## Zadatci i posutpak za 1.MI iz ET-a 2008.

Dva kg idealnog plina ( $c_p = 1,005 \text{ kJ/kgK}$ ,  $\kappa = 1,4$ ) nalazi se u krutom spremniku. Temperatura je plina 500  $^{0}$ C, a tlak 10 MPa. Kolika je promjena entropije:

- 1) plina ohladi li se plin na temperaturu okolice, 0 °C, odvođenjem toplinske energije u okolicu te
  - 2) okolice izazvana opisanim procesom?

1) 
$$ds_v = c_v \frac{dT}{T} \left[ \frac{J}{kgK} \right];$$
  

$$\delta s_v = c_v \ln \frac{T_2}{T_1} = \frac{c_p \frac{kJ}{kgK}}{\kappa} \ln \frac{T_2}{T_1} = \frac{1,005}{1,4} \ln \frac{273,15}{773,15} = -0,747 \frac{kJ}{kgK}$$

$$\delta S_v = \text{m} \, \delta s_v = 2\text{kg} \cdot (-0,747) \frac{kJ}{kgK} = -1,494 \text{ kJ/K}$$

b) - 1,494 kJ/K USPJ.: 57%

2)
$$Q_{12} = mc_v (T_2 - T_1) = 2kg \frac{c_p \frac{kJ}{kgK}}{\kappa} (-500)K =$$

$$= 2\frac{1,005}{1,4} (-500)kJ = -717,86kJ$$

$$\delta s_{ok} = \frac{Q_{12ok}}{T_{ok}} = \frac{717,86kJ}{273,15K} = 2,63kJ/K$$

d) + 2,63 kJ/K

USPJ.: 35%

Na ulazu u plinsku turbinu vrijednosti su tlaka, temperature i brzine idealnog plina ( $c_p = 1005$  J/kgK,  $\kappa = 1,4$ ) 6 MPa, 680  $^{0}$ C i 80 m/s. Plin izentropski ekspandira u turbini, a vrijednosti su temperature i brzine na izlazu iz turbine 100  $^{0}$ C i 140 m/s. Ako je snaga na osovini turbine 5 MW, temperatura okolice 20  $^{0}$ C, a tlak 100 kPa, odredite:

- 1) maseni protok plina kroz turbinu (<u>uzmite u obzir</u> i promjenu kinetičke energije) i
- 2) eksergiju 1kg plina na ulazu u turbinu. Promjenu potencijalne i kinetičke energije plina <u>zanemarite</u>.

1)
$$q_{12} + h_{1} + \frac{1}{2}c_{1}^{2} + gz_{1} = w_{t12} + h_{2} + \frac{1}{2}c_{2}^{2} + gz_{2} [J/kg]; q_{12} = 0; gz_{2} - gz_{1} = 0$$

$$\dot{W}_{t12} = w_{t12} \left[ \frac{J}{kg} \right] \cdot \dot{m} \left[ \frac{kg}{s} \right] = \dot{m} \left[ (h_{1} - h_{2}) + \frac{c_{1}^{2} - c_{2}^{2}}{2} \right] [W]$$

$$\Rightarrow \dot{m} = \frac{\dot{W}_{t12}}{c_{p} (T_{1} - T_{2}) - \delta e_{k}} \left[ \frac{kg}{s} \right]$$

$$\delta e_{k} = \frac{(140m/s)^{2} - (80m/s)^{2}}{2} \cdot \frac{1 \frac{kJ}{kg}}{1000 \frac{m^{2}}{s^{2}}} = 6.6 \frac{kJ}{kg}$$

$$\dot{m} = \frac{\dot{W}_{r12}}{c_p \left(T_1 - T_2\right) - \delta e_k} = \frac{5MW}{1,005 \frac{kJ}{kgK} \left(680 - 100\right) K - 6, 6 \frac{kJ}{kg}} \cdot \frac{1000 \frac{kJ}{s}}{1MW} = 8,68 kg / s.$$

a)8,68 kg/s USPJ.: 51%

2) 
$$w_{\text{max}} = eks = h_1 - h_{ok} - T_{ok} \left( s_1 - s_{ok} \right) \left[ \frac{J}{kg} \right]$$

$$h_1 - h_{ok} = c_p \left( T_1 - T_{ok} \right) = 1,005 \cdot 660 kJ / kg = 663,3 kJ / kg \qquad R = c_p \frac{\kappa - 1}{\kappa}$$

$$s_1 - s_{ok} = c_p \ln \frac{T_1}{T_{0k}} - R \ln \frac{p_1}{p_{ok}} =$$

$$1,005 \frac{kJ}{kgK} \ln \frac{680 + 273,15}{20 + 273,15} - 1,005 \cdot \frac{1,4 - 1}{1,4} \ln \frac{6000 kPa}{100 kPa} =$$

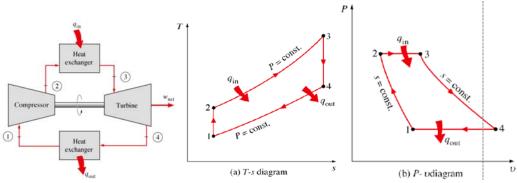
$$= 1,1850 \frac{kJ}{kgK} - 1,1757 \frac{kJ}{kgK} = 0,0093 \frac{kJ}{kgK}$$

$$w_{\text{max}} = eks = 663,3 kJ / kg - 293,15K \cdot 0,0093 kJ / kgK = 660,6 kJ / kg$$

b) 660,6 kJ/kg

USPJ.: 27%

Izračunati temperaturu na izlazu iz turbine, dovedenu toplinu i stupanj djelovanja za plinsku turbinu u Joeule-ovom (Brayton-ovom) ciklusu sa zrakom kao radnim medijem ( $c_p$ =1005 J/kgK,  $\kappa$ =1.4) . Maksimalna temperatura u ciklusu je 1000 K, a minimalna 300 K. Omjer tlakova u procesu je 6, a unutarnje efikasnosti kompresora i plinske turbine iznose 85%.



1)

$$T_2 = T_1 * r_p^{\frac{\gamma - 1}{\gamma}} = 300 * 6^{\frac{0.4}{1.4}} = 300 * 1.6685 = 500.55K$$

a) 
$$T_4 = \frac{T_3}{r_p^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}} = \frac{1000}{6^{\frac{0.4}{1.4}}} = \frac{1000}{1.6685} = 599.34K$$

Odgovarajuće stvarne temperature su:

$$T_2 - T_1 = \frac{T_2 - T_1}{\eta_c} = \frac{500.55 - 300}{0.85} \to T_2 = 535.94K$$

$$T_3 - T_4 = \eta_t * (T_3 - T_4) = 0.85 * (1000 - 599.34) = 331.75K \to T_4 = 659.4K$$

e)  $T_4 = 659.4 \text{ K}$ 

USPJ.: 16%

Radovi kompresora i turbine su:

$$W_{12} = c_p * (T_1 - T_2) = 1.005 * (300 - 535.94) = -237.12kJ/kg$$
  
$$W_{34} = c_p * (T_3 - T_4) = 1.005 * (1000 - 659.4) = 342.3kJ/kg$$

2) Dodana toplina je:

b) 
$$Q_{23} = c_p * (T_3 - T_2) = 1.005 * (1000 - 535.94) = 466.38kJ/kg$$

Odvedena toplina je:

$$Q_{41} = c_p * (T_1 - T_4) = 1.005 * (300 - 659.4) = -361.2kJ/kg$$

c) 
$$Q_{dov} = 466.4 \text{ kJ/kg}$$
 USPJ.: 11%

3) Efikasnost ciklusa i specifični rad su:

$$|W| = |(W_{12} + W_{34})| = 105.18kJ/kg$$

d) 
$$\eta = \frac{|(W_{12} + W_{34})|}{Q_{23}} = \frac{105.18}{466.38} = 0.225$$

a) 22.5%

USPJ.: 11%

## Zadatci i posutpak za 1.MI iz ET-a 2008.

Q-H dijagram vodotoka aproksimativno je opisan izrazom H=600- $3*Q_{sr}/2$ . H je nadmorska visina u m, a  $Q_{sr}$  protok vode u  $m^3/s$ . Odrediti:

- 1) snagu pribranske HE postavljene na vodotoku na 350 m n.v. s branom visine 55 m i stupnjem iskorištenja 90%,
- 2) mogući protok biološkog minimuma za derivacijsku elektranu sa zahvatom na istoj elevaciji i s istom visinom brane da bi imala istu snagu kao elektrana pod a). Stupanj iskorištenja derivacijske elektrane je 80%, a strojarnica se nalazi 50 m ispod zahvata,
- 3) bruto energiju vodotoka između nadmorske visine zahvata i ušća rijeke u more.

1) 
$$P=9.81QH\eta = 9.81(400-2.350/3)55.0.9 = 9.81.166.7.55.0.9 = 80932 \text{ kW}$$

**b) 80.93 MW** 

USPJ.: 90%

2) 
$$Q_{mb} = Q - Q_d$$

Qd = P/[9.81·(55+350-300)·0.8] = 
$$80932/[9.81 \cdot 105 \cdot 0.8] = 80932/824.04 = 98.21$$

$$Q_{mb} = 166.67 - 98.21 = 68.5 \text{ m}^3/\text{s}$$

d)  $68.5 \text{ m}^3/\text{s}$ 

USPJ.: 65%

3) 
$$W = 8760 \cdot 9.81 \cdot 1 \int_{0}^{350} (400 - \frac{2}{3}H) = 85936(400 \cdot 350 - \frac{350^{2}}{3}) =$$

$$W = 85936 \cdot 99167 = 8.52x10^9 \, kWh$$

e) 8.52x10<sup>9</sup>

USPJ.: **71%**