

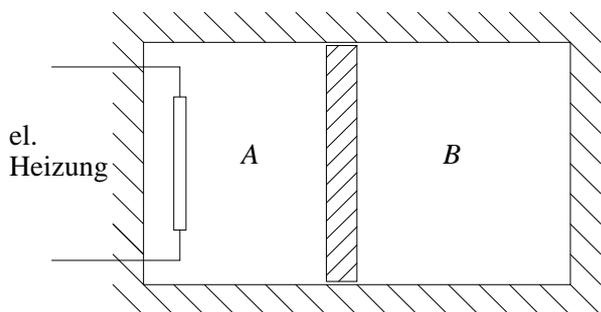
B1) In einem adiabaten, geschlossenen Zylinder trennt ein adiabater, reibungslos verschiebbarer Kolben zwei mit dem gleichen idealen Gas (R, κ) gefüllte Räume A und B (siehe Skizze). Die Anfangszustände ($T_{A1}, p_{A1} = p_{B1}, T_{B1}, m_A, m_B$) sind gegeben.

a) Berechnen Sie V_{A1} und V_{B1} .

Während der Zeit Δt führt der vom Strom I durchflossene Widerstand aufgrund der angelegten Spannung U dem Raum A Energie zu, sodaß der Kolben quasistatisch verschoben und der Raum A um ΔV_A vergrößert wird.

b) Berechnen Sie die dem Raum B zugeführte Volumenänderungsarbeit W_B in Abhängigkeit von ΔV_A .

c) Berechnen Sie die Temperatur T_{A2} in Abhängigkeit von ΔV_A .



a) id. Gas: $V_{A1} = Rm_A T_{A1} / p_{A1}, V_{B1} = Rm_B T_{B1} / p_{B1}$.

b) $W_B = - \int_{V_{B1}}^{V_{B2}} p dV$, mit Isentropenbeziehung $pV^\kappa = const., \Rightarrow p = p_{B1} V_{B1}^\kappa V^{-\kappa}$ sowie mit $V_{B2} = V_{B1} - \Delta V_A$ folgt

$$W_B = \frac{p_{B1} V_{B1}^\kappa}{\kappa - 1} (V_{B2}^{1-\kappa} - V_{B1}^{1-\kappa}) = \frac{p_{B1} V_{B1}}{\kappa - 1} \left[\left(1 - \frac{\Delta V_A}{V_{B1}} \right)^{1-\kappa} - 1 \right]$$

Alternative: Wegen $dU = d_c W$ gilt $W_B = m_B c_v (T_{B2} - T_{B1})$, es folgt mit der Isentropenbeziehung $TV^{\kappa-1} = const.$ obiges Ergebnis.

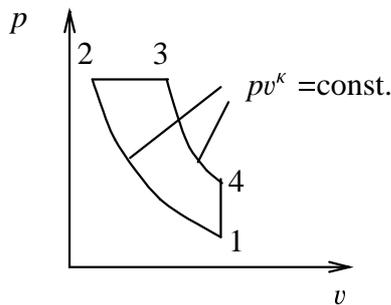
c) Die Zustandsgl. für ideales Gas liefert $T_{A2} = \frac{p_{A2} V_{A2}}{m_A R}$, substituieren von $p_{A2} = p_{B2}$ und $p_{B2} = p_{B1} V_{B1}^\kappa V_{B2}^{-\kappa}$ ergibt

$$T_{A2} = T_{A1} \left(1 - \frac{\Delta V_A}{V_{B1}} \right)^{-\kappa} \left(1 + \frac{\Delta V_A}{V_{A1}} \right)$$

B2) Vom skizzierten, idealisierten Dieselprozess einer Verbrennungskraftmaschine, deren Arbeitsmedium ein ideales Gas konstanter spezifischer Wärmekapazitäten (geg.: R, κ) ist, sind $p_1, T_1, V_1, V_3, V_4 = V_1$ und p_3 bekannt.

a) Zeichnen Sie den Prozess in ein T, s -Diagramm ein. Skizzieren Sie in den Diagrammen die Nettoarbeit und die zu- bzw. abgeführten Wärmemengen.

- b) Berechnen Sie die isochore Wärmekapazität c_v und die im Zylinder befindliche Gasmasse m .
 c) Berechnen Sie Druck p_4 und Temperatur T_4 im Zustand 4.
 d) Wie groß ist die beim Prozeß $3 \rightarrow 4$ verrichtete spezifische Volumenänderungsarbeit w_{34} ?
 e) Wie groß ist die beim Prozeß $4 \rightarrow 1$ ausgetauschte spezifische Wärmemenge q_{41} ?



b)

$$c_v = \frac{R}{\kappa - 1}, \quad m = \frac{p_1 V_1}{RT_1}$$

c) Isentropenbeziehung $pV^\kappa = \text{const.}$, $\Rightarrow p_4 = p_3 (V_3/V_1)^\kappa$.

$$T_4 = \frac{p_4 V_4}{mR} = \frac{p_4 V_4}{mR} \left(\frac{V_3}{V_1} \right)^\kappa = T_1 \frac{p_3}{p_1} \left(\frac{V_3}{V_1} \right)^\kappa$$

d) Aus $du = d_e w$ folgt mit $du = c_v dT$ und der Isentropenbeziehung $Tv^{\kappa-1} = \text{const.}$,

$$w_{34} = c_v T_4 \left[1 - \left(\frac{V_4}{V_3} \right)^{\kappa-1} \right] = - \frac{p_3 V_3}{m(\kappa-1)} \left[1 - \left(\frac{V_3}{V_1} \right)^{\kappa-1} \right]$$

e) Aus $du = d_e q - p dv$ folgt $q_{41} = c_v (T_1 - T_4)$,

$$q_{41} = - \frac{RT_1}{\kappa-1} \left[\frac{p_3}{p_1} \left(\frac{V_3}{V_1} \right)^\kappa - 1 \right]$$

- B3) Eine zwischen der Umgebung und dem Kühlraum einer Gefriertruhe (Oberfläche $A = 2\text{m}^2$) arbeitende Carnot-Kältemaschine sorgt dafür, daß die Kühlraumtemperatur trotz der durch die Wände strömenden Wärme konstant bleibt. Der Wärmestrom kann durch die Gleichung

$$\dot{Q} = \frac{A\lambda}{d} \Delta T$$

beschrieben werden (Wärmeleitfähigkeit $\lambda = 0,25\text{W/mK}$, Dicke $d = 2\text{cm}$, Temperaturdifferenz ΔT).

Welche Kühlraumtemperatur ϑ_K (= Temperatur der Wandinnenseite) stellt sich ein, wenn bei einer Umgebungstemperatur von $\vartheta_U = 20^\circ\text{C}$ (= Temperatur der Wandaußenseite) der Carnot-Maschine pro Sekunde 200J an elektrischer Arbeit zugeführt werden?

Für eine Carnot-Maschine gilt $\frac{|Q_a|}{|Q_z|} = \frac{T_a}{T_z}$, hier ist $|Q_a| = \dot{Q} + \dot{W}_0$, $\dot{Q}_z = \dot{Q}$, $T_a = T_U$, $T_z = T_K$. Mit $\Delta T = T_U - T_K$ ergibt sich

$$\frac{A\lambda}{d\dot{W}_0} \Delta T^2 + \Delta T - T_U = 0, \quad \Rightarrow \Delta T = 44,6\text{ K}, \quad \underline{\vartheta_K = -24,6^\circ\text{C}}$$

B4) Zwei Kilogramm überhitzter Wasserdampf mit den Zustandsgrößen $\vartheta_1 = 500^\circ\text{C}$, $\rho_1 = 40,9\text{kg/m}^3$ sollen reversibel adiabat auf Sättigungszustand (Zustand 2) gebracht werden. Anschließend soll der Satttdampf (Zustand 2) isotherm in einen Zustand 3 gebracht werden, bei dem sich ein Dampfgehalt von 0,5% einstellt. Ausgehend vom Zustand 3 wird der Restdampf isochor verflüssigt (Zustand 4).

- Geben Sie die Drücke (p_1, p_2, p_3, p_4), die Temperaturen ($\vartheta_2, \vartheta_3, \vartheta_4$), die Dichten (ρ_2, ρ_3, ρ_4) und die ausgetauschten Wärmemengen (Q_{12}, Q_{23}, Q_{34}) an.
- Stellen Sie die Zustandsänderungen und die ausgetauschten Wärmemengen in einem T, s - Diagramm dar.

Dampf tabel für überhitzten Wasserdampf:

a) Zustand 1: Aus Dampf tabel für überhitzten Wasserdampf, $p_1 = 130\text{ bar}$.

1 — 2 isentrop, $s_2 = s_1$, Sättigungszustand: $s_2 = s_2'$, aus Dampf tabel: $\vartheta_2 = 200^\circ\text{C}$, $p_2 = 15.549\text{ bar}$, $\rho_2 = 7.86\text{ kg/m}^3$.

2 — 3 isobar und isotherm, $p_3 = p_2$, $\vartheta_3 = \vartheta_2$, $v_3 = 0.995v_3' + 0.005v_3'' = 1.787\text{ dm}^3/\text{kg}$, $\rho_3 = 559.6\text{ kg/m}^3$.

3 — 4 isochor, $v_4 = v_4' = v_3$. $\vartheta_4 = 350^\circ\text{C}$, $p_4 = 165\text{ bar}$.

Wärmemengen:

$$\underline{Q_{12} = 0}, \quad \underline{Q_{23} = H_3 - H_2 = -3858\text{ kJ}},$$

$$\underline{Q_{34} = m[h_4 - h_3 - v_3(p_4 - p_3)] = 1566\text{ kJ}}.$$

B5) Zwei Behälter A und B, die flüssiges Wasser ($m_A = 1\text{kg}$, $m_B = 2\text{kg}$, $c_W = 4,19\text{kJ/kgK}$) mit den Anfangstemperaturen $\vartheta_A = 20^\circ\text{C}$ bzw. $\vartheta_B = 30^\circ\text{C}$ enthalten, werden miteinander in Berührung gebracht, sodaß Wärme ausgetauscht wird. Berechnen Sie die mit diesem Prozeß verbundenen

- Temperaturänderungen der beiden Behälter und
- die Entropieänderung des Gesamtsystems.

a) Es gilt $d_e Q = 0$ sowie $\vartheta_{A2} = \vartheta_{B2} = \vartheta_2$. Wegen $d_e Q = d_e Q_A + d_e Q_B$ und mit $d_e Q = dH$ folgt $\Delta H_A + \Delta H_B = 0$. Mit $\Delta H = mc_W \Delta \vartheta$ ergibt sich

$$\vartheta_2 = 26.7^\circ\text{C}, \quad \Rightarrow \underline{\Delta \vartheta_A = 6.7^\circ\text{C}}, \quad \underline{\Delta \vartheta_B = -3.3^\circ\text{C}}.$$

b) Es ist $dS = dS_A + dS_B$, $dS_A = d_e Q_A/T$, deshalb

$$\underline{S_2 - S_1 = c_W \left[m_A \ln\left(\frac{T_2}{T_A}\right) + m_B \ln\left(\frac{T_2}{T_B}\right) \right] = 1.57\text{ J/K}}.$$

(Genauere Werte für die Temperaturen einsetzen!)