

# Mån LV4

$$q_x = UA \Delta T$$

$$\frac{1}{U} = \frac{1}{h_n} + \frac{L_1}{k_1} + \dots + \frac{1}{h_c}$$

Värmeledning genom vägg med flera "lager"

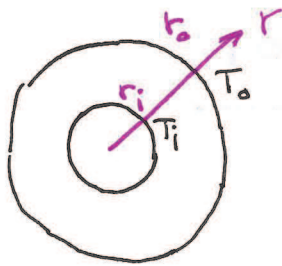
Analogi: elektricitetslära

$$\sum R = R_1 + R_2 + \dots + R_N$$

seriekoppling!

## Ledning: Cylindervägg

Stationärt: 1D



$$q_r = -kA \frac{dT}{dr}$$

Fouriérs lag i radell riktning



konstant ty stationärt

$$A = 2\pi rL$$

$$\rightarrow q_r = -k \cdot 2\pi rL \frac{dT}{dr} \rightarrow \int_{r_i}^{r_o} q_r \frac{dr}{r} = \int_{T_i}^{T_o} -k 2\pi L dT$$

$$q_r \left[ \ln r \right]_{r_i}^{r_o} = -2\pi kL [T]_{T_i}^{T_o}$$

$$q_r = \frac{2\pi kL (T_i - T_o)}{\ln(r_o/r_i)}$$



## Ex. Värmewäxlar - rör

$$q_r = \underbrace{h_o A_o (T_h - T_o)}_{\text{konvektion på utsidan}} = \frac{2\pi KL(T_o - T_i)}{\ln(r_o/r_i)} = \underbrace{h_i A_i (T_i - T_c)}_{\text{konvektion på insidan}}$$

konvektion  
på utsidan

Välj  $\Delta T$  så att  
det blir positivt!  
dvs  $T_h - T_c$ , inte  $T_c - T_h$

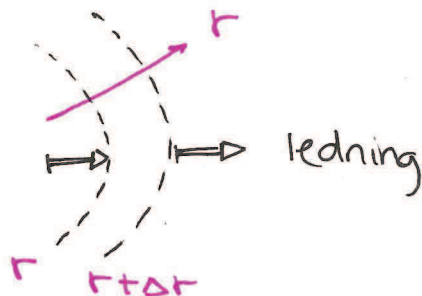
$$q = U_o A_o \Delta T$$

$$U_o = \frac{1}{\frac{A_o}{A_i h_i} + A_o \ln \frac{r_o}{r_i} / 2\pi KL + \frac{1}{h_o}}$$

## Temperaturprofil i rörväggen

$T(r)$

Värmebalans



~~$Acc = In - Ut + Prod$~~   $\rightarrow In = Ut$   
0, stationärt

$$q_r \Big|_r = q_r \Big|_{r+\Delta r}$$

Dela med  $\Delta r \rightarrow 0$

$$\rightarrow \frac{dq_r}{dr} = 0$$

Integration:  $q_r = C_1$

$$-(k 2\pi r L) \frac{dT}{dr} = C_1$$

Integration:  $T(r) = C_1' \ln r + C_2$

Randvillkor  $T(r_i) = T_i$   
 $T(r_o) = T_o$

$$\rightarrow T(r) = T_i - \frac{T_i - T_o}{\ln(r_o/r_i)} \ln\left(\frac{r}{r_i}\right)$$



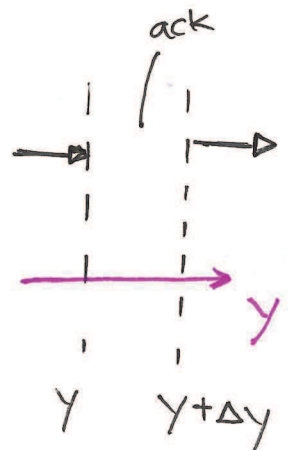
{ Temperaturprofilen är ej rät!  $T_y$  tvärsnittsyttan varierar och är inte konstant! }

## Instationär värmeledning

Platta, 1D

Balans:  $Ack = In - ut + Prod$

Sökt: Temp-profil,  $T(y, t)$ ?



$$Ack = In - ut = q_y|_y - q_y|_{y+\Delta y}$$

$$\underbrace{(A\Delta y)\rho c_p \Delta T}_{Ack} = \underbrace{(q_y|_y)}_{In} - \underbrace{(q_y|_{y+\Delta y})}_{ut} \Delta t$$

Dela med  ~~$\Delta y \Delta t$~~   $\Delta y \Delta t \rightarrow 0$

$$\rho C_p \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{1}{A} \left( \frac{-\partial q_y}{\partial y} \right)$$

$$\left\{ q_y = -kA \frac{dT}{dy} \right\} \rightarrow \rho C_p \frac{\partial T}{\partial t} = k \frac{\partial^2 T}{\partial y^2}$$

Randvillkor:  $T(y, 0) = T_0$

$$T(0, t) = T_1$$

$$(T(\infty, t) = T_0) \quad T(\infty, t) = T_0$$

↳ 'Fuskar' och antar att plattan är 'oändligt tjock'!

Lösning:

$$\frac{T(y, t) - T_0}{T_1 - T_0} = 1 - \operatorname{erf}\left(\frac{y}{2\sqrt{\alpha t}}\right) = \operatorname{erfc}\left(\frac{y}{2\sqrt{\alpha t}}\right)$$

$\alpha$  - värmediffusivitet  $\frac{k}{\rho C_p} \quad \left[ \frac{\text{m}^2}{\text{s}} \right]$

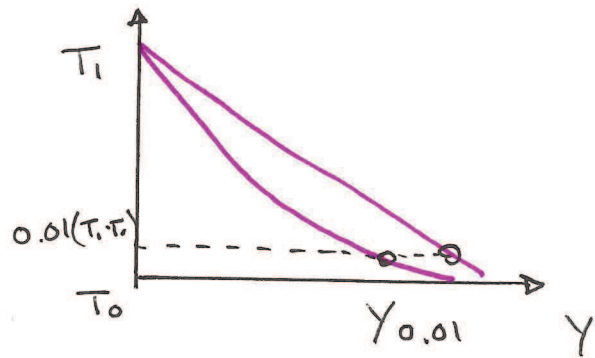
erf - error funktion

$$\operatorname{erf}(z) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^z \exp(-z'^2) dz'$$

$$\begin{cases} \operatorname{erf}(0) = 0 \\ \operatorname{erf}(\infty) = 1 \end{cases}$$

Hur fort sker värmeutbredningen med ledning (enkelt mått)

$$\frac{T - T_0}{T_1 - T_0} = 0.01$$



$$1 - \operatorname{erf}\left(\frac{y_{0.01}}{2\sqrt{\alpha t}}\right) = 0.01 \quad \xrightarrow{\text{tabell}} \quad \frac{y_{0.01}}{2\sqrt{\alpha t}} \sim 2$$

$$\rightarrow y_{0.01} \approx 4\sqrt{\alpha t}$$

Vilket material, järn eller luft, transporterar värme bäst?

	Järn (App. H)	Luft (App I)
$k$	51.2	$2.6 \cdot 10^{-2}$
$\rho$	$7.9 \cdot 10^3$	1.2
$c_p$	$4.2 \cdot 10^2$	$1.0 \cdot 10^3$
$\alpha$	$1.7 \cdot 10^{-5}$	$2.2 \cdot 10^{-5}$

Fortast: luft (ty  $\alpha_{\text{luft}} > \alpha_{\text{Fe}}$ )  
Högst värme flöde vid stationärt Fe