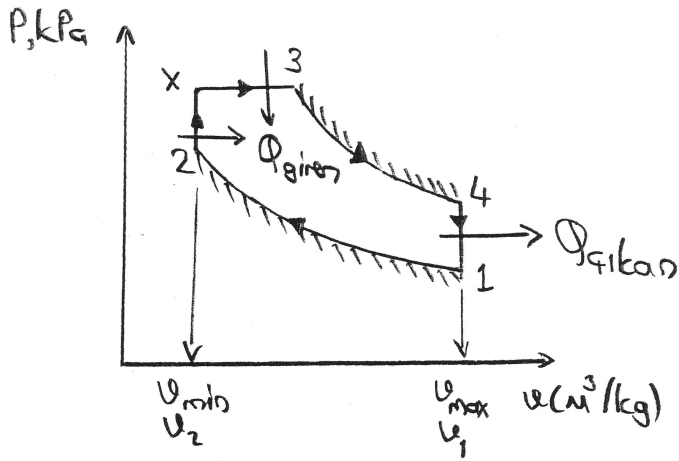


İdeal Karma (İkili) Çevrim

İçten yanmalı motorlarda yanma işleminin sabit hacimde veya sabit basınçta ısı girişi şeklinde ele alınması, basitleştirilmiş bir yaklaşımdır. Hem benzinli hem de Diesel motorlardaki yanma işleminin, bir sabit hacimde diğeri sabit basınçta ısı girişi olmak üzere, iki ısı geçişi işleminin birleşimi şeklinde modellenmesidir. Buna karma çevrim denir.

Örnek:

Karma çevrime ait P-v diyagramı:



$$\text{Sıkıştırma oranı, } r = 14 = \frac{v_{\max}}{v_{\min}}$$

$$Q_{\text{giren}} = 1520,4 \text{ kJ/kg}$$

(Toplam değer)

Sıkıştırmanın başladığı, 1 noktasındaki özellikler:

$$P_1 = 100 \text{ kPa}$$

$$T_1 = 300 \text{ K}$$

Sistemin en fazla sıcaklığı:

$$T_{\max} = 2200 \text{ K}$$

$$\eta_{\text{ısı}} = ?, \quad \frac{Q_{2-x}}{Q_{\text{giren}}} = ?$$

Sonru, değişken özgül ısılar yaklaşımı altında hava için Tablo A-17 kullanılarak görülecektir.

⊗ (1-2) işlemi: İzantropik sıkıştırma

$$T_1 = 300 \text{ K} \xrightarrow{\text{Tablodan}} \begin{aligned} u_1 &= 214,07 \text{ kJ/kg} \\ v_{r1} &= 621,2 \text{ (Bağıl özgül hacim)} \end{aligned}$$

$$\frac{1}{r} = \frac{v_2}{v_1} = \frac{v_{r2}}{v_{r1}} \Rightarrow v_{r2} = \frac{1}{r} v_{r1} = \frac{1}{14} (621,2) = 44,37$$

$$v_{r2} = 44,37 \xrightarrow{\text{Tablodan}} \begin{aligned} T_2 &= 823,1 \text{ K} \\ u_2 &= 611,2 \text{ kJ/kg} \end{aligned}$$

⊕ (2-x) → sabit hacim işlemleri
 (x-3) → sabit basınç işlemleri } ısı girişi

(2-x) için: Enerji Dengesi

$$\left. \begin{array}{ccc} E_g - E_f = \Delta E_s \\ \downarrow \quad \quad \downarrow \quad \quad \downarrow \\ Q_{2-x} \quad 0 \quad m(u_x - u_2) \end{array} \right\} Q_{2-x} = m(u_x - u_2)$$

(x-3) için: Enerji Dengesi

$$\left. \begin{array}{ccc} E_g - E_f = \Delta E_s \\ \downarrow \quad \quad \downarrow \quad \quad \downarrow \\ Q_{x-3} \quad W_{\text{sınır}} \quad m(u_3 - u_x) \end{array} \right\} Q_{x-3} = m(u_3 - u_x) + W_{\text{sınır}}$$

x-3 arasında hacim değişimi varsa bu durum sınır işini gösterir.

$$\begin{aligned} Q_{x-3} &= m(u_3 - u_x) + P_3 m(u_3 - u_x) \quad (J) \\ &= m(u_3 + P_3 u_3) - m(u_x + P_x u_x) \quad (P_3 = P_x) \\ &= m h_3 - m h_x \\ &= m(h_3 - h_x) \end{aligned}$$

$$Q_{\text{giren}} = Q_{2-x} + Q_{x-3} = m(u_x - u_2) + m(h_3 - h_x)$$

$$1520,4 \text{ kJ/kg} = (u_x - 611,2) + (2503,2 - h_x)$$

Tablodan yararlanarak derene-yarınma ile yanda verilen özellikler bulunur.

$$\left. \begin{array}{l} T_x = 1300 \text{ K} \\ h_x = 1395,97 \text{ kJ/kg} \\ u_x = 1022,82 \text{ kJ/kg} \end{array} \right\}$$

(Birim kütle için)

$$Q_{2-x} = m(u_x - u_2) = (1 \text{ kg})(1022,82 - 611,2) \text{ kJ/kg} \\ = 411,62 \text{ kJ/kg}$$

$$\frac{Q_{2-x}}{Q_{giren}} = \frac{411,62 \text{ kJ/kg}}{1520,4 \text{ kJ/kg}} = \%27,1$$

Giren ısıların %27,1 kadarı sabit hacim işleminde sağlanıyor. (%72,9 kadarı ise sabit basınç işleminde sağlanıyor).

$$\left. \begin{array}{l} P_3 V_3 = m R T_3 \\ P_x V_x = m R T_x \end{array} \right\} \rightarrow \frac{P_3 V_3}{T_3} = \frac{P_x V_x}{T_x} \rightarrow \frac{V_3}{V_x} = \frac{T_3}{T_x} = \frac{2200 \text{ K}}{1300 \text{ K}}$$

$$\frac{T_3}{T_x} = 1,692 \rightarrow V_3 = 1,692 \cdot V_x \quad (V_x = V_2) \\ = 1,692 \cdot V_2$$

$$\frac{u_{r,4}}{u_{r,3}} = \frac{u_4}{u_3} \rightarrow u_{r,4} = \frac{u_4}{(1,692)u_2} u_{r,3} \quad (u_4 = u_1) \\ = \frac{r}{1,692} u_{r,3} = \frac{14}{1,692} (2,012) = 16,648$$

$$u_{r,4} = 16,648 \xrightarrow{\text{Tablodan}} u_4 = 886,3 \text{ kJ/kg}$$

⊛ (1-4) işlemi: $u = \text{sabit}$ işlemi
Isı çıkışı

$$\text{Enerji Denklemi: } E_g - E_c = \Delta E_s \\ \underbrace{0}_{\text{0}} \quad \underbrace{Q_{cikar}}_{\text{Q}_{cikar}} \quad \underbrace{m(u_4 - u_1)}_{m(u_4 - u_1)}$$

$$Q_{cikar} = m(u_4 - u_1)$$

③

$$\begin{aligned}\dot{Q}_{gıkan} &= (1 \text{ kg}) (886,3 - 214,07) \text{ kJ/kg} \\ &= 672,23 \text{ kJ/kg}\end{aligned}$$

Isıl verim:

$$\eta_{\text{Isıl}} = 1 - \frac{\dot{Q}_{gıkan}}{\dot{Q}_{gınen}} = 1 - \frac{672,23 \text{ kJ/kg}}{1520,4 \text{ kJ/kg}} = \%55,8$$

Stirling Gevirmi

Stirling gevriminde iki adet sabit hacimde regenerasyon işlemi vardır. Regenerasyon, sistemdeki ısı geçişi uygulamasıdır. Gevrimin bir kısmı süresince iş akışkanından regeneratör adı verilen bir ısı enerji depolama düzenegine ısı geçişi olmakta, diğer bir kısım da ise bu ısı tekrar iş akışkanına verilmektedir.

Ömek

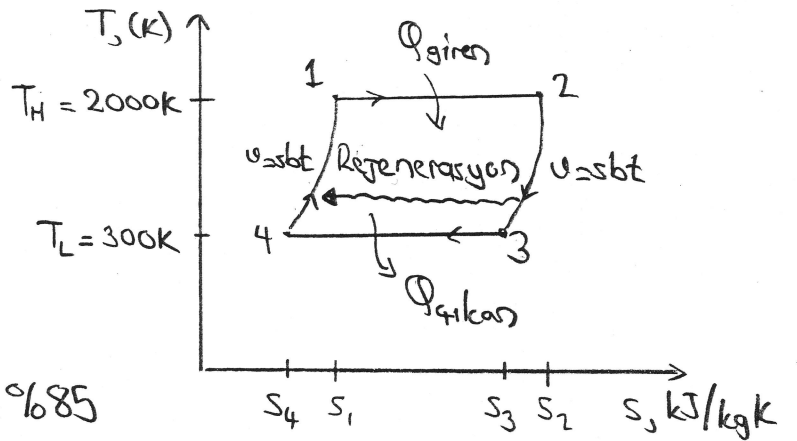
Stirling makinasının içinde helyum dolumaktadır. Sıcaklık değeri T_s diyagramı üzerinde verilmiştir. Gevrimin en büyük basıncı 3 MPa ve en düşük basıncı 150 kPa olarak ölçülmüştür. Helyumun kütlesi 0,12 kg'dır. Gevrimden çıkan net işi ve Q_{regen} miktarını hesaplayınız.

Helyum: (Oda sıcaklığında)

$$R = 2,0769 \text{ kJ/kgK}$$

$$c_v = 3,1156 \text{ kJ/kgK}$$

$$c_p = 5,1926 \text{ kJ/kgK}$$



⊗ İdeal gevrim için ısı verim:

$$\eta_{\text{ısı}} = 1 - \frac{T_L}{T_H} = 1 - \frac{300 \text{ K}}{2000 \text{ K}} = \%85$$

⊗ Regeneratördeki ısı geçişi miktarı:

Regeneratör, ısıyı (2-3) işleminden alıp, (4-1) işlemine verir.

Enerji Dengesi:

(1-4 işlemine
giren ısı geçi-
şi için)

$$E_g - E_q = \Delta E_s$$

$\downarrow \quad \quad \downarrow \quad \quad \downarrow$
 $Q_{4,1,giren} \quad 0 \quad m(u_1 - u_4)$

$$Q_{regen} = Q_{4,1,giren} = m(u_1 - u_4) \text{ (J)}$$

Regeneratörün verdiği enerji, (4-1) işleminin aldığı enerjiye eşittir.

$$\begin{aligned}
 Q_{\text{regen.}} &= m (u_1 - u_4) \\
 &= m c_v (T_1 - T_4) \\
 &= (0,12 \text{ kg}) (3,1156 \text{ kJ/kgK}) (2000 - 300) \text{ K} \\
 &= 635,6 \text{ kJ}
 \end{aligned}$$

⊗ Çevrimden çıkan net iş:

$$\eta_{\text{isıl}} = 1 - \frac{T_L}{T_H} = \frac{W_{\text{net,çıkan}}}{Q_{\text{giren}}} \rightarrow 0,85 = \frac{W_{\text{net,çıkan}}}{Q_{\text{giren}}}$$

Q_{giren} , Entropi Dengesi ile bulunabilir:

$$\begin{array}{ccccccc}
 S_{\text{giren}} - S_{\text{çıkan}} + S_{\text{çretim}} & = & \Delta S_{\text{Sistem}} & [(1-2) \text{ işlemi için}] \\
 \downarrow & & \downarrow & & \downarrow & & \downarrow \\
 \frac{Q_{\text{giren}}}{T_H} & & 0 & & \text{ideal çevrim} & & m(S_2 - S_1) \\
 & & & & "0" & &
 \end{array}$$

$$\frac{Q_{\text{giren}}}{T_H} = m(S_2 - S_1) \rightarrow Q_{\text{giren}} = T_H \cdot m \cdot (S_2 - S_1) \text{ (J)}$$

$$\text{İdeal gaz için, } S_2 - S_1 = c_v \ln \underbrace{\frac{T_2}{T_1}}_{T_1 = T_2} + R \ln \frac{v_2}{v_1} \text{ (J/kgK)}$$

En yüksek basınç, 1 noktasında ve en düşük basınç 3 noktasında oluşur.

$$\left. \begin{array}{l} P_{\text{max}} = P_1 = 3 \text{ MPa} \\ P_{\text{min}} = P_3 = 150 \text{ kPa} \end{array} \right\} \begin{array}{l} P_3 V_3 = m R T_3 \\ P_1 V_1 = m R T_1 \end{array}$$

$$\frac{P_3 V_3}{T_3} = \frac{P_1 V_1}{T_1} \rightarrow \frac{V_3}{V_1} = \frac{T_3 P_1}{T_1 P_3} = \frac{(300 \text{ K}) (3000 \text{ kPa})}{(2000 \text{ K}) (150 \text{ kPa})}$$

$$\frac{V_3}{V_1} = 3 = \frac{v_2}{v_1}$$

$$s_2 - s_1 = R \ln \frac{p_2}{p_1} \rightarrow s_2 - s_1 = (2,0769 \text{ kJ/kgK}) \ln(3) \\ = 2,282 \text{ kJ/kgK}$$

$$Q_{\text{given}} = (2000 \text{ K})(0,12 \text{ kg})(2,282 \text{ kJ/kgK}) \\ = 547,6 \text{ kJ}$$

$$W_{\text{net, given}} = (0,85)(547,6 \text{ kJ}) \\ = 465,5 \text{ kJ}$$

Ericsson Çevrimi

Ericsson çevriminde iki adet sabit basınçta rejenerasyon işlemi vardır.

Örnek

İdeal Ericsson makinasına ait sıcaklık değerleri T-s diyagramı üzerinde verilmiştir. 3 noktasına ait sıcaklık 27°C ve basınç 120 kPa 'dır. Hava akışkanının dolastığı çevrimin en fazla sıcaklığı 950 K 'dir. Çevrimden 150 kJ/kg değerinde ısı ışıması varsa; $P_4 = ?$, $W_{\text{net, çevrim}} = ?$ ve $\eta_{\text{ısıt}} = ?$

Hava, $R = 0,287\text{ kJ/kgK}$

(3-4) işlemi için Entropi Dengesi:

$$S_g - S_f + S_{\Delta} = \Delta S_s$$

$\downarrow$ $\downarrow$ $\downarrow$ $\downarrow$
 0 $\downarrow$ 0 $m(s_4 - s_3)$
 $\frac{Q_{34, ışıma}(\text{ideal})}{T_4}$

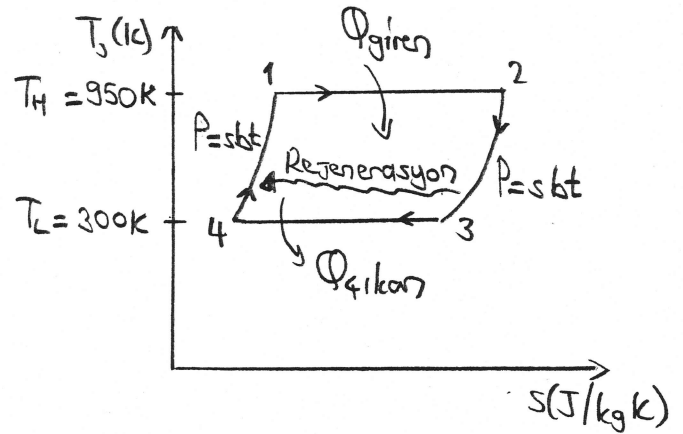
$$-\frac{Q_{34, ışıma}}{T_4} = m(s_4 - s_1) \quad (\text{J/K})$$

$$m = 1\text{ kg için, } s_4 - s_1 = -\frac{150\text{ kJ/kg}}{300\text{ K}} = -0,5\text{ kJ/kgK}$$

$$\text{İdeal gaz için, } s_4 - s_1 = c_p \ln \frac{T_4}{T_3} - R \ln \frac{P_4}{P_3} = -(0,287\text{ kJ/kgK}) \cdot \ln \frac{P_4}{120\text{ kPa}}$$

$\underbrace{\frac{T_4}{T_3}}_{T_3 = T_4}$

$$\textcircled{*} P_4 = 685,2\text{ kPa}$$



Tersinir çevrim için,

$$\begin{aligned}\frac{Q_{34, \text{çıkan}}}{Q_{12, \text{giren}}} &= \frac{T_L}{T_H} \rightarrow Q_{12, \text{giren}} = \frac{T_H}{T_L} Q_{34, \text{çıkan}} \\ &= \frac{950 \text{ K}}{300 \text{ K}} (150 \text{ kJ/kg}) \\ &= 475 \text{ kJ/kg}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\otimes W_{\text{net, ısı}} &= Q_{\text{giren}} - Q_{\text{çıkan}} \\ &= 475 - 150 = 325 \text{ kJ/kg}\end{aligned}$$

|sıl verim,

$$\otimes \eta_{\text{ısı}} = 1 - \frac{T_L}{T_H} = 1 - \frac{300 \text{ K}}{950 \text{ K}} = 0,684 \quad (\%68,4)$$

YARARLANILAN KAYNAKLAR:

“Thermodynamics: An Engineering Approach”, 9th Edition, Yunus A. Cengel, Michael A. Boles, Mehmet Kanoglu, McGraw-Hill Education, 2019.

“Termodinamiğin Temelleri”, SI Basım, Claus Borgnakke, Richard E. Sonntag, Sekizinci Baskıdan Çeviri, (Hüseyin Günerhan, çeviri editörü yardımcıları arasında yer almaktadır), Palme Yayıncılık, 2018, Ankara.

“Principles of Engineering Thermodynamics”, SI Edition, John R. Reisel, Cengage Learning, 2016.

“Termodinamik-Mühendislik Yaklaşımıyla”, Yedinci Baskıdan Çeviri, (Hüseyin Günerhan, editör yardımcıları arasında yer almaktadır), Yunus A. Cengel, Michael A. Boles, Palme Yayıncılık, 2015.

“Engineering Thermodynamics”, 8th Edition, Michael J. Moran, Howard N. Shapiro, John Wiley, 2014.

<https://www.huseyingunerhan.com/termo2/termo2.html> sayfasında verilen “Termodinamik II” dersine ait tüm ders notlarının bazı bölümleri yukarıda verilen kitaplardan ve/veya ilgili sunumlarından yararlanılarak veya ilham alınarak hazırlanmıştır.

“Termodinamik II” derslerine ait bilgi notları; Ege Üniversitesi Mühendislik Fakültesi Makina Mühendisliği Bölümü Termodinamik Anabilim Dalı Başkanı Prof. Dr. Hüseyin GÜNERHAN tarafından çeşitli kaynaklardan da yararlanılarak ve emek ve zaman harcanarak hazırlanmış özgün bir eserdir. İzin alınmadan çoğaltılması ve kullanılması telif hakları gereği yasaktır.

(Fikir ve Sanat Eserleri Kanunu, Kanun Numarası: 5846, Kabul Tarihi: 5/12/1951, Yayımlandığı Resmi Gazete: 13/12/1951 Sayı: 7981, Yayımlandığı Düstur: Tertip 3 Cilt 33 Sayfa 49).