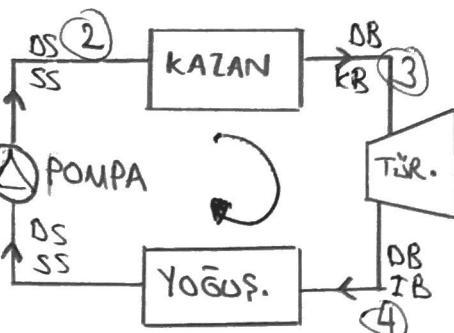


## Rankine Genişimi

Buharlı Güç Üniteleri için (ideal) Genişim

- \* Pompa girişsi  
doygun sıvı (DS)  
veya sıvış-  
timliliş sıvı (SS) olmalıdır. Su pompaları bu şekilde çalışır.



- \* Yoguştorucu  
doygun buhar veya istak buharı (LB)  
doygun sıvıya  
veya sıvıştimliş sıvıya dönüştür.

- \* Kazan, doygun sıvıya veya sıvıştimliş sıvıya, doygun buharaya veya kırgın buharaya (KB) dönüştür.

\* Amacı, doygun buhar (DB) ya da kırgın buhar (KB) ile Turbinin çalıştırma ve İş elde etmek. Hr. Su turbinleri potansiyel enerji farkı ile çalışırken, buhar turbinleri genellikle kırgın buharın yüksek enerji potansiyeli ile çalışır.

### Örnek

Rankine Genişimi, 210 MW gücünde çalışır. Buhar turbine 10 MPa ve 500°C değerlerinde girdiyor. Yoguştorucuda 10 kPa basında soğuyor. Genişimin izotropik verimi 0,85 ise; Turbinden çıkış buharının kuruluk derecesini, Genişimin verimini, Buharın debisini hesaplayın.

Göرمeli: Genişiminin gecen yanı elde edilen iş sırası,

$$\dot{W}_{net} = 210 \text{ MW} \text{ olarak verilmiştir.}$$

3 noktasının özellikleri:  $P_3 = 10 \text{ MPa} = 10^4 \text{ kPa}$   
 $T_3 = 500^\circ\text{C}$

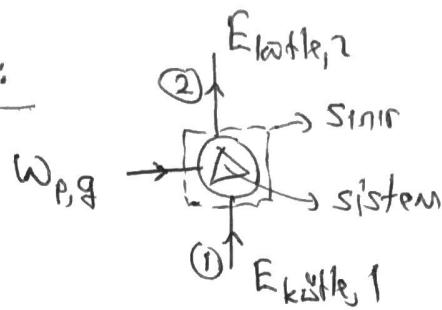
Yoguştorucu basıncı:  $P_1 \approx P_4 = 10 \text{ kPa}$  (Dikkat: Isı değışticilerde bir nüfus basıncı düşüşü olsa da KAZAN ve 4060°C'de yoguştorucuda gelen basıncılar çıkışlara eşit alınır.)

Analiz:

Pompa için enerjinin koronumu:

$$E_g - E_f = \Delta E_s$$

↓      ↓ "O"  
W<sub>p,g</sub>      E<sub>kütte,2</sub>  
E<sub>kütte,1</sub>      Sörekli akış



$$W_{p,g} = E_{kütte,2} - E_{kütte,1}$$

(Pompaya giren if, kütte sıfırsız  
girişi arasındaki enerji farkı  
kına eşittir).

$$W_{p,g} = m_2 (h_2 + ke_2 + pe_2) - m_1 (h_1 + ke_1 + pe_1)$$

$m_1 = M_1$  katlenin koronumu (Tek giriş/fek sıfırsız)  
kütte verilmemiş iğin "1 kg" alalım.

$$W_{p,g} = \underbrace{h_2 - h_1}_{h = w + p_e} + \underbrace{ke_2 - ke_1}_{\text{Giriş-sıfırsız arasındaki yükseldiklik}} + pe_2 - pe_1$$

Giriş-sıfırsız arasındaki yükseldiklik  
farkı AZ olduğuna ıgilz  
 $pe_2 \approx pe_1$  olur.

Pompanın giriş sıfırsız  
sapına eşitse  $h_n$  degişmez  
dolayısıyla  $ke_2 \approx ke_1$  alınır

$h = w + p_e$   
Pompada birer  
isınma olsada  
bu işlemi edilir  
ve iş enerji  
değişimi gerek önde  
alınır.  $U_2 \approx U_1$  olur.

Pompada asıl amaç basıncı farklı oluşturmak fır.  
Bu sayede akışkan 1'den 2'ye fazılır.

$$P_2 \neq P_1, P_2 > P_1 (\text{Pa})$$

Sıvıları alışkanlar ( $s_i$ ) iğin özgül hacim  
değişimi çok andır ve işlemi edilir.

$$V_2 \approx V_1 \text{ olur. } \rightarrow V = V_1 = V_2 (\text{m}^3/\text{kg})$$

(3)

$$\omega_{p,g} = v_2 P_2 - v_1 P_1 = v(P_2 - P_1) \text{ olur. [POMPA işi]}$$

Pompa izotropik verimi:  $\eta_{\text{pompa izot.}} = \frac{\omega_{p,g, \text{ideal}}}{\omega_{p,g, \text{gersek}}}$

Sonda izotropik verim 0,85 olarak verilmiştir.

Pompanın ve türbinin izotropik verimleri 0,85 olarak alınabilir.

$$0,85 = \frac{v(P_2 - P_1)}{\omega_{p,g, \text{gersek}}} \rightarrow P_1 = P_4 = 10 \text{ kPa} \text{ ise} \\ \text{pompa giriş} \text{ i} \ddot{\text{s}} \text{in}$$

$$h_1 \approx h_{1,f} = 191,81 \text{ kJ/kg} \\ v_1 \approx v_{1,f} = 0,00101 \text{ m}^3/\text{kg}$$

Gereklite Doyma basıncı

$$h_1 = h_{f,1} + v_{f,1}(P_1 - P_{d,1}) \text{ olarak}$$

alınmalı ve SICAKLIK degeri için  
özelilikler sağlanmalıdır. ( $h_{f,1}$  ve  $v_{f,1}$  sıcak-  
lığından önce olduğu tablodan alınma-  
lidir. Ama düşük basınlarda;  
basınç değeri karşılık dahili değerler  
alınabilir. (Tablo A4 ve A5'i inceleyiniz).

Belli bir basınçta kendor fark etmedigini  
görebileceğiz).

$P_1 \approx P_{1,d}$  olduğu için de POMPA işi  
 $h_1 \approx h_{1,f}$  alınabilir.

$$\omega_{p,g, \text{ideal}} = v(P_2 - P_1)$$

$$= (0,00101 \text{ m}^3/\text{kg})(10^4 - 10) \text{ kPa}$$

$$= 10,09 \text{ kJ/kg}$$

Dikkat:

$P_2 \approx P_3 = 10^4 \text{ kPa}$   
(Kazenda basınç  
değişmez).

$$0,85 = \frac{10,09 \text{ kJ/kg}}{\omega_{p,g, \text{gersek}}} \rightarrow \underline{\underline{\omega_{p,g, \text{gersek}} = 11,87 \text{ kJ/kg}}}$$

(4)

Pompa işi

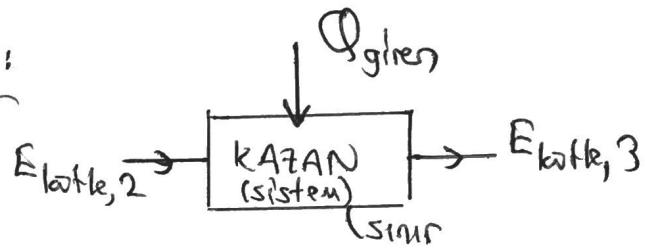
$$\omega_{p,g} = v(P_2 - P_1) = h_2 - h_1 \text{ olarak da yazılabilir.}$$

(ideal)

Gerçek entalpi değeri  
↓

$$\text{Gerçek} \rightarrow \omega_{p,g} = \frac{v(P_2 - P_1)}{\eta_{\text{pompa}} \text{izot.}} = h_2 - h_1 \Rightarrow h_2 = h_1 + \omega_{p,g, \text{gerçek}}$$

$$h_2 = h_{2, \text{gerçek}} = 191,81 + 11,87 \\ = \underline{\underline{203,68 \text{ kJ/kg}}}$$

Kazan işin enerji dengesi:

$$E_g - E_f = \Delta E_s$$

Q\_gires      "O" sürekli akış  
E\_katle,2      E\_katle,3

$$Q_{\text{gires}} = E_{\text{kattle},3} - E_{\text{kattle},2} \\ = m_3 (h_3 + k_e 3 + p e_3) - m_2 (h_2 + k_e 2 + p e_2)$$

Dikkat:  $m_3 = m_2$  (Kotlenin konumunu)  
(Tek giriş / tek çıkış var)

$k_e 3 \approx k_e 2$  (Basingin doğrusu ardır ve giriş hıza çıkış hızına eşit oluyor).

$p e_3 \approx p e_2$  (Aynı akım sırısında hareket verdir).

$$Q_{\text{gires}} = m (h_3 - h_2) \text{ (kJ)}$$

(5)

 $m=1 \text{ kg}$  (birim kütle) $h_1=203,68 \text{ kJ/kg}$  (Pompa kısmında hesaplandı)

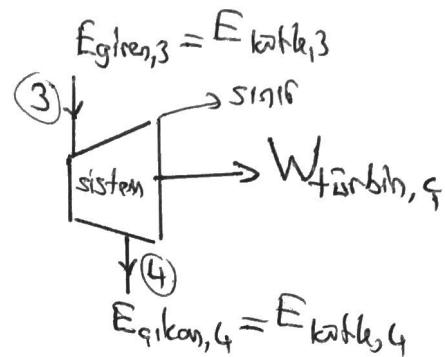
$$\left. \begin{array}{l} P_3 = 10 \text{ MPa} \\ T_3 = 500^\circ\text{C} \end{array} \right\} \rightarrow T_{\text{doyma},3} = 311^\circ\text{C}$$
 $T_3 > T_{\text{doyma},3} \Rightarrow$  Kritik buhar bölgesi  
(KB)

$$\left. \begin{array}{l} h_3 = 3375,1 \text{ kJ/kg} \\ s_3 = 6,5995 \text{ kJ/kg/K} \end{array} \right\} \text{Tablodan okunur.}$$

$\Phi_{\text{giren}} = (1 \text{ kg})(3375,1 - 203,68) = 3171,4 \text{ kJ/kg}$

Turbinin ıslın enerji dengesi:

$$\left. \begin{array}{l} E_g - E_4 = \Delta E_s \\ E_{\text{kütte},3} \\ E_{\text{kütte},4} \\ W_{\text{turbin},4} \end{array} \right\} \downarrow "0" \text{ (sürekli akış)}$$



$W_{\text{turbin},4} = E_{\text{kütte},3} - E_{\text{kütte},4}$

$= m_3 (h_3 + ke_3 + pe_3) - m_4 (h_4 + ke_4 + pe_4)$

Dikkat:  $m_3 = m_4$  (kütkenin konumunu, tek giriş/tek çıkış) $ke_3 \approx ke_4$  (Eğer giriş/çıkış sıcaklığı eşitse,  
 $V_3 \approx V_4$  olur). $pe_3 \approx pe_4$  (Giriş ikili sırasındaki yükseklik  
farkı önemlidir).

$W_{\text{turbin},4} = m (h_3 - h_4) \quad (\text{J/kg})$

$= (1 \text{ kg}) (3375,1 - h_4)$

↳ Gerek  $h_4$  değeri  
hesaplanacaktır.

(6)

$$\left. \begin{array}{l} P_3 = 10 \text{ MPa} \\ T_3 = 500^\circ\text{C} \end{array} \right\} \text{KB tablosu}$$

$$h_3 = 3375,1 \text{ kJ/kg}$$

$$s_3 = 6,5995 \text{ kJ/kg/K}$$

$$\left. \begin{array}{l} P_4 = 10 \text{ kPa (verilmiş)} \\ s_{4,S} = s_3 = 6,5995 \text{ kJ/kg/K} \end{array} \right\} \begin{array}{l} \text{Turbini ideal olarak alırsak} \\ \text{entropi sabit kalır. } s_{4,S} = s_3 \\ \hookrightarrow s = \text{sabit, ideal} \end{array}$$

$$10 \text{ kPa ılığında } \left. \begin{array}{l} s_{4,f} = 0,6492 \text{ kJ/kg/K} \\ s_{4,g} = 8,1488 \text{ kJ/kg/K} \end{array} \right\} \text{Tablodan olunur}$$

$$s_{4,f} < s_{4,S} < s_{4,g} \rightarrow \text{İstak buhar bölgesi (IB)}$$

$$s_{4,S} = s_{4,f} + x_{4,S} s_{4,f,g}$$

$$6,5995 = 0,6492 + x_{4,S} (8,1488 - 0,6492)$$

$$\underline{\underline{x_{4,S} = 0,7934}}$$

$$\begin{aligned} h_{4,S} &= h_{f,4} + x_{4,S} h_{fg,4} \\ &= (191,81) + (0,7934) (2332,1) \\ &= \underline{\underline{2089,7 \text{ kJ/kg}}} \end{aligned}$$

Turbin izotropik verim 0,85 olarak verilmiştir.

Turbin ılığın izotropik verim esitliği:  $\rightarrow$  Gerçek

$$\eta_{T, \text{izot.}} = \frac{h_3 - h_4}{h_3 - h_{4,S}} \rightarrow 0,85 = \frac{3375,1 - h_4}{3375,1 - 2089,7}$$

$$h_4 = h_{4,g} = \underline{\underline{2282,5 \text{ kJ/kg}}}$$

Güçlü kuruluk derecesi hesabı:

$$\left. \begin{array}{l} P_4 = 10 \text{ kPa} \\ h_4 = 2282,5 \text{ kJ/kg} \end{array} \right\} \rightarrow \left. \begin{array}{l} h_{4,f} = 191,81 \text{ kJ/kg} \\ h_{4,g} = 2583,9 \text{ kJ/kg} \end{array} \right\} \text{Tablodan}$$

(7)

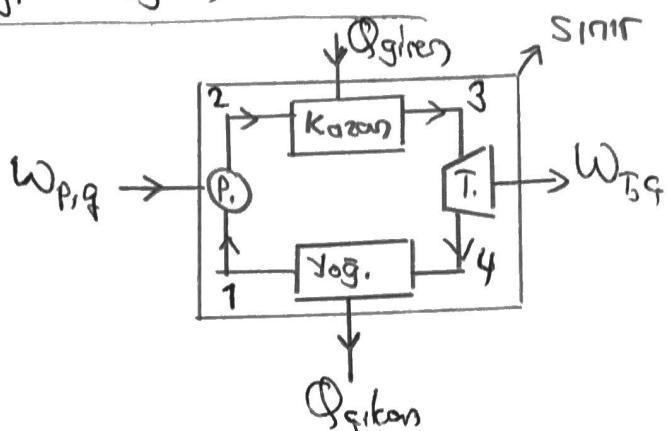
$$h_4 = h_{4,f} + X_{4,g} h_{4,f,g}$$

$$2282,5 = 191,81 + X_{4,g} (2392,1)$$

$$\underline{X_{4,g} = 0,874} \quad (\text{Turbinden çıkışın buharın gerçek konusuk derecesi})$$

Sıvımların bilinci yasa (enerji dengesi) analizi:

$$\begin{array}{c} E_g - E_f = \Delta E_s \\ \downarrow \quad \downarrow \\ \text{Q_gires} \quad \text{"O" sıvımların} \\ \downarrow \quad \downarrow \\ W_{T,f} \quad \text{Q_çıkış} \end{array}$$



Dikkat: Yoğuturucu işin yapılan enerji分析 sonucu;

$$\begin{aligned} Q_{çıkış} &= m (h_4 - h_1) \text{ (kJ)} \text{ olarak bulunur (Karena berasa fakilde)} \\ &= (1 \text{ kg}) (2282,5 - 191,81) \text{ (kJ/kg)} \\ &= \underline{\underline{2090,69 \text{ kJ/kg}}} \end{aligned}$$

$$Q_{gires} - Q_{çıkış} + W_{p,q} - W_{T,f} = 0$$

$$\underbrace{Q_{gires} - Q_{çıkış}}_{Q_{net,gires}} = \underbrace{W_{T,f} - W_{p,q}}_{W_{net,çıkış}} \quad (J)$$

$$\begin{aligned} W_{net,çıkış} &= W_{T,f} - W_{p,q} = \frac{(3375,1 - 2282,5)}{h_3} - \frac{(203,68 - 191,81)}{h_1} \\ &= \underline{\underline{1080,73 \text{ kJ/kg}}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} W_{net,çıkış} &= Q_{gires} - Q_{çıkış} = (3171,4 - 2090,69) \\ &= \underline{\underline{1080,71 \text{ kJ/kg}}} \end{aligned}$$

(8)

Genmin verim:

$$\eta_{\text{isit}} = \frac{\dot{W}_{\text{net}, \text{glikon}}}{Q_{\text{ges}}} = \frac{1080,71 \text{ kJ/kg}}{3171,4 \text{ kJ/kg}} = 0,3408 \\ \underline{\underline{0,34,1}}$$

Bohor debisi hesabi:

$$\dot{W}_{\text{net}, \text{glikon}} = 210000 \text{ kJ/s} \text{ (verilmes)}$$

$$\dot{W}_{\text{net}, \text{glikon}} = 1080,71 \text{ kJ/kg} \text{ (hesaplandı)}$$

Not: Birde little ıslı hesap yapıldığında dolaylı  
birimleri J/kg olarak yazmak daha doğru  
olacaktır.

$$\frac{\text{kJ}}{\text{s}} = \text{kW} \longrightarrow \text{kW} = \frac{\text{kJ}}{\text{kg}} \cdot \frac{\text{kg}}{\text{s}}$$

↙ Kütlesel debi

$$\dot{W}_{\text{net}, \text{glikon}} = \dot{W}_{\text{net}, \text{glikon}} \cdot \dot{m}$$

$$210000 \text{ kW} = (1080,71 \text{ kJ/kg}) \cdot \dot{m}$$

$$\dot{m} = 194,32 \text{ kg/s}$$