

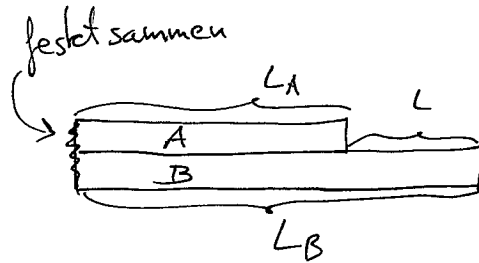
2 april 09

Løsningsforslag Oblig 3

F0340 E

Løsningsforslaget til eksamensoppgaven ligger på nettsiden til kurset.

oppg 8 (side 16)



$$L = L_B - L_A$$

$$\Delta L = \Delta L_B - \Delta L_A = L_B \cdot \alpha_B - L_A \cdot \alpha_A$$

a) Vi får at  $\Delta L = 0$  hvis og bare hvis

$$L_B \alpha_B = L_A \alpha_A$$

Detta er ekvivalent til  $\frac{L_A}{L_B} = \frac{\alpha_B}{\alpha_A}$  (del med  $\alpha_A L_B$ ).

b) A messing  $\alpha = 21 \cdot 10^{-6} \text{ K}^{-1}$

B jern  $\alpha = 12 \cdot 10^{-6} \text{ K}^{-1}$

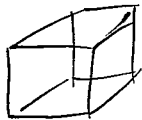
Hvis  $L_A = 2.00 \text{ m}$ , ( $0^\circ\text{C}$ ) så er

$$L_B = \frac{\alpha_A}{\alpha_B} L_A = \frac{21 \cdot 10^{-6} \text{ K}^{-1}}{12 \cdot 10^{-6} \text{ K}^{-1}} \cdot 2.00 \text{ m} = \frac{7}{4} \cdot 2.00 \text{ m}$$

$$= \underline{3.5 \text{ m}} \text{ ved } 0^\circ\text{C}$$

(ikke grunnlag for flere desimaler her.)

Oppg 11 (side 16)



Terning av aluminium  
sidelengden er 15 cm.

Den varmes opp fra  $10^\circ\text{C}$  til  $40^\circ\text{C}$

$$\Delta T = (40 - 10)^\circ\text{C} = 30^\circ\text{C}$$

Lengdeutvidningskoeffisienten til Aluminium

er  $\alpha_{Al} = 24 \cdot 10^{-6} \text{ K}^{-1}$ ,  $\Delta L = \alpha_{Al} \cdot L \cdot \Delta T$

Volum  $V = L^3$

$$\frac{\Delta V}{\Delta L} \approx 3L^2 \quad (\text{når } \Delta L/L \text{ er liten})$$

$$\Delta V \approx 3L^2 \Delta L = 3L^2 \cdot L \cdot \alpha_{Al} \cdot \Delta T = 3\alpha_{Al} \cdot L^3 \cdot \Delta T$$

$$\Delta V \approx 3\alpha_{Al} \cdot V \cdot \Delta T$$

Volumentridelsen er  $\Delta V = 3 \cdot 24 \cdot 10^{-6} \text{ K}^{-1} \cdot (0.15 \text{ m})^3 \cdot 30 \text{ K}$   
 $= 7.3 \cdot 10^{-6} \text{ m}^3 = \underline{7.3 \text{ cm}^3}$

Prosentvis endring i massetettheten:

$$\frac{\Delta V}{V} = 3 \cdot \alpha_{Al} \cdot \Delta T = 0.022 = \underline{2.2\%}$$

Massetetthet er  $\rho = \frac{\text{masse}}{\text{volum}}$ .

La  $M$  være massen til boksen

(vendret når  $T$  endres).

$$\rho = \frac{M}{V}$$

Endring i massetetthet:

$$\Delta \rho = \frac{M}{V + \Delta V} - \frac{M}{V}$$

(geometrisk vekke)  $\left| \frac{\Delta V}{V} \right| < 1$

$$\Delta \rho = \frac{M}{V} \left( \frac{1}{1 + \frac{\Delta V}{V}} - 1 \right) = \frac{M}{V} \left( 1 - \frac{\Delta V}{V} + \left( \frac{\Delta V}{V} \right)^2 - \dots - 1 \right)$$

$$\approx \frac{M}{V} \cdot \left( -\frac{\Delta V}{V} \right) = -\frac{M \cdot \Delta V}{V^2} \text{ til første}$$

orden:  $\frac{\Delta V}{V}$ .

$$\frac{\Delta \rho}{\rho} = \frac{-M \Delta V / V^2}{M/V} = -\frac{\Delta V}{V}$$

Prosentvis endring i massetetthet er  $\left| -\frac{\Delta V}{V} \right| = \underline{2.2\%}$  (avtagende)

## OPPGAVE 12 (side 16)



Kobber mynt

Når temperaturen øker med  $100^{\circ}\text{C}$  ( $\Delta T = 100\text{K}$ )

så er prosentvis økning i diameteren  $D$

gitt ved  $\frac{\Delta D}{D} = 0.18\% = \underline{0.0018}$

Prosentvis endring i arealet til ene siden er  $2 \cdot \frac{\Delta D}{D} = 0.0036$   
 $= \underline{0.36\%}$

————— tykkelsen er  $\frac{\Delta D}{D} = \underline{0.18\%}$

Volumet er  $3 \cdot \frac{\Delta D}{D} = \underline{0.54\%}$

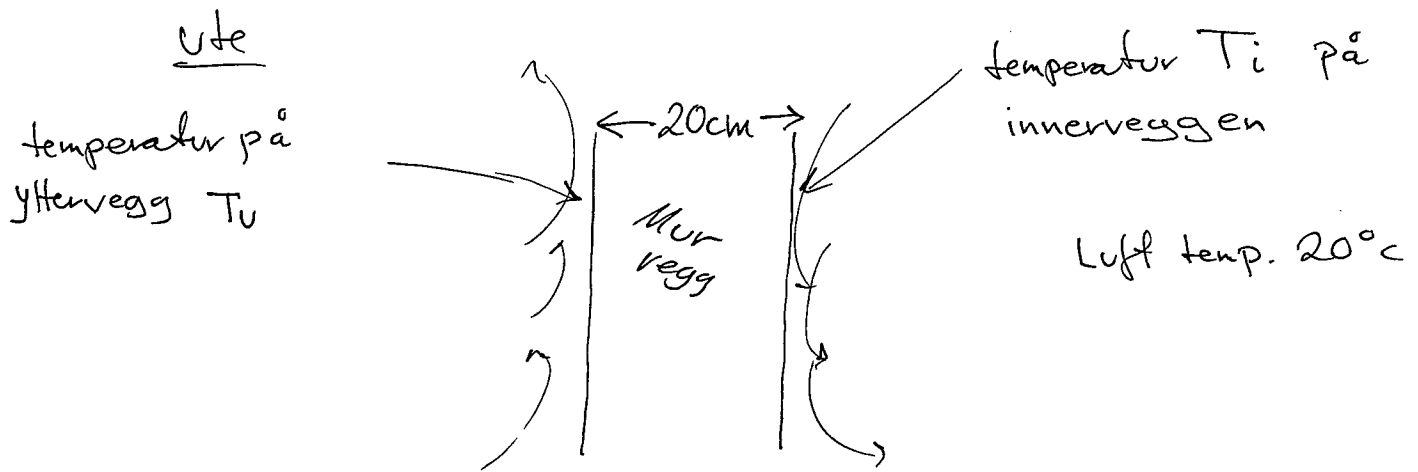
Det er ingen endring i massen til mynten så prosentvis endring i massen er  $0.00\%$ .

Lengdeutvidelses koeffisienten er  $\alpha = \frac{\Delta D / \Delta T}{D}$

$$= 0.0018 / 100\text{K} = \underline{18 \cdot 10^{-6} \text{K}^{-1}}$$

(Dette avviker litt fra utvidelseskoeff. for ren kobber:  $17 \cdot 10^{-6} \text{K}^{-1}$ .  
En mulig forklaring er at kobbermynten ikke består av ren kobber.)

# Oppgave 12 (side 56)



Varmeovergang mellom vegg, luft

ute:  $h_u = 8 \text{ W/m}^2\text{K}$

Varme gjennomgang

Varmeovergang mellom vegg, luft  
inne:  $h_i = 4 \text{ W/m}^2\text{K}$

Varmeledningsevnen til mur  $\lambda = 0.6 \text{ W/m}\cdot\text{K}$

Varmegjennomgangskoeffisienten (k-verdien) til en murvegg med tykkelse  $0.20\text{m}$  er

$$k = \frac{\lambda}{0.20\text{m}} = \frac{0.6 \text{ W/m}\cdot\text{K}}{0.20\text{m}} = \underline{\underline{3 \text{ W/m}^2\text{K}}}$$

Varmestrømmen gjennom murveggen er

$$\phi = k \cdot A (T_i - T_u), \text{ hvor } A \text{ er arealet.}$$

Denne er lik varmeovergangen på begge sider av veggene:

$$\phi = h_u \cdot A (T_u - (-15^\circ\text{C}))$$

$$\phi = h_i \cdot A (20^\circ\text{C} - T_i)$$

Vi får at  $\frac{\phi}{A} \left[ \frac{1}{h_u} + \frac{1}{k} + \frac{1}{h_i} \right] =$

$$(T_u + 15 + (T_i - T_u) + (20 - T_i)) \text{K} = \underline{\underline{35\text{K}}} = \Delta T$$

c) Varme overføringskoeffisienten for veggen er

$$\begin{aligned}h &= \frac{\Phi}{A \cdot \Delta T} = \left( \frac{1}{h_v} + \frac{1}{k} + \frac{1}{h_i} \right)^{-1} \\&= \left( \frac{1}{8} + \frac{1}{3} + \frac{1}{4} \right)^{-1} \text{ Wm}^{-2}\text{K}^{-1} \\&= \frac{24}{17} \text{ Wm}^{-2}\text{K}^{-1} \\&\approx \underline{1.41 \text{ Wm}^{-2}\text{K}^{-1}}\end{aligned}$$

a) Varmestrøm per arealenhet gjennom veggen er

$$\begin{aligned}\frac{\Phi}{A} &= h \cdot \Delta T = \frac{24}{17} \cdot 35 \frac{\text{W}}{\text{m}^2} \\&= \underline{49 \text{ W/m}^2} \quad (49.4)\end{aligned}$$

b)  $\frac{\Phi}{A} = h_v (T_v + 15)$  så

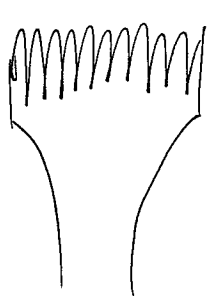
$$T_v = \frac{\Phi/A}{h_v} - 15^\circ\text{C} = -8.8^\circ\text{C}$$

$\frac{\Phi}{A} = h_i (20 - T_i)$  så

$$T_i = 20^\circ\text{C} - \frac{\Phi/A}{h_i} = 20^\circ\text{C} - 12.4 = \underline{7.6^\circ\text{C}}$$

Temperaturen på yttersiden av veggen er  $-8.8^\circ\text{C}$   
og temperaturen på innsiden av veggen er  $7.6^\circ\text{C}$ .

# Oppgave 18 (side 58)



glødetråd

25W lyspære

Temperaturen til glødetråden

er  $T = 2450 \text{ K}$

$$\epsilon = 0.30$$

Varmestrålingen

$$\Phi = A \cdot \epsilon \cdot \sigma \cdot T^4$$

areal

Stefan-Boltzmanns konst.  
 $\sigma = 5.67 \cdot 10^{-8} \text{ W/m}^2 \text{ K}^4$

Overflatearealet til glødetråden  $A$  er

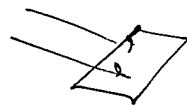
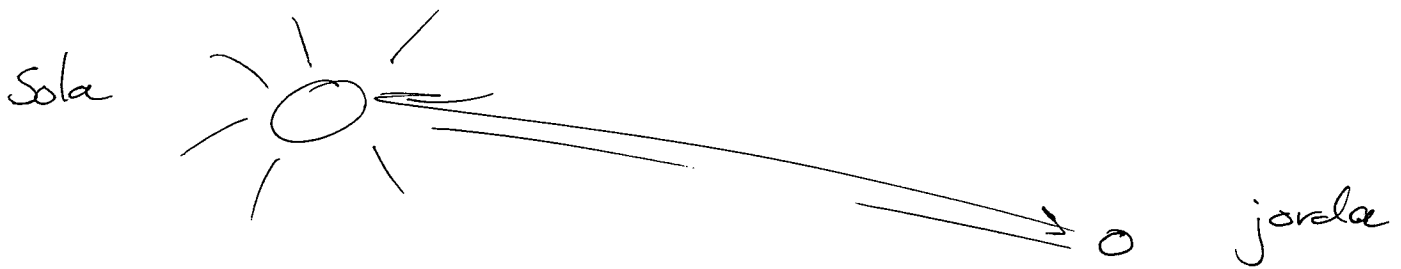
$$A = \Phi / \epsilon \cdot \sigma \cdot T^4$$

$$= \frac{25 \text{ W}}{0.3 \cdot 5.67 \cdot 10^{-8} \text{ W/m}^2 \text{ K}^4 \cdot (2450 \text{ K})^4}$$

$$= 4.1 \cdot 10^{-5} \text{ m}^2$$

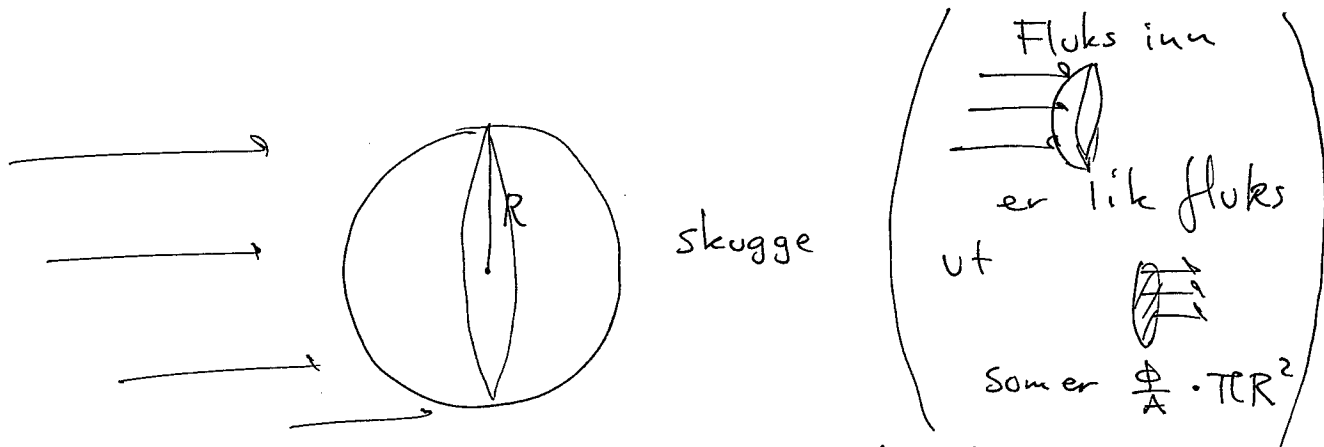
$$= \underline{\underline{0.41 \text{ cm}^2}}$$

# Oppgave 19 (side 56)



Stråling fra Sola på jorda per arealeenhet

Når strålingen er vinkelrett på flaten er  $\frac{\Phi}{A} = 1.3 \text{ kW/m}^2$



Total stråling på jorden (anta  $\epsilon = 1$ ) <sup>fra solen</sup> er

$$\frac{\Phi}{A} \cdot \underbrace{\pi \cdot R^2}_{\text{areal}}.$$

overflate-areal

Stråling fra jorden er  $\Phi = 4\pi R^2 \cdot \sigma \cdot T^4$  ( $\epsilon = 1$ )

$$1300 \text{ W/m}^2 \cdot \pi R^2 = 4\pi R^2 \cdot \sigma \cdot T^4$$

Dette gir  $T = \sqrt[4]{\frac{1300 \text{ W/m}^2}{4 \cdot \sigma}} = 275 \text{ K} = \underline{\underline{2^\circ \text{C}}}$

(19)

Så  $2^{\circ}\text{C}$  er et estimat på  
gjennomsnittstemperturen på jordoverflaten  
basert på at jordstråling skal være  
lik strålingen den mottar fra sola.

Merke og at modellen ikke er så sensitiv til  
endringer i  $\epsilon$ . (jorden er ikke et sort legeme).

Resultatet virker rimelig.

Hvis vi derimot antar at jorden mottar en  
stråling på  $1300 \text{ W/m}^2$  over hele jordoverflaten  
(konstant sterkt solskin) så ville  
strålingen på jorden bli  $\frac{\Phi}{A} \cdot 4\pi R^2$ .

Dette ville kreve at temperaturen til jorden

$$\begin{aligned} \text{måtte økes til } \sqrt[4]{\frac{1300}{5.67}} \cdot T &= \sqrt{2} \cdot T = 389 \text{ K} \\ &= \underline{116^{\circ}\text{C}} \end{aligned}$$

Det ville vært katastrofalt!