

**Aufgabe 11**

a)

$T, p, \mu$  sind intensive Größen, sie sind unabhängig von der Größe eines Systems.  $V, S, N$  sind extensive Größen, sie ändern sich mit der Skalierung des Systems.

Hält man die Temperatur sowie das chemische Potential konstant, so ändert sich die größenunabhängige Variable  $p$  nicht, wenn man das System skaliert, in diesem Fall durch Änderung von  $V$ . Durch Festhalten von  $T$  und  $\mu$  ist sichergestellt, dass sich die Eigenschaften des Systems selbst nicht ändern. Es folgt, dass die Ableitung verschwindet.

Da jedoch  $S$  und  $V$  beide extensiv sind und man die Eigenschaften des Systems wieder festhält, ist die Ableitung  $\left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_{T,\mu}$  gleich dem Verhältnis der beiden Größen.

b)

$$\begin{aligned} dF &= -S dT - p dV + \mu dN \\ dF &= \left(\frac{\partial F}{\partial T}\right)_{V,N} dT + \left(\frac{\partial F}{\partial V}\right)_{T,N} dV + \left(\frac{\partial F}{\partial N}\right)_{T,V} dN \\ \frac{\partial^2 F}{\partial V \partial T} &= \frac{\partial^2 F}{\partial T \partial V} \\ \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_{T,\mu} &= \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_{V,\mu} \stackrel{?}{=} 0 \end{aligned}$$

**Aufgabe 12**

$$dU = T dS - B dM = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_M dT + \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_T dM \quad (1)$$

$$dS = \frac{1}{T} dU + \frac{B}{T} dM \quad (2)$$

$$dS = \frac{1}{T} \left[ \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_M dT + \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_T dM \right] + \frac{B}{T} dM \quad (3)$$

$$dS = \frac{1}{T} \underbrace{\left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_M}_{\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_M} dT + \frac{1}{T} \underbrace{\left[ \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_T + B \right]}_{\left(\frac{\partial S}{\partial M}\right)_T} dM \quad (4)$$

$$\text{Satz von Schwarz: } \Rightarrow \frac{\partial}{\partial M} \frac{\partial S}{\partial T} = \frac{\partial}{\partial T} \frac{\partial S}{\partial M} \quad (5)$$

$$\frac{1}{T} \frac{\partial^2 U}{\partial M \partial T} = -\frac{1}{T^2} \left[ \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_T + B \right] + \frac{1}{T} \left[ \frac{\partial^2 U}{\partial T \partial M} + \left(\frac{\partial B}{\partial T}\right)_M \right] \quad (6)$$

$$B + \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_T = T \left(\frac{\partial B}{\partial T}\right)_M \quad (7)$$

**Aufgabe 13**

a)

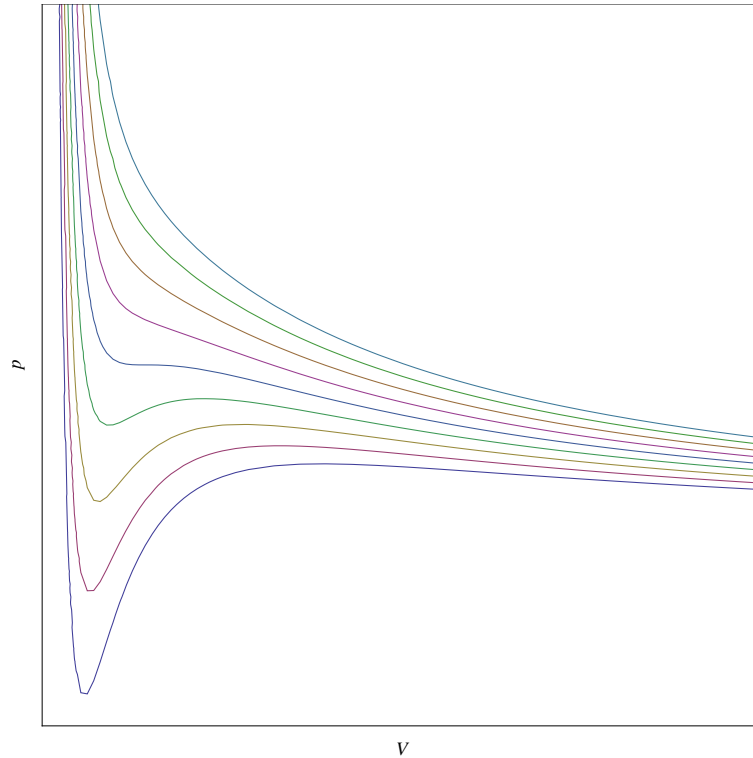


Abbildung 1: Das p-V Diagramm für unterschiedliche Isotherme, je niedriger die Temperatur, desto näher liegen die Kurven an der V-Achse an.

b)

Berechne  $\left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T$  und  $\left(\frac{\partial^2 p}{\partial V^2}\right)_T$ :

$$\begin{aligned} \frac{d}{dV} \left\{ \left( p + \frac{n^2 a}{V^2} \right) (V - nb) = nRT \right\} \\ \frac{d}{dV} \left\{ \left( p = \frac{nRT}{(V - nb)} - \frac{n^2 a}{V^2} \right) \right\} \\ \frac{\partial p}{\partial V} = -\frac{nRT}{(V - nb)^2} + 2\frac{n^2 a}{V^3} \stackrel{!}{=} 0 \rightarrow 2na = \frac{RT}{(V - nb)^2} V^3 \\ \frac{\partial^2 p}{\partial V^2} = 2\frac{nRT}{(V - nb)^3} - 6\frac{n^2 a}{V^4} \stackrel{!}{=} 0 \rightarrow 3na = \frac{RT}{(V - nb)^3} V^4 = \frac{RT}{(V - nb)^2} V^3 \frac{V}{V - nb} \end{aligned}$$

Man erhält somit zwei Gleichungen für die zwei Variablen  $T, V$ . Weiteres umstellen ergibt:

$$\begin{aligned} \frac{3}{2} &= \frac{V}{V - nb} \rightarrow V_c = 3nb \\ 2na &= \frac{RT}{(3nb - nb)^2} (3nb)^3 = \frac{27}{4} nb \cdot RT \rightarrow T_c = \frac{8a}{27bR} \end{aligned}$$

Eingesetzt in die Ausgangsgleichung erhält man den kritischen Druck zu:

$$\begin{aligned} \left(p + \frac{n^2 a}{(3nb)^2}\right) (3nb - nb) &= nR \frac{8a}{27bR} \\ \left(p + \frac{a}{9b^2}\right) 2b &= \frac{8a}{27b} \\ p &= \frac{4a}{27b^2} - \frac{a}{9b^2} \Rightarrow p_c = \frac{a}{27b^2} \end{aligned}$$

Man erhält somit die kritischen Parameter zu  $p_c = \frac{a}{27b^2}$ ,  $T_c = \frac{8a}{27bR}$ ,  $V_c = 3nb$ .

c)

$$\begin{aligned} \tilde{p} &= \frac{p - p_c}{p_c}, \quad v = \frac{V - V_c}{V_c}, \quad t = \frac{T - T_c}{T_c} \\ p &= (\tilde{p} + 1)p_c, \quad V = (v + 1)V_c, \quad T = (t + 1)T_c, \end{aligned}$$

Eingesetzt in die Ausgangsgleichung erhält man:

$$\left((\tilde{p} + 1)p_c + \frac{n^2 a}{((v + 1)V_c)^2}\right) ((v + 1)V_c - nb) = nR(t + 1)T_c$$

Einsetzen der kritischen Parameter:

$$\begin{aligned} \left((\tilde{p} + 1)\frac{a}{27} + \frac{a}{((v + 1)3)^2}\right) (3v + 2) &= (t + 1)\frac{8a}{27} \\ \left((\tilde{p} + 1) + \frac{3}{(v + 1)^2}\right) (3v + 2) &= 8(t + 1) \\ \tilde{p} + 1 &= \frac{8}{3} \frac{t + 1}{v + \frac{2}{3}} - \frac{3}{(v + 1)^2} \end{aligned}$$

Entwickelt man die rechte Seite nach  $v$  erhält man:

$$\begin{aligned} \tilde{p} + 1 &\approx (1 + 4t) - 6tv + 9tv^2 + \left(-\frac{3}{2} - \frac{27t}{2}\right) v^3 + O[v]^4 \\ \tilde{p} &\approx 4t - 6tv + 9tv^2 + \left(-\frac{3}{2} - \frac{27t}{2}\right) v^3 + O[v]^4 \end{aligned}$$

Die Konstanten ergeben sich demzufolge zu:  $A = 4$ ,  $B = 6$ ,  $C = \frac{3}{2}$ .

d)

**kritische Isotherme** Dichte  $\rho \propto \frac{1}{V}$ . Die kritische Dichte ist demnach:

$$\rho_c = \frac{m}{V_c} = \frac{m(v + 1)}{V} = \frac{Mn}{3nb} = \frac{M}{3b}, V_c = \frac{V}{v + 1}, M..Molare Masse$$

Nutze Ergebnis aus c) und mache allgemeinen Ansatz:

$$\begin{aligned} \tilde{p} &\approx p_c + \frac{\partial p}{\partial \rho} \Big|_{p=p_c} (\rho - \rho_c) + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 p}{\partial \rho^2} \Big|_{p=p_c} (\rho - \rho_c)^2 + \frac{1}{6} \frac{\partial^3 p}{\partial \rho^3} \Big|_{p=p_c} (\rho - \rho_c)^3 + \dots \\ \tilde{p} &\approx p_c + \frac{\partial p}{\partial V} \frac{\partial V}{\partial \rho} \Big|_{p=p_c} (\rho - \rho_c) + \frac{1}{2} \left[ \frac{\partial^2 p}{\partial V^2} \left(\frac{\partial V}{\partial \rho}\right)^2 + \frac{\partial p}{\partial V} \frac{\partial^2 V}{\partial \rho^2} \right] \Big|_{p=p_c} (\rho - \rho_c)^2 + \frac{1}{6} \frac{\partial^3 p}{\partial \rho^3} \Big|_{p=p_c} (\rho - \rho_c)^3 + \dots \end{aligned}$$

Am kritischen Punkt gilt:  $\frac{\partial p}{\partial V} = \frac{\partial^2 p}{\partial V^2} = \tilde{p}_c = 0$ . Entsprechend bleiben nur eine Konstante sowie der vierte Term stehen. Man erhält:

$$\tilde{p} \approx \frac{1}{6} \frac{\partial^3 p}{\partial V^3} \frac{\partial^3 V}{\partial \rho^3} \Big|_{p=p_c} (\rho - \rho_c)^3 + \dots$$

Es folgt:  $\delta = 3$ .

**kritische Isochore** Kritische Isochore:  $v = 0$ . Nutze Ergebnis aus c):

$$\begin{aligned} \tilde{p} + 1 &= \frac{8}{3} \frac{t+1}{v + \frac{2}{3}} - \frac{3}{(v+1)^2} \\ \frac{\partial \tilde{p}}{\partial V} &= \frac{6}{(1+v)^3} - \frac{24(1+t)}{(2+3v)^2} = 6 - 6(t+1) \propto t \\ \Rightarrow \kappa_T \propto \frac{1}{t} &\Rightarrow \gamma = 1 \end{aligned}$$

**Rand des Koexistenzgebietes** Führe Maxwellkonstruktion durch:

$$\begin{aligned} \int_{V_1}^{V_2} p(v, t) \, dv &= p_{dd}(V_2 - V_1) \\ p(v_1) &= p(v_2) = p_{dd} = p(v_0 = 0), v_1 \neq v_2 \\ 4t &= \left( \frac{8}{3} \frac{t+1}{v_1 + \frac{2}{3}} - \frac{3}{(v_1+1)^2} - 1 \right) = \left( \frac{8}{3} \frac{t+1}{v_2 + \frac{2}{3}} - \frac{3}{(v_2+1)^2} - 1 \right) \\ v_0 = 0, \quad v_1 &= \frac{2(-\sqrt{-t} - 2t)}{1+4t}, \quad v_2 = \frac{2(\sqrt{-t} - 2t)}{1+4t} \end{aligned}$$

Damit ergibt sich für die Differenz:  $v_2 - v_1 = \frac{4\sqrt{-t}}{1+4t}$ . Für kleine  $t$  kann man den Nenner vernachlässigen und erhält  $v_2 - v_1 \propto |t|^{1/2}$  als Abhängigkeit. Die Differenz von  $\rho' - \rho''$  ist proportional zu  $v_1 - v_2$  (siehe **kritische Isotherme**), somit erhält man die gleiche Abhängigkeit:  $\beta = \frac{1}{2}$ .