

ÖRNEK:

Ara ısıtmalı Rankine Çevrimi/Kapalı besleme suyu ısıtıcısı + Karışım odası problemi.

(Regenerative Rankine Cycle/Closed feedwater heater + Mixing chamber)

Çevrimin net güç çıktıtı: 80 MW

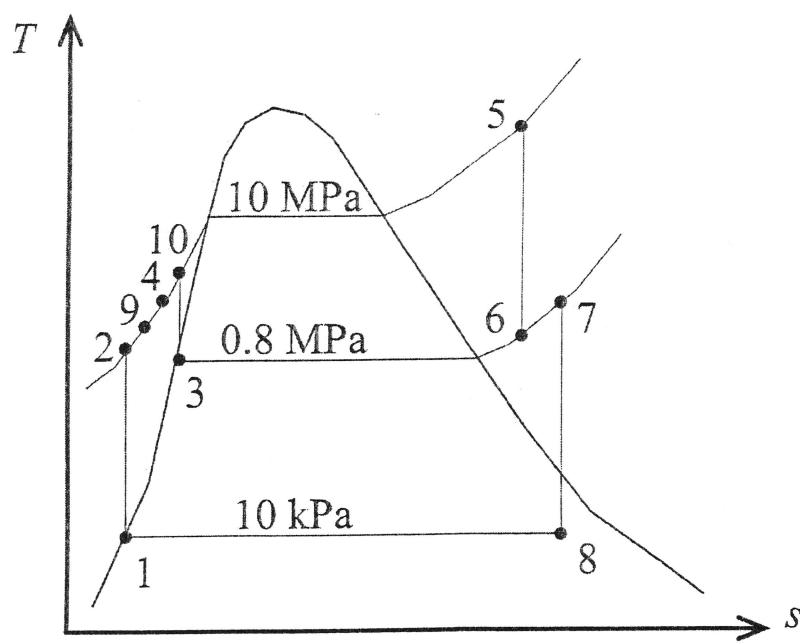
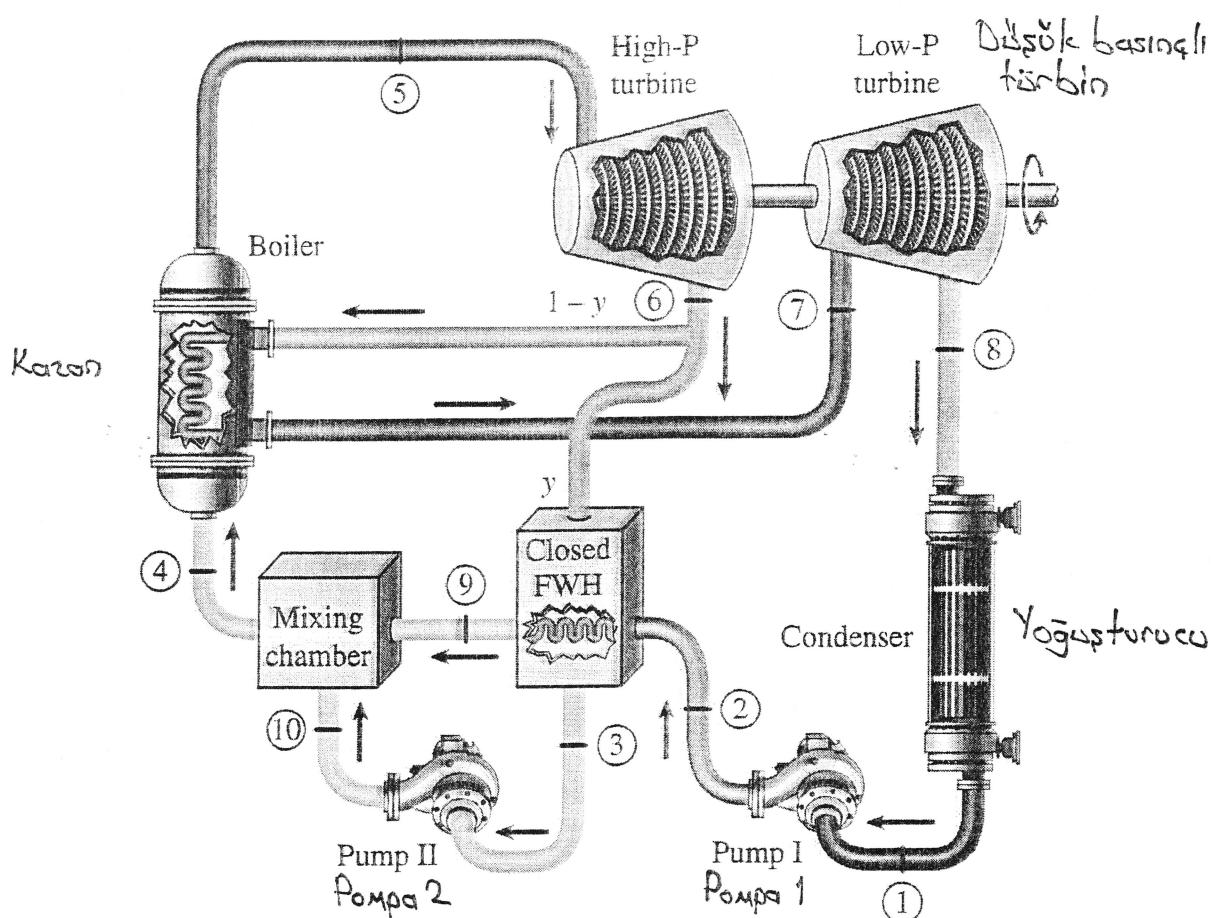
Yüksek basınçlı türbine (high-P turbine) giren buharın basıncı 10 MPa ve sıcaklığı 550°C.

Yüksek basınçlı türbinden (high-P turbine) çıkan buharın basıncı 0.8 MPa

7 noktasındaki sıcaklık 500°C.

8 Noktasındaki basınç 10 kPa.

İsteneden: 5 noktasındaki kütlesel debi [kg/s] ve çevrimin ısıl verimi [%].



1

Çözüm: Rankine genrimi ideal olarak alınmıştır.

Tüm noktaların özelliklerini bulalım:

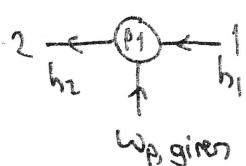
$$\left. \begin{array}{l} h_1 = h_f @ 10 \text{kPa} = 191,81 \text{ kJ/kg} \\ v_1 = v_f @ 10 \text{kPa} = 0,00101 \text{ m}^3/\text{kg} \end{array} \right\} \begin{array}{l} 1 \text{ noktası pompa girişidir ve} \\ \text{pompa girişinde su, doğmuş su} \\ \text{olarak alınır.} \\ \text{Koruluuk derecesi: } \boxed{x=0} \end{array}$$

* Yarıgıstırma sabit basıncı çalışlığı için;

$P_g = P_1 = 10 \text{kPa}$ ve basıncı göre Tablo A-5'den
 h_1 ve v_1 okunur.

Pompa gücü hesabı:

Enerji Dengesi:



$$E_g - E_f = \Delta E_s \rightarrow 0 \text{ (Sürekli akış)}$$

$$h_1 + w_{p,giren} - h_2 = 0$$

$$\boxed{w_{p1,giren} = h_2 - h_1} \quad (\text{J/kg})$$

$$\left. \begin{array}{l} h_1 = v_1 + P_1 v_1 \\ h_2 = v_2 + P_2 v_2 \end{array} \right\} \begin{array}{l} \text{Pompada: } v_1 = v_2 \\ h_2 - h_1 = P_2 v_2 - P_1 v_1 \text{ ; Pompada: } v_1 \approx v_2 \\ h_2 - h_1 = v_1 (P_2 - P_1) \quad (\text{J/kg}) \end{array}$$

$$\begin{aligned} \textcircled{*} \quad w_{p1,giren} &= h_2 - h_1 = v_1 (P_2 - P_1) \quad (\text{J/kg}) \\ &= (0,00101 \text{ m}^3/\text{kg}) (10000 - 10) \text{kPa} \\ &= 10,09 \text{ kJ/kg} \end{aligned}$$

(Dikkat: $P_2 = P_g = 10 \text{ MPa} = 10000 \text{kPa}$)

Dikkat: Yarıgıstırma, besleme suyu ısıtıcısı, karışım odası,
kurutma, ısı değiştirici, buharlaştırıcı gibi düzenekler
sabit basıncı çalışır. 2 ile 5 noktası arası-
nda da sabit basıncı çalışan düzenekler
vardır.

(2)

$$\textcircled{2} \quad w_{p1,\text{giren}} = h_2 - h_1 \Rightarrow h_2 = h_1 + w_{p1,\text{giren}}$$

⊗ $h_1 = 191,81 + 10,09 = 201,90 \text{ kJ/kg}$

$p_2 = 10000 \text{ kPa} \Rightarrow h_f = 1407,8 \text{ kJ/kg}$ (Tablo A-5)

⊗ $h_2 < h_f$ ise, 2 noktası sıkıştırılmış
sıvıdır (SS).

$$\textcircled{3} \quad \left. \begin{array}{l} p_3 = p_6 = p_7 = 0,8 \text{ MPa} \\ \text{D.S. } (x=0) \\ (\text{Pompağının} \\ \text{doğrusaldır}) \end{array} \right\} \quad \left. \begin{array}{l} h_3 = h_f @ 0,8 \text{ MPa} = 720,87 \text{ kJ/kg} \\ v_3 = v_f @ 0,8 \text{ MPa} = 0,001115 \text{ m}^3/\text{kg} \end{array} \right.$$

$$w_{p2,\text{giren}} = v_3(p_4 - p_3) = h_4 - h_3$$

$$= (0,001115 \text{ m}^3/\text{kg})(10000 - 800) \text{ kPa}$$

$$= 10,26 \text{ kJ/kg}$$

(Dikkat: $p_4 = p_5$)

$$\textcircled{4} \quad h_4 = h_3 + w_{p2,\text{giren}} = 720,87 + 10,26 = 731,13 \text{ kJ/kg}$$

$p_4 = 10000 \text{ kPa} \Rightarrow h_f = 1407,8 \text{ kJ/kg}$ (Tablo A-5)

⊗ $h_4 < h_f$ ise, 4 noktası sıkıştırılmış
sıvıdır (SS).

⊗ $h_4 = h_g = h_{10} = 731,12 \text{ kJ/kg}$ (Kanışım odasına giren
ve çıkışın akışkanın entalpisi
aynıdır).

$$\textcircled{5} \quad \left. \begin{array}{l} p_5 = 10 \text{ MPa} \\ T_5 = 550^\circ\text{C} \end{array} \right\} \quad \begin{array}{l} 10 \text{ MPa igin } T_{\text{doyma}} = 311^\circ\text{C} \\ T_5 > T_{\text{doyma}} \Rightarrow \text{Kırgın buhar bölgesi} \\ \text{Tablo A-6: } h_5 = 3502 \text{ kJ/kg} \\ s_5 = 6,7585 \text{ kJ/kg/K} \end{array}$$

(3)

⑥ Turbin izotropikdir (terzinir ve adyabatik):

$$\left. \begin{array}{l} P_6 = 0,8 \text{ MPa} \\ S_6 = S_5 = 6,7585 \text{ kJ/kgK} \end{array} \right\} \quad \left. \begin{array}{l} 0,8 \text{ MPa} \rightarrow T_{doyma} = 170,41^\circ\text{C} \\ S_g = 6,6616 \text{ kJ/kgK} \end{array} \right. \\ S_6 > S_g \Rightarrow \text{Kırgın buhar bölgesi}$$

$$\text{Tablo A-6: } h_6 = 2812,7 \text{ kJ/kg}$$

⑦

$$\left. \begin{array}{l} P_7 = P_6 = 0,8 \text{ MPa} \\ T_7 = 500^\circ\text{C} \end{array} \right\} \quad \left. \begin{array}{l} 0,8 \text{ MPa} \rightarrow T_{doyma} = 170,41^\circ\text{C} \\ T_7 > T_{doyma} \Rightarrow \text{Kırgın buhar bölgesi} \end{array} \right.$$

$$\text{Tablo A-6: } h_7 = 3481,3 \text{ kJ/kg}$$

$$S_7 = 7,8692 \text{ kJ/kgK}$$

⑧

$$\left. \begin{array}{l} P_8 = 10 \text{ kPa} \\ S_8 = S_7 = 7,8692 \text{ kJ/kgK} \end{array} \right\} \quad \left. \begin{array}{l} 10 \text{ kPa} \rightarrow S_g = 8,1488 \text{ kJ/kgK} \\ S_f = 0,6492 \text{ kJ/kgK} \\ S_{fg} = 7,4996 \text{ kJ/kgK} \end{array} \right. \\ S_f < S_8 < S_g \Rightarrow \text{İslak buhar bölgesi}$$

$$S_8 = S_f + x_8 S_{fg} \Rightarrow 7,8692 = 0,6492 + x_8 (7,4996)$$

$$x_8 = 0,9627 \text{ (Koruluuk derecesi)}$$

$$h_8 = h_f + x_8 h_{fg} \Rightarrow h_8 = (191,81) + (0,9627)(2392,1) \\ h_8 = 2494,7 \text{ kJ/kg}$$

Dikkat: Pompalar ve turbinler izotropik olarak alınır. (Pompa, kompresör, turbin gibi düzenekler ideal alınaraksa, izotropik alınır).

* Kapalı besleme suyu ısıtıcısının incelenmesi:

Sürekli akış için enerji dengesi:

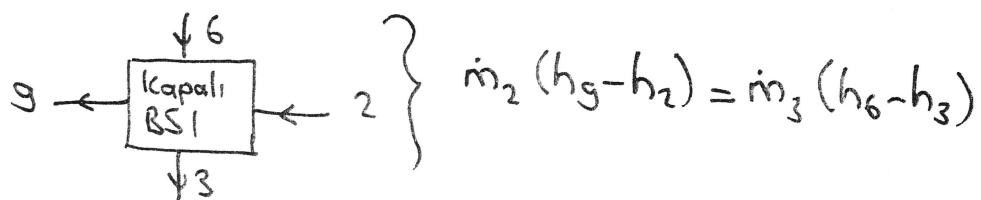
$\dot{Q} \approx \dot{W} \approx \Delta ke \approx \Delta pe \approx 0$ alınır. (Yalıtılmış kabul edilir).

$$\dot{E}_{giren} - \dot{E}_{çıkan} = \Delta \dot{E}_{sistem} \\ \hookrightarrow 0 \text{ (Sürekli akış)}$$

(4)

$$\dot{E}_{\text{giren}} = \dot{E}_{\text{çıkan}}$$

$$\sum \dot{m}_{\text{giren}} h_{\text{giren}} = \sum h_{\text{çıkan}} \dot{m}_{\text{çıkan}}$$



$$\text{Gezimde: } \dot{m}_6 = \dot{m}_5 = \dot{m}_4$$

$$\dot{m}_7 = \dot{m}_8 = \dot{m}_1 = \dot{m}_2$$

$$\dot{m}_6 = \dot{m}_3 + \dot{m}_7$$

$$\dot{m}_6 = \dot{m}_3 + \dot{m}_7 \rightarrow \dot{m}_2 = \dot{m}_6 - \dot{m}_3$$

$$y = \frac{\dot{m}_3}{\dot{m}_6} \quad \text{obsun.}$$

$$\dot{m}_3 = y \dot{m}_6$$

$$\dot{m}_2 (h_g - h_2) = \dot{m}_3 (h_6 - h_3) \text{ ise;}$$

$$(\dot{m}_6 - \dot{m}_3) (h_g - h_2) = (y \dot{m}_6) (h_6 - h_3)$$

Her tarafı \dot{m}_6 'ya bölelim.

$$\left(\frac{\dot{m}_6}{\dot{m}_6} - \frac{\dot{m}_3}{\dot{m}_6} \right) (h_g - h_2) = \left(y \frac{\dot{m}_6}{\dot{m}_6} \right) (h_6 - h_3)$$

$$(1 - y) (h_g - h_2) = y (h_6 - h_3)$$

$$h_g - y h_g - h_2 + y h_2 = y h_6 - y h_3$$

$$y (h_g - h_2 + h_6 - h_3) = h_g - h_2$$

$$y = \frac{(h_g - h_2)}{(h_6 - h_3) + (h_g - h_2)} = \frac{(731.13 - 201.90)}{(2812.7 - 220.87 + 731.13 - 201.90)}$$

$$y = 0,2019$$

Kazana giren ısı enerjisi:

$$q_{\text{giren}} = (h_5 - h_4) + (1-y)(h_7 - h_6) \quad (\text{kJ/kg})$$

↪ Kazana giren kısım.
($h_6 = h'_6$)

Kazana giren ısı enerjisi için enerji dengesi:

$$\dot{Q}_{\text{giren}} = \dot{m}_5 h_5 - \dot{m}_4 h_4 + \dot{m}_7 h_7 - \dot{m}_6 h_6' \quad (\omega)$$

$$\dot{m}_5 = \dot{m}_4; \quad \dot{m}_7 = \dot{m}_6$$

$$\dot{m}_5 = \dot{m}_6; \quad \dot{m}_7 = \dot{m}_2$$

$$\dot{m}_2 = \dot{m}_6 - \dot{m}_3$$

$$\dot{Q}_{\text{giren}} = \dot{m}_6 (h_5 - h_4) + \dot{m}_2 (h_7 - h_6') \quad (\omega)$$

$$= \dot{m}_6 (h_5 - h_4) + (\dot{m}_6 - \dot{m}_3) (h_7 - h_6') \quad (\omega)$$

Her taraflı \dot{m}_6 'ya bölelim. ($y = \dot{m}_3 / \dot{m}_6$)

$$\frac{\dot{Q}_{\text{giren}}}{\dot{m}_6} = (1)(h_5 - h_4) + (1-y)(h_7 - h_6') \quad (\text{J/kg})$$

$$q_{\text{giren}} = (h_5 - h_4) + (1-y)(h_7 - h_6)$$

$$= (3502 - 731.13) + (1 - 0,2019)(3481.3 - 2812.7)$$

$$= 3304.5 \text{ kJ/kg}$$

Yükselticiden çıkış ısı enerjisi için enerji dengesi kurulup, yukarıdaki hesaplara benzer hesaplama yapılırsa, aşağıdaki eşitlik elde edilir:

$$q_{\text{çıkış}} = (1-y)(h_8 - h_1)$$

$$= (1 - 0,2019)(2494.7 - 191.81)$$

$$= 1837.9 \text{ kJ/kg}$$

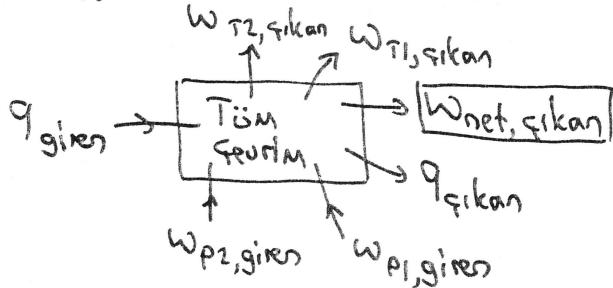
Net güç: (Turbinlerden çıkış net güç eldesi için genelme enerji dengesi uygulanır):

$$w_{\text{net}} = q_{\text{giren}} - q_{\text{çıkış}}$$

w_{net} içinde " $\underbrace{w_{\text{turbin, çıkış}}}_{2 \text{ turbin}} - \underbrace{w_{\text{pompa}}}_{2 \text{ pompa}}$ " vardır.

(6)

$$\textcircled{*} \quad w_{net} = 3304.5 - 1837.8 = 1466.6 \text{ kJ/kg}$$



$$w_{T1,sıkan} + w_{T2,sıkan} - w_{p1,given} - w_{p2,given} = q_{giren} - q_{sıkan}$$

$$w_{net,sıkan} = w_{net}$$

$$\textcircled{*} \quad \dot{m} = \dot{m}_5 = \frac{w_{net}}{w_{net}} = \frac{80000 \text{ kW}}{1466.6 \text{ kJ/kg}} \xrightarrow{\text{(Verimli)}} = 54,5 \text{ kg/s}$$

$$\textcircled{*} \quad \eta_{ISII} = \frac{w_{net}}{q_{giren}} = \frac{1466.6 \text{ kJ/kg}}{3304.5 \text{ kJ/kg}} = \% 44.4$$