

- 2) Ein adiabater zylindrischer Behälter mit Volumen  $V$  ist durch einen beweglichen, diathermen Kolben in zwei Kammern geteilt. Das Kolbenvolumen sei gegenüber dem Behältervolumen vernachlässigbar. In beiden Kammern befinde sich das gleiche ideale Gas. Im Ausgangszustand 1 seien die Volumina beider Kammern gleich. Die Temperatur in der linken Kammer sei  $T_{L,1}$ , die Temperatur in der rechten Kammer sei  $T_{R,1}$ . Der Druck in beiden Kammern betrage  $p_1$ .

Berechnen Sie in Abhängigkeit von den gegebenen Größen

- das Massenverhältnis  $m_L/m_R$ ,
- die gemeinsame Temperatur in beiden Kammern, nachdem thermodynamisches Gleichgewicht erreicht worden ist,
- das Verhältnis der Volumina im Endzustand,
- den Druck  $p_2$  im Endzustand.

**Lösung:**

a) ideales Gas:  $p_1 \frac{V}{2} = m_L RT_{L,1}, \quad p_1 \frac{V}{2} = m_R RT_{R,1} \quad \Rightarrow \quad \frac{m_L}{m_R} = \frac{T_{R,1}}{T_{L,1}} \quad (1)$

b)  $dU = d_e Q + d_e W = 0$

$dU = dU_L + dU_R = m_L c_v dT_L + m_R c_v dT_R = 0$

$m_L(T_2 - T_{L,1}) + m_R(T_2 - T_{R,1}) = 0 \quad \Rightarrow \quad T_2 = \frac{2T_{R,1}}{\frac{T_{R,1}}{T_{L,1}} + 1} \quad (2)$

c)  $p_2 V_{L,2} = m_L RT_2, \quad p_2 V_{R,2} = m_R RT_2 \quad \Rightarrow \quad \frac{V_{L,2}}{V_{R,2}} = \frac{m_L}{m_R} = \frac{T_{R,1}}{T_{L,1}}$

d)  $p_2 V = (m_L + m_R) RT_2$ , dies ergibt in Kombination mit (1) und (2)

$$2 \frac{p_2}{p_1} = \left( \frac{m_L}{m_R} + 1 \right) \frac{T_2}{T_{R,1}} \quad \Rightarrow \quad p_2 = p_1$$

- 3) Eine Maschine mit idealem Gas gegebener konstanter spezifischer Wärmekapazitäten arbeitet nach folgendem reversiblen Kreisprozess:

- $1 \rightarrow 2$  isochore Entspannung;
- $2 \rightarrow 3$  isotherme Expansion;
- $3 \rightarrow 1$  adiabate Kompression.

- a) Zeichnen Sie die Zustandsänderungen in ein  $p,v$ - und ein  $T,s$ -Diagramm ein. Skizzieren Sie in den Diagrammen die Nettoarbeit und die zu- bzw. abgeführten Wärmemengen. Handelt es sich bei dieser Maschine um eine Wärmekraft- oder eine Kältemaschine?

- b) Berechnen Sie die zu- bzw. abgeführten Wärmemengen als Funktion von  $T_1$  und  $T_2$ .

- c) Berechnen Sie die Leistungszahl als Funktion von  $T_1$  und  $T_2$ .

**Lösung:**

- a) Kältemaschine

b)  $1 \rightarrow 2 \quad du = d_e q = c_v dT \Rightarrow q_{12} = c_v(T_2 - T_1) = -|q_{ab}|$

$2 \rightarrow 3 \quad du = 0, \quad d_e q = p dv,$

$c_p - c_v = R, \quad \frac{c_p}{c_v} = \kappa, \quad p = \frac{RT}{v}, \quad \Rightarrow \quad q_{23} = RT_2 \ln \frac{v_3}{v_1} = q_{zu}$

$3 \rightarrow 1 \quad p_3 v_3^\kappa = p_1 v_1^\kappa; \quad p_3 = \frac{RT_2}{v_3}, \quad p_1 = \frac{RT_1}{v_1} \quad \Rightarrow \quad \frac{v_3}{v_1} = \left( \frac{T_1}{T_2} \right)^{\frac{1}{\kappa-1}} \quad \Rightarrow \quad q_{zu} = c_v T_2 \ln \frac{T_1}{T_2}$

oder:

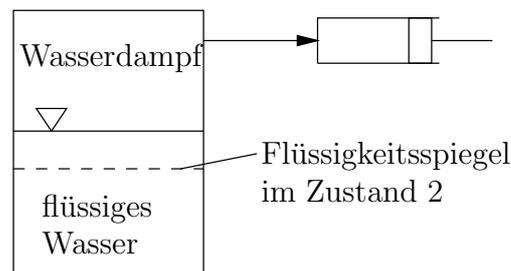
$d_e q = T ds \quad \Rightarrow \quad q_{23} = T_2(s_3 - s_2) = T_2(s_1 - s_2); \quad s_1 - s_2 = c_v \ln \frac{T_1}{T_2} \quad \Rightarrow \quad q_{23} = c_v T_2 \ln \frac{T_1}{T_2}$

c)  $\varepsilon_K = \frac{q_{zu}}{w_0} = \left( \frac{|q_{ab}|}{q_{zu}} - 1 \right)^{-1} = \frac{T_2 \ln \frac{T_1}{T_2}}{(T_1 - T_2) - T_2 \ln \frac{T_1}{T_2}}$

- 4) Ein Kessel mit dem Rauminhalt  $V_K = 10 \text{ m}^3$  enthält im Zustand 1 ein Zweiphasengemisch aus flüssigem und dampfförmigem Wasser. Die Gesamtmasse beträgt 4000 kg und der Druck im Kessel  $p_1 = 55 \text{ bar}$ .  
Dem Kessel werden bei konstantem Druck 100 kg gesättigter Dampf entnommen wodurch ein Zustand 2 erreicht wird.

- Wie groß ist der Dampfgehalt  $x_1$  im Kessel?
- Berechnen Sie die Massen  $m_{D,1}$  des Dampfes und  $m_{W,1}$  des siedenden Wassers im Zustand 1 sowie die Massen  $m_{D,2}$  und  $m_{W,2}$  des Dampfes bzw. Wassers, die sich nach der Entnahme noch im Kessel befinden.
- Welche Wärmemenge ist dem Wasser zuzuführen, wenn der Druck im Kessel während der Entnahme konstant bleiben soll ( $p_1 = p_2$ )?

Hinweis: Dampftafel am Ende des Prüfungsbogens



**Lösung:**

a)

$$v_1 = 2,5 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{kg}$$

$$x_1 = \frac{v_1 - v_1'}{v_1'' - v_1'}$$

Aus linearer Interpolation in der Dampftafel für  $p_1 = 55 \text{ bar}$ :

$$v_1' = 1,303 \text{ dm}^3/\text{kg}, \quad v_1'' = 35,64 \text{ dm}^3/\text{kg} \quad \Rightarrow \quad x_1 = 0,03486$$

b)

$$m_{D,1} = 139,4 \text{ kg}, \quad m_{W,1} = 3860,6 \text{ kg}$$

$$v_2 = V/(m - \Delta m) = 2,564 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{kg} \quad \Rightarrow \quad x_2 = 0,03673$$

$$m_{D,2} = 143,2 \text{ kg}, \quad m_{W,2} = 3756,8 \text{ kg}$$

c) 1.HS (für offenes, raumfestes System):

$$U_2 - U_1 = Q_{12} - \Delta m h''$$

Wegen  $p_1 = p_2$  und  $V_1 = V_2$  gilt  $H_2 - H_1 = U_2 - U_1$  und somit

$$Q_{12} = H_2 - H_1 + \Delta m h'' = (m_{W,2} - m_{W,1})h' + (m_{D,2} - m_{D,1} + \Delta m)h'' = 166,61 \text{ MJ}$$

mit den mittels linearer Interpolation in der Dampftafel ermittelten Werten

$$h' = 1184,8 \text{ kJ/kg}, \quad h'' = 2789,9 \text{ kJ/kg}$$

- 5) Ein Stahlblock (Anfangstemperatur  $\vartheta_{\text{St}} = 700^\circ\text{C}$ ,  $c_{\text{St}} = 460 \text{ J/kgK}$ , Masse  $m = 10 \text{ kg}$ ) wird in Wasser ( $c_{\text{W}} = 4,19 \text{ kJ/kgK}$ ) bis zum Erreichen der gemeinsamen Endtemperatur  $\vartheta_{\text{E}} = 50^\circ\text{C}$  abgeschreckt. Berechnen Sie die Entropieerhöhung ( $S_2 - S_1$ ) des Systems Stahlblock-Wasser für eine Wasseranfangstemperatur von  $10^\circ\text{C}$ .

Hinweis: Berechnen Sie zuerst die Wassermasse.

**Lösung:**

Wasser und Stahlblock werden als getrennte Systeme betrachtet. Die Wassermasse ergibt sich aus dem Gleichsetzen der ausgetauschten Wärmen,

$$-m_{\text{St}}c_{\text{St}}(\vartheta_{\text{E}} - \vartheta_{\text{St}}) = m_{\text{W}}c_{\text{W}}(\vartheta_{\text{E}} - \vartheta_{\text{W}}), \quad \Rightarrow m_{\text{W}} = 17,84\text{kg}.$$

In beiden Systemen gilt  $TdS = dQ$ ,  $dQ = mcdT$ , daher

$$S_2 - S_1 = mc \int_{T_1}^{T_2} \frac{1}{T} dT = mc \ln \left( \frac{T_2}{T_1} \right)$$

$$S_2 - S_1 = m_{\text{St}}c_{\text{St}} \ln \left( \frac{T_{\text{E}}}{T_{\text{St}}} \right) + m_{\text{W}}c_{\text{W}} \ln \left( \frac{T_{\text{E}}}{T_{\text{W}}} \right) = -5071,1 + 9877,4 = 4806,3 \text{ J/K}$$

6) Feuchte Luft ( $m_L = 30 \text{ kg}$ ) wird ausgehend vom Zustand 1 ( $p_1 = 2 \text{ bar}$ ,  $\vartheta_1 = 23^\circ\text{C}$ ,  $\varphi_1 = 0,85$ ) quasistatisch isobar abgekühlt, sodass  $m_F = 100 \text{ g}$  Kondensat ausfällt (Zustand 2). Nach isobar-isothermer Entnahme des Kondensats (Zustand 3) wird die Luft auf  $p_4 = 0,5 p_1$  quasistatisch-isotherm expandiert.

- Berechnen Sie den Wassergehalt  $x_1$  sowie den Flüssigkeits- und Dampfgehalt  $x_{F,2}$  bzw.  $x_{D,2}$ .
- Berechnen Sie  $\vartheta_2$  und geben Sie an, wieviel Wärme  $Q_{12}$  entzogen werden muss.
- Welche Volumenänderungsarbeit  $W_{34}$  wird bei der Expansion von  $p_3$  auf  $p_4$  verrichtet, wenn der Wasseranteil hierbei vernachlässigt werden kann?

$$c_{pL} = 1 \text{ kJ/kg K}, \quad c_{pD} = 1,86 \text{ kJ/kg K}, \quad c_{pF} = 4,19 \text{ kJ/kg K}, \quad r_0 = 2501,6 \text{ kJ/kg},$$

$$\varphi = p_D/p_s, \quad x_D = 0,622 \frac{p_D}{p - p_D},$$

$$\mathcal{M}_L = 29 \text{ kg/kmol}, \quad \mathcal{R} = 8314 \text{ J/kmolK}.$$

Bemerkung: Liegt ein gesuchter Wert in der Dampftafel zwischen zwei gegebenen, so ist zwischen diesen beiden linear zu interpolieren.

Dampfdruck-  
tabelle für  
Wasser:

$\vartheta$ $^\circ\text{C}$	$p_s$ mbar
0	6,11
1	6,57
2	7,06
3	7,58
4	8,13
5	8,72
6	9,35
7	10,02
8	10,72
9	11,48
10	12,28
11	13,12
12	14,02
13	14,97
14	15,98
15	17,05
16	18,17
17	19,37
18	20,63
19	21,96
20	23,38
21	24,86
22	26,43
23	28,09
25	31,66

**Lösung:**

- a) Dampfgehalt im Ausgangszustand 1:

$$p_{D,1} = \varphi p_s(23^\circ\text{C}) = 23,88 \text{ mbar}$$

$$x_1 = x_{D,1} = 0,622 \frac{p_{D,1}}{p_1 - p_{D,1}} = 0,622 \frac{23,88}{2000 - 23,88} = 0,007516$$

$$\text{Kondensatgehalt im Zustand 2: } x_{F,2} = \frac{m_F}{m_L} = \frac{0,1}{30} = 0,003333$$

$$\text{Dampfgehalt im Endzustand 2: } x_{D,2} = x_{D,1} - x_{F,2} = 0,004183$$

- b) Dampfdruck im Zustand 2, ( $p_2 = p_1$ ):  $p_{D,2} = \frac{x_{D,2} p_2}{0,622 + x_{D,2}} = 13,36 \text{ mbar}$

Bestimmung der Temperatur aus der Dampftafel (lineare Interpolation):

$$\vartheta_2 = 11 + \frac{13,36 - 13,12}{14,02 - 13,12} \approx 11,3^\circ\text{C}$$

1. Hauptsatz  $Q_{12} = H_2 - H_1$  (isobare Zustandsänderung):

$$h_{1+x,1} = c_{pL}\vartheta_1 + (c_{pD}\vartheta_1 + r_0)x_{D,1} = 42,12 \text{ kJ/kg}$$

$$h_{1+x,2} = c_{pL}\vartheta_2 + (c_{pD}\vartheta_2 + r_0)x_{D,2} + c_{pF}x_{F,2}\vartheta_2 = 22,01 \text{ kJ/kg}$$

$$Q_{12} = m_L(h_{1+x,2} - h_{1+x,1}) = -603,3 \text{ kJ/kg}$$

- c) Arbeit bei isothermer Expansion ( $p_3 = p_2 = p_1 = 2 \text{ bar}$ ,  $p_4 = 1 \text{ bar}$ ):

$$W_{34} = - \int p dV = m_L R T_2 \int_{p_3}^{p_4} \frac{dp}{p} = m_L R T_2 \ln \frac{p_4}{p_3}$$

$$W_{34} = 30 \frac{8314}{29} 284,5 \ln 0,5 = -1,696 \text{ MJ}$$