

Kapittel 11

Varme

Et lukket system i en viss tilstand har en indre energi E , som er funksjon av 2 tilstandsvariable

Den indre energien representerer den energien som må tilføres systemet for å nå denne tilstanden. Men indre energi er ikke bare molekylers bevegelse

$$E \neq \frac{\partial E}{\partial T} T = CT$$

Det er også, for eksempel, energi til faseoverganger

is \rightarrow vann \rightarrow damp
 ↑ ↑
 varme varme

For små endringer i energi uten faseovergang har man

$$\Delta E = \frac{\partial E}{\partial T} \Delta T$$

$$\Delta E = C \Delta T$$

Og fra termodynamikken's første lov får vi da

$$\frac{\partial T}{\partial t} + \vec{U} \cdot \nabla T = \chi \nabla^2 T + \frac{q}{\rho c}$$

Gjelder altså ikke ved faseovergang.

Tar man bort konveksjon og bildeledd får man

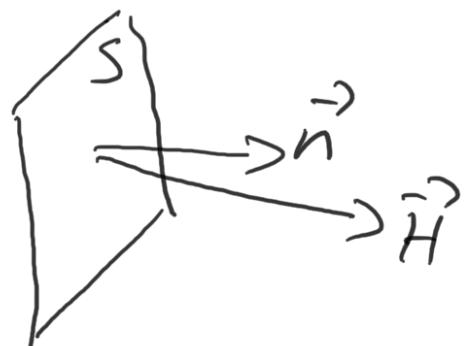
$$\frac{\partial T}{\partial t} = \lambda \nabla^2 T$$

som heter varmelikninga
eller "heat equation".

Linear med mange kjente
løsninger.

Eksempel

Finn varmefluksen gjennom en
vilkårlig flate S .



$$\vec{H} = \rho E \vec{U} - k \nabla T$$

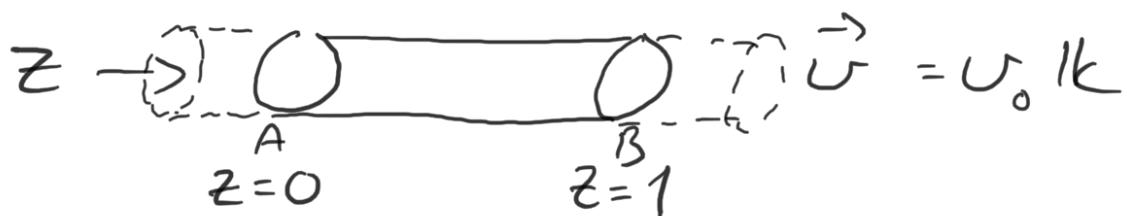
$$\vec{H} \text{ i retning } \vec{n} = \vec{H} \cdot \vec{n}$$

Summert over flate

$$\int_S \vec{H} \cdot \vec{n} d\sigma = \int_S (\rho \vec{E} - k \nabla T) \cdot \vec{n} d\sigma$$

Må kjenne ρ , E , \vec{v} , k og T for å finne et tall!

Anta nå at vi ser på strømning i del av et rør



Strømmer inn ved A og ut ved B. Strømmer ikke gjennom rørveggen.

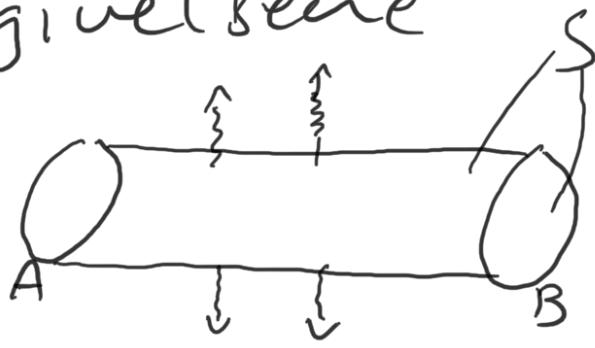
Steady-state

Ingen kilder eller faseoverganger

$$\vec{v} \cdot \nabla T = \chi \nabla^2 T$$

Varmetap gjennom veggen pga lav temperatur i

omgivelserne



Varmefløks
gjennom
rørveggen

På grunn av varmetap
vil $T_B < T_A$. Vi antar
lineært fall slik at

$$T(z) = T_A + (T_B - T_A) z$$

$$\nabla T = (T_B - T_A) / k$$

Ser nå på varmebalansen

$$\vec{U} \cdot \nabla T = \chi \nabla^2 T$$

$$\int_V \vec{U} \cdot \nabla T - \chi \nabla^2 T \, dV = 0$$

$$\int_V \nabla \cdot \vec{U} T - \nabla \cdot \chi \nabla T \, dV = 0$$

$$\oint_S (\vec{U} \cdot \vec{T} - x \nabla \cdot \vec{T}) \cdot \vec{n} \, d\sigma = 0$$

Hele varmeknikingen er bestemt av fluksen ut av S.

$$\text{Merk} \quad \vec{G}_T - \chi \nabla T = \frac{\vec{H}}{g c}$$

$$\oint \vec{U} T \cdot \vec{n} d\sigma = \int_{S_B} U_0 k T_B \cdot k d\sigma$$

$$-\int_{S_A} v_o k T_A \cdot k d\sigma$$

$$= U_0 S_B T_B - U_0 S_A T_A$$

$$S_A = S_B = \pi r^2$$

$$= U_0 \pi r^2 (T_B - T_A)$$

Varmefløks pga ledning

$$\oint_S \chi \nabla T \cdot \vec{n} d\sigma$$

har vi gjennom alle flater

$$\oint S \chi \nabla T \cdot \vec{n} d\sigma = \int_{S_B} \chi \nabla T \cdot \vec{k} d\sigma$$

$$- \int_{S_A} \chi \nabla T \cdot \vec{k} d\sigma$$

Veggene \rightarrow $+ \int_W \chi \nabla T \cdot \vec{c}_r d\sigma$

Ved A og B har vi

$$\nabla T = (T_B - T_A) \vec{k}$$

$$\int_{S_B} \chi (T_B - T_A) \vec{k} \cdot \vec{k} d\sigma = \chi (T_B - T_A) \pi r^2$$

$$- \int_{S_A} \chi (T_B - T_A) \vec{k} \cdot \vec{k} d\sigma = - \chi (T_B - T_A) \pi r^2$$

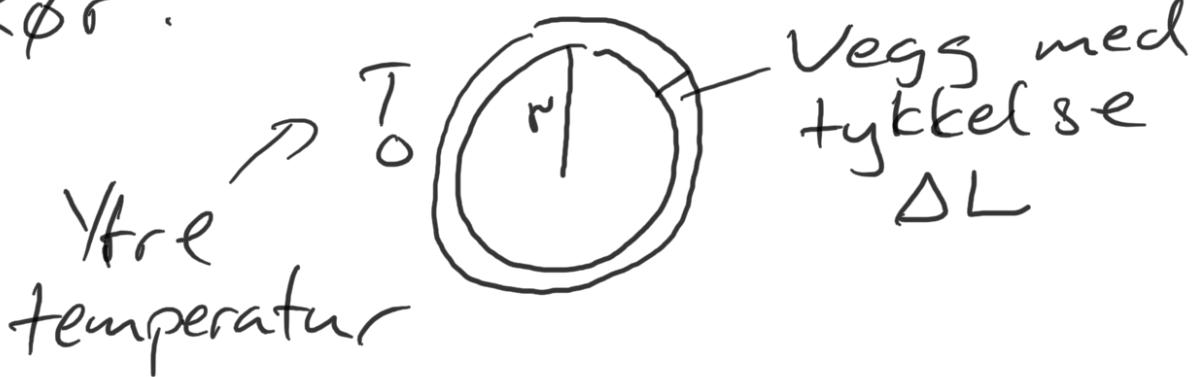
\Rightarrow De to endesflatene
kansellerer.

Veggene:

$$\int_w x \nabla T \cdot \hat{n}_r d\sigma = ?$$

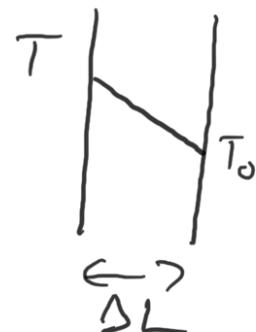
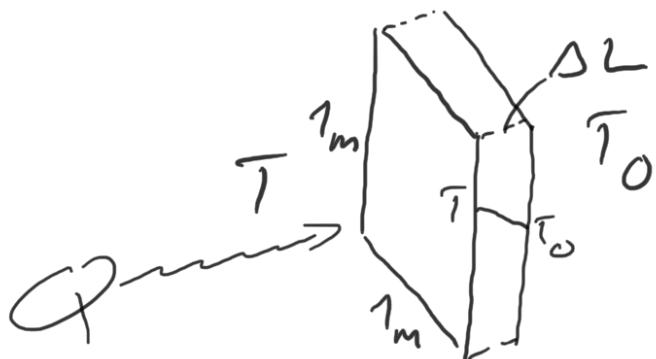
Varmetap gjennom veggene er en grensebetingelse!

Rør:



Vi må vite hvordan veggene leder varme. Varmetap gjennom $1 m^2$ stor flate for et materiale finnes i oppslagsverk. Generelt har man

$$\frac{\text{Varmefluktus}}{A} = \frac{k \Delta T}{\Delta L}$$



$$k : \frac{W}{mK}$$

$$\Delta T = T - T_0$$

Luft : 0,025 (!)

Glass : 0,84

Kopper : 386

Glava : 0,035

Varmetap per flateareal :

$$\frac{k}{\Delta L} (T - T_0) \left[\frac{W}{m^2} \right]$$

Dette brukes for å finne varmetap gjennom veggen

$$-\rho C \int_w \vec{x} \nabla T \cdot \vec{n}_r d\sigma = \int_w \frac{k}{\Delta L} \delta T d\sigma$$

Merk: ρC er nødvendig for å få riktige enheter.

$$\rho C \times \nabla T : \frac{\cancel{kg}}{m^3} \frac{J}{\cancel{kg} \cancel{K} s} \frac{m^2}{m} \cancel{K} \cdot \frac{J}{m^2 s} = \frac{W}{m^2}$$

Hvis vi vet alle betingelser,

$T_A, T_B, U_0, \Gamma_0, \rho, C, r, \Delta L$.

Kan vi finne k^2 ?

Vi går tilbake til balanselikningen vår for røret:

$$\textcircled{S} \cdot \oint (\vec{U} T - \vec{x} \nabla T) \cdot \vec{n} d\sigma = 0$$

$$\rho C U_0 \pi r^2 (T_B - T_A) = \rho C \oint_{\Gamma} \chi \nabla T \cdot \vec{c}_r d\sigma$$

$$= \int_W \rho C \chi \nabla T \cdot \vec{c}_r d\sigma$$

$$= - \int_W \frac{k}{\Delta L} \Delta T d\sigma$$

$$\Delta T = T - T_0 = T_A + (T_B - T_A) z - T_0$$

$$\begin{aligned} \int_W \frac{k}{\Delta L} \Delta T d\sigma &= \int_0^1 \int_0^{2\pi} \frac{k}{\Delta L} (T_A + (T_B - T_A) z - T_0) r d\theta dz \\ &= \int_0^1 2\pi r k \left(T_A + (T_B - T_A) z - T_0 \right) dz \\ &= \frac{2\pi r k}{\Delta L} \left(\frac{1}{2}(T_A + T_B) - T_0 \right) \end{aligned}$$

$$\rho C U_0 \pi r^2 (T_B - T_A) = - \frac{2\pi r k}{\Delta L} \left(\frac{1}{2}(T_A + T_B) - T_0 \right)$$

$$k = \frac{\rho c u_0 r \Delta L (T_A - T_B)}{T_A + T_B - 2T_0}$$

Varmeledningskoeffisienten
kan finnes ved indirekte
å māle $T_A, T_B, T_0, \Delta L, u_0$...

