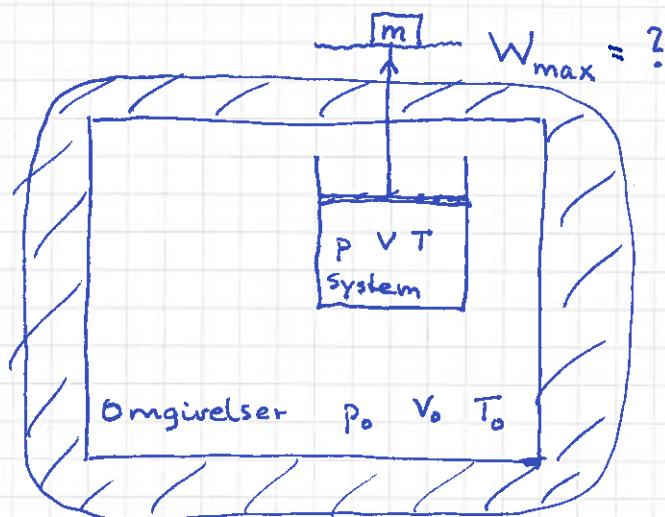




Max. arbeid ut, eksergien,
oppnås med reversibel
prosess mot likevekt
($p \rightarrow p_0$, $T \rightarrow T_0$)

Som på s. 68: ($t \hat{=}$ totalsystem, termisk lukket)

$$\Delta S_t = \Delta S_0 + \Delta S = 0 \quad (\text{reversibel!})$$

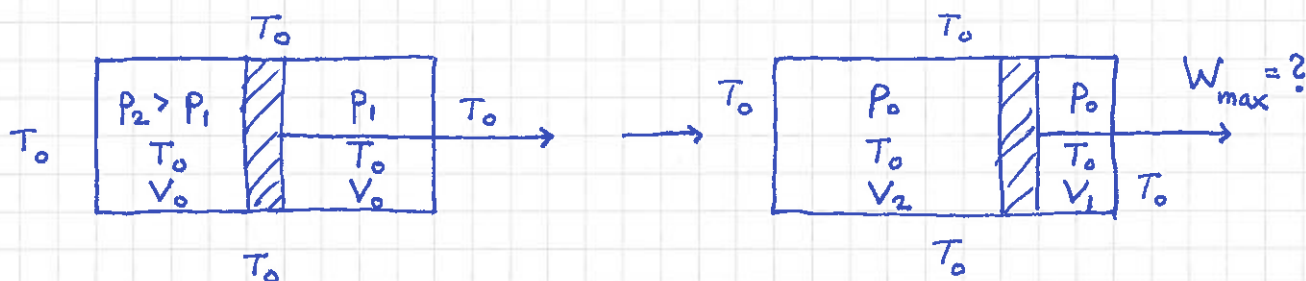
$$\Delta U_t = \Delta U_0 + \Delta U = -W_{\max} \quad (1.\text{lov})$$

$$\Delta V_t = \Delta V_0 + \Delta V = 0$$

$$T_0 \Delta S_0 = \Delta U_0 + p_0 \Delta V_0 \quad (\text{TDI for "omgivelsene"})$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow W_{\max} &= -\Delta U_t = -\Delta U - \Delta U_0 \\ &= -\Delta U - T_0 \Delta S_0 + p_0 \Delta V_0 \\ &= -\Delta U + T_0 \Delta S - p_0 \Delta V \\ &= -\Delta(U - T_0 S + p_0 V) \\ &= -\Delta G \end{aligned}$$

- Som ventet inngår $-p_0 \Delta V$ i $W_{\max}$: utvidelse mot omgivende trykk p_0 er ikke nyttig arbeid ut!
- "System + Omgivelser" kan være to "delsystemer" som sammen går reversibelt mot en felles likevekt.



- Finn maksimalt arbeid ved å beregne eksergien, $-\Delta G$
- Beregn $W_{\max}$ "direkte"

Løsning:

- $-\Delta G = -\Delta(U - T_0 S + P_0 V) = -\Delta U + T_0 \Delta S - P_0 \Delta V$
med U , S og V for systemet {gass 1 + gass 2}.

Her er $\Delta V = 0$ (dvs $2V_0 = V_1 + V_2$) og $\Delta U = 0$ (fordi begge gassene gjennomgår reversibel isoterm volumendring, og $U = U(T)$ for ideell gass), men $\Delta S \neq 0$.

$$\text{Fra s. 58: } dS = C_V \frac{dT}{T} + \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V dV \stackrel{dT=0}{=} nR \frac{dV}{V}$$

$$\Rightarrow \Delta S_1 = n_1 R \ln(V_1/V_0) < 0, \quad \Delta S_2 = n_2 R \ln(V_2/V_0) > 0$$

$$\Rightarrow W_{\max} = -\Delta G = T_0 (\Delta S_1 + \Delta S_2) = RT_0 \left[n_1 \ln \frac{V_1}{V_0} + n_2 \ln \frac{V_2}{V_0} \right]$$

Uttrykt ved gitte størrelser P_1 , P_2 og V_0 :

$$n_1 RT_0 = P_1 V_0 = P_0 V_1, \quad n_2 RT_0 = P_2 V_0 = P_0 V_2$$

$$\Rightarrow V_1/V_0 = P_1/P_0, \quad V_2/V_0 = P_2/P_0$$

$$\text{og (ved addisjon)} \quad (P_1 + P_2) V_0 = P_0 (V_1 + V_2) = 2 P_0 V_0 \Rightarrow P_0 = \frac{P_1 + P_2}{2}$$

$$\Rightarrow W_{\max} = P_1 V_0 \ln \frac{2 P_1}{P_1 + P_2} + P_2 V_0 \ln \frac{2 P_2}{P_1 + P_2} \quad (\geq 0)$$

- Direkte utregning:

Arbeid utført av gass 2:

$$W_2 = \int_{V_0}^{V_2} p(V_2) dV_2 = n_2 RT_0 \int_{V_0}^{V_2} \frac{dV_2}{V_2} = n_2 RT_0 \ln \frac{V_2}{V_0} \quad (> 0)$$

Arbeid utført av gass 1:

$$W_1 = \int_{V_0}^{V_1} p(V_1) dV_1 = \dots = n_1 RT_0 \ln \frac{V_1}{V_0} \quad (< 0)$$

Arbeid på omgivelsene:

$$W = W_1 + W_2 = n_1 RT_0 \ln \frac{V_1}{V_0} + n_2 RT_0 \ln \frac{V_2}{V_0}$$

- Kommentar: Reversibel volumendring skjer her i termisk likevekt med omgivelser med temp. T_0 , dvs isotermt, og med ideelle gasser er da $\Delta U_1 = \Delta U_2 = 0$. Men med termisk kontakt mellom system og omgivelser utveksles varme; $Q_2 = T_0 \Delta S_2 > 0$ overføres fra omgivelsene til gass nr 2 når denne utvider seg og utfører positivt arbeid W_2 , mens $Q_1 = T_0 \Delta S_1 < 0$, dvs gass nr 1 avgir varme til omgivelsene når denne presses sammen og utfører negativt arbeid W_1 . Netto varme mottatt fra omgivelsene omsettes i nyttig arbeid, $W = Q_1 + Q_2$.

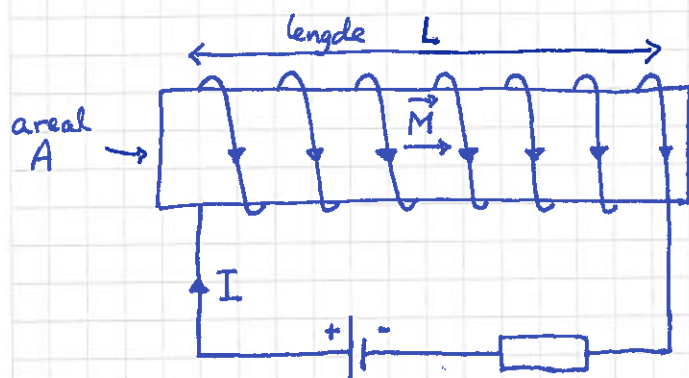
- Øving 8: Eksergi ved temperaturutjævnning
(se også PCH 5.3)

6.2 Magnetiske systemer

76

Magnetisk materiale = system med stort antall magnetiske dipoler
⇒ Termodynamikk kan anvendes!

Bruker grunnleggende elmag til å finne arbeidsleddet δW :



Lang, tettviklet spole med magnetisk kjerne; n viklinger pr lengdeenhet, volum $V = L \cdot A$

Amperes lov $\Rightarrow |\vec{H}| = H = n I$

$$\vec{B} = \mu_0 (\vec{H} + \vec{M}) ; \quad \vec{M} = \text{magnetisering} = \text{magn. moment pr volumenhet}$$

Anta uniforme $\vec{B}$, $\vec{H}$, $\vec{M}$ og $\vec{B} \parallel \vec{H} \parallel \vec{M}$

⇒ kan bruke skalare størrelser, $B = \mu_0 (H + M)$

Tidsavhengig $I \Rightarrow dB/dt \neq 0 \Rightarrow$ induisert elektrisk felt

⇒ elektriske krefter på ladninger i beregelse (I ; "omgivelsene")

⇒ arbeid av system på omgivelsene, pr tidsenhet:

$$\frac{\delta W}{dt} = \mathcal{E} I = - \frac{d\Phi}{dt} \cdot I = - N A \frac{dB}{dt} \cdot I$$

$$= - n L A \frac{dB}{dt} I = - n V \frac{dB}{dt} I = - V \frac{dB}{dt} \cdot H$$

⇒ $\delta W = - V H dB = - V \mu_0 H (dH + dM)$

1. ledd: $- d(V \cdot \frac{1}{2} \mu_0 H^2) = - V \mu_0 H dH$ (med $V = \text{konst.}$)

dvs endring i. vakuumergien

Så, med system = magnetisk materiale, uten vakuumenergi:

(77)

$$dW = -V \mu_0 H dM$$

Siden M = magn. moment pr volumenhet, er

$\mathcal{M} = M \cdot V$ = totalt magn. moment (ekstensiv størrelse!)

Dermed:

$$dW = -\mu_0 H d\mathcal{M}$$

Dvs: analogt $p dV$ med $p \leftrightarrow -\mu_0 H$, $V \leftrightarrow \mathcal{M}$

Kan nå skrive ned diverse termodynamiske analogier:

	Gass	Magnetisk materiale
TD I	$TdS = dU + pdV$	$TdS = dU - \mu_0 H d\mathcal{M}$
Entalpi	$H = U + pV$	$H = U - \mu_0 H \mathcal{M}$
Helmholtz fri energi	$F = U - TS$	$F = U - TS$
Gibbs fri energi	$G = H - TS$	$G = U - \mu_0 H \mathcal{M} - TS$
Differensialer	$dH = TdS + Vdp$ $dF = -SdT - p dV$ $dG = -SdT + Vdp$	$dH = TdS - \mu_0 \mathcal{M} dH$ $dF = -SdT + \mu_0 H d\mathcal{M}$ $dG = -SdT - \mu_0 \mathcal{M} dH$
Tilstandsligning	$f(p, V, T) = 0$	$f(H, \mathcal{M}, T) = 0$

Eks: Curies lov: $\mathcal{M}(H, T) = A \cdot H/T$ (A = konst.)

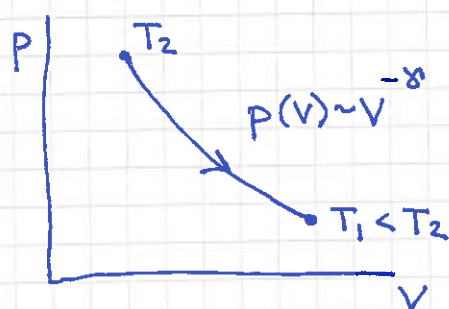
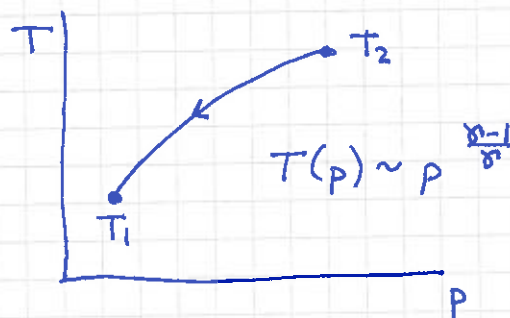
[Svakt felt, lineær respons, paramagnet (ikke-v.v. spin), ex. 4]

26.02.14

Eks: Magnetisk kjøling (Adiabatisk demagnetisering)

78

Adiabatisk ^{trykkreduksjon} (utvidelse) gir kjøling: (anta ideell gass)

 $\Rightarrow$ 

$\Rightarrow$ For paramagnet ventes avkjøling hvis ytre magnetfelt $\mathcal{H}$ skrues av adiabatisk.

Med gass og $p dV$ -arbeid: $[H = U + pV]$

$$dQ = T dS = dU + p dV = dH - V dp$$

$$= (\partial H / \partial T)_p dT + (\partial H / \partial p)_T dp - V dp$$

Fra s. 25: $C_p = (\partial H / \partial T)_p$ $[dp=0 \Rightarrow \frac{dQ}{dT} = \frac{\partial H}{\partial T}]$

Videre, siden

$$T dS = dU + p dV \Rightarrow (\partial U / \partial V)_T = T (\partial p / \partial T)_V - p \quad (\text{PCH 4.18})$$

må vi ha at

$$T dS = dH - V dp \Rightarrow (\partial H / \partial p)_T = -T (\partial V / \partial T)_p + V$$

slik at

$$dQ = C_p dT - T (\partial V / \partial T)_p dp$$

Dermed, med para-magnet og $-\mu_0 \mathcal{H} dM$ -arbeid, har vi:

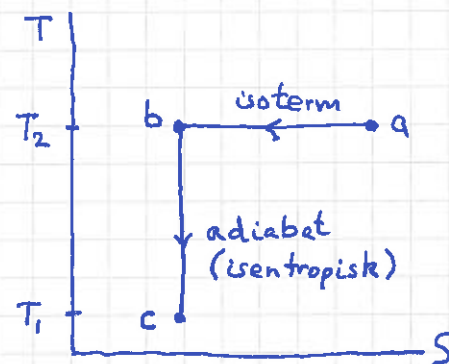
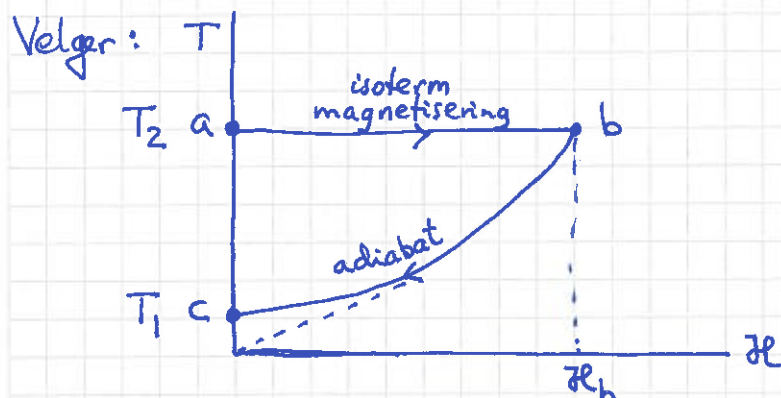
$$dQ = C_{\mathcal{H}} dT + \mu_0 T (\partial M / \partial T)_{\mathcal{H}} d\mathcal{H}$$

med $C_{\mathcal{H}} = (dQ/dT)_{\mathcal{H}} = \cancel{C_p} (dH/dT)_{\mathcal{H}}$

Vi vet at økt temp. (med $\mathcal{H} = \text{konst.}$) gir redusert innretning av spinn, dvs redusert M , dvs $(\partial M / \partial T)_{\mathcal{H}} < 0$

[F.eks. Curies lov: $M = A\mathcal{H}/T \Rightarrow (\partial M / \partial T)_{\mathcal{H}} = -A\mathcal{H}/T^2 < 0$; ok!]

$\Rightarrow$ Med $dQ = 0$ (adiabatisk prosess) vil dT og $d\mathcal{H}$ ha samme fortegn $\Rightarrow$ Arkjøling med $d\mathcal{H} < 0$.



a: $\mathcal{H} = 0$, $M = 0$, termisk likevekt med f.eks. flytende He reservoar, $T_2 \approx 4\text{K}$

a $\rightarrow$ b: økende grad av innretning av spinn langs $\vec{\mathcal{H}}$, dvs økt M , og avtagende entropi ($\Delta S < 0$), varme avgis til omgivelsene ($Q_2 = T_2 \Delta S < 0$)

b $\rightarrow$ c: reduserer ytre felt fra $\mathcal{H}_b$ til 0; varmeisoleret; negativ $d\mathcal{H} \Rightarrow$ negativ dT ; arkjøling!

$Q = 0 \Rightarrow \Delta S = 0$ (antar reversibel prosess)

$\Rightarrow \Delta M = 0$ (siden $S = S(M)$, se øving 8)

$\Rightarrow \Delta(\mathcal{H}/T) = 0$ (siden $M = M(\mathcal{H}/T)$, se øving 4)

$\Rightarrow \mathcal{H}/T = \text{konst.}$

$\Rightarrow T(\mathcal{H}) = \mathcal{H} \cdot (T_b / \mathcal{H}_b) \xrightarrow{\mathcal{H} \rightarrow 0} 0$

I praksis vil vekselvirkning mellom spinnene resultere

i $B \neq 0$ selv om ytre felt skrues av $\Rightarrow T_1 > 0$

7. Materielt åpne systemer [LHL 17.9]

(80)

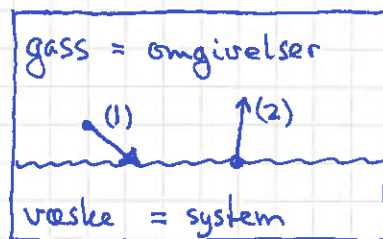
7.1 Kjemisk potensial

Mekanisk åpent system: Utveksling av arbeid med omgivelsene

Termisk — " — : — " — varme — " —

Materielt — " — : — " — partikler — " —

Eks 1: Faselikevekt



(1) kondensasjon, $dN > 0$

(2) fordamping, $dN < 0$

Eks 2: Kjemisk reaksjon



Med $c=1$ komponent:

$$dU = T dS - p dV + \mu dN$$

dvs partikler inn/ut av systemet bærer med seg energien

$$\mu = \left(\frac{\partial U}{\partial N} \right)_{S,V} \quad (= \text{det kjemiske potensial})$$

pr partikkel når S og V holdes konstant ($dS = dV = 0$).

Som regel mest hensiktsmessig med p og T som frie variable

$\Rightarrow$ vi bruker $G = U + pV - TS$ (= Gibbs fri energi)

$$\text{med } dG = dU + p dV - T dS + V dp - S dT$$

$$= \mu dN + V dp - S dT$$

(81)

$$\Rightarrow \boxed{\mu = \left(\frac{\partial G}{\partial N} \right)_{p,T}} = \text{endring i } G \text{ pr tilført partikkel} \\ \text{med } p \text{ og } T \text{ holdt konstant}$$

Med flere komponenter :

$$N_i \rightarrow N_i + 1 \Rightarrow G \rightarrow G + \mu_i \quad ; \quad i = 1, 2, \dots, c \quad (p, T \text{ konst.})$$

$$dG = V dp - S dT + \sum_{i=1}^c \mu_i dN_i$$

med $\boxed{\mu_i = \left(\frac{\partial G}{\partial N_i} \right)_{p,T, N_{j \neq i}}}$ = kjemisk potensial for partikkeltype i ; generelt er $\mu_1 \neq \mu_2 \neq \dots \neq \mu_c$

Med $c=1$ kan vi skrive (siden $G = U + pV - TS$ er ekstensiv)

$$G = g \cdot N \quad ; \quad g(p, T) = \text{Gibbs fri energi pr partikkel}$$

Dermed er

$$\mu = \left(\frac{\partial G}{\partial N} \right)_{p,T} = g(p, T) = G/N \quad (\text{dvs } \mu \text{ er } \underline{\text{intensiv}})$$

Med $c > 1$ innebærer ekstensiv G at

$$G(p, T, \lambda N_1, \lambda N_2, \dots, \lambda N_c) = \lambda \cdot G(p, T, N_1, N_2, \dots, N_c)$$

(dvs: skalering av hele systemet med faste molbrøker $x_i = N_i/N$)

$$\Rightarrow \mu_i(p, T, \lambda N_1, \dots, \lambda N_i, \dots, \lambda N_c) = \frac{\partial G(p, T, \lambda N_1, \dots, \lambda N_i, \dots, \lambda N_c)}{\partial (\lambda N_i)} \\ = \frac{\lambda \partial G(p, T, N_1, \dots, N_i, \dots, N_c)}{\lambda \partial N_i} = \mu_i(p, T, N_1, \dots, N_i, \dots, N_c)$$

dvs μ_i er intensive variable, dvs uendret ved skalering med faste molbrøker