

$$1. \text{ a) } \frac{dE}{dt} = \sum \dot{m} h + \sum \dot{Q} - \sum \dot{W}$$

$$\dot{Q} = \dot{m}(h_{\text{en}} - h_{\text{aus}}) + \dot{Q}_{\text{R}} - \dot{Q}_{\text{aus}}$$

$$\dot{Q}_{\text{aus}} = \dot{Q}_{\text{R}} + \dot{m}_{\text{en}}(h_{\text{en}} - h_{\text{aus}})$$

$$h_{\text{en}} = h(70^\circ\text{C}, \text{siedende Fl.}) = h(70^\circ\text{C}, 0,3119 \text{ bar}) = 292,98 \text{ kJ/kg}$$

$\overset{N}{\text{A-2}}$

$$h_{\text{aus}} = h(100^\circ\text{C}, \text{siedende Fl.}) \stackrel{\text{!}}{=} h(100^\circ\text{C}, 1,0112 \text{ bar}) = 419,04 \text{ kJ/kg}$$

$$\Rightarrow \dot{Q}_{\text{aus}} = 100 + 0,3(292,98 - 419,04)$$

$\approx 62,2 \text{ kW}$

$$b) \bar{T} = \frac{q_{\text{rev}}}{s_2 - s_1} = \frac{h_2 - h_1}{s_2 - s_1} = \frac{T_2 - T_1}{\ln\left(\frac{T_2}{T_1}\right)} = \frac{298,15 - 288,15}{\ln\left(\frac{298,15}{288,15}\right)} \approx \underline{\underline{293,1 \text{ K}}}$$

$$c) \frac{dS}{dt} = \sum \dot{m} s + \sum \frac{\dot{Q}}{\bar{T}} + \dot{S}_{\text{exz}}$$

$$\dot{Q} = \dot{m}(s_{K_F_{\text{aus}}} - s_{K_F_{\text{en}}}) + \frac{\dot{Q}_{\text{aus}}}{\bar{T}_{K_F}} + \dot{S}_{\text{exz}}$$

$$\dot{S}_{\text{exz}} = \dot{m}_{K_F} (s_{K_F_{\text{aus}}} - s_{K_F_{\text{en}}}) - \frac{\dot{Q}_{\text{aus}}}{\bar{T}_{K_F}}$$

idealener Fluide

$$\Rightarrow s_{\text{aus}} - s_{\text{en}} = \int_{T_{\text{en}}}^{T_{\text{aus}}} \dot{S}_{\text{exz}}$$



Entropiebilanz um Reaktor:

$$\text{stationär} \quad \frac{dS}{dt} = \sum \dot{n}_i s_i + \sum \frac{\dot{Q}}{T} + \dot{S}_{\text{err}}$$

$$0 = \dot{n}(s_{\text{ein}} - s_{\text{aus}}) + \frac{-\dot{Q}_{\text{aus}}}{T_{\text{KF}}} + \dot{S}_{\text{err}}$$

$$\dot{S}_{\text{err}} = \frac{\dot{Q}_{\text{aus}}}{T_{\text{KF}}} + \dot{n}(s_{\text{aus}} - s_{\text{ein}})$$

A-2

↓

$$s_{\text{aus}} = s(100^\circ, \text{reduz. Fl.}) = s(100^\circ, 0,014 \text{ bar}) = 1,3069 \text{ kJ/kgK}$$

$$s_{\text{ein}} = s(30^\circ, \text{reduz. Fl.}) = s(30^\circ, 0,3113 \text{ bar}) = 0,9549 \text{ kJ/kgK}$$

A-2

$$\Rightarrow \underline{\dot{S}_{\text{err}} \approx 22,4 \text{ kJ/K}}$$

$$d) \quad \frac{dE}{dt} = \sum \dot{n} h + \sum \dot{Q} - \sum \dot{W}$$

$$\Delta U = \Delta m_{12} \cdot h_{\text{ein},12} + \overset{3513}{\dot{Q}_R} - \overset{3513}{\dot{Q}_{\text{aus}}}$$

$$\Delta U = \Delta m_{12} \cdot h_{\text{ein},12}$$

$$\Delta m_{12} = \frac{\Delta U}{h_{\text{ein},12}} = \frac{(m_1 + \Delta m_{12}) h_2}{h_{\text{ein},12}} - \frac{m_1 h_1}{h_{\text{ein},12}}$$

$$\Delta m_{12} - \frac{\Delta m_{12}}{h_{\text{ein},12}} = \frac{m_1 h_2}{h_{\text{ein},12}} - \frac{m_1 h_1}{h_{\text{ein},12}}$$

$$\Delta m_{12} \left(1 - \frac{1}{h_{\text{ein},12}}\right) = \frac{m_1}{h_{\text{ein},12}} (h_2 - h_1)$$

$$\Rightarrow \Delta m_{12} = \frac{m_1}{h_{\text{ein},12}} (h_2 - h_1) \cdot \frac{1}{1 - \frac{1}{h_{\text{ein},12}}}$$

$$1. d) h_1 = h(100^\circ, x=0,005) = h_f(100^\circ) + x(h_g(100^\circ) - h_f(100^\circ))$$

$$\approx 430,3 \text{ kJ/kg}$$

A-2

$$h_2 = h(70^\circ, x=0) = h_f(70^\circ) \approx 292,38 \text{ kJ/kg}$$

$$h_{\text{entz}} = h(20^\circ, x=0) = h_f(20^\circ) = 83,96 \text{ kJ/kg}$$

N
A-2

$$\Rightarrow \Delta n_{12} = \frac{5755}{83,96} (292,38 - 430,3) \cdot \frac{1}{1-83,96}$$

$$\underline{\approx 109,5 \text{ kg}}$$

$$e) \Delta S = S_2 - S_1 = n_2 s_2 - n_1 s_1$$

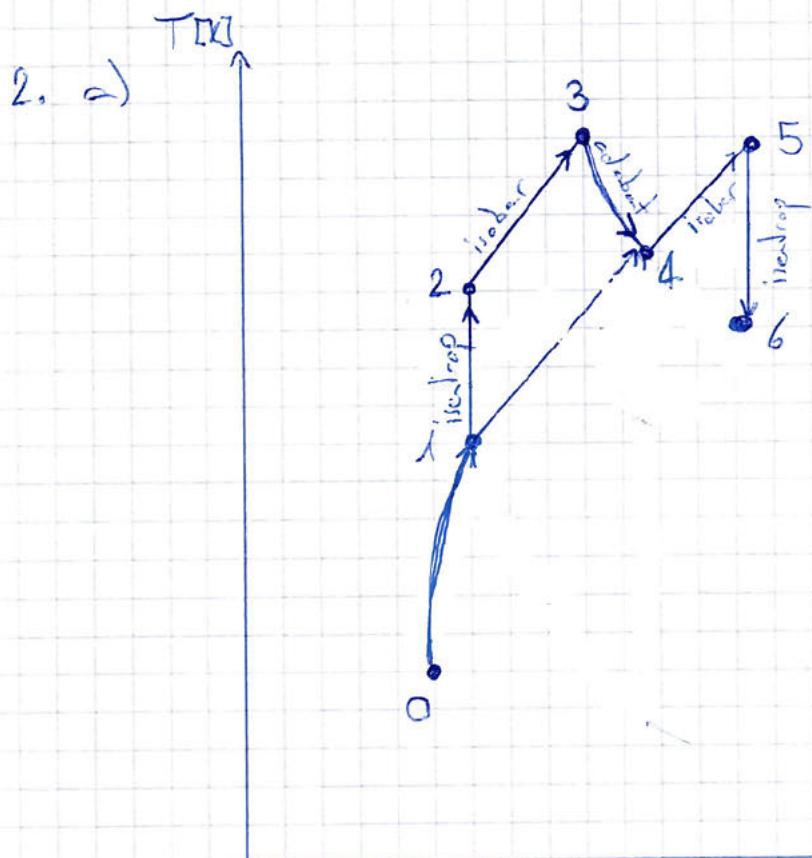
$$S_2 = s_f(70^\circ, \text{ siehe T1}) \approx 0,9549 \text{ kJ/kgK}$$

N
A-2

$$S_1 = s_f(100^\circ) + x(s_g(100^\circ) - s_f(100^\circ)) \approx 1,337 \text{ kJ/kgK}$$

$$\Delta S = (5755 + 109) \cdot 0,9549 - 5755 \cdot 1,337$$

$$\underline{\approx -2095 \text{ kJ/K}}$$



Bei ① teilt sich die Luft auf: m_k durchfließt den Turbinenprozess während m_m direkt weiter zur Mühkammer geführt wird.

b) ~~$\frac{dE}{dt} = \dot{E}_{ih} + \sum \dot{Q} - \sum \dot{W}$~~

$$\dot{Q} = \dot{m} (h_{in} - h_{out})$$

$$3.2) \quad P = \frac{R}{H} = \frac{8314}{50} \approx 166,28 \text{ Pa/K}$$

$$\begin{aligned} P_{g1} &= P_K + P_{EW} + P_{amb} \\ &= \frac{m_K \cdot g}{A} + \frac{m_{EW} \cdot g}{A} + P_{amb} \\ &\quad \text{Fläche } A = 0,008 \text{ m}^2 \end{aligned}$$

$$\underline{\underline{140'094 \text{ Pa} = 1,4 \text{ bar}}}$$

$$m_g = \frac{P_{g1} V_{g1}}{R T_{g1}} \approx \underline{\underline{0,0034 \text{ kg} = 3,4 \text{ g}}}$$

b) $T_{g2} = 0^\circ\text{C}$

Es ist noch nicht alles Eis geschmolzen, und dennoch sind die beiden Kammern im thermodynamischen Ggl. D.h. dass das EW eine Temperatur von 0°C hat und das Gas auch.

$$\underline{\underline{P_{g2} = P_{g1} = 1,4 \text{ bar}}}$$

Es drückt noch immer der Atmosphärendruck und die Gewichtskräfte von Kolben und EW auf dieselbe Fläche. Das EW ist immer gleich dicht. Somit ist auch der Druck immer gleich.

c) 1. HS. für geradl. System an einem Kolben:

$$\frac{d\bar{E}}{dt} = \sum \dot{Q} - \sum \dot{W}$$

$$\Delta U = \Delta Q_{12} - W_{12}$$

$$Q_{12} = \Delta U + W_{12}$$

0, weil $v = \text{const.}$

$$\Delta U = (U_{g2} - U_{g1}) + (U_{EW_2} - U_{EW_1})$$

$$= m_g \int_{T_1}^{T_2} c_v \cdot dT$$

$$= m_g \cdot c_v (T_2 - T_1) = 0,0034 \cdot 633 \cdot (273,15 - 293,15) \\ \approx (-649,8 \text{ J})$$

$$V_{g2} = \frac{m_g R T_{g2}}{P_{g2}} = \frac{0,0034 \cdot 16 \cdot 273,15}{140,094} \approx 0,001 \text{ m}^3$$

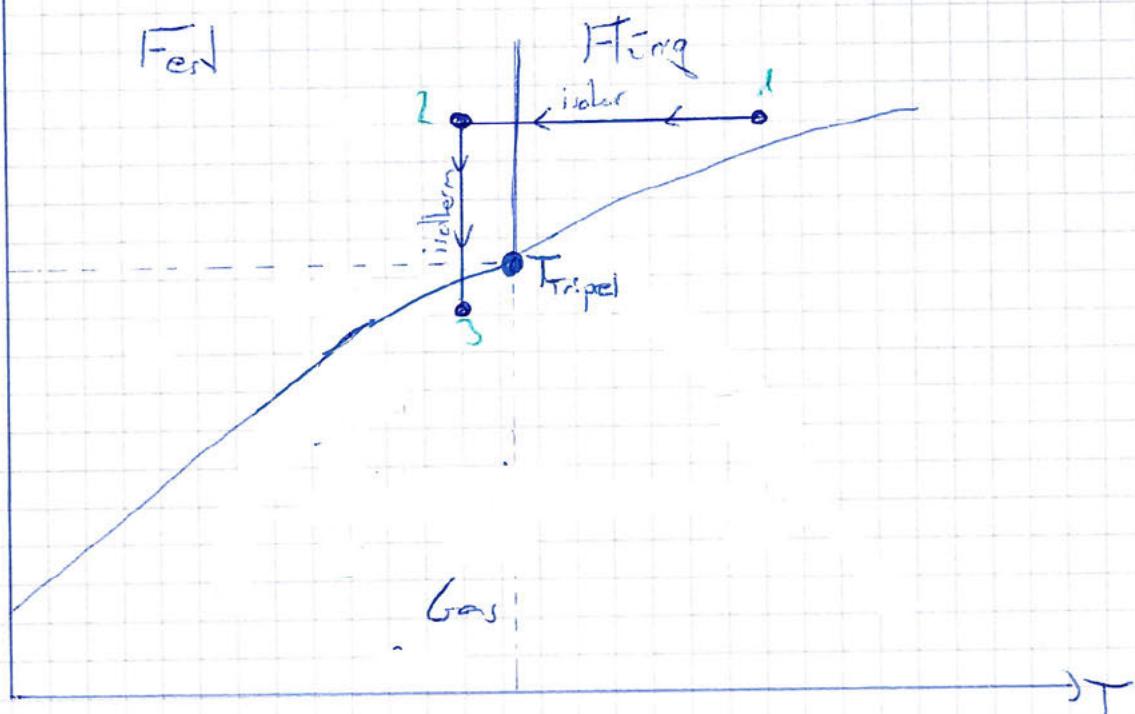
$$V = \text{höhe} \times \text{Fläche} \Rightarrow \text{höhe} = \frac{V}{A} \approx 0,14 \text{ m}$$

$$W_{12} = 1 \text{ kg} \cdot g \cdot \text{höhe} = (m_k + m_{EW}) \cdot g \cdot \text{höhe} = (32 + 0,1) \cdot 9,81 \cdot (0,14) \\ \approx (-44,5 \text{ J})$$

$$\Rightarrow Q_{12} = -649 - 44 \\ \approx -694,3 \text{ J}$$

$$3. d) \Delta U = Q_{12}$$

4. a) P ↑



1 Zustand zu Beginn

2 Zustand nach (i), also nach isobarem Kühlen

3 Zustand nach (ii), also nach isothermen Druckabb.

b) 1:

$$2: x_2 = 1$$

$$3: 8 \text{ bar}, S_3 = S_2$$

$$4: p_4 = p_3 = 8 \text{ bar}$$

$$\frac{p_i}{T_i} = 598'500 \text{ Pa}$$

Zustand	p [bar]	T [K]	x
1			
2			1
3	8		
4	8		0

e) Es wurde wieder Nitroq-