

NOTAT

OM

VARMETRANSPORT

**Del av pensum
i
TFY4115 Fysikk**

Høst 2004

VARMETRANSPORT [20-4]

Termisk energi kan overføres fra ett sted til et annet på 3 ulike måter:

- Varmeleddning
- Konveksjon
- Stråling

- ① Varmeleddning: Termisk energi overføres fra atom til atom eller fra molekyl til molekyl uten noe transport eller forflytning av atomene eller molekylene selv. I gass direkte ved kollisjoner.
- ② Konveksjon: Varmetransport ved direkte massetransport.
- ③ Stråling: Overføring ved hjelp av elektromagnetisk stråling. Alle stoff absorberer og emitterer elektromagnetisk stråling. Når et objekt er i termisk likevekt med omgivelsene, er det likevekt mellom absorbert og emittert stråling. Dersom temperaturen på objektet derimot er høyere enn omgivelsene, vil utstrålingen være større enn innstrålingen.

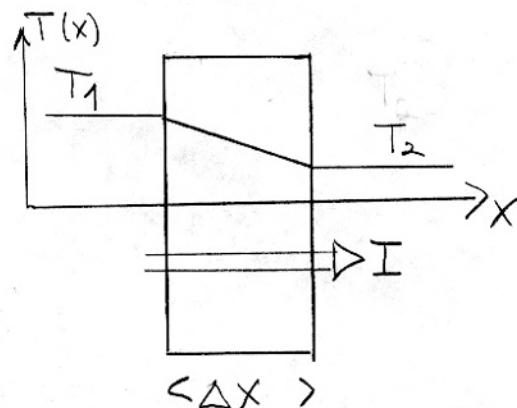
Varmetransport er en vektoriell størrelse, som generelt avhenger både av tid og sted.

Varmetransporten er stasjonær dersom den ikke avhenger av tiden.

Varmeledning i en dimensjon

Vi definerer varmestrømmen I som den varmemengden som passerer flata pr. tidsenhett:

$$I = \frac{dQ}{dt}$$



Eksperimentelt finner en at varmestrømmen I er proporsjonal med arealet vinkelrett på varmestrømmen og med temperaturgradiente,

$$I(x) = -k A \frac{dT}{dx}$$

k = varmekonduktiviteten eller varmeledningsvernet,
[W/(m·K)]

(- tegnet gir positiv varmestrøm fra varmt til kaldt)

Når tidsbanden er stasjonær er $I(x) = \text{konstant}$, uavhengig av tid og sted, som gir:

(20.3)

$$T(x) = -\frac{I}{kA}x + C$$

Grensebedingelsene : $T(0) = T_1$ og $T(\Delta x) = T_2 \Rightarrow$

$$I = kA \frac{T_1 - T_2}{\Delta x} = kA \frac{\Delta T}{\Delta x} \quad (20-7)$$

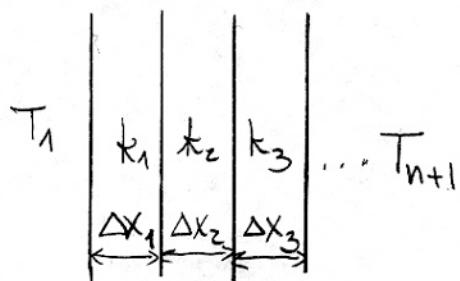
Alternativt

$$\Delta T = RI \quad (20-9)$$

dvs $R = \frac{1}{k} \cdot \frac{\Delta x}{A}$ = varmeresistansen ($\frac{K}{W}$)

Analogi : $\Delta T \Leftrightarrow \Delta V$; R som resistans i elektriske kreiser.

Serietopping av varmeresistanser



$$T_i - T_{i+1} = R_i I \quad i = 1, n$$

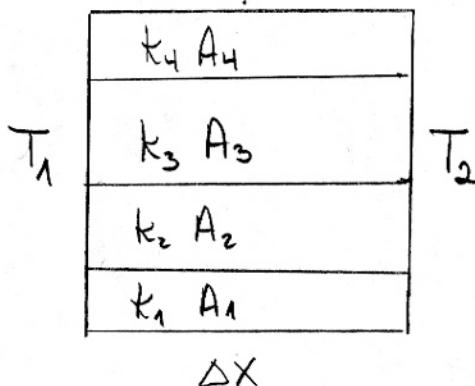
Summerer alle likningene:

$$T_1 - T_{n+1} = (R_1 + R_2 + \dots + R_n) I$$

$$R_{eq} = R_1 + R_2 + \dots = \sum_{i=1}^n R_i \quad (20-12)$$

$$R_{eq} = \frac{1}{k_1} \cdot \frac{\Delta x_1}{A} + \frac{1}{k_2} \cdot \frac{\Delta x_2}{A} + \dots = \frac{1}{A} \sum_{i=1}^n \frac{\Delta x_i}{k_i}$$

Parallellelltoppling av varmeresistanser



$$I = I_1 + I_2 + I_3 + \dots + I_n$$

$$= \frac{\Delta T}{R_1} + \frac{\Delta T}{R_2} + \dots + \frac{\Delta T}{R_n}$$

$$= \frac{\Delta T}{R_{eq}}$$

$$\frac{1}{R_{eq}} = \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \dots = \sum_{i=1}^n \frac{1}{R_i} \quad (20-14)$$

$$\frac{1}{R_{eq}} = k_1 \frac{A_1}{\Delta x} + k_2 \frac{A_2}{\Delta x} + \dots = \frac{1}{\Delta x} \sum_{i=1}^n k_i A_i$$

Varmekonduktiviteten er material spesitt og varierer mye fra materiale til materiale.

$$k_{\text{kopper}} = 400 \text{ W/m}\cdot\text{K} ; k_{\text{steinull}} = 0,047 \text{ W/m}\cdot\text{K}$$

$$k_{\text{luft}} = 0,026 \text{ W/m}\cdot\text{K}$$

Isolasjonsmaterialer i bygningsindustrien, isopor, steinull og glassull, består for en stor del av luftrommer. Konveksjon undelukkes i disse rommene og varmeoversporten styres ned ved varmeledning i luftrommene og selve materialet.

Formlene for varmeledningen foretsetter eindimensjonal varmeledning, hvilket blant annet betyr at størelsen på flatene som utgjør den sammensatte plata eller veggen er stor sammenliknet med tykkelsen av veggen.

Beregning av f.eks. varmetapet fra et rom må inkludere vegger, vinduer, gulv og tak. Temperaturforstillingen er i hovedsak den samme for alle transportveier, lit differanse mellom inne- og ute temperatur. Total varmeresistans beregnes som en parallellkopling av de ulike motstandene.

KONVEKSJON

Når en væske eller en gass strømmer langs en overflate, vil strømingshastigheten være null på selve overflaten. \Rightarrow Grenesjikt der strømingshastigheten øker fra null ved selve overflaten til en bilnærma konstant verdi langs fra overflata.

Å beregne varmesstrømmen fra en fast plate utover i en gass/væske er et komplekt problem.

Varmestrømmen avhenger av dynamisk vistositet for væska, termisk ledningsverne, spesifikk varmekapasitet c_p og hastigheten til gassen/væska.

Ved varmesstrøm fra faste overflater til væsker eller gasser angis bare overflatetemperaturen T_s og gass- eller væsketemperaturen T_g og varmesstrømmen

I ut fra overflata ved en enkel empirisk formel,

Newtons avkjølingslov :

$$I = h \cdot A (T_s - T_g)$$

A = overflateareal

h = varmeovergangs koeffisienten. (som skyler fysikken)

Før naturlig konveksjon i luft er

$$2,5 \frac{W}{K \cdot m^2} \lesssim h \lesssim 10 \frac{W}{K \cdot m^2}$$

(20.6)

Sjiktet ved overflata virker som en varmeresistans

Total varmeresistans for lagdelt struktur blir da med konveksjonsbridning på hver side

$$R_{tot} = \frac{1}{h_n A} + \frac{1}{A} \sum_{i=1}^n \frac{\Delta x_i}{k_i} + \frac{1}{h_n A}$$

Varmeshommen gjennom lagstrukturen

$$I = \frac{\Delta T}{R_{tot}}$$

Internasjonal standard for byggeindustrien definerer begrepet U-verdi for ei flate.

Derr tilsvarer total termisk ledningsevne pr. kvadratmeter for en tverrsnittsjon slik at varmeshommen pr. flateenhet er

$$j = \frac{I}{A} = -U \Delta T$$

U verdien har enhet $W/m^2 \cdot K$

STRÅLING

Når stråling treffer et objekt vil noe av strålingen bli reflektert, noe bli absorbert og resten bli transmisst. Brøkdelene av innfallende stråling som blir reflektert, absorbert og transmisst må summere seg til 1:

$$r + a + t = 1$$

der r = refleksjonsveruen, a = absorpsjonsveruen og t = transmisjonsveruen.

Disse tre faktorene er materialspesifikke og avhenger også av strålingsens bølgelengde og egenskapene til overflaten av materialet.

Eksempel: Glass er gjennomsiktig for synlig lys, men praktisk talt fullstendig uggjennomsiktig for stråling med bølgelengde større enn 5 μm.

Stefan - Boltzmams lov

Alle legemer emitterer og absorberer stråling. Når et legeme er i termisk tilstand med omgivelsene vil det absorbere og emittere like mye varme.

Energien som emitteres som stråling fra et legeme er gitt ved Stefan - Boltzmams lov:

$$P_r = \epsilon \sigma A T^4$$

[Enhet W]

(20,8)

der P_r er utsikt effekt, A er arealet

$\sigma = \text{Stefan-Boltzmanns konstant} = 5,6703 \cdot 10^{-8} \text{W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K}^4)$.

T = temperaturen til legemet i K.

ϵ = emissiviteten til legemet.

Emissiviteten avhenger av materialet og overflateegenskapene. $0 \leq \epsilon \leq 1$.

Absorpsjonen av stråling fra et legeme med omgivelser med temperatur T_0 er gitt ved:

$$P_a = \epsilon \sigma A T_0^4$$

Nett utsikt effekt fra legemet (varmeskram)

$$P_{net} = \epsilon \sigma A (T^4 - T_0^4) = I_{rad}$$

Energi-
strøm
ut.

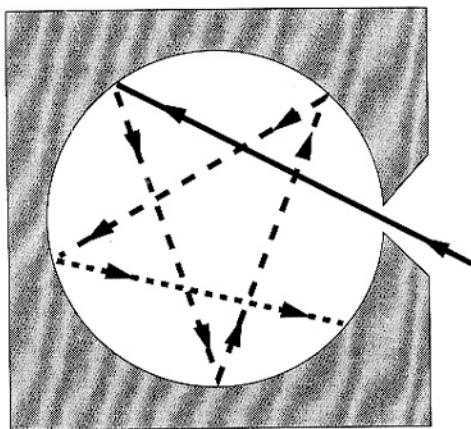
Ved termisk likevekt $T = T_0$ og $P_{net} = 0$ og $P_a = P_r$.

Svart stråling (Blackbody radiation)

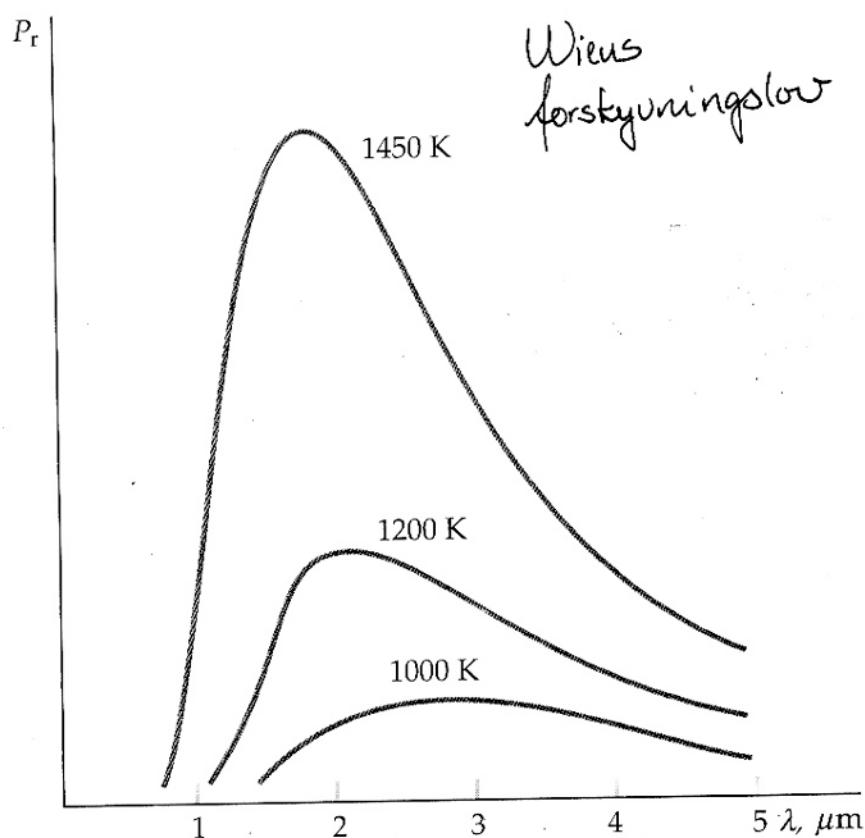
En sentral idealisering i forbindelse med stråling er begrepet absolutt svart legeme, der $r = t = 0$ og $\alpha = 1$, og dermed også $\epsilon = 1$, ved termisk likevekt.

Den beste approksimasjonen til en svart legeme stråler ut et like hull inn mot et hulrom som illustrert i figuren på neste side.

Emitert stråling øker med stigende temperatur og utsikt energi utvides til høyere frekvenser.



Ef hull i en kavitet er en god tilnærming for en svart-legeme-skål.



Utdrakt effekt som funksjon av bølgelengde for en svart-legeme-skål.
 λ_{max} avhenger av den absolute temperaturen til legemet.

(20.10)

Den bølgelengden du har høyest utstrålt effekt, er gitt ved Wiens forskyvningslov (se fig foran)

$$\lambda_{\max} = \frac{2,898 \cdot 10^{-3} \cdot \text{m} \cdot \text{K}}{\text{T}}$$

To interessante tilfeller:

Romtemperatur, 300 K $\Rightarrow \lambda_{\max} = 10 \mu\text{m}$

Solas overflate, 5800 K $\Rightarrow \lambda_{\max} = 0,5 \mu\text{m}$

Den første av disse bølgelengdene ligger et godt stykke ute i det infrarøde området, mens den andre ligger midt i det synlige området. Disse to bølgelengdene er så forskjellige at vanlig vindusglass vil slippe gjennom det meste av sollyset, mens romtemperaturshålingen ikke slipper ut.

Det er dette som ligger til grunn for drivhuseffekten. Energien i solshålingen slipper gjennom vinduene i drivhuset, absorberes og re-emitteres i det infrarøde området og slipper ikke ut av drivhuset igjen.

Eksempel

En svart flate ($\varepsilon = 1$) settes i sollyset slik at lyset faller vinkelrett inn mot flaten. Den totale solstrålingen er $W = 0.8 \text{ kW/m}^2$. Vi vil finne likevektstemperaturen T_0 til platen dersom den eneste mekanismen for varmetap er stråling, og baksiden er isolert slik at vi bare har utstråling fra forsiden. Anta at omgivelsene (himmelen) har en temperatur $T_1 = 250 \text{ K}$ og $\varepsilon = 1$.

Ved likevekt må netto utstråling være lik innstråling fra solen, dvs. $j_s = W = 0.8 \text{ kW/m}^2$. Det gir følgende ligning

$$W = \varepsilon\sigma(T_0^4 - T_1^4)$$

som gir

$$\begin{aligned} T_0 &= \left(\frac{W}{\varepsilon\sigma} + T_1^4 \right)^{1/4} \\ &= \left(\frac{0.8 \times 10^3 \text{ W/m}^2}{1 \times 5.67 \times 10^{-8} \text{ W/(m}^2\text{K}^4)} + 250^4 \text{ K}^4 \right)^{1/4} = 366 \text{ K} = 93 \text{ }^\circ\text{C} \end{aligned}$$

For solenergiformål anvendes av og til et belegg som gjør at emisjonsevnen og dermed absorpsjonevnen $a = 1$ i det spektralområdet der vi har solstråling, mens emisjonsevnen i området for termisk stråling er lav, typisk $\varepsilon = 0.1$. Vi antar igjen at den eneste mekanismen for varmetap er stråling, og at baksiden av platen er isolert slik at vi bare har utstråling fra forsiden. I dette tilfellet vil platen fortsatt absorbere $W = 0.8 \text{ kW/m}^2$, men emisjonsevnen for utstråling er bare $\varepsilon = 0.1$.

Det gir

$$\begin{aligned} T_0 &= \left(\frac{W}{\varepsilon\sigma} + T_1^4 \right)^{1/4} \\ &= \left(\frac{0.8 \times 10^3 \text{ W/m}^2}{0.1 \times 5.67 \times 10^{-8} \text{ W/(m}^2\text{K}^4)} + 250^4 \text{ K}^4 \right)^{1/4} = 617 \text{ K} = 344 \text{ }^\circ\text{C} \end{aligned}$$

Hensikten med et selektivt belegg er å redusere strålingstapene, noe som de to likevektstemperaturene klart illustrerer.