

24.10.2005

Allg. Bezeichnung:  $p_i = \frac{\partial U}{\partial X_i}$  ( $X_i$ =extensive Größe):  
 die zu  $X_i$  konjugierte thermodynamische Variable.

$$\frac{\partial S}{\partial U} = \left( \frac{\partial S}{\partial U} \right)_{V, N_i} = \frac{1}{\left( \frac{\partial U}{\partial S} \right)_{V, N_i}} = \frac{1}{T(S(U, V, N_i), V, N_i)} = \frac{1}{T(U, V, N_i)} \quad (3.5)$$

Anmerkung:  $T(S, V, N_i)$  andere Funktion als  $T(U, V, N_i)$ , hier aber gleicher Funktionsname, da anhand der Argumente unterscheidbar, wie bei

$$\left( \frac{\partial T}{\partial V} \right)_{S, N_i} = \frac{\partial T}{\partial V}(S, V, N_i) \quad \left( \frac{\partial T}{\partial V} \right)_{U, N_i} = \frac{\partial T}{\partial V}(U, V, N_i)$$

Gesucht:  $\frac{\partial S}{\partial V} = \left( \frac{\partial S}{\partial V} \right)_{U, N_i}$  Verwende  $dU = 0, dN_i = 0$  in (3.4):

$$\begin{aligned} 0 &= \frac{\partial U}{\partial S} dS + \frac{\partial U}{\partial V} dV \\ \Rightarrow dS &= - \frac{\partial U}{\partial V} / \frac{\partial U}{\partial S} dV \\ \Rightarrow \frac{\partial S}{\partial V} &= - \frac{\partial U}{\partial V} / \frac{\partial U}{\partial S} = \frac{p(S(U, V, N_i), V, N_i)}{T(S(U, V, N_i), V, N_i)} = \frac{p(U, V, N_i)}{T(U, V, N_i)} \end{aligned} \quad (3.6)$$

Analog:

[AKTIVATOR]

Zeigen Sie:

$$\frac{\partial S}{\partial N_i} = - \frac{\mu(U, V, N_i)}{T(U, V, N_i)} \quad (3.7)$$

$$\Rightarrow dS = \frac{1}{T} dU + \frac{p}{T} dV - \sum_i \frac{\mu_i}{T} dN_i \quad (3.8)$$

Anmerkung: Das hätte man auch erhalten können, indem man (3.4) nach  $dS$  "auflöst"  $\rightarrow$  man kann mit Differentialen elementar rechnen.

Def.: Die Funktionen  $T(S, V, N_i), p(T, V, N_i), \mu_i(S, V, N_i)$  bzw.  $T(U, V, N_i), p(U, V, N_i), \mu(U, V, N_i)$  eines Systems nennt man TD Zustandsgleichungen.

Manchmal, aber nicht immer, kann man die Zustandgleichung auflösen, z.B.  $T(S, V, N)$  nach  $S = S(T, V, N) \Rightarrow p(S(T, V, N), V, N) = p(T, V, N)$ .

Beispiel: Zustandsgleichung des idealen Gases

$$p = \frac{N}{V} RT \quad (3.9)$$

## 3.2 Fundamentale Eigenschaften von $T, p$ und $\mu_i$

Seien  $X_i$  die extensiven Größen  $S, V, N_i$ . Kurzform  $U(X_i) = U(S, V, N_i)$ . Für konjugierte Variablen  $p_i(T, p, \mu_i)$  gilt:

$$p_i(\lambda X_i) \stackrel{\text{Def.}}{=} \frac{\partial U(\lambda X_i)}{\partial \lambda X_i} \stackrel{\text{Kettenregel}}{=} \frac{\partial U(\lambda X_i)}{\partial X_i} / \frac{d(\lambda X_i)}{dX_i} \stackrel{U \text{ homogen Grad } 1}{=} \frac{1}{\lambda} \frac{\partial U(X_i)}{\partial X_i} = p_i(X_i)$$

⇒  $p_i$ 's sind homogene Funktionen vom Grade 0 → Intensitätsgrößen

AKTIVATOR:

Beweisen Sie:

Satz: Sind  $F(x_1 \dots x_n)$  homogen vom Grade  $n$  und  $x_i = \phi(y_1 \dots y_n)$  homogen vom Grade 1, so ist  $\tilde{F}(y_1 \dots y_n) = F(\phi_1(y_1 \dots y_n), \dots, \phi_n(y_1 \dots y_n))$  homogen vom Grade  $n$ .

⇒ auch  $p_i$  für  $S$  als Funktion von  $U, V, N_l$  Intensitätsgrößen.

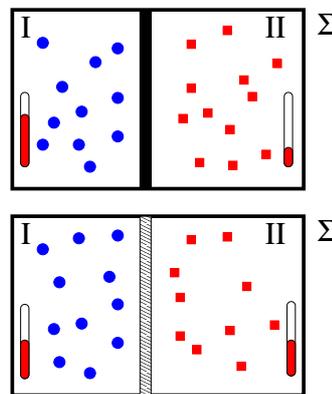
Betrachte  $\Sigma = \Sigma_I \cup \Sigma_{II}$  isoliert,  $\Sigma_I, \Sigma_{II}$  einfach, mit isolierender Wand dazwischen. Dann: Wand wärmedurchlässig  $U_I, U_{II}$  variabel mit  $U_I + U_{II} = U$  → warte Gleichgewicht ab

⇒  $S(U_I) = S_I(U_I, V_I, N_{l,I}) + S_{II}(U - U_I, V_{II}, N_{l,II})$  maximal!

⇒ (Annahme: keine Randmaxima)

$$0 \stackrel{!}{=} \frac{dS}{dU_I} = \frac{\partial S_I}{\partial U_I} + \frac{\partial S_{II}}{\partial U_I} = \frac{\partial S_I}{\partial U_I} - \frac{\partial S_{II}}{\partial U_{II}} = \frac{1}{T_I} - \frac{1}{T_{II}} \quad (3.10)$$

⇒ Temperatenausgleich  $T_I = T_{II}$ !



Analog mit Lagrangeschen Multiplikatoren:

Betrachte  $\tilde{S}(U_I, U_{II}; \lambda) \equiv S(U_I, U_{II}) - \lambda U(U_I, U_{II})$  und variere  $U_I, U_{II}$  frei

⇒

$$0 = d\tilde{S} = d(S_I - \lambda U_I) + d(S_{II} - \lambda U_{II})$$

$$\stackrel{dV=dN_l=0}{=} \left( \frac{\partial S_I}{\partial U_I} - \lambda \right) dU_I + \left( \frac{\partial S_{II}}{\partial U_{II}} - \lambda \right) dU_{II}$$

Da  $dU_I, dU_{II}$  unabhängig

⇒ beide (...) = 0

$$\Rightarrow \frac{1}{T_I} = \lambda = \frac{1}{T_{II}}$$

Nun: Wand wird völlig entfernt:

⇒  $S = S_I(U_I, V_I, N_{l,I}) + S_{II}(U_{II}, V_{II}, N_{l,II}) \rightarrow \max$

$2(L+2)$  Argumente und  $L+2$  Nebenbedingungen  $X_{I,j} + X_{II,j} = X_j = \text{const}$  ( $j = 1, \dots, L+2$ )

Lagrange Multiplikatoren  $\lambda_j$  mit  $\tilde{S} = S - \sum_j \lambda_j X_j$

$$\Rightarrow 0 = d(S - \sum_j \lambda_j X_j) = d(S_I - \sum_j \lambda_j X_{I,j}) + d(S_{II} - \sum_j \lambda_j X_{j,II})$$

$$= \sum_j \left( \frac{\partial S_I}{\partial X_{I,j}} - \lambda_j \right) dX_{I,j} + \sum_j \left( \frac{\partial S_{II}}{\partial X_{II,j}} - \lambda_j \right) dX_{II,j}$$

Alle  $dX_{I/II,j}$  unabhängig

$$\Rightarrow \frac{\partial S_I}{\partial X_{I,j}} = \lambda_j = \frac{\partial S_{II}}{\partial X_{II,j}} \quad (3.11)$$

Ausgleich aller intensiven Größen  $p_j: T_I = T_{II}, p_I = p_{II}, \mu_{I,l} = \mu_{II,l} \forall l$ .

Korrelat:

Gibt es ortsabhängige Intensitätsgrößen eines einfachen Systems  
 $\Rightarrow$  kein Gleichgewicht.

Wenn nicht alle inneren Hemmungen abgebaut werden:

Aufhebung der Hemmung für  $X_j$  mit  $X_{I,j} + X_{II,j} = X_j = \text{const}$   
 $\Rightarrow$  (3.11).

Hinweis: Wärme-Isolation ( $Q = 0$ ) heißt nicht  $U_{I,II} = \text{const}$ , da z.B. bei Verschiebung der Wand Arbeit verrichtet werden kann.

$T$ -Ausgleich Experiment:

Annahme  $T_I > T_{II}$

(3.10)  $\Rightarrow$  anfänglich bei  $(U_I^{(0)}, U_{II}^{(0)})$ :  $\frac{\partial S}{\partial U_I} = \frac{1}{T_I} - \frac{1}{T_{II}} < 0$

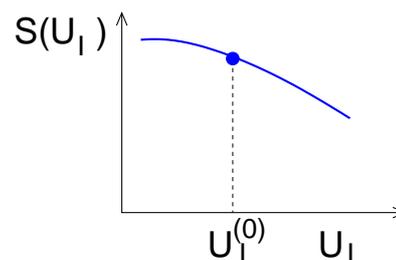
Annahme: Maximum eindeutig + nicht auf Rand

Maximum bei  $U_I^{\text{max}} < U_I^{(0)} \Rightarrow \Delta U_I = U_I^{\text{max}} - U_I^{(0)} < 0$

Da Arbeit  $A = 0 \Rightarrow Q_I = \Delta U_I < 0$

$\Rightarrow$  Wärme fließt vom heißeren zum kälteren System

(Bestätigung der Erfahrung)



Analog (Beweis später):

Bei isothermen+undurchlässigem Druckausgleich: Volumen des Systems mit höherem Druck wächst auf Kosten des anderen Systems

Bei isothermen+starren  $\mu_j$ -Ausgleich: Materie fließt von System mit höherem  $\mu_j$  zum anderen System.

### 3.3 Konsequenzen der Homogenität

Fundamentalgleichung homogen vom Grad 1

Eulersche Beziehung (2.3)

$$\begin{aligned} \Rightarrow 1 \times S &= \frac{\partial S}{\partial U} U + \frac{\partial S}{\partial V} V + \sum_l \frac{\partial S}{\partial N_l} N_l \\ &\stackrel{(3.5)-(3.7)}{=} \frac{1}{T} U + \frac{p}{T} V - \sum_l \frac{\mu_l}{T} N_l \end{aligned} \quad (3.12)$$

Also (analog/umformen):

$$U = TS - pV + \sum_l \mu_l N_l = \sum_i p_i X_i \quad (3.13)$$

Somit: Kennt man alle  $L + 2$  Zustandsgleichungen  $p_i = p_i(X_j)$

dann (3.13)  $\Rightarrow$  Fundamentalgleichung

Zustandsgleichung homogen vom Grade 0

Eulersche Beziehung (2.3), Bsp. für  $T(U, V, N_l)$

$$\frac{\partial T}{\partial U} U + \frac{\partial T}{\partial V} V + \sum_l \frac{\partial T}{\partial N_l} N_l = 0 \quad (3.14)$$

$$\begin{aligned}(3.13) \Rightarrow dU &= d(TS - pV + \sum_l \mu_l N_l) \\ &= TdS - pdV + \sum_l \mu_l dN_l + SdT - Vdp + \sum_l N_l d\mu_l\end{aligned}$$

Mit (3.4) ( $dU = TdS - pdV + \sum_l \mu_l dN_l$ )

$$SdT - Vdp + \sum_l N_l d\mu_l = 0 \quad (3.15)$$

[AKTIVATOR]

Zeigen Sie analog:

$$Ud\left(\frac{1}{T}\right) + Vd\left(\frac{p}{T}\right) - \sum_l N_l d\left(\frac{\mu_l}{T}\right) = 0 \quad (3.16)$$

(3.15) und (3.16): Gibbs-Duhem-Relationen