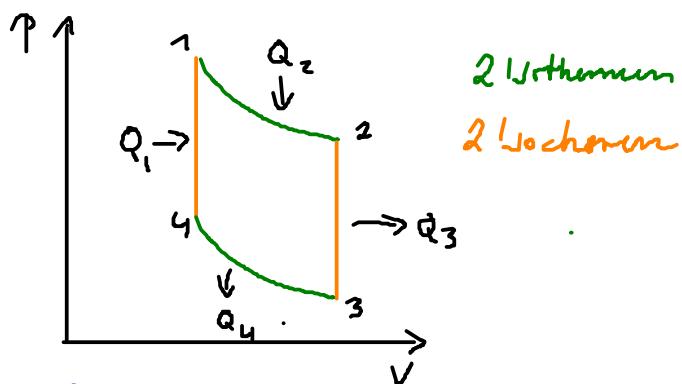


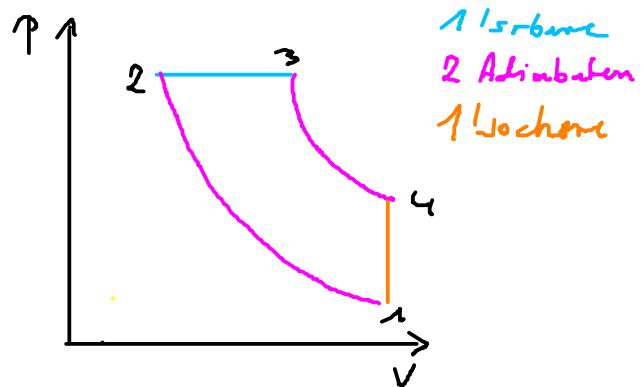
## Technische Kreisprozesse:

### Stirling - Prozess: ( $\cong$ Otto-Motor)



$\eta_{\text{Stirling}} \approx \eta_{\text{Otto}}$  wenn Wärme  $Q$  isodoro regeneriert wird

### Diesel Process

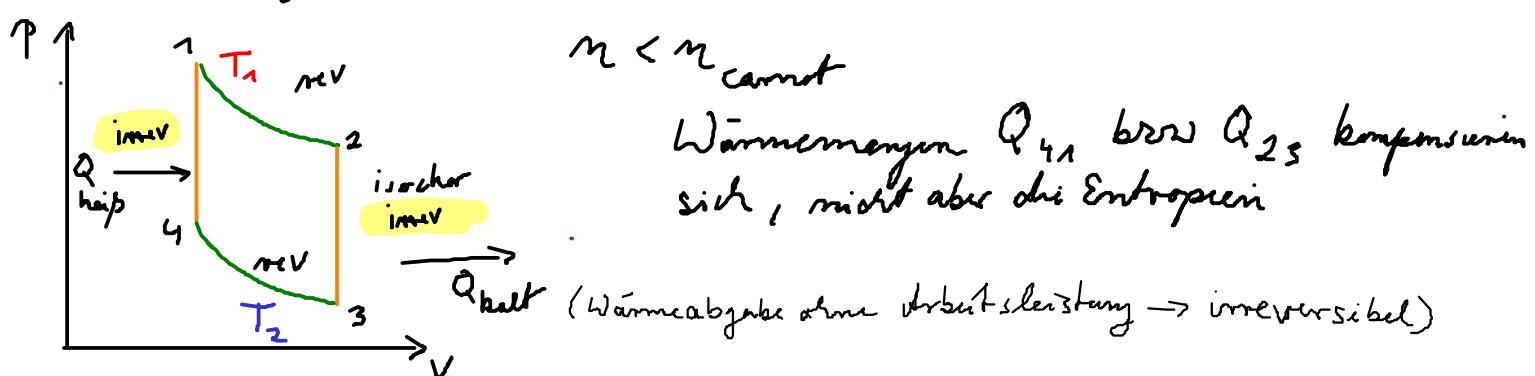


1  $\rightarrow$  2: hohes Verdichten des Luft-Diesel-Gemisches

2 - 3 Selbstentzündung, Sphärische Verbrennung

### Inversible Prozesse (Stirling)

#### Stirling - Prozess:



1  $\rightarrow$  2

isotherm

2  $\rightarrow$  3

isochor

3  $\rightarrow$  4

isotherm

4  $\rightarrow$  1

isochor

$$\Delta Q_{\text{Ges.}} = mRT_1 \ln\left(\frac{V_2}{V_1}\right) + mc_v(T_2 - T_1) + mRT_2 \left(\frac{V_4}{V_3}\right) + mc_v(T_1 - T_2)$$

$$\Delta W_{\text{Ges.}} = -mRT_1 \ln \frac{V_2}{V_1} + 0$$

$$-mRT_2 \ln \frac{V_4}{V_3} + 0$$

$1 \rightarrow 2$ 

isotherm

 $2 \rightarrow 3$ 

isochor

 $3 \rightarrow 4$ 

isotherm

 $4 \rightarrow 1$ 

isochor

$$\oint_{\text{inner}} \frac{dQ}{T} = nR \ln \frac{V_2}{V_1} - n \frac{C_V}{T_2} (T_1 - T_2) + nR \ln \frac{V_1}{V_2} + n \frac{C_V}{T_1} (T_1 - T_2)$$

Kontakt mit Reservoir  $T_1/T_2$ 

$$\begin{cases} V_2 = V_3 \\ V_4 = V_1 \end{cases}$$

$$= nC_V \underbrace{(T_1 - T_2)}_{>0} \underbrace{\left( \frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right)}_{<0} \Rightarrow$$

$$\oint_{\text{inner}} \frac{dQ}{T} < 0$$

unabhängig von der Durolaufrichtung

Entropie von Maschine  
(nicht Gesamt-Entropie)  
nimmt ab ( $<0$ )  
→ geht an Umgebung

im Gegensatz:

$$\oint_{\text{inner}} \frac{dQ}{T} = 0 = dS \rightarrow \text{Invariante!}$$

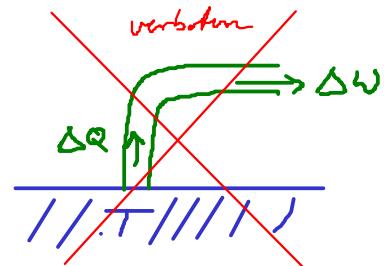
### Clausius-Theorem (für Kreisprozesse)

$$dS = \oint \frac{dQ}{T} \leq 0$$

- Entropie isolierter Systeme kann nur zunehmen
- keine Maschine konstruierbar, deren einziger Effekt Wärmetransport von einem kalten zu einem warmen Körper ist

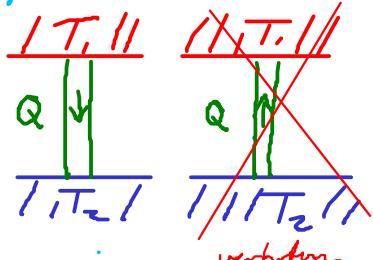
## 4 Äquivalente Formulierungen des 2. HS. der TD

- 1) Es gibt keine periodisch arbeitende WKM, die nichts weiter bewirkt, als einem Wärmeservoir thermische Energie (Wärmemenge  $\Delta Q$ ) zu entziehen und komplett als Arbeit ( $\Delta W = \Delta Q$ ) nach außen abzugeben.
- $\Rightarrow$  Perpetuum mobile  
2. Art ist unmöglich
- 



- 2) Bringt man 2 Körper unterschiedlicher Temps. miteinander in therm Kontakt, so fließt die Wärmeenergie stets (spontan!) vom Körper höherer Temp zum Körper niedriger Temp.

bzw

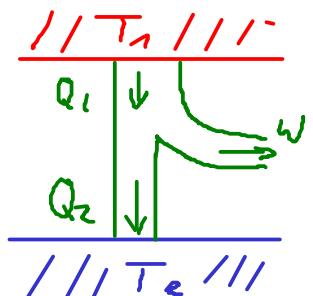


Es ist unmöglich eine Maschine zu konstruieren, die nur (ohne Arbeitsaufwand) thermische Energie von einem kaltenen zu einem Wärmeren reservoir transferiert.

- 3) Es gibt keine periodisch arbeitende WKM, die zwischen 2 Wärmereservoirs mit Temp  $T_1$  und  $T_2$  arbeitet mit einem höheren Wirkungsgrad  $\eta$ , als dem der Carnot-Maschine  $\eta_c$ :

$$\eta = \frac{\Delta W}{Q} \stackrel{! \text{HS}}{=} \frac{Q_1 - Q_2}{Q_1} = 1 - \frac{Q_2}{Q_1} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

(für  $\frac{T_2}{T_1} \rightarrow 0$  geht  $\eta_c \rightarrow 1$ )



- 4) In einem abgeschlossenen System kann die Entropie nicht abnehmen

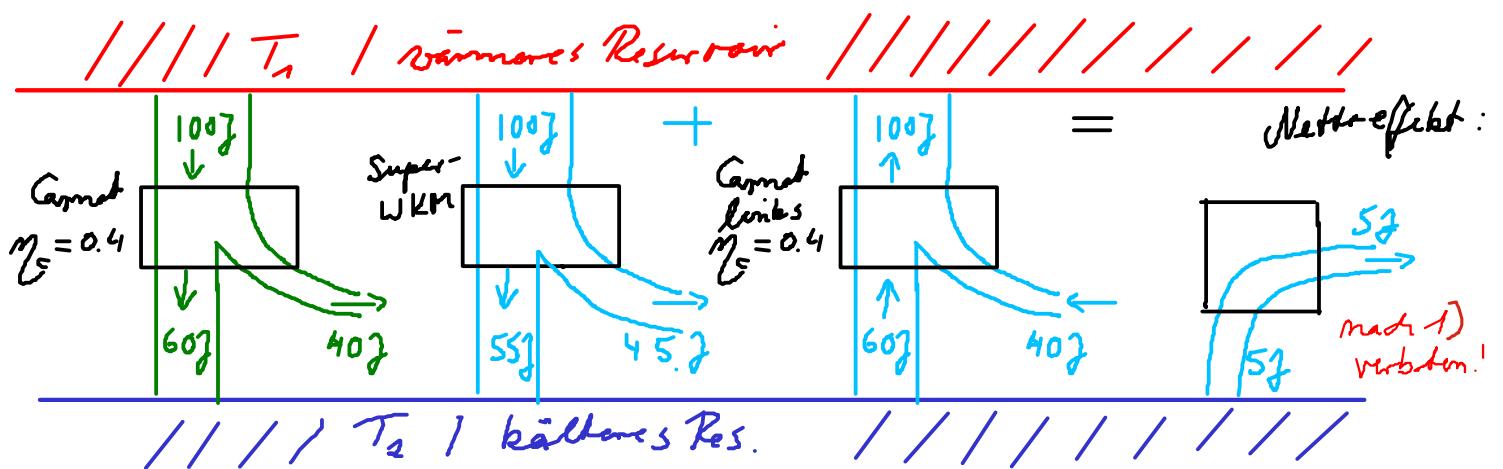
$$\boxed{\Delta S \geq 0}$$

Besonderheit des 2. HS:

- nicht die Größe der Änderung einer physikalischen Größe wird spezifiziert sondern die Richtung der Änderung

Veranschaulichung der Äquivalenz von Formulierung 1) und 3) des Q.HS

Ann: 3) stimmt nicht  $\rightarrow$  es gibt eine super-WKM mit  $\eta_s > \eta = \frac{T_1 - T_2}{T_1}$ , dann kann Arbeit  $\Delta W = \eta_s \cdot Q_1$  genutzt werden um eine linkslaufige Carnot Kältemaschine zu betreiben



$\Rightarrow$  alle reversibel arbeitenden WKMs haben max:  $\eta_{\text{Carnot}}$

aber in der Realität technisch nicht realisierbar:

- Verlust nach Energie durch Reibung, Viskosität ...
- quasistatischer Ablauf wäre nötig: System immer im GG