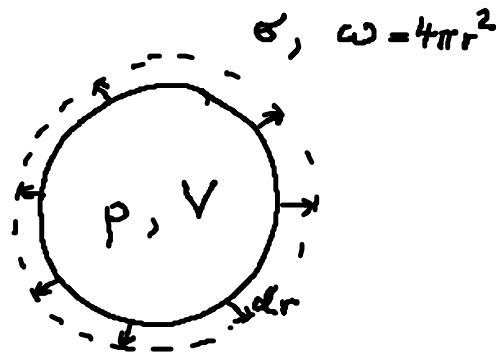


# b) Dampfdruck von Tröpfchen

gekrümmte Phasengrenzfläche

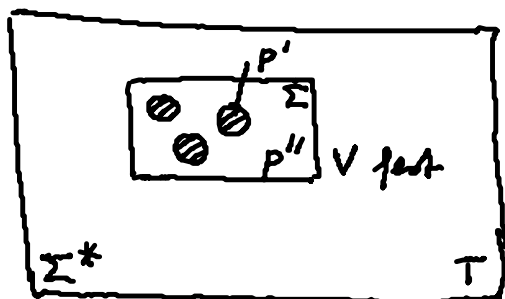
zusätzliche Arbeit  $\delta W = \sigma d\omega$   
 ( $\sigma$  Oberflächenspannung)

$$\left. \begin{aligned} d\omega &= 8\pi r dr \\ dV' &= 4\pi r^2 dr \end{aligned} \right\} d\omega = \frac{2\sigma}{r} dV'$$



geleistete Arbeit bei Volumenänderung von Flüss. ( $dV'$ ) und Dampf ( $dV''$ ):

$$\delta W = -p'dV - p''dV'' + \frac{2\sigma}{r}dV'$$



$\Sigma$  (Dampf + Tröpfchen) :  $V$  fest  
 Gleichgewicht :  $F(T, V) \stackrel{!}{=} \text{Min.}$

$$dV' + dV'' = 0$$

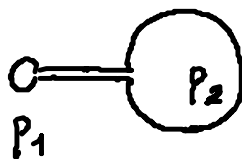
zulässige Abweichungen vom Gleichgew. gibbs-

$$dF = d(U - TS) = dU - TdS = \delta W = (p'' - p' + \frac{2\sigma}{r})dV \stackrel{\text{Fund.gl}}{=} 0$$

$$\Rightarrow \boxed{p' = p'' + \frac{2\sigma}{r}}$$

Tröpfchen  $\uparrow$  Dampf  $\uparrow$   $p'' = P(T)$

Kleinere Tröpfchen haben einen höheren Druck als größere!



(kleiner Luftballon bläst großen auf)

$$p_1 > p_2$$

NB: Der intensive Par.  $p$  ist im Gleichgewicht zwischen Tröpfchen u. Dampf nicht gleich, da  $p$  und  $\sigma$  nicht unabh. sind!

Berechnung des Dampfdruckes  $P(T, r)$

Jetzt  $p, T$  vorgegeben (statt  $V, T$ ).

$$dG = (g' - g'') dN' = 0, \text{ da } G = \text{Min.}$$

$$\Rightarrow \underline{g'(T, p') = g''(T, p'')} \text{ mit } p' = P(T, r) + \frac{2\sigma}{r}$$

Flüss. Dampf

Differenzieren nach  $r$  bei festem  $T$ :

$$\underbrace{\left(\frac{\partial g'}{\partial p'}\right)_T}_{v'} \left[ \left(\frac{\partial P}{\partial r}\right)_T - \frac{2\sigma}{r^2} \right] = \underbrace{\left(\frac{\partial g''}{\partial p''}\right)_T}_{v''} \left(\frac{\partial P}{\partial r}\right)_T$$

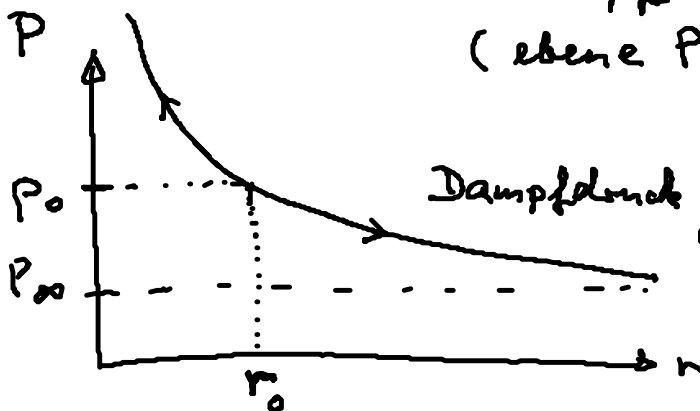
$$\left(\frac{\partial P}{\partial r}\right)_T = -\frac{2\sigma}{r^2} \frac{v'}{v'' - v'} \approx -\frac{2\sigma}{r^2} \frac{v'}{v''} \stackrel{\text{ideales Gas}}{=} -\frac{2\sigma v'}{RT r^2} P$$

$$\Rightarrow \ln \frac{P}{P_\infty} = \frac{2\sigma v'}{RT r}$$

$$\Rightarrow \boxed{P(T, r) = P_\infty(T) \exp\left(\frac{2\sigma v'}{RT r}\right)}$$

Dampfdruck des Tröpfchens (Gleichgewichts-) bed.

Dampfdruck für  $r \rightarrow \infty$   
(ebene Phasengrenzfläche)



Anfendruck geg.  $\Rightarrow \exists r_0$  so dass für  $r > r_0$  das Tröpfchen  
 anwächst (Kondensation),  
 für  $r < r_0$  kleiner wird (Evaporation)

$$r_0 = \frac{2\sigma v'}{RT \ln \frac{p_0}{p_\infty}} \text{ ist das zum Anfendruck gehörige krit. Tröpfchenradius } \Rightarrow \text{instabil}$$

Ostwald-Reifung: stabiles Tröpfchen durch  
 globale Einschränkung  
 (Gesamtzahl der Moleküle)  
 das anfänglich größte Tröpfchen überlebt,  
 kleinere verschwinden („winner takes all“)  
 $\rightarrow$  auch im <sup>stationären</sup> Nichtgleichgewicht beobachtet  
 (z.B. Strouffilamente in Halbleitern)

### c) Gibbs'sche Phasenregel

System aus  $\Gamma$  chem. Komponenten  
 in  $\phi$  Phasen zur. gesetzt

Komponenten  $a = 1, \dots, \Gamma$   
 Phasen  $b = 1, \dots, \phi$  (z.B. fest, flüssig, gasförmig)

Annahme: keine chem. Reaktionen

$T, p, N^a$  ( $a = 1, \dots, \Gamma$ ) fest

Gleichgew.:  $dG = \sum_{a=1}^{\Gamma} \sum_{b=1}^{\phi} \mu_b^a dN_b^a \stackrel{!}{=} 0$

Nebenbed.  $dN^a = \sum_{b=1}^{\phi} dN_b^a \stackrel{!}{=} 0$  mit Lagrange-Mult.  $\tau^a$

$$\sum_{a,b} (\mu_b^a - \tau^a) dN_b^a = 0 \Rightarrow \mu_b^a = \tau^a \text{ in jeder Phase gleich}$$

$$\Leftrightarrow \underbrace{\mu_1^a = \mu_2^a = \dots = \mu_\phi^a}_{(\phi-1 \text{ gl. für jede Komp. } a)}$$



$$K(p, p^0) = \underbrace{K(p^0, p^0)}_0 + \underbrace{\left( \frac{\partial I}{\partial \langle M^v \rangle} + \lambda_v^0 \right)}_{-\lambda_v^0 \text{ (im Gleichgew.)}} \delta \langle M^v \rangle + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 I}{\partial \langle M^v \rangle \partial \langle M^p \rangle} \delta \langle M^p \rangle \delta \langle M^v \rangle$$

$$2. \text{ Ordnung: } \frac{\partial^2 I}{\partial \langle M^v \rangle \partial \langle M^p \rangle} + \dots = - \frac{\partial \lambda_v}{\partial \langle M^p \rangle} = - \frac{\partial \lambda_p}{\partial \langle M^v \rangle} \quad (\S 13)$$

$$\Rightarrow \Lambda = kT^0 K(p, p^0) = - \frac{kT^0}{2} \frac{\partial \lambda_v}{\partial \langle M^p \rangle} \delta \langle M^p \rangle \delta \langle M^v \rangle \geq 0$$

Suszeptibilitätsmatrix

$$\Leftrightarrow - \delta \lambda_v \delta \langle M^v \rangle \geq 0$$

$$\Leftrightarrow - \frac{\partial \langle M^v \rangle}{\partial \lambda_p} \delta \lambda_p \delta \lambda_v \geq 0$$

Le Chatelier-Braun-Prinzip

Wird auf den Gleichgewichtszustand ein äußerer Zwang ausgeübt, so verschiebt sich der Gleichgewichtszustand so, dass der äußere Zwang geschwächt wird.

$$\delta \langle M^v \rangle < 0 \Rightarrow \delta \lambda_v > 0 \text{ folgt aus Stab. bed.}$$

$$\left. \begin{aligned} \tilde{\chi}^{vp} &= \frac{\partial \lambda_v}{\partial \langle M^p \rangle} \\ \tilde{\chi}^{vp} &= \frac{\partial \langle M^v \rangle}{\partial \lambda_p} \end{aligned} \right\} \underline{\text{negative-semidefinite}} \\ \underline{\text{Matrizen}}$$

# Stabilitätsbed. an die Suszeptibilitätsmatrix

$$\frac{\partial \lambda_\nu}{\partial \langle M^\nu \rangle} \leq 0, \quad \boxed{\frac{\partial \langle M^\nu \rangle}{\partial \lambda_\nu} \leq 0} \quad \text{Diagonalterme der Terme}$$

(notwendige Bed.)