

Faselikerekt, Gibbs fri energi, Clapeyrons ligning, damptrykk-kurver og relativ luftfuktighet [LHL 17.10]

Likvært mellom to faser når molekyler kan gå fra fase 1 til fase 2 (og omvendt) uten at trykk eller temp. endres:

$$\Delta p = 0 \quad \text{og} \quad \Delta T = 0$$

Da endres ikke Gibbs fri energi

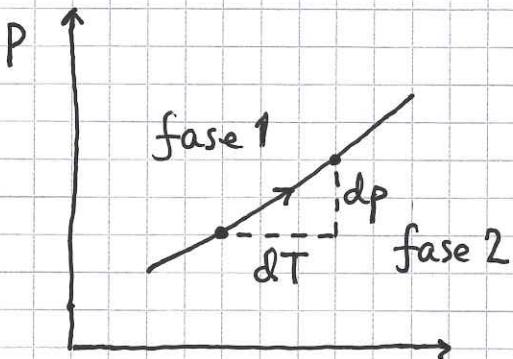
$$G = U + pV - TS$$

da

$$\begin{aligned} \Delta G &= \underbrace{\Delta U + p\Delta V - T\Delta S}_{=0 \text{ (1. lov)}} + V\Delta p - S\Delta T = 0 \end{aligned}$$

når $\Delta p = \Delta T = 0$.

Langs koksistenslinjer må da G endre seg like mye for de to fasene som er i likvært:



$$\Delta G_1 = \Delta G_2$$

$$\downarrow$$

$$V_1 \Delta p - S_1 \Delta T = V_2 \Delta p - S_2 \Delta T$$

$$\downarrow$$

$$(V_1 - V_2) \Delta p = (S_1 - S_2) \Delta T$$

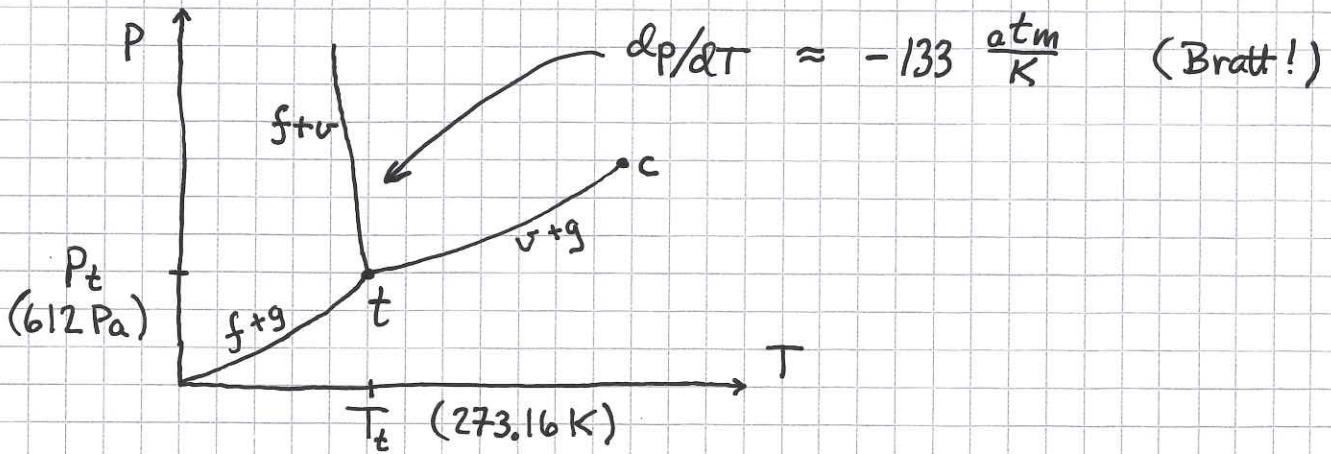
$$\Rightarrow \boxed{\frac{\Delta p}{\Delta T} = \frac{S_1 - S_2}{V_1 - V_2} = \frac{\Delta S}{\Delta V} = \frac{L}{T \Delta V}}$$

Clapeyrons ligning

L = faseovergangens latente varme

(61)

Eks: Smelting av is. Ved 0°C er $\rho(\text{is}) = 0.9167 \text{ kg/L}$
og $\rho(\text{vann}) = 0.9998 \text{ kg/L} \Rightarrow \Delta V = V_v - V_f < 0$ mens
 $T > 0$ og $L_{sm} > 0 \Rightarrow dp/dT < 0$ for is/vann-køeksistenslinjen



For sublimasjon ($f+g$) og fordamping ($v+g$):

$$\Delta V \approx V_g \quad \text{fordi} \quad V_g \gg V_f, V_v$$

Antar ideall grass: $V_g = nRT/p$

Antar at molar latent varme $l = L/n$ er uavhengig av T

Kan da beregne damptrykk-kurvene $P_d(T)$, dvs maksimalt partialtrykk fra H_2O i luft ved temp. T .

Betegnes også som metningstrykket.

Kan f.eks. velge trippelpunktet som referanse; der er

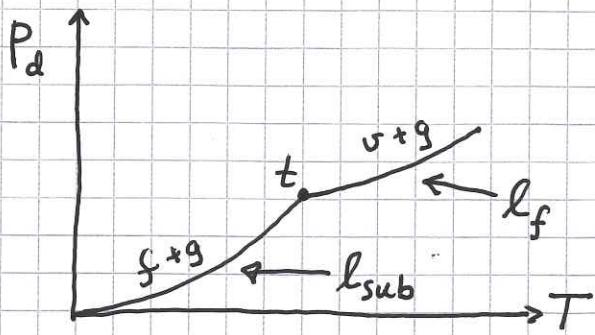
$$P_d = P_t \approx 612 \text{ Pa} \quad \text{og} \quad T_t = 273.16 \text{ K:}$$

$$\frac{dP_d}{dT} = \frac{L}{T \Delta V} = \frac{nl}{T \cdot nRT/P_d} = \frac{l}{R} \cdot \frac{P_d}{T^2}$$

$$\Rightarrow \int_{P_t}^{P_d} \frac{dP_d}{P_d} = \frac{l}{R} \int_{T_t}^T \frac{dT}{T^2} \Rightarrow \ln \left\{ \frac{P_d}{P_t} \right\} = -\frac{l}{R} \left\{ \frac{1}{T} - \frac{1}{T_t} \right\}$$

$$\Rightarrow P_d(T) = P_t \cdot \exp \left\{ \frac{\ell}{R} \left(\frac{1}{T_t} - \frac{1}{T} \right) \right\}$$

Damptrykk-kurvene



$$T > T_t : l_f \approx 45 \text{ kJ/mol}$$

$$T < T_t : l_{sub} \approx 51 \text{ kJ/mol}$$

$$(T \rightarrow T_c : l_f \rightarrow 0)$$

Relativ luftfuktighet (= RH = relative humidity) :

Luft medtatt med vanndamp : $P_{H_2O} = P_d$; $RH = \phi = 100\%$

Hvis $P_{H_2O} < P_d$: $\phi = 100\% \cdot P_{H_2O} / P_d$

Da kan ϕ øktes ved å fordampe mer vann.

Hvis $P_{H_2O} > P_d$: Da må vanndamp kondensere (entdeponere til is) inntil $\phi = 100\%$. Gir skyer, følge, kondens.

Eks: Lufting om vinteren.

Anta at utelufta har $RH = 100\%$ ved $+3^\circ C$ og bringes innendørs og varmes opp til $+22^\circ C$.

- Hva blir nå RH inne?
- Hvor mye vann må fordampe for å gi $RH = 50\%$ i et rom på 20 m^2 (og normal takhøyde)?

Løsning:

(63)

$$(a) RH = P_{H_2O}(295) / P_d(295) = P_d(276) / P_d(295)$$
$$= \exp \left\{ \frac{\Delta f}{R} \left(\frac{1}{T_t} - \frac{1}{276} - \frac{1}{T_t} + \frac{1}{295} \right) \right\} \approx 0.28 = 28\%$$

(b) Må øke vanndampens partialtrykk med

$$\Delta p = (0.50 - 0.28) \cdot P_d(295)$$
$$= 0.22 \cdot 612 \text{ Pa} \cdot \exp \left\{ \frac{\Delta f}{R} \left(\frac{1}{T_t} - \frac{1}{295} \right) \right\} \approx 584 \text{ Pa}$$

$$V = 20 \text{ m}^2 \cdot 2.4 \text{ m} = 48 \text{ m}^3$$

$$\Rightarrow \Delta n = \Delta p \cdot V / RT = 584 \cdot 48 / 8.314 \cdot 295 = 11.4 \text{ mol}$$

$$\Rightarrow \text{en vannmengde } \Delta m = 11.4 \text{ mol} \cdot 18 \text{ g/mol} = 206 \text{ g}$$

dvs ca 2 dL