

## 2.6 Thermodynamischer Limes

grenzfall Systemgröße  $\rightarrow \infty$

( $\alpha \rightarrow \infty$ , extensive Makroobs.  $\langle M^v \rangle \rightarrow \alpha \langle M^v \rangle$ )

Voraus.: Homogenes Makrosystem, d.h.

$z := (\langle M^1 \rangle, \dots, \langle M^k \rangle)$ ,  $S(z)$  ext.:

$S(\alpha z) = \alpha S(z)$  homogenisiert. in allen Var.  
vom Grad 1

Satz: Die Entropiegrundfkt. hat die Form

$$S(z) = \sum_{v=1}^k g_v(z) \langle M^v \rangle \quad \text{mit } g_v(z) = g_v(\alpha z)$$

vgl.  $ds = \lambda_v d\langle M^v \rangle$  gibb'sche Fundamentalg.

Beweis:  $S(\alpha z) = \alpha S(z)$

$$\rightarrow \frac{\partial}{\partial \alpha} S(\alpha z) = \frac{\partial}{\partial \alpha} (\alpha S(z)) = S(z)$$

speziell  $\alpha=1 \Rightarrow \sum_{v=1}^k \frac{\partial S(z)}{\partial \langle M^v \rangle} \langle M^v \rangle = S(z)$

$$\Rightarrow g_v(z) := \frac{\partial S(z)}{\partial \langle M^v \rangle} = \frac{\partial S(\alpha z)}{\partial (\alpha \langle M^v \rangle)} =: g_v(\alpha z)$$

Def. der intensiven Var.  $z_v$

Anwendung auf einfache therm. Systeme / Var.  $z_v$

$$S(U, V, \bar{N}^k) = \underbrace{\frac{\partial S}{\partial U}}_{\frac{1}{T}} U + \underbrace{\frac{\partial S}{\partial V}}_{\frac{p}{T}} V + \underbrace{\frac{\partial S}{\partial \bar{N}^k}}_{-\frac{\mu_k}{T}} \bar{N}^k = \frac{1}{T} U + \frac{p}{T} V - \frac{\mu_k}{T} \bar{N}^k$$

Energiedarstellung:

$$U(S, V, \bar{N}^k) = TS - pV + \mu_k \bar{N}^k$$

Satz: In thermodyn. Limes verschwinden die relativen Fluktuationen der extensiven Observablen

Beweis: Fluktuation-Dissipation-Theorem (§1.3)

$$\langle (\Delta M^V)^2 \rangle = - \frac{\partial \langle M^V \rangle}{\partial \lambda_V} = - \frac{\partial^2 \psi}{\partial \lambda_V^2}$$

relative Schwankung

$$\frac{\langle (\Delta M^V)^2 \rangle}{\langle M^V \rangle^2} = - \frac{1}{\langle M^V \rangle^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial \lambda_V^2}$$

Homog. von  $S = k(\lambda_V \langle M^V \rangle - \psi) \Rightarrow \psi(\alpha z) = \alpha \psi(z)$

$$\Rightarrow \frac{\partial^2 \psi}{\partial \lambda_V^2}(\alpha z) = \alpha \frac{\partial^2 \psi}{\partial \lambda_V^2}(z)$$

relative Schwankungen für  $\alpha z$ ,  $\alpha \rightarrow \infty$

$$\lim_{\alpha \rightarrow \infty} \frac{\langle (\alpha \Delta M^V)^2 \rangle}{(\alpha \langle M^V \rangle)^2} = - \lim_{\alpha \rightarrow \infty} \underbrace{\alpha}_{\sim \frac{\alpha}{\alpha^2}} \frac{1}{(\alpha \langle M^V \rangle)^2} \underbrace{\frac{\partial^2 \psi(\alpha z)}{\partial \lambda_V^2}}_{< \infty} = 0$$

□

Folgerung:

In thermodyn. Limes sind die verschiedenen Verteilungen (mikrokanon., kanon., großkanon.) äquivalent, da die relativen Schwankungen  $\rightarrow 0$ .

## 2.7 Carnot'scher Kreisprozess

rev. aufgenommene Wärmemenge  $\delta Q = T ds$

$$dU = \underbrace{T ds}_{\delta Q} - p dV$$

$\delta Q$  ist derjenige Teil von  $dU$ , der nicht durch Änderung von Arbeitspar. ( $dV, dM$ ) bewirkt wird (mech. Arbeit, Magn. Arbeit)

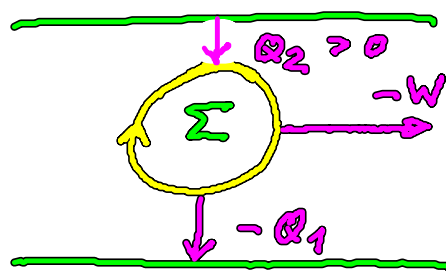
Frage: In wie weit kann Wärme in Arbeit verwandelt werden?

Antwort: Carnot'scher Kreisprozess (Sadi Carnot 1796-1832)

Carnot'sche Wärme-Kraftmaschine:

Wannebad  $T_2$

$$T_2 > T_1$$



von der Maschine geleistete Arbeit ( $W < 0$ )  
abgegebene Wärme ( $Q_1 < 0$ )

Wannebad  $T_1$

Kreisprozess reversibel (quasistatisch)

$$U \text{ ist Zustandsfkt. } \Rightarrow W + Q_1 + Q_2 = 0 \quad (1)$$

$S$  ist Zustandsfkt. für reversible Prozesse:

$$\Delta S = \underbrace{\frac{Q_1}{T_1}}_{-\Delta S_1 \text{ abgeg. Entropie}} + \underbrace{\frac{Q_2}{T_2}}_{-\Delta S_2 \text{ aufgeg. Entropie}} = 0 \quad (2)$$

$$\Delta S_1 = -\Delta S_2$$

Wirkungsgrad

$$\eta := \frac{-W}{Q_2}$$

=  $\frac{\text{produzierte Arbeit}}{\text{dem Bad } T_2 \text{ zugeführte Wärme}}$

$$(1) \Rightarrow \eta = \frac{Q_1 + Q_2}{Q_2} = 1 + \frac{Q_1}{Q_2} < 0$$

Wirkungsgrad für reversible Prozesse (idealer Carnot-Zyklus)

$$(2) \Rightarrow \frac{Q_1}{Q_2} = -\frac{T_1}{T_2} \Rightarrow \boxed{\eta = 1 - \frac{T_1}{T_2} < 1}$$

groß für  $T_1 \ll T_2$

Vorwärtslauf:  $Q_2 > 0 \Rightarrow Q_1 = -Q_2 \frac{T_1}{T_2} < 0, W = -\eta Q_2 < 0$   
 Maschine leistet Arbeit ( $-W > 0$ ) und gibt Wärme ab an  $T_1$  ( $-Q_1 > 0$ )  
 $\Rightarrow$  Wärmeleistungsmaschine

Rückwärtslauf:  $Q_2 < 0$  ( $\Rightarrow Q_1 > 0, W > 0$ )  
 an  $T_2$  wird Wärme abgegeben,  
 $T_1$  wird Wärme entzogen,  
 an der Maschine wird Arbeit von außen geleistet.  
Wärmepumpe = Kältemaschine

Wirkungsgrad der Wärmepumpe:  
 $\eta_w = \frac{-Q_2}{W} = \eta^{-1} = \frac{T_2}{T_2 - T_1} > 1$

z.B.  $T_2 = 50^\circ\text{C} = \text{Vorlauftemp. der Heizung} = 323\text{K}$   
 $T_1 = 0^\circ\text{C} = \text{Erdbodentemp. im Winter}$   
 $\Rightarrow \eta_w = 6.5$  (ideal)  
 real:  $\approx 3$

Wirkungsgrad der Kältemaschine:

$$\eta_k = \frac{Q_1}{W} = \frac{-Q_2}{W} \frac{T_1}{T_2} = \frac{1}{\eta} \frac{T_1}{T_2} = \frac{T_1}{T_2 - T_1} = \eta_w^{-1}$$

$\left( \begin{array}{l} \eta_k > 1 \text{ für } T_1 > \frac{1}{2} T_2 \\ \eta_k \rightarrow 0 \text{ für } T_1 \rightarrow 0, \text{ d.h. Abkühlen} \\ \text{zum absoluten Nullpt.} \end{array} \right.$

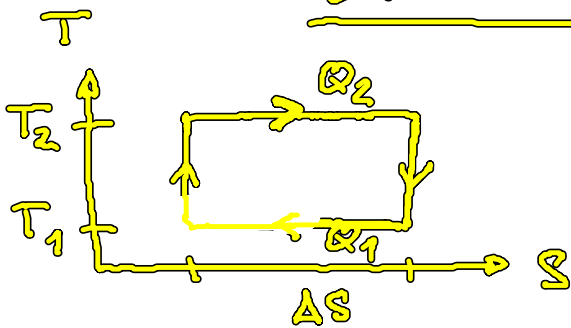
Ergebnis: (i) Der Carnot-Wirkungsgrad ist universell für ideale reversible Wärmekraftmaschine, hängt nur von der Temp. der Wärme ab.

(ii) Wärme kann nicht vollständig in Arbeit verwandelt werden, ohne dass weitere Änderungen auftreten (z.B. Erwärmung eines 2. Bades,  $Q_1 \neq 0$  Abwärme)

$\Leftrightarrow$  Unmöglichkeit eines Perpetuum mobile 2. Art (d.h. periodische Maschine, die einen Reservoir Wärme entzieht und vollständig in Arbeit umwandelt)

(iii) Formalisierung des 2. Hauptsatzes der Thermodyn.

folgt aus der Existenz der Entropie als Zustandsfkt. (inform. theoret. eingeführt)



Zustandsdiagramm  
eines Carnot-Kreisprozesses  
(vorwärts)