

d.10a - (S14.3) - Ciclul Carnot ( $\eta_c$ ) - Randaamentul Motoarelor termice 18.12.2020  
pg(47-51)

- 1) Ciclul Carnot ( $\eta_c$ ) (teoretic);  $\eta_c > \eta_D > \eta_O$
- 2) Ciclul si ( $\eta$ ) - rand. mot. Otto (MAS)
- 3) Ciclul si ( $\eta$ ) - rand. mot. Diesel (MAE)

(1). Ciclul Carnot - este teoretic - alestuit din 2 - izoterme  $\begin{matrix} (1 \rightarrow 2) \\ (3 \rightarrow 4) \end{matrix}$   
2 - adiabate  $\begin{matrix} (2 \rightarrow 3) \\ (4 \rightarrow 1) \end{matrix}$   
reprez. o trouf. ciclico, bitermo, si reversibilă  
are  $\eta_c$  - randam. max. posibil.

- Randaamentul ( $\eta_c$ )

$$\eta_c = \frac{L}{Q_1} = \frac{Q_1 - |Q_2|}{Q_1} = 1 - \frac{|Q_2|}{Q_1} \quad (\eta_c > \eta_{real})$$

în general.

- Pentru a calcula ( $\eta_c$ ) exprimăm  $Q_1 \equiv Q_{12} > 0$   
 $Q_2 \equiv Q_{34} < 0$

$$\left. \begin{matrix} 1 \rightarrow 2 \\ T_1 = ct. \\ \Delta U = 0 \end{matrix} \right\} L_{12} = Q_1 = \nu R T_1 \ln \left( \frac{V_2}{V_1} \right) > 0$$

$$\left. \begin{matrix} 3 \rightarrow 4 \\ T_2 = ct. \\ \Delta U = 0 \end{matrix} \right\} L_{34} = Q_2 = \nu R T_2 \ln \left( \frac{V_4}{V_3} \right) < 0$$

ciclul Carnot.

- Seriem. ( $\eta_c$ ) cu ajutorul  $Q_1$  si  $|Q_2|$  astfel:

$$\eta_c = 1 - \frac{|Q_2|}{Q_1} = 1 - \frac{\nu R T_2 \ln(V_3/V_4)}{\nu R T_1 \ln(V_2/V_1)} (*) = 1 - \frac{T_2}{T_1} = \eta_c$$

- Incercam sa eliminam  $\ln$  din ec. trouf. adiabatic (2→3), (4→1)

astfel:

$$\left. \begin{matrix} (2 \rightarrow 3): T_1 V_2^{\gamma-1} = T_2 V_3^{\gamma-1} \\ (4 \rightarrow 1): T_1 V_4^{\gamma-1} = T_2 V_1^{\gamma-1} \end{matrix} \right\} \Rightarrow \left( \frac{V_2}{V_1} \right)^{\gamma-1} = \left( \frac{V_3}{V_4} \right)^{\gamma-1} \Rightarrow \left( \frac{V_3}{V_4} \right) = \left( \frac{V_2}{V_1} \right)$$

(\*)

Deci cu concluzie:

$$\eta_c = 1 - \frac{T_2}{T_1} \quad \left( \begin{matrix} \text{teoretic} \\ \text{real.} \end{matrix} \right) > \eta_{real.} \quad \left( \begin{matrix} \text{mot. termice} \end{matrix} \right)$$

(\*\*) Motoul Carnot - fiind teoretic  
nu are pierderi de energ. prin frecv.  
ca mot. reali (Otto, Diesel...)

Obs:

- $\eta_c$  - nu depinde de natura substantei de lucru / combustibil.
- $\eta$  - depinde doar de  $T_1$  - sursa fierbita si  $T_2$  - sursa rece.

## (2) Ciclu si Randamentul ( $\eta_o$ ) - Motor Otto (MAS)

- Ciclu Otto cuprinde:  $\rightarrow$  2 adiabate ( $Q=0$ )  $\begin{cases} (1-2) \\ (3-4) \end{cases}$   
 $\downarrow$  2 izocore ( $T=c$ )  $\begin{cases} (2-3) \\ (4-1) \end{cases}$   
 - Calculam  $\eta_o$ , pornind de la:

$$\eta_o \stackrel{\text{def}}{=} 1 - \frac{|Q_2|}{Q_1} = 1 - \frac{T_4 - T_1}{T_3 - T_2} \stackrel{(**)}{=} 1 - \frac{1}{\varepsilon^{\gamma-1}}$$

$$(2 \rightarrow 3) \quad Q_1 = \nu C_v (T_3 - T_2) > 0$$

$$(4 \rightarrow 1) \quad Q_2 = \nu C_v (T_1 - T_4) \Rightarrow |Q_2| = \nu C_v (T_4 - T_1)$$

prin def.  $\left[ \varepsilon = \left( \frac{V_1}{V_2} \right) \right]$  - rap. de compresie  $\left( \frac{V_{\max}}{V_{\min}} \right)$  Ciclu Otto.

din ec. transf.  $\begin{cases} (1 \rightarrow 2): T_1 V_1^{\gamma-1} = T_2 V_2^{\gamma-1} \\ (4 \rightarrow 3): T_4 V_1^{\gamma-1} = T_3 V_2^{\gamma-1} \end{cases} \rightarrow \frac{(T_4 - T_1) V_1^{\gamma-1}}{T_1 V_1^{\gamma-1}} = \frac{(T_3 - T_2) V_2^{\gamma-1}}{T_2 V_2^{\gamma-1}} \rightarrow$

dec $\Rightarrow \frac{T_4 - T_1}{T_3 - T_2} = \left( \frac{V_2}{V_1} \right)^{\gamma-1} \stackrel{(*)}{=} \frac{1}{\varepsilon^{\gamma-1}}$  deci  $\boxed{\eta_o = 1 - \frac{1}{\varepsilon^{\gamma-1}} \equiv 1 - \varepsilon^{1-\gamma}}$

## (3) Ciclu si ( $\eta_D$ ) - Randamentul Diesel (MAC) rand. mot. Otto,

Ciclu mot Diesel (MAC) cuprinde:

$$\eta_D = 1 - \frac{|Q_2|}{Q_1} = 1 - \frac{C_v (T_4 - T_1)}{C_p (T_3 - T_2)} \quad (*)$$

$$(2 \rightarrow 3), Q_1 = \nu C_p (T_3 - T_2)$$

$$(1 \rightarrow 4), |Q_2| = \nu C_v (T_4 - T_1)$$

$$\eta_D \equiv 1 - \frac{T_1 (T_4/T_1 - 1)}{T_2 (T_3/T_2 - 1)} \cdot \left( \frac{C_v}{C_p} \right) = 1 - \frac{\frac{C_v}{C_p} (T_4/T_1 - 1)}{\frac{C_v}{C_p} (T_3/T_2 - 1)}$$

$$(1 \rightarrow 2) \rightarrow T_1 V_1^{\gamma-1} = T_2 V_2^{\gamma-1} \rightarrow \left( \frac{T_1}{T_2} \right) = \left( \frac{V_2}{V_1} \right) = \frac{1}{\varepsilon^{\gamma-1}}$$

$$\begin{cases} (3 \rightarrow 4): T_3 V_3^{\gamma-1} = T_4 V_4^{\gamma-1} \\ (2 \rightarrow 1): T_2 V_2^{\gamma-1} = T_1 V_1^{\gamma-1} \end{cases} \rightarrow \left( \frac{T_3}{T_2} \right) \left( \frac{V_3}{V_2} \right)^{\gamma-1} = \left( \frac{T_4}{T_1} \right) \left( \frac{V_4}{V_1} \right)^{\gamma-1}$$

din ec. de stare cu (2) si cu (3) rezultă:

$$(2) \quad p_2 V_2 = \nu R T_2$$

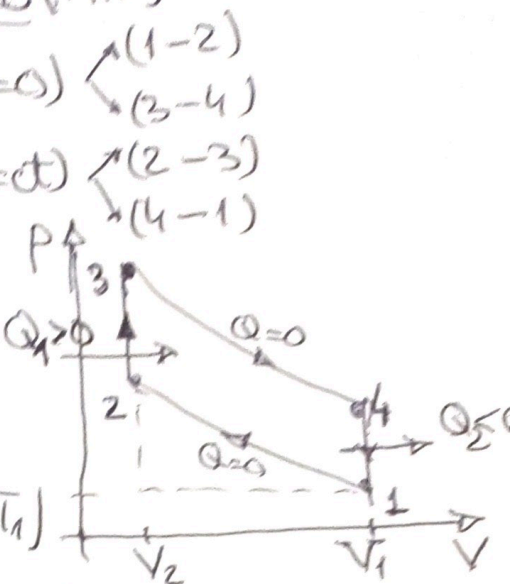
$$(3) \quad p_2 V_3 = \nu R T_3$$

$$(p_3 \equiv p_2)$$

$$\left( \frac{T_3}{T_2} \right) = \left( \frac{V_3}{V_2} \right) \equiv \rho \quad (*)$$

dec $\Rightarrow$

$$\boxed{\eta_D = 1 - \frac{(\rho^{\gamma} - 1)}{\gamma \varepsilon^{\gamma-1} (\rho - 1)}}$$

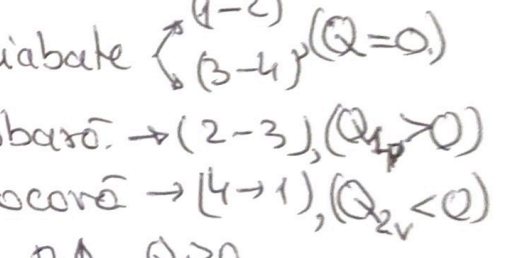


Ciclu Otto.

$$\varepsilon = \left( \frac{V_1}{V_2} \right); \quad \rho = \left( \frac{V_3}{V_2} \right)$$

$$\rho = \left( \frac{T_3}{T_2} \right); \quad \rho = \left( \frac{T_4}{T_1} \right)$$

Ciclu Diesel



Ciclu Diesel

$$\varepsilon = \left( \frac{V_1}{V_2} \right); \quad \rho = \left( \frac{V_3}{V_2} \right)$$

$$\rho = \left( \frac{T_3}{T_2} \right); \quad \rho = \left( \frac{T_4}{T_1} \right)$$

Ciclu Diesel

$$\rho = \left( \frac{T_3}{T_2} \right); \quad \rho = \left( \frac{T_4}{T_1} \right)$$

din ec. de stare cu (2) si cu (3) rezultă:

$$(2) \quad p_2 V_2 = \nu R T_2$$

$$(3) \quad p_2 V_3 = \nu R T_3$$

$$(p_3 \equiv p_2)$$



Dacă ciclul reprezentat în coordonate ( $p, V$ ) este parcurs în sensul acelor de ceasornic se numește *direct*, dacă îl parcurge în sens opus se numește *inversat*.  
 În ciclul *direct*, procesul de destindere a substanței are loc la presiuni și temperaturi mai ridicate decât în cel *inversat*.

Întrucât transformarea este ciclică,  $\Delta U = 0$ , rezultă:

$$L = Q.$$

Căldura schimbată pe ciclu  $Q = Q_1 + Q_2 = Q_1 - |Q_2|$ , deci  $L = Q_1 - |Q_2|$ .

Prin  $Q_1 > 0$ , vom înțelege căldura schimbată la sursa caldă, iar prin  $Q_2 < 0$ , căldura schimbată la sursa rece.

(În rezolvarea problemelor, vom aplica formulele ce corespund transformărilor respective pentru  $L$  și  $Q$ , luând întotdeauna stare finală minus stare inițială, stabilind astfel semnele corecte pentru  $L$  și  $Q$ .)

Se definește ca randament al mașinii termice:

$$\eta = \frac{L}{Q_1} = \frac{Q_1 - |Q_2|}{Q_1} = 1 - \frac{|Q_2|}{Q_1} \quad (2.38)$$

Într-un ciclu biterm  $L < Q_1$ , deci  $\eta < 1$ .

### Ciclul Carnot (extindere)

Pentru ca o transformare ciclică să fie reversibilă, trebuie ca fiecare transformare ce intră în componența ei, să fie reversibilă. Procesul adiabatic, nefiind legat de schimbul de căldură, este reversibil. Procesul în care substanța de lucru schimbă căldură cu exteriorul este reversibil numai dacă temperatura sistemului este egală cu temperatura termostatului, adică procesul este izoterm. Deci, o transformare este reversibilă dacă este formată din procese adiabatic și procese izoterme.

\* 4. Transformarea ciclică bitermă și reversibilă formată din două izoterme și două adiabate se numește ciclul Carnot.

Oricare altă transformare ciclică bitermă este ireversibilă.

Ciclul Carnot este un ciclu ideal, teoretic, având randament maxim.

— Randamentul unei mașini termice reale este întotdeauna mai mic decât randamentul ciclului Carnot:

$$\eta_{real} < \eta_c$$

Să exprimăm randamentul ciclului Carnot (fig. 2.20).

Deoarece în componența ciclului intră două adiabate, pentru exprimarea randamentului alegem:

$$\eta = \frac{Q_1 - |Q_2|}{Q_1}$$

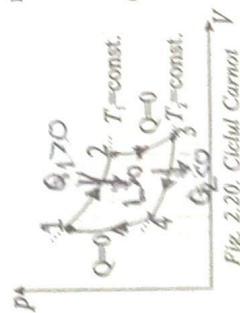


Fig. 2.20. Ciclul Carnot

$$T_1 = T_2$$

$$Q_1 = Q_{12} = L_{12} = \nu RT_1 \ln \frac{V_2}{V_1} > 0 \text{ pentru } V_2 > V_1;$$

$$Q_2 = Q_{34} = L_{34} = \nu RT_2 \ln \frac{V_4}{V_3} < 0 \text{ întrucât } V_4 < V_3; |Q_2| = \nu RT_2 \ln \frac{V_3}{V_4}.$$

$$T_2 = T_1$$

Înlocuim în expresia randamentului:

$$\eta_c = \frac{\nu RT_1 \ln \frac{V_2}{V_1} - \nu RT_2 \ln \frac{V_3}{V_4}}{\nu RT_1 \ln \frac{V_2}{V_1}} = \frac{T_1 \ln \frac{V_2}{V_1} - T_2 \ln \frac{V_3}{V_4}}{T_1 \ln \frac{V_2}{V_1}} \quad (*)$$

Scriem ecuațiile transformărilor adiabatic, în coordonate ( $T, V$ ):

$$2 \rightarrow 3: T_1 V_2^{\gamma-1} = T_2 V_3^{\gamma-1};$$

$$4 \rightarrow 1: T_1 V_1^{\gamma-1} = T_2 V_4^{\gamma-1}.$$

$$\left( \frac{V_2}{V_1} \right)^{\gamma-1} = \left( \frac{V_3}{V_4} \right)^{\gamma-1} \Rightarrow \frac{V_2}{V_1} = \frac{V_3}{V_4} \quad (**)$$

Expresia randamentului valabilă numai pentru ciclul Carnot este:

$$\eta_c = \frac{T_1 - T_2}{T_1} = 1 - \frac{T_2}{T_1} = \eta_{max} \quad (2.39)$$

### Concluzie

Rezultă că randamentul ciclului Carnot nu depinde de natura substanței de lucru (teorema lui Carnot) ci numai de temperatura sursei calde ( $T_1$ ) și temperatura sursei reci ( $T_2$ ).

## 2.1.1. Motoare termice.

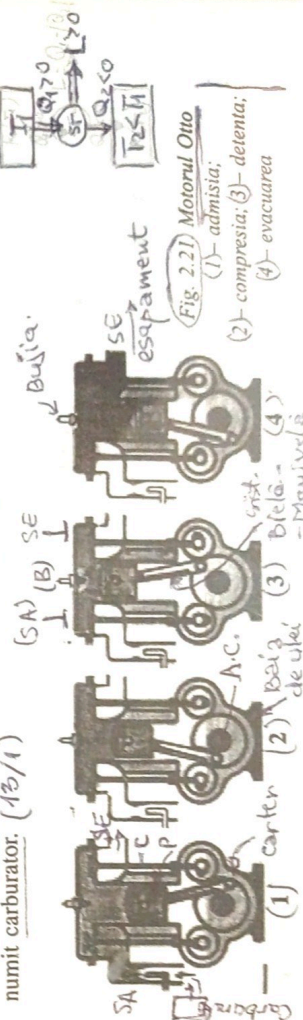
### Randamentul motoarelor termice

Principiul de funcționare: toate dispozitivele absorb căldură de la o sursă aflată la o temperatură mai înaltă, efectuează lucru mecanic și cedează căldură la o temperatură mai scăzută.

Cel mai răspândit motor este cel în patru timpi, adică în fiecare ciclu au loc patru procese.

Cilindrul cu piston este prevăzut cu două supape: una de admisie și una de evacuare. (SA, SE)

Motorul Otto (fig. 2.21). Amestecul de aer cu vapori de benzină se prepară într-un dispozitiv numit carburator. (AB/1)



Timpul 1 - admisia. Pe măsură ce în cilindru pătrunde un amestec de aer cu vapori de benzină din carburator, supapa de admisie este deschisă și cea de evacuare este închisă, pistonul coboară.  $T_A = P_A = V_A$  (SA)

$$V_A(P_A, T_A)$$



## Motorul Otto (MAS - 4 timp)

- Temp. 1 - Admisie
- Temp. 2 - compresie. Supapa de admisie se închide și pistonul urcă, comprimând aproximativ adiabatic, amestecul de benzină cu aer. Aproape de capătul acestei curse, o scântie aprinde amestecul și arderea are loc foarte rapid, astfel încât creșterea presiunii și temperaturii are loc la volum aproape constant.
- Temp. 3 - detenta. Pistonul efectuează un lucru mecanic (temp motor) ( $L > 0$ )
- Temp. 4 - evacuare. Când pistonul ajunge aproape de „punctul mort” inferior, se deschide supapa de evacuare, presiunea scade brusc, până aproape de presiunea atmosferică. Acest punct este depășit, întrucât volanul fixat pe arborele motorului continuă să se învârtă în virtutea inerției și acționează pistonul prin manivelă-bielă. După evacuarea gazelor din cilindru, pistonul ajunge în poziția inițială și începe un nou ciclu.

Pe un ciclu idealizat al motorului Otto (fig. 2.22), să exprimăm randamentul în funcție de raportul de compresie (volum mai mare

$$\left[ \varepsilon = \frac{V_1}{V_2} \right] \quad \left[ \varepsilon = \frac{V_1}{V_2} \right]$$

pe volum mai mic)

Ciclu fiind alcătuit din două adiabate  $Q = 0$  și două izocore,  $V_1 = \text{const.}$  și  $V_2 = \text{const.}$  pentru a calcula randamentul ne alegem:

$$\left[ \eta = 1 - \frac{|Q_2|}{|Q_1|} \right]$$

Fig. 2.22. Ciclu idealizat pentru motor Otto

$Q_1 < Q_4$ ,  $Q_{23} = \nu C_v (T_3 - T_2) > 0$  întrucât  $T_3 > T_2$  și:

$Q_{41} = \nu C_v (T_1 - T_4) < 0$  întrucât  $T_1 < T_4$ .

Înlocuind în expresia randamentului, se obține:

$$\eta_0 = 1 - \frac{\nu C_v (T_4 - T_1)}{\nu C_v (T_3 - T_2)} = 1 - \frac{T_4 - T_1}{T_3 - T_2}$$

Transformările pe adiabatele (1 → 2) și (3 → 4), se scriu în coordonate (T, V):

$$\begin{aligned} (1 \rightarrow 2) \quad T_1 V_1^{\gamma-1} &= T_2 V_2^{\gamma-1} \\ (3 \rightarrow 4) \quad T_3 V_3^{\gamma-1} &= T_4 V_4^{\gamma-1} \end{aligned}$$

$$V_1^{\gamma-1} (T_4 - T_1) = V_2^{\gamma-1} (T_3 - T_2);$$

$$\frac{T_4 - T_1}{T_3 - T_2} = \left( \frac{V_2}{V_1} \right)^{\gamma-1} = \frac{1}{\varepsilon^{\gamma-1}} \cdot \frac{1}{\varepsilon} = \frac{1}{\varepsilon^\gamma}$$

Pentru randamentul ciclului Otto rezultă:

$$\left[ \eta_0 = 1 - \frac{1}{\varepsilon^\gamma} \right] \approx 60\% \quad (2.40)$$

**MAC-Motorul Diesel.** În timpul 1, în cilindru pătrunde numai aer, care comprimat adiabatic, își crește temperatura. În acest moment, cu ajutorul unei pompe de injecție, se injectează combustibilul care se aprinde datorită temperaturii ridicate a aerului comprimat. Arderea nu este foarte rapidă astfel încât, practic, detenta are loc la presiune constantă. După terminarea arderii, gazele continuă să se dilate adiabatic și apoi urmează răcirea la volum constant și evacuarea.

(MAC) - motor cu aprindere prin compresie

## (MAC) Diesel

Motorul Diesel este mai robust decât motoarele cu aprindere prin scântie. Avantajul constă în faptul că folosește combustibil ieftin (motorină, țigeli sau praf de cărbune) și are randament mai mare.

Ciclu Diesel idealizat este reprezentat în figura 2.23.

Rapoartele de compresie sunt:  $\varepsilon = \frac{V_1}{V_2}$  și  $\rho = \frac{V_3}{V_2}$ .

Deoarece în alcătuirea ciclului intră două adiabate, pentru exprimarea randamentului folosim relația:

$$\left[ \eta = 1 - \frac{|Q_2|}{|Q_1|} \right]$$

Căldurile schimbate la sursa caldă și rece sunt:

$$\begin{aligned} Q_{12} > 0; \quad Q_{23} &= \nu C_p (T_3 - T_2) > 0; \\ Q_{41} < 0; \quad Q_{41} &= \nu C_p (T_1 - T_4) < 0; \quad |Q_{41}| = \nu C_p (T_4 - T_1) \end{aligned}$$

$$\eta_D = 1 - \frac{\nu C_p (T_4 - T_1)}{\nu C_p (T_3 - T_2)} = 1 - \frac{T_4 - T_1}{T_3 - T_2} = 1 - \frac{T_1 \left( \frac{T_4}{T_1} - 1 \right)}{T_2 \left( \frac{T_3}{T_2} - 1 \right)}; \quad \frac{1}{\gamma} = \left( \frac{C_p}{C_v} \right)$$

Scriem în coordonate (T, V) ecuațiile transformărilor pe adiabatele 1 → 2 și 3 → 4;

$$T_1 V_1^{\gamma-1} = T_2 V_2^{\gamma-1} \Rightarrow \left( \frac{T_1}{T_2} \right) = \left( \frac{V_2}{V_1} \right)^{\gamma-1} = \frac{1}{\varepsilon^{\gamma-1}}$$

$$(3 \rightarrow 4), \quad T_3 V_3^{\gamma-1} = T_4 V_4^{\gamma-1};$$

$$(1 \rightarrow 2), \quad T_2 V_2^{\gamma-1} = T_1 V_1^{\gamma-1} \quad (1)$$

$$\left( \frac{T_3}{T_2} \right) \rho^{\gamma-1} = \left( \frac{T_4}{T_1} \right) \Rightarrow \rho^{\gamma-1} = \left( \frac{T_4}{T_1} \right) \cdot \left( \frac{T_2}{T_3} \right) = \rho^\gamma \quad (*)$$

Din ecuațiile termice de stare scrise în stările 2 și 3, putem găsi raportul  $\left( \frac{T_3}{T_2} \right)$ :

$$\begin{aligned} (2) \quad p_2 V_2 &= \nu R T_2 \Rightarrow \left( \frac{T_3}{T_2} \right) = \frac{V_3}{V_2} = \rho \\ (3) \quad p_2 V_3 &= \nu R T_3 \end{aligned} \quad (*)$$

$$\left( \frac{T_4}{T_1} \right) = \rho^\gamma$$

Atunci:

$$\left[ \eta_D = 1 - \frac{\rho^\gamma - 1}{\gamma \rho^{\gamma-1} (\rho - 1)} \right] \quad (2.41)$$

Înlocuind în expresia randamentului se obține: