

# Musterlösung Herbst 2012

## 1. Aufgabe (32 Punkte)

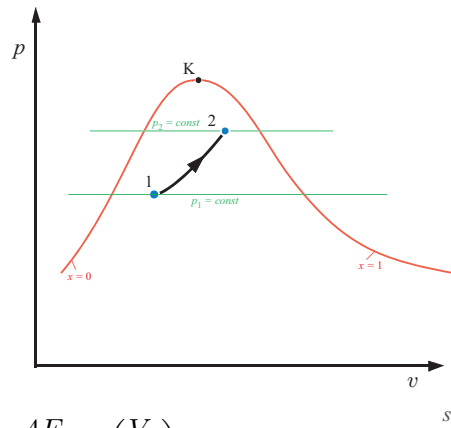
a) siehe Abbildung

b) Wegen des Zweiphasengleichgewichts ist der Partialdruck des Brennstoffes (näherungsweise) durch den Dampfdruck bei der Temperatur  $\vartheta_1$  gegeben:

$$\text{Aus Tab.: } p_{B,1} \approx p_{\text{sat}}(\vartheta_1 = \vartheta_u)$$

Mit dem Dalton'schen Gesetz ergibt sich der Partialdruck der Luft zu:

$$p_{L,1} = p_1 - p_{B,1} = p_u + \frac{4E}{3} \ln \left( \frac{V_1}{V_0} \right) - p_{B,1} \cdot^1$$



c) In der Gasphase verhalten sich Brennstoff und Luft so, als ob sie das Gasvolumen  $V''$  ausfüllen und die jeweilig andere Komponente nicht vorhanden wäre. Es folgt deshalb für den Brennstoff mit  $V_1 = V_1' + V_1'' = m'_{B,1} v'_{B,1} + m''_{B,1} v''_{B,1}$  bzw.  $\frac{V_1}{m_B} = (1-x_1) v_1' + x_1 v_1'' = v_1$  das Hebelgesetz:

$$x_1 = \frac{V_1/m_B - v'_{B,1}}{v_{B,1}'' - v'_{B,1}} \quad \text{aus Tab.: } v'_{B,1} = v'(\vartheta_1), v''_{B,1} = v''(\vartheta_1).$$

Die Massen errechnen sich damit aus:  $m'_{B,1} = (1 - x_{B,1}) m_B$  und  $m''_{B,1} = x_{B,1} m_B$

d) Das Volumen der Dampfphase ist:  $V_1'' = m''_{B,1} v_1''$

Mit der thermischen Zustandsgleichung und dem Partialdruck folgt für die eingeschlossene Luftmasse:

$$m_L = \frac{p_{L,1} V_1''}{R_L T_1} \quad \text{mit } T_1 [\text{K}] = \vartheta_1 [^\circ\text{C}] + 273,15 [\text{K}]$$

e) Massenbilanzen  $m_{B,1} = m_{B,2} = m_B$  und Volumenbilanz für den Brennstoff:

$$\frac{V_1}{m_B} = (1 - x_{B,1}) v'_{B,1} + x_{B,1} v''_{B,1} \quad \Rightarrow \quad x_{B,1} \quad (\text{siehe oben})$$

$$\frac{V_2}{m_B} = (1 - x_{B,2}) v'_{B,2} + x_{B,2} v''_{B,2} \quad \Rightarrow \quad x_{B,2}$$

$$\text{Aus Tab.: } v'_{B,2} = v'(\vartheta_2), v''_{B,2} = v''(\vartheta_2)$$

---


$$\Rightarrow \quad \Delta m_{12} = (x_{B,2} - x_{B,1}) m_B$$

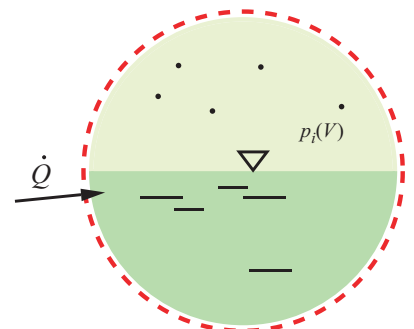
f) Energiebilanz für geschlossenes System *Brennstoff + Luft*:

$$Q_{12} = m_B (u_{B,2} - u_{B,1}) + m_L (u_{L,2} - u_{L,1}) + W_{12}$$

$$u_{B,2} - u_{B,1} = (1 - x_{B,2}) (h'_{B,2} - p_2 v'_{B,2}) + x_{B,2} (h''_{B,2} - p_{B,2} v''_{B,2}) -$$

$$(1 - x_{B,1}) (h'_{B,1} - p_1 v'_{B,1}) + x_{B,1} (h''_{B,1} - p_{B,1} v''_{B,1}) +$$

$$u_{L,2} - u_{L,1} = (c_{p,L} - R_L) (\vartheta_2 - \vartheta_1)$$



<sup>1</sup>Bemerkung: Da die Gasphase ein Gemisch aus Brennstoffdampf und Luft ist, ist der Dampfdruck des Brennstoffes nicht exakt gleich demjenigen des Reinstoffes. Unter der Annahme, dass Luft nicht im flüssigen Brennstoff gelöst wird, gilt (näheres in Thermodynamik II):  $p_{B,1} > p_{\text{sat}}(\vartheta_1 = \vartheta_u)$ .

Dabei gilt

$$p_2 = p_{B,2} + p_{L,2} = p_u + \frac{4E}{3} \ln\left(\frac{V_2}{V_1}\right)$$

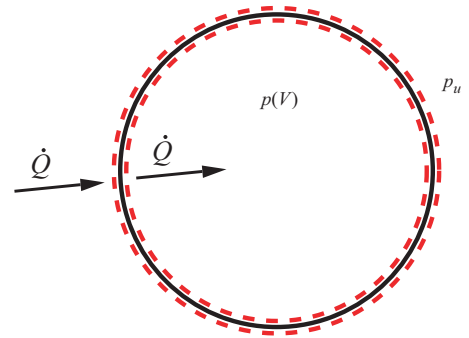
$$V_2 = x_{B,2} \frac{V_2''}{m_{B,2}''} + (1 - x_{B,2}) \frac{V_2'}{m_{B,2}'}$$

Aus Tab.:

$$p_{B,1} = p_{\text{sat}}(\vartheta_1), p_{B,2} = p_{\text{sat}}(\vartheta_2), h'_{B,1} = h'_B(\vartheta_1), h''_{B,1} = h''_B(\vartheta_1), h'_{B,2} = h'_B(\vartheta_2), h''_{B,2} = h''_B(\vartheta_2)$$

Negative Volumenänderungsarbeit  $W_{12}$ :

$$\begin{aligned} W_{12} &= \int_1^2 p(V) dV = \int_1^2 \left( p_u + \frac{4}{3} E \ln\left(\frac{V}{V_0}\right) \right) dV \\ &\left( = p_u (V_2 - V_1) + \frac{4E}{3} \int_1^2 \ln\left(\frac{V}{V_0}\right) dV \right) \end{aligned}$$

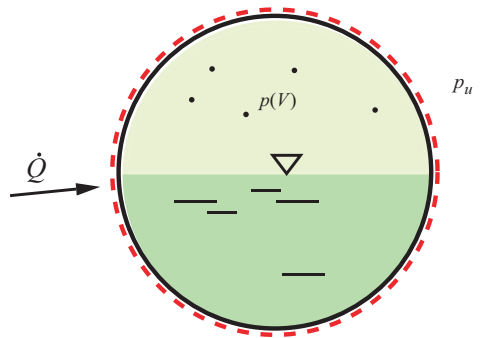


d) Energiebilanz für geschlossenes System *Tankhülle*:

$$\int_1^2 (p(V) - p_u) dV = \frac{4E}{3} \int_1^2 \ln\left(\frac{V}{V_0}\right) dV = \Delta E_{\text{elast}}$$

Kontrolle: Energiebilanz für *Brennstoff + Luft + Tankhülle*

$$\begin{aligned} Q_{12} - \int_1^2 p_u(V) dV &= m_B (u_{B,2} - u_{B,1}) + \Delta E_{\text{elast}} \\ &= m_L (u_{L,2} - u_{L,1}) + \frac{4E}{3} \int_1^2 \ln\left(\frac{V}{V_0}\right) dV \end{aligned}$$



2. Aufgabe (50 Punkte)

a) siehe Abbildung

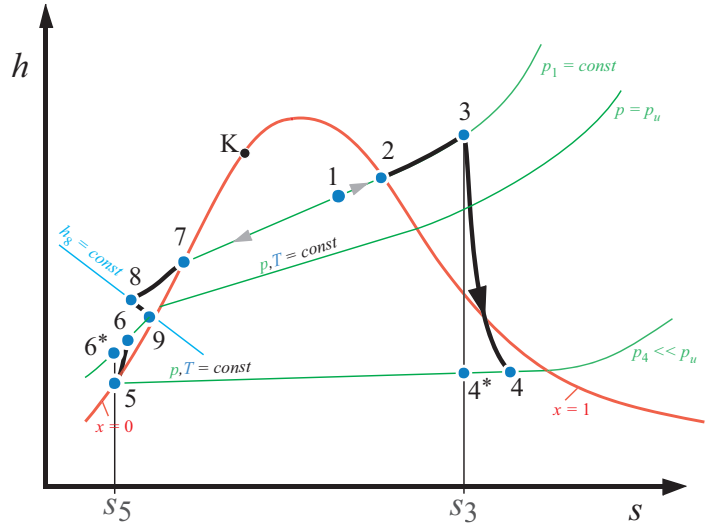
b) Mit dem Hebelgesetz:

$$x_1 = \frac{h_1 - h_7}{h_2 - h_7}$$

aus Tab.:

$$h_1 = (p_1, v_1), \quad h_7 = h'(p_1), \quad h_2 = h''(p_1)$$

c) Energiebilanz für stationären Fließprozess von 2 nach 3:



$$\dot{Q}_{23} + \dot{P}_{23}^t = \dot{m}'' (h_3 - h_2), \quad \text{mit } \dot{m}'' = x_1 \dot{m} \quad \text{aus Tab.: } h_3 = h(p_3, v_3)$$

Energiebilanz für stationären Fließprozess von 3 nach 4:

$$\dot{Q}_{34} + \dot{P}_{34}^t = \dot{m}'' (h_4 - h_3) = \dot{m}'' \eta_{sT} (h_{4*} - h_3) \quad \text{aus Tab.: } h_{4*} = h(p_4, s_{4*} = s_3 = s(p_3, v_3))$$

d) Energiebilanz für stationären Fließprozess von 4 nach 5:

$$\dot{Q}_{45} + \dot{P}_{45}^t = \dot{m}'' (h_5 - h_4), \quad h_4 = \frac{P_{34}^t}{\dot{m}''} + h_3 \quad \text{aus Tab.: } h_5 = h(p_5, x_5) = h'(p_5)$$

Energiebilanz für stationären Fließprozess von 5 nach 6:

$$\dot{Q}_{56} + \dot{P}_{56}^t = \dot{m}'' (h_6 - h_5) = \frac{\dot{m}''}{\eta_{sP}} (h_{6*} - h_5) \quad \text{aus Tab.: } h_{6*} = h(p_u, s_{6*} = s_5 = s(p_5, x_5) = s'(p_5))$$

$$h_6 = h_5 + \frac{P_{56}^t}{\dot{m}''} \quad \text{aus Tab.: } v_6 = v(h_6, p_6)$$

e) Energiebilanz für stationären Fließprozess von 7 nach 8:

$$\dot{Q}_{78} + \dot{P}_{78}^t = \dot{m}' (h_8 - h_7) = \dot{m}' (h_9 - h_7), \quad \text{mit } \dot{m}' = (1 - x_1) \dot{m}$$

$$\text{aus Tab.: } h_9 = h(p_9, v_9), \quad h_7 = h'(p_1) \quad (\text{siehe oben})$$

f) Exergieverluste:

$$e_{V,T} = T_u (s_4 - s_{4*}), \quad e_{V,D} = T_u (s_9 - s_8), \quad e_{V,A} = T_u (x_1 (s_2 - s_1) + (1 - x_1) (s_7 - s_1)) \equiv 0$$

Drossel:  $h_8 = h_9$

$$\text{aus Tab.: } s_8 = s(h_9, p_7), \quad s_7 = s'(p_1), \quad s_8 = s(h_9, p_9), \quad s_1 = s(h_1, p_1), \quad s_2 = s''(p_1)$$

g) Exergiebilanz (stationär) für ein differentielles Element im Überhitzer:

$$0 = e_h - (e_h + de_h) + e_q + e_{V,\ddot{U}H}$$

Mit  $de_h = dh - T_u ds$ ,  $e_q = \left(1 - \frac{T_u}{T}\right) \delta q$ ,  $\delta q = dh$  und  $T ds = dh - v dp^0$  folgt die Behauptung:

$$e_{V,\ddot{U}H} \equiv 0$$

### 3. Aufgabe (19 Punkte)

a) Für ein ideales Gas gilt

$$dh = c_p dT \quad \text{bzw.} \quad du = c_v dT$$

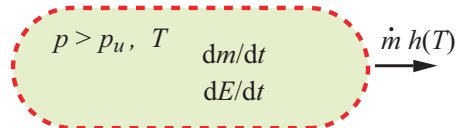
so dass

$$\frac{dh}{du} = \frac{c_p}{c_v} = \frac{c_v + R}{c_v} = \kappa \quad \text{nach Int.} \quad h = \kappa u + \text{const}$$

Die Konstante kann bei einem reinen Stoff o.B.d.A. zu Null gesetzt werden.

b) Massenbilanz:  $\frac{dm}{dt} = -\dot{m}$

Energiebilanz:  $\frac{dE}{dt} = \frac{dU}{dt} = m \frac{du}{dt} + u \frac{dm}{dt} = -\dot{m} h$



Daraus folgt die Differentialgleichung:

$$m du = (h - u) dm$$

bzw. mit dem Ergebnis aus a) und nach Trennung der Variablen

$$\frac{dm}{m} = \frac{du}{(\kappa - 1) u}$$

und nach Integration:

$$\ln \left( \frac{m}{m_0} \right) = \frac{1}{\kappa - 1} \ln \left( \frac{u}{u_0} \right) = \ln \left( \frac{T}{T_0} \right)^{1/(\kappa-1)} \quad T = \frac{pV}{mR}, T_0 = \frac{p_0 V}{m_0 R} \quad \Rightarrow \quad \frac{m_1}{m_0} = \left( \frac{p_1}{p_0} \right)^{1/\kappa}$$

bzw.

$$\Delta m = m_0 - m_1 = m_0 \left( 1 - \left( \frac{p_1}{p_0} \right)^{1/\kappa} \right) \quad \text{mit} \quad \kappa = \frac{R_{\text{He}} + c_{v,\text{He}}}{c_{v,\text{He}}}$$

Für anfängliches Gleichgewicht ist  $T_0 = T_u$  mit  $T_u \text{ [K]} = \vartheta_u \text{ [}^\circ\text{C]} + 273,15 \text{ [K]}$

c) Aus Vorstehendem folgt:

$$\frac{T_1}{T_0} = \left( \frac{p_1}{p_0} \right)^{(\kappa-1)/\kappa}$$

Der Exponent zeigt, dass das Gas im Inneren der Druckflasche isentrop expandiert ( $p v^\kappa = \text{const}$ ). Für die spezifische Entropieänderung gilt nämlich:

$$s_1 - s_0 = c_{p,\text{He}} \ln \left( \frac{T_1}{T_0} \right) - R_{\text{He}} \ln \left( \frac{p_1}{p_0} \right) = \left( c_{p,\text{He}} - R_{\text{He}} \frac{\kappa}{\kappa - 1} \right) \ln \left( \frac{T_1}{T_0} \right),$$

was wegen  $c_p = \frac{\kappa}{\kappa - 1} R_{\text{He}}$  Null ergibt.

d) Energiebilanz für das Helium im Wetterballon WB:

$$\frac{dE_{WB}}{dt} = \frac{dU_{WB}}{dt} = \dot{m} h + \dot{W}^V \quad \text{mit } \dot{m} h = -\frac{dU}{dt}$$

oder alternativ adiabates geschlossenes Gesamtsystem:

$$\dot{W}^V = -p_u \frac{dV}{dt} = \frac{dU}{dt} + \frac{dU_{WB}}{dt}$$

$$\Rightarrow dU_{WB} = -p_u dV - dU$$

Integration der Terme:

$$\int_0^1 dU_{WB} = U_{WB,1} - \overset{0}{U}_{WB,0} = \Delta m c_{v,He} (T_{WB,1} - T_{ref})$$

$$\int_0^1 -p_u dV = -p_u (V_{WB,1} - \overset{0}{V}_0)$$

$$\int_0^1 -dU = \int_0^1 -d(mu) = -(m_0 - \Delta m) u_1 + m_0 u_0 = -(m_0 - \Delta m) c_{v,He} (T_1 - T_{ref}) + m_0 c_{v,He} (T_0 - T_{ref})$$

Temperaturverhältnis ( $T_{ref}$  entfällt richtigerweise!):

$$\frac{T_{WB,1}}{T_1} = 1 + \frac{m_0}{\Delta m} \left( \frac{T_0}{T_1} - 1 \right) - \frac{p_u V_{WB,1}}{c_{v,He} T_1}$$

e) Entropiebilanz für das Gesamtsystem:

$$\begin{aligned} \frac{dS}{dt} = \dot{S}_{irr} &\stackrel{\text{Int.}}{\Rightarrow} S_{irr} = \Delta m \left( c_{p,He} \ln \left( \frac{T_{WB,1}}{T_0} \right) - R_{He} \ln \left( \frac{p_u}{p_0} \right) \right) + (m - \Delta m) \overset{0}{\Delta} S_{Flasche} \\ &= \Delta m \left( c_{p,He} \ln \left( \frac{T_{WB,1}}{T_0} \right) - R_{He} \ln \left( \frac{p_u}{p_0} \right) \right) \end{aligned}$$

(Nur die überströmende Masse  $\Delta m$  ändert Ihre Entropie.)

Da für das abgeschlossene System nach dem 2. Hauptsatz  $S_{F,irr} > 0$  gilt, muss stets  $T_{WB,1} > T_1$  sein.

f) Der Wetterballon besitzt solange Auftrieb, solange das Gewicht des Heliums kleiner als das Gewicht der verdrängten Luft ist:  $m_{He} g \leq m_L g$

$$\frac{p_u V_{WB,1}}{R_{He} T_{WB,1}} \leq \frac{p_u V_{WB,1}}{R_L T_u} \Rightarrow T_{WB,1} \geq \frac{R_L}{R_{He}} T_u = T_{WB,min}$$

Die Auswertung dieser Bedingung liefert

$$V_{WB,1} \leq \left( 1 + \frac{m_0}{\Delta m} \left( \frac{T_0}{T_1} - 1 \right) - \frac{R_L}{R_{He}} \frac{T_u}{T_1} \right) \frac{c_{v,He}}{p_u} = V_{max}$$

