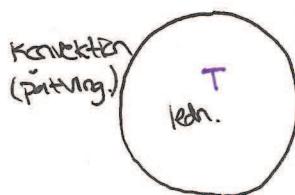


# Julskinka : Instationär varme

Tis LV 4

Ex. Julskinka

Sökt: Tid till färdig dvs då  $T_{centrum} = 70^\circ\text{C}$



Approximera som sfär!

TVÅ fall: på spisen eller i ugnen

$T_\infty$

Konvektion:  $q = hA(T_\infty - T_{yta})$

angivningens temp.

skinkans yttemp.

$$\text{Ledning: } \underbrace{\rho c_p \frac{\partial T}{\partial t}}_{\text{ack}} = k \underbrace{\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right)}_{\text{In-ut}}$$

{ obs! instationärt! }

{ Appendix F: Diagramlösningar för instationära  
värmeförädlingsproblem! }

Data:

$$T_0 = 22^\circ\text{C}$$

$$c_p = 3.5 \text{ kJ/kg.K}$$

$$k = 0.981 \text{ W/msK}$$

$$m = 2.3 \text{ kg}$$

$$\rho = 1.6 \cdot 10^3 \text{ kg/m}^3$$

$$D = 0.14 \text{ m}$$

Fall 1: ugn

$$h = 4 \text{ W/m}^2\text{K}$$

$$T_\infty = 200^\circ\text{C}$$

Fall 2: kokning

$$h = 4000 \text{ W/m}^2\text{K}$$

$$T_\infty = 100^\circ\text{C}$$

## Appendix F!

$$\gamma = \frac{T_\infty - T}{T_\infty - T_0} \quad \text{"Unaccomplished change"}$$

$$x = \frac{\alpha t}{x_i^2} \quad \text{Relativ tid}$$

$$n = \frac{x}{x_i} \quad \text{"Var nästans vi är i sfären"}$$

Relativ position

$$m = \frac{k}{\rho x_i} \quad \text{Relativ resistans}$$

### ① Fall 1

$$\gamma = \frac{200 - 70}{200 - 22} = 0.73$$

$$n = 0 \quad \text{vi är i centrum!}$$

$$m = \frac{0.981}{4 \cdot 0.07} = 3.5$$

$$x = ? \quad x = x(t) \rightarrow \text{vi söker } t!$$

"Avläsning i diagram" (App. F)

$$x \approx 0.5 = \frac{\alpha t}{x_i^2} \Rightarrow t = 3.9 \text{ h} \quad \left\{ \alpha = f(k, \rho, c_p) \right\}$$

## ② Fall 2:

$$\gamma = \frac{100 - 70}{100 - 22} = 0.39$$

$$n = 0$$

$$m = 3.5 \cdot 10^{-3}$$

Samma diagram  $\rightarrow x \approx 0.15 = \frac{\alpha t}{x_i^2}$   
 $\Rightarrow t = 1.2 \text{ h}$

## Biots Tal (dimensionslöst)

$$Bi = \frac{\text{inre (ledning) motstånd}}{\text{yttre (konvektion) motstånd}} = \frac{\lambda (K/L)}{\frac{1}{h}} = \frac{hL}{\lambda}$$

( $L$  = karakteristisk längd)

{ Om  $Bi$  stort: inre motstånd dominerar  
 Bi litet: yttre — " — " — }

## 3 fall

①  $Bi \ll 1$  yttre motstånd dominerar  
 enkel lösning



②  $Bi \gg 1$  inre motstånd dominerar  
 diagram lösning

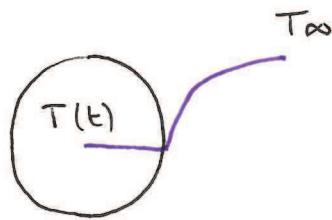


③  $Bi \approx 1$  inget motstånd dominerar  
 diagram lösning



{ Gränser för omslag beroende på geometri står i boken! }

## Bi << 1



(Tillförd energi)  
med konvektion = (ackumulation  
av energi)

$$hA(T_{\infty} - T) = \rho V C_p \frac{dT}{dt}$$

$\hookrightarrow$  volym

Randvillkor:  $T(0) = T_0$

$$\frac{T(t) - T_{\infty}}{T_0 - T_{\infty}} = \exp\left(-\frac{hAt}{\rho V C_p}\right)$$

## Generell transportekv. för värme

Balans Ack = In - Ut + Prod

Fourners lag:  $\vec{q} = -k A \nabla T$

$$\rho C_p \frac{dT}{dt} = \rho C_p \left( \frac{\partial T}{\partial t} + \vec{V} \cdot \nabla T \right) = k \nabla^2 T + q$$

Ack. strömning ledning prod.

$$\begin{cases} C_p \approx C_v ; \text{ fasta kroppar och vätskor} \\ \rho = \text{konst.} \end{cases}$$

Jämför med Navier-Stokes!

# Konvektion

Påtvringad konv.

$$Nu = Nu(Re, Pr)$$

$$(alt. st. = \frac{Nu}{Re Pr} = St(Re, Pr))$$

Naturlig konv.

$$Nu = Nu(Gr, Pr)$$

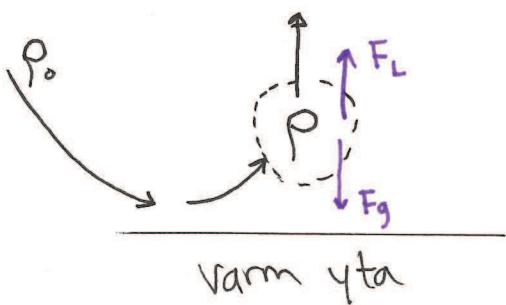
Nusselt  $Nu = \frac{hL}{k} = \frac{\text{Verklig transport med konvektion}}{\text{fiktivt fall med enbart ledning}}$

Reynolds  $Re = \frac{\rho VL}{\mu} = \frac{\text{tröghetskrafter}}{\text{friktions krafter}}$

Prandtl  $Pr = \frac{\nu}{\alpha} = \frac{\text{betydelse av rm.-transport}}{\text{betydelse av varme-transport}}$

Grashof  $Gr = \frac{\beta g \rho^2 L^3 \Delta T}{\mu^2} = \frac{\text{lyft krafter}}{\text{friktions krafter}}$

$$\rho = \rho_0 (1 - \beta \Delta T)$$



$$\left. \begin{aligned} F_g &= \rho Vg \\ F_L &= \rho_0 Vg \end{aligned} \right\} \begin{aligned} \text{netto: } F_L - F_g &= Vg(\rho_0 - \rho) \\ &= Vg \beta \Delta T \rho_0 \end{aligned}$$