

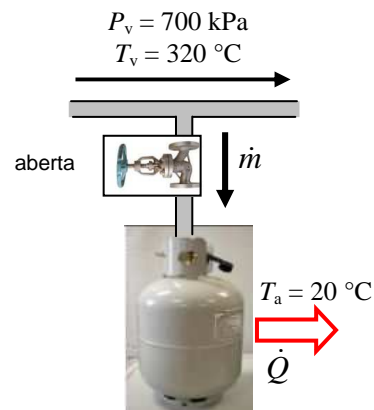
PROVA 2**Solução**

Questão 1 [5 pts] **Vapor d'água** a 700 kPa e 320 °C escoam por uma tubulação. Um **tanque** de 2 m³, contendo inicialmente vapor d'água a 100 kPa e 200 °C, está conectado a esta tubulação por uma válvula fechada. A válvula é aberta, permitindo a entrada do vapor da tubulação no interior do tanque, até que a pressão final no tanque alcance 700 kPa. Durante este processo, **calor** é transmitido *do tanque para o ambiente* de modo a manter o conteúdo do tanque a temperatura constante de 200 °C. O ambiente encontra-se a 20 °C.

- (a) Calcule a massa total de vapor d'água que entra no tanque [1 pt];
 (b) Calcule o calor total transmitido ao longo do processo [2 pt];
 (c) Calcule a variação total da entropia no interior do tanque durante o processo [1 pt]; e mostre que o processo não viola a segunda lei da termodinâmica [1 pt].

TANQUE		$T = 200\text{ °C}$		
P kPa	v m ³ /kg	u kJ/kg	h kJ/kg	s kJ/kg
100	2,17	2658	2875	7,834
700	0,2999	2635	2845	6,886

LINHA		$T = 320\text{ °C}$		
P kPa	v m ³ /kg	u kJ/kg	h kJ/kg	s kJ/kg
700	0,3852	2831	3101	7,370



isotérmico: $T_t = 200\text{ °C}$
início: $P_t = 100\text{ kPa}$
fim: $P_t = 700\text{ kPa}$

MASSA

$$m_i = V / v_i = 2 / 2,17 = \mathbf{0,922\text{ kg}}$$

$$m_f = V / v_f = 2 / 0,2999 = \mathbf{6,67\text{ kg}}$$

$$\text{dif.: } \frac{dm}{dt} = \dot{m}_e \quad \text{integr.: } m_f - m_i = m_e \quad 6,67 - 0,92 = m_e \quad m_e = \mathbf{5,75\text{ kg}} \quad (1\text{ pt})$$

ENERGIA

$$U_i = m_i \cdot u_i = 0,922 \times 2658 = \mathbf{2450,7\text{ kJ}}$$

$$U_f = m_f \cdot u_f = 6,67 \times 2635 = \mathbf{17.575,5\text{ kJ}}$$

$$\text{dif.: } \frac{dU}{dt} = \dot{Q} + \dot{W} + \dot{m}_e h_e \quad \text{integr.: } U_f - U_i = Q + W + m_e h_e \quad 17.575 - 2451 = Q + 5,75 \times 3101$$

$$Q = \mathbf{-2706\text{ kJ}} \quad (2\text{ pt})$$

ENTROPIA

$$S_i = m_i \cdot s_i = 0,922 \times 7,834 = \mathbf{7,223\text{ kJ/K}}$$

$$S_f = m_f \cdot s_f = 6,67 \times 6,886 = \mathbf{45,93\text{ kJ/K}}$$

$$\Delta S = S_f - S_i = 45,93 - 7,22 = \mathbf{38,71\text{ kJ/K}} \quad (1\text{ pt})$$

$$\text{dif.: } \frac{dS}{dt} = \frac{\dot{Q}}{T_S} + \dot{m}_e s_e + \dot{P}_S \quad \text{integr.: } S_f - S_i = \frac{Q}{T_S} + m_e s_e + P_S \quad 38,71 = -2706/473 + 5,75 \times 7,37 + P_S$$

$$P_S = \mathbf{2,05\text{ kJ/K}} \quad (1\text{ pt})$$

$P_S > 0$ – *positivo!* Não viola a 2ª Lei da Termodinâmica.

Questão 2 [5 pts] Uma **turbina** movida a **vapor d'água**, com eficiência de 70 %, aciona um **compressor** de **ar**, cuja eficiência é de 80 %. Consideradas as condições especificadas na figura abaixo, calcule:

- o trabalho desenvolvido no eixo da turbina, em kW [2 pt];
- a descarga de ar, em kg/s, que pode ser comprimida [2 pt];
- a temperatura da água na saída da turbina T_{ts} [0,5 pt] e a temperatura do ar na saída do compressor T_{cs} [0,5 pt].

Dados do ar: $R = 0,287 \text{ kPa}\cdot\text{m}^3/\text{kg}\cdot\text{K}$; $c_p = 1,00 \text{ kJ/kg}\cdot\text{K}$; $c_v = 0,717 \text{ kJ/kg}\cdot\text{K}$

TURBINA

Entrada: $P_{te} = 2 \text{ MPa}$, $T_{te} = 360^\circ\text{C}$

$T_{\text{sat}}(2 \text{ MPa}) = 212^\circ\text{C} < T_{te} \therefore \text{fase gás}$

$h_e = 3159 \text{ kJ/kg}$, $s_e = 6,992 \text{ kJ/kg}\cdot\text{K}$

* Processo ideal: *adiabático reversível* – **isoentrópico** $s_s = s_e$

Saída: $P_{ts} = 100 \text{ kPa}$, $s_s = 6,992 \text{ kJ/kg}\cdot\text{K}$ $s_{ls} = 1,303 \text{ kJ/kg}\cdot\text{K}$, $s_{gs} = 7,36 \text{ kJ/kg}\cdot\text{K}$

$s_{ls} < s_s < s_{gs} \therefore \text{mistura bifásica}$ $x_g = (s_s - s_{ls}) / (s_{gs} - s_{ls}) = (6,99 - 1,303) / (7,36 - 1,303) = \mathbf{0,94}$

$h_s = x_g h_{gs} + (1 - x_g) h_{ls}$ $h_{ls} = 417,5 \text{ kJ/kg}$, $h_{gs} = 2675,5 \text{ kJ/kg}$ $h_s = 0,94 \times 2675,5 + 0,06 \times 417,5 = \mathbf{2540 \text{ kJ/kg}}$

Potência: $\dot{W}_T = \eta_t \times \dot{m}_{vap} (h_e - h_{s,ideal}) = 0,7 \times 0,1 (3159 - 2540) = \mathbf{43,4 \text{ kW (2 pt)}}$

COMPRESSOR

Potência: $\dot{W}_C = \frac{1}{\eta_c} \times \dot{m}_{Ar} (h_{s,ideal} - h_e) = \frac{1}{\eta_c} \times \dot{m}_{Ar} c_p (T_{s,ideal} - T_e)$

* Processo ideal: *adiabático reversível* – **isoentrópico** $s_s = s_e$

$$\frac{T_{cs}}{T_{ce}} = \left(\frac{P_{cs}}{P_{ce}} \right)^{R/c_p} \quad T_{cs} = 300 \times (5/1)^{0,287} = \mathbf{476 \text{ K (203}^\circ\text{C)}}$$

$$\dot{m}_{Ar} = \frac{\eta_c \dot{W}_C}{c_p (T_{s,ideal} - T_e)} = 0,8 \times 43,4 / 1,0 \times (476 - 300) = \mathbf{0,197 \text{ kg (2 pt)}}$$

Temperatura na saída da turbina:

$$\dot{W}_T = \dot{m}_{vap} (h_e - h_s) \therefore h_s = h_e - \frac{\dot{W}_T}{\dot{m}_{vap}} = 3159 - 43,4/0,1 = \mathbf{2726} > h_{gs} \therefore \text{fase gás}$$

Na tabela de vapor, com $P = 100 \text{ kPa}$, esta entalpia corresponde a... $T_{ts} = \mathbf{125^\circ\text{C (0,5 pt)}}$

Temperatura na saída do compressor:

$$\dot{W}_C = \dot{m}_{Ar} c_p (T_s - T_e) \therefore T_s = T_e + \frac{\dot{W}_C}{\dot{m}_{Ar} c_p} = 300 + 43,4/0,197 = \mathbf{520 \text{ K (247}^\circ\text{C) (0,5 pt)}}$$

