\right]\left[\operatorname{erfc}\left(\frac{x}{2\sqrt{\alpha t}} + \frac{h\sqrt{\alpha t}}{k}\right)\right]$$



Equazione dell'energia (conduzione in un solido, conducibilità costante, una sola direzione)

$$\Theta = \frac{T - T_w}{T_0 - T_w} \quad \widetilde{x} = x / L \quad \widetilde{t} = t / (L^2 / \alpha)$$

$$\partial \Theta \quad \partial^2 \Theta$$

Condizioni iniziali e al contorno:

$$\frac{\partial \Theta}{\partial \widetilde{x}} (0, \widetilde{t}) = \Theta(1, \widetilde{t}) = 0 \qquad \Theta(\widetilde{x}, 0) = 1$$

Analisi degli ordini di grandezza

$$\frac{\partial \Theta}{\partial \widetilde{t}} = \frac{\partial^2 \Theta}{\partial \widetilde{x}^2}$$

Se 
$$\widetilde{t} >> 1$$
 ossia  $t>> L^2/\alpha$ 

il termine di accumulo diventa trascurabile: siamo in condizioni di regime

Nota:  $t \alpha/L^2$  prende il nome di *numero di Fourier* (simbolo Fo)

La soluzione dell'equazione differenziale è

$$\Theta(\widetilde{x},\widetilde{t}) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{2(-1)^n}{(n+\frac{1}{2})\pi} \cos[(n+\frac{1}{2})\pi\widetilde{x}] e^{-(n+\frac{1}{2})^2 \pi^2 \widetilde{t}}$$

Per tempi lunghi il termine dominante della serie è il primo:

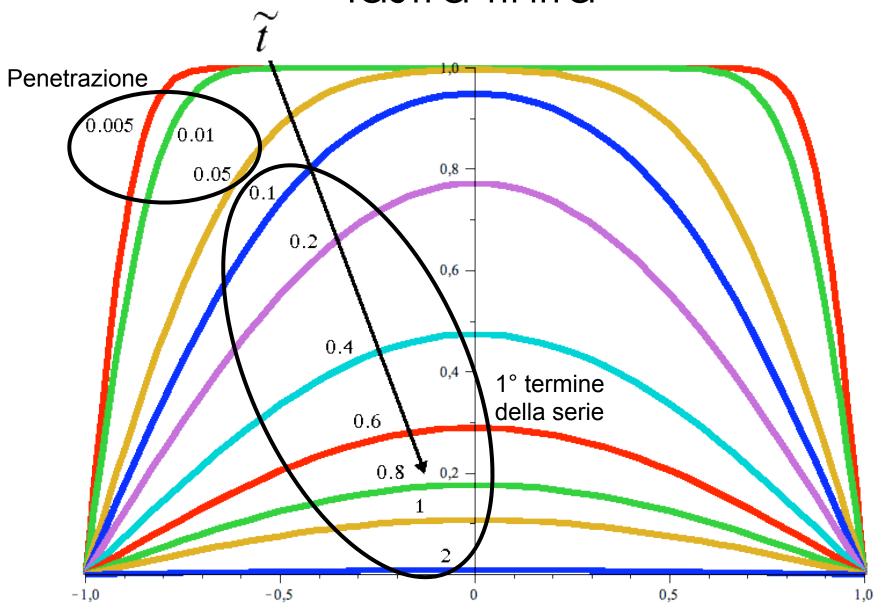
$$\widetilde{t} > \frac{1}{\pi^2}$$

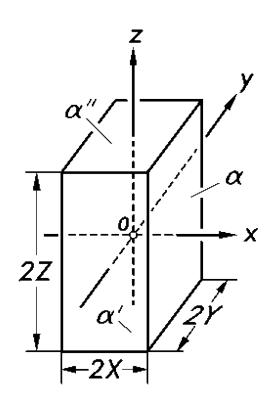
$$\Theta(\widetilde{x}, \widetilde{t}) = \frac{4}{\pi} \cos(\pi \widetilde{x} / 2) e^{-\pi^2 \widetilde{t} / 4}$$

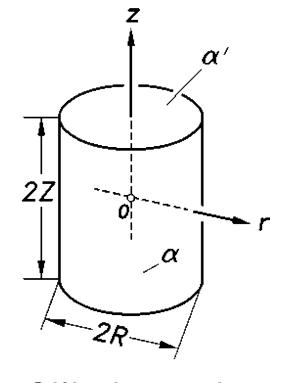
E per 
$$\tilde{t} \approx 2$$
 ossia  $\tilde{t} \approx 2$   $\frac{L^2}{\alpha}$ 

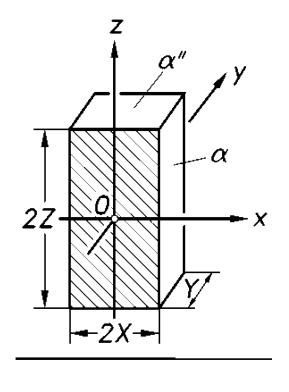
si raggiunge in pratica lo stato stazionario:

$$\Theta = 0$$

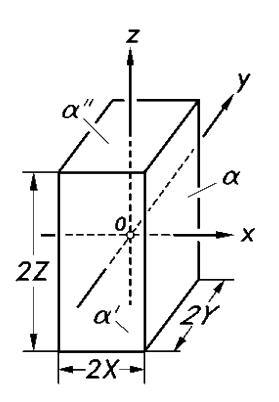






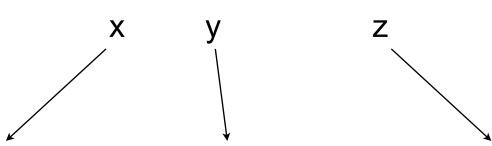


Parallelepipedo che scambia calore da tutte le sei superfici laterali Cilindro che scambia calore da tutte le tre superfici laterali Parallelepipedo con due superfici adiabatiche (o barretta rettangolare infinita



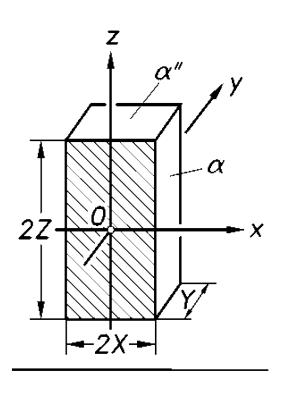
Parallelepipedo che scambia calore da tutte le sei superfici laterali

Soluzioni per lastre finite solo nelle direzioni



$$\vartheta = \frac{\mathbf{T} - \mathbf{T_S}}{\mathbf{T_0} - \mathbf{T_S}} = \vartheta_{\mathrm{Pl}} \left( \frac{x}{X}, \frac{at}{X^2}, \frac{\mathbf{h}X}{\lambda} \right) \cdot \vartheta_{\mathrm{Pl}} \left( \frac{y}{Y}, \frac{at}{Y^2}, \frac{\mathbf{h}'Y}{\lambda} \right) \cdot \vartheta_{\mathrm{Pl}} \left( \frac{z}{Z}, \frac{at}{Z^2}, \frac{\mathbf{h}''Z}{\lambda} \right)$$

h, h' e h" sono i coefficienti di scambio su ciascuna superficie,  $T_0$  è la temperatura iniziale,  $T_S$  è la temperatura esterna

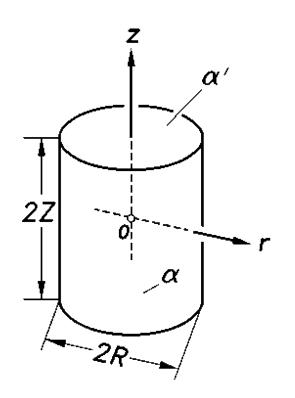


Parallelepipedo con due superfici adiabatiche (o barretta rettangolare infinita

Soluzioni per lastre finite solo nelle direzioni

$$\vartheta = \frac{\mathbf{T} - \mathbf{T}_{\mathbf{S}}}{\mathbf{T}_{0} - \mathbf{T}_{\mathbf{S}}} = \vartheta_{\mathbf{Pl}} \left( \frac{x}{X}, \frac{at}{X^{2}}, \frac{hX}{\lambda} \right) \cdot \vartheta_{\mathbf{Pl}} \left( \frac{y}{Y}, \frac{at}{Y^{2}}, \frac{h'Y}{\lambda} \right)$$

h, e h' sono i coefficienti di scambio su ciascuna superficie,  $T_0$  è la temperatura iniziale,  $T_S$  è la temperatura esterna



Cilindro che scambia calore da tutte le tre superfici laterali

Soluzione per cilindro infinitamente lungo

Soluzione per lastra finita solo nella direzione z

$$\vartheta = \frac{\mathbf{T} - \mathbf{T_S}}{\mathbf{T_0} - \mathbf{T_S}} = \vartheta_{\mathbf{Cy}}^{+} \left( \frac{r}{R}, \frac{at}{R^2}, \frac{\mathbf{h}R}{\lambda} \right) \cdot \vartheta_{\mathbf{Pl}} \left( \frac{z}{Z}, \frac{at}{Z^2}, \frac{\mathbf{h}'Z}{\lambda} \right)$$

h, e h' sono i coefficienti di scambio su ciascuna superficie,  $T_0$  è la temperatura iniziale,  $T_S$  è la temperatura esterna