

# Energetski procesi s idealnim plinom

Procesi u zatvorenim i otvorenim sustavima, kružni procesi Energijske tehnologije FER 2008.



## Gdje smo:

- 1. Organizacija i sadržaj predmeta
- 2. Uvodna razmatranja
- 3. O energiji
- 4. Energetske pretvorbe i procesi u termoelektranama
- 5. Energetske pretvorbe i procesi u hidroelektranama
- 6. Energetske pretvorbe i procesi u nuklearnim el.
- 7. Energija Sunca
- 8. Energija vjetra
- 9. Geotermalna energija
- 10. Biomasa
- 11. Gorivne ćelije i ostale neposredne pretvorbe
- 12. Potrošnja električne energije
- 13. Prijenos i distribucija električne energije
- 14. Skladištenje energije
- 15. Energija, okoliš i održivi razvoj

## Sadržaj

- Izohorni proces
- Izobarni proces
- Izotermni proces
- Adijabatski proces
- Politropski proces
- Kružni procesi
- Kružni procesi zatvorenih sustava
- Kružni procesi otvorenih sustava
- Termički (energetski) stupanj djelovanja
- Carnotov kružni proces
- Jouleov kružni proces
- Ljevokretni kružni procesi

### Analiza energetskih procesa

- analiza energetskih procesa s idealnim plinom koji su, u prvom približenju, odgovarajući procesima s realnim fluidom (plinom i vodenom parom) u termoelektranama
  - >mehanički rad promjene volumena
  - >tehnički rad
  - ➤toplinska energija
  - ➤tlakovi, temperature i specifični volumeni

### $pv = RT i pv^n = konst.$

$$pv = RT [J/kg]$$

$$pv^n = konst. [J/kg]$$

$$0 \le n \le \infty$$

### $pv = RT i pv^n = konst.$

$$pv^n = konst. [J/kg]$$
  $0 \le n \le \infty$ 

- kad **n** poprimi vrijednost nula (n = 0  $\Rightarrow$  p = konst.), radi se o **izobarnom procesu** odnosno o promjeni stanja idealnog plina uz konstantni tlak,
- kad n poprimi vrijednost jedan (n = 1 ⇒ pv = konst.) radi se o izotermnom procesu (pv = RT = konst. ⇒ T = konst./) odnosno o promjeni stanja idealnog plina uz konstantnu temperaturu,
- kad **n** poprimi vrijednost κ (n = κ =  $\frac{c_p}{c_v}$   $\Rightarrow$  q<sub>12</sub> = 0), radi se o **adijabatskom procesu** 
  - odnosno o promjeni stanja idealnog plina bez dovođenja i odvođenja toplinske energije,
- kad **n** poprimi vrijednost beskonačno (n =  $\infty \Rightarrow v = \text{konst.}$ ) radi se o **izohornom procesu** odnosno o promjeni stanja idealnog plina uz konstantni volumen, i, konačno,
- kad n poprimi vrijednost n (bilo koju vrijednost između nule i beskonačnog a da to nije ni nula ni beskonačna vrijednost, odnosno ni jedinica ni kapa: n = n ≠ 0, 1, κ, ∞ ⇒ pv<sup>n</sup> = konst.) radi se o politropskom procesu odnosno o promjeni stanja idealnog plina po politropama.

#### Jednadžbe analize

 $m = konst. = 1kg i \dot{m} = konst. = 1kg/s,$ 

$$q_{12} = u_2 - u_1 + w_{12} = u_2 - u_1 + \int_{v_1}^{v_2} p dv$$
 odnosno  $dq = du + p dv$  i

$$q_{12} + u_1 + p_1 v_1 + \frac{1}{2} c_1^2 + g z_1 = w_{t12} + u_2 + p_2 v_2 + \frac{1}{2} c_2^2 + g z_2 \text{ odnosno}$$

$$dq = dw_t + d(u + pv) + de_k + de_p = du + pdv = dh - vdp,$$

$$pv = RT [J/kg] odnosno pv_{\mu} = R_{\mu}T [J/kmol]$$

$$w_{12} = \int_{v_1}^{v_2} p dv$$
 odnosno dw = pdv

$$\mathbf{w}_{t12} = -\int_{p_1}^{p_2} v dp - \frac{1}{2} (c_2^2 - c_1^2) - g(z_2 - z_1) \text{ odnosno } d\mathbf{w}_t = -v dp - d\mathbf{e}_k - d\mathbf{e}_p$$

$$\int_{v_1}^{v_2} p dv - (p_2 v_2 - p_1 v_1) = - \int_{p_1}^{p_2} v dp$$

#### Jednadžbe analize

$$dq = cdT$$
 odnosno  $c = \frac{dq}{dT} = \frac{du}{dT} + \frac{pdv}{dT} = \frac{dh}{dT} - \frac{vdp}{dT}$ 

$$du = c_v dT i dh = c_p dT$$

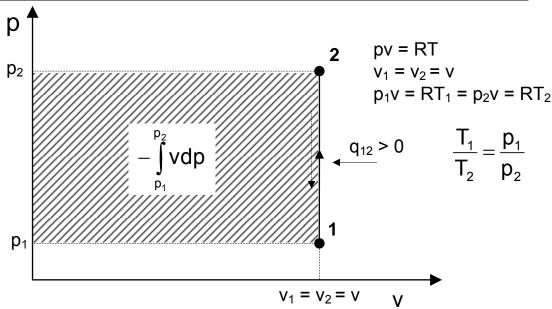
$$c_p = c_v + R$$
,  $\kappa = \frac{c_p}{c_v}$ ,  $c_v = \frac{R}{\kappa - 1}$  i  $c_p = \frac{\kappa R}{\kappa - 1}$ 

### Izohorni proces, n

$$pv^{n} = p_{1}v_{1}^{n} = p_{2}v_{2}^{n} = konst.$$

$$\frac{v_1}{v_2} = \left(\frac{p_2}{p_1}\right)^{\frac{1}{n}} = 1$$

$$n \to \infty \left(\frac{p_2}{p_1}\right)^{\frac{1}{n}} \to 1 \implies v_1 = v_2 = v_1$$



$$dw = pdv = 0 (dv = 0)$$

$$w_{t12} = -\int_{p_1}^{p_2} v dp - \frac{1}{2} (c_2^2 - c_1^2) - g(z_2 - z_1) = -v(p_2 - p_1) - \delta e_k - \delta e_p$$

$$dq = du + pdv \text{ ili } dq = dh - vdp$$
  $dq = c_v dT, \text{ dakle } q_{12} = c_v (T_2 - T_1) \ T_2 > T_1, \ q_{12} > 0$ 

$$dq = c_p dT - v dp$$
  $pv = RT$   $pdv + v dp = RdT$ 

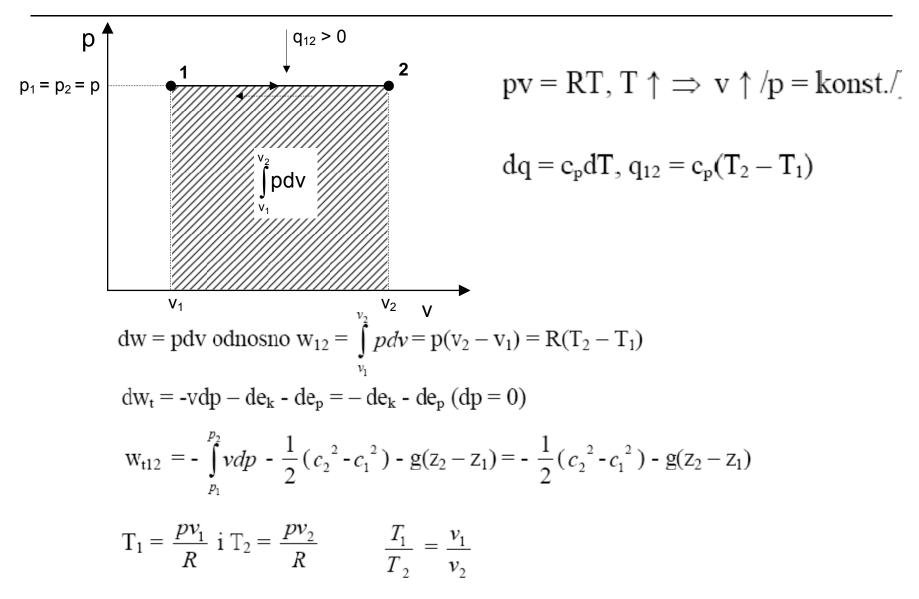
$$pv = RT$$

$$pdv + vdp = RdT$$

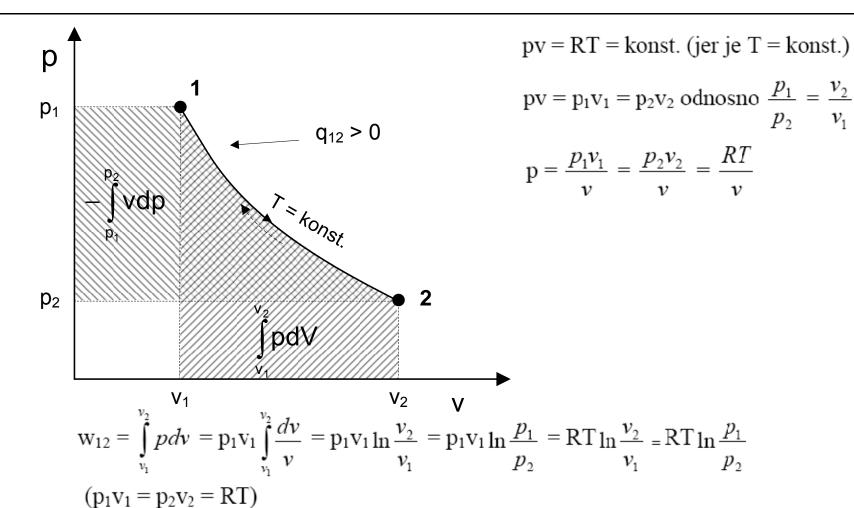
Jer je v = konst, to je pdv = 0, pa je vdp jednako RdT (vdp = RdT). Vrijedi dakle,

$$dq = c_p dT - v dp = c_p dT - R dT = (c_p - R) dT = c_v dT.$$

### Izobarni proces, n = 0



### Izotermni proces, n = 1



$$\mathbf{w}_{t12} = -\int_{p_1}^{p_2} v dp - \frac{1}{2} (c_2^2 - c_1^2) - \mathbf{g}(\mathbf{z}_2 - \mathbf{z}_1) = \mathbf{p}_1 \mathbf{v}_1 \mathbf{1}_1 \frac{\mathbf{v}_2}{\mathbf{v}_1} - \frac{1}{2} (c_2^2 - c_1^2) - \mathbf{g}(\mathbf{z}_2 - \mathbf{z}_1)$$

### Izotermni proces, n = 1

$$\int p dv = -\int v dp$$

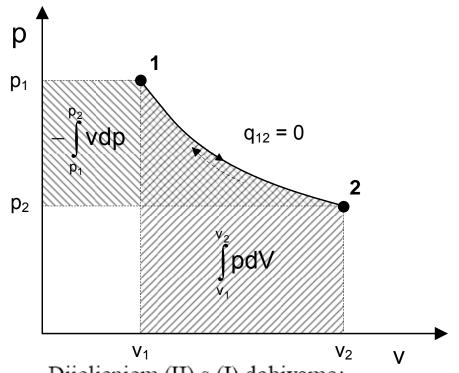
$$p dv + v dp = R dT = 0 \text{ (dT = 0, jer je T = konst.)}$$

$$p dv = -v dp$$

$$dq = du + p dv = p dv = dw \text{ (du = c}_v dT = 0, T = konst.)}$$

$$q_{12} = w_{12} = \int_{v_1}^{v_2} p dv = p_1 v_1 \int_{v_2}^{v_2} \frac{dv}{v} = p_1 v_1 \ln \frac{v_2}{v_1} = p_1 v_1 \ln \frac{p_1}{p_2} = RT \ln \frac{v_2}{v_1} = RT \ln \frac{p_1}{p_2}$$

## Adijabatski proces, $n = \kappa = \frac{c_p}{c_p}$



$$pv^{\kappa} = konst.$$

$$dq = du + pdv = dh - vdp$$

$$0 = du + pdv = dh - vdp$$

$$du + pdv = 0$$
, odnosno  $c_v dT = -pdv$  (I)

$$dh - vdp = 0$$
, odnosno  $c_p dT = vdp$  (II)

Dijeljenjem (II) s (I) dobivamo:

$$\frac{c_p}{c_v} = \kappa = -\frac{vdp}{pdv} \text{ (III)}. \qquad \kappa \frac{dv}{v} = -\frac{dp}{p} \qquad \int \kappa \frac{dv}{v} = -\int \frac{dp}{p} + C.$$

$$\kappa \frac{dv}{v} = -\frac{dp}{p}$$

$$\int \kappa \frac{dv}{v} = -\int \frac{dp}{p} + C$$

 $\kappa \ln v = - \ln p + \ln \text{ konst.}$  (C =  $\ln \text{ konst.}$ )

$$lnv^{\kappa} + lnp = ln \ konst, \ odnosno, \ ln(pv^{\kappa}) = ln \ konst.$$

$$pv^{\kappa} = konst.$$

## Adijabatski proces, $n = \kappa = \frac{c_p}{c_v}$

$$\mathbf{w}_{12} = \int_{v_1}^{v_2} p dv \ \mathbf{i} \ \mathbf{w}_{t12} = -\int_{p_1}^{p_2} v dp - \frac{1}{2} (c_2^2 - c_1^2) - \mathbf{g}(\mathbf{z}_2 - \mathbf{z}_1)$$

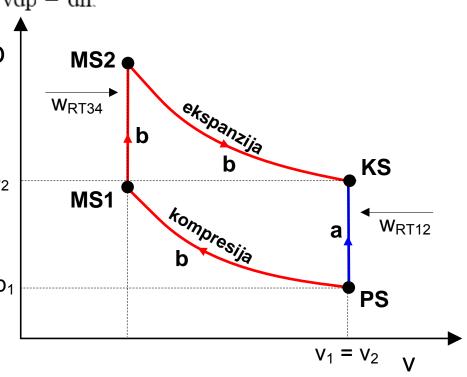
$$p - \frac{p_1 v_1^{\kappa}}{v^{\kappa}} (p_1 v_1^{\kappa} - \text{konst.}) \qquad w_{12} = \int_{v_1}^{v_2} p dv = p_1 v_1^{\kappa} \int_{v_1}^{v_2} \frac{dv}{v^{\kappa}} = \frac{p_1 v_1^{\kappa}}{\kappa - 1} \left( \frac{1}{v_1^{\kappa - 1}} - \frac{1}{v_2^{\kappa - 1}} \right)$$

dq = du + pdv = dh - vdp = 0 pdv = -du, a vdp = dh.

$$\mathbf{W}_{12} = \int_{v_1}^{v_2} p dv = -\int_{u_1}^{u_2} du = -\int_{T_1}^{T_2} c_v dT = c_v (T_1 - T_2)$$
WRT34

$$-\int_{p_1}^{p_2} v dp = -\int_{h_1}^{h_2} dh = -\int_{T_1}^{T_2} cp dT = c_p (T_1 - T_2)$$

$$w_{t12} = c_p (T_1 - T_2) - \frac{1}{2} (c_2^2 - c_1^2) - g(z_2 - z_1)$$



#### Adijabatski proces - odnosi između tlakova, volumena i

#### temperatura

$$p_1v_1 = RT_1 / \bullet \ v_1^{\kappa-1} \implies p_1 v_1^{\kappa} = RT_1 v_1^{\kappa-1} \ (A)$$

$$p_2v_2 = RT_2/\bullet v_2^{\kappa-1} \implies p_2v_2^{\kappa} = RT_2v_2^{\kappa-1}$$
 (B)

$$p_1 v_1^{\kappa} = p_2 v_2^{\kappa} = p v^{\kappa}$$

$$RT_1 v_1^{\kappa-1} = RT_2 v_2^{\kappa-1}$$

$$RT_1 v_1^{\kappa-1} = RT_2 v_2^{\kappa-1} \qquad T_1 v_1^{\kappa-1} = T_2 v_2^{\kappa-1} \text{ ili } \frac{T_1}{T_2} = \left(\frac{v_2}{v_1}\right)^{\kappa-1}$$

$$\frac{v_2}{v_1} = \left(\frac{p_1}{p_2}\right)^{\frac{1}{\kappa}}$$

$$\frac{T_1}{T_2} = \left(\frac{v_2}{v_1}\right)^{\kappa-1} = \left(\frac{p_1}{p_2}\right)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}$$

### Politropski proces, $n = n \neq 0, 1, \kappa, \infty$

## $pv^n = konst.$

$$\begin{split} \mathrm{d} q &= \mathrm{d} u + \mathrm{p} \mathrm{d} v \text{ ili } \mathrm{d} q = \mathrm{d} h - v \mathrm{d} p \\ \mathrm{d} q &= \mathrm{d} u + \mathrm{p} \mathrm{d} v = c_v \mathrm{d} T + \mathrm{p} \mathrm{d} v \qquad p = \frac{konst.}{v^n} \\ \mathrm{p} v^n &= \mathrm{konst.} / \mathrm{dif.} \implies v^n \mathrm{d} p + \mathrm{n} \mathrm{p} v^{n-1} \mathrm{d} v = 0 \\ \mathrm{v} \mathrm{d} p + \mathrm{n} \mathrm{p} \mathrm{d} v &= 0 \qquad \mathrm{p} v = \mathrm{R} T / \mathrm{dif.} \implies v \mathrm{d} p + \mathrm{p} \mathrm{d} v = \mathrm{R} \mathrm{d} T \\ \mathrm{v} \mathrm{d} p + \mathrm{n} \mathrm{p} \mathrm{d} v &= 0 \\ \mathrm{v} \mathrm{d} p - \mathrm{p} \mathrm{d} v &= -\mathrm{R} \mathrm{d} T \\ \mathrm{n} \mathrm{p} \mathrm{d} v - \mathrm{p} \mathrm{d} v &= -\mathrm{R} \mathrm{d} T \end{cases} \qquad \mathrm{p} \mathrm{d} v = -\frac{RdT}{n-1} \\ \mathrm{d} q &= \mathrm{d} u + \mathrm{p} \mathrm{d} v = c_v \mathrm{d} T + \mathrm{p} \mathrm{d} v = c_v \mathrm{d} T - \frac{RdT}{n-1} = \left(c_v - \frac{c_p - c_v}{n-1}\right) \mathrm{d} T = c_v \left(\frac{n-1}{n-1} - \frac{\kappa - 1}{n-1}\right) \mathrm{d} T = \left(\mathrm{R} = c_n - c_v, \ \kappa = c_n / c_v\right) \end{split}$$

#### Politropski proces – izmijenjena toplinska energija

$$dq = c_v \frac{n - \kappa}{n - 1} dT$$

$$dq = c_v dT i dq = c_p dT$$

Nameće se zaključak da relacija  $c_v \frac{n-\kappa}{n-1}$  mora biti "politropska

specifična toplina". Označit ćemo je s indeksom 
$$\mathbf{n}$$
:  $\mathbf{c_n} = \mathbf{c_v} \frac{n-\kappa}{n-1}$ 

**n** upućuje da postoji beskonačno mnogo specifičnih toplina budući da n poprima sve vrijednosti između nule (uključivo) i beskonačnog (uključivo):  $0 \le n \le \infty$ . I, doista, poprimi li **n** vrijednosti  $0 \le n \le \infty$  dobivamo:

## Specifične topline

- $ightharpoonup n = 0 \Rightarrow c_n = c_v \cdot \kappa = c_p$  (izobarni proces, specifična toplina uz konstantni tlak),
- $n = 1 \Rightarrow c_n = \infty = c_{izotermna}$  (izotermni proces, specifična toplina uz konstantnu temperaturu beskonačno je velika: toplinska se energija dovodi (odvodi) a da se pritom temperatura sustava ne mijenja),
- ho n =  $\kappa \Rightarrow c_n = 0 = c_{adijabatska}$  (adijabatski proces: adijabatska je specifična toplina jednaka nuli budući da se toplinska energija ne dovodi niti odvodi),
- ho n =  $\infty \Rightarrow$  c<sub>n</sub> = c<sub>v</sub> (izohorni proces, specifična toplina uz konstantni volumen), i, konačno
- $ightharpoonup 0 < n < \infty \ (n \neq 0, 1, \kappa, \infty) \Rightarrow c_n = c_v \frac{n \kappa}{n 1}$  (politropska specifična toplina).

#### Politropski proces – izmijenjena toplinska energija

Integrirajući diferencijalnu jednadžbu

$$dq = c_v \frac{n - \kappa}{n - 1} dT$$

dobivamo toplinsku energiju koja se izmjenjuje za vrijeme politropskog procesa:

$$q_{12} = c_v \frac{n - \kappa}{n - 1} (T_2 - T_1)$$

$$1 < \mathbf{n} < \mathbf{\kappa} \implies \mathbf{c_n} \leq \mathbf{0} \quad (\mathbf{q}_{12} \geq \mathbf{0})$$

Naime, dovodi li se toplinska energija i pritom dobiva mehanički rad (plin ekspandira), temperatura će  $T_2$  biti manja od temperature  $T_1$ ,  $T_2 < T_1$ , pa će zbog toga biti  $q_{12} > 0$ .

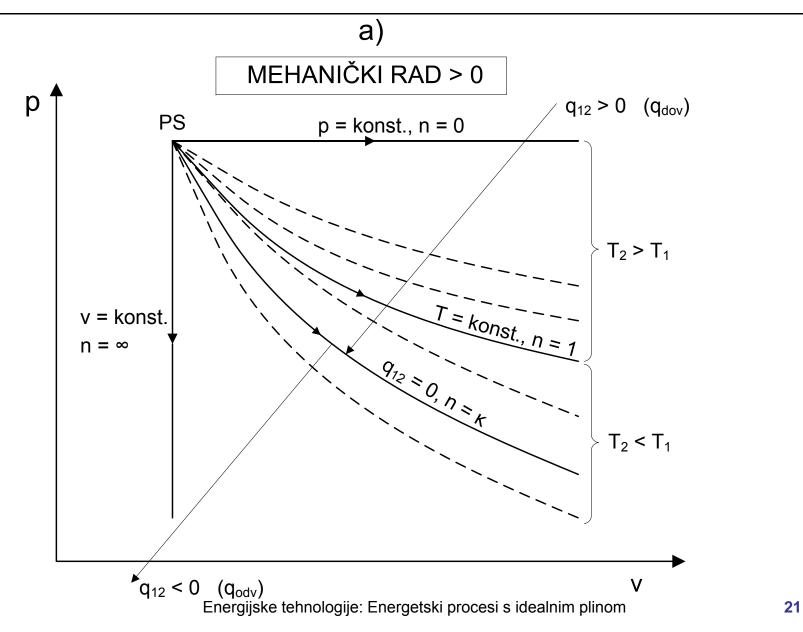
$$\frac{T_1}{T_2} = \left(\frac{v_2}{v_1}\right)^{n-1} = \left(\frac{p_1}{p_2}\right)^{\frac{n-1}{n}}$$
Očito se dakle za vrijeme promatrane politropske ekspanzije (1 < **n** < **k**) temperatura snizuje,

$$T_2 < T_1$$
, jer je  $n > 1$ , a  $v_2 > v_1$ .

## Negativna specifična toplina?

- što znači negativna politropska specifična toplina?
- negativna specifična toplina znači da je eksergija toplinske energije, koja se dovodi u sustav (plinu), manja od dobivenog mehaničkog rada, a jer je energija (eksergija) nestvoriva, manjak eksergije nadoknađuje se eksergijom unutrašnje kaloričke energije plina kome se zbog toga snizuje temperatura
- > očito, s energetskog su stajališta zbog toga prihvatljivi samo politropski procesi s vrijednosti eksponenta n između 1 i κ: 1 < n < κ, slika a). Procesi izvan tog područja energetski su neprihvatljivi; npr. politropski proces ekspanzije (dobivanje mehaničkog rada) kojeg, da bi se mogao odvijati, treba hladiti (odvoditi toplinsku energiju)

## **Usporedba procesa** – dobivanje mehaničkog rada, dovođenje i odvođenje toplinske energije



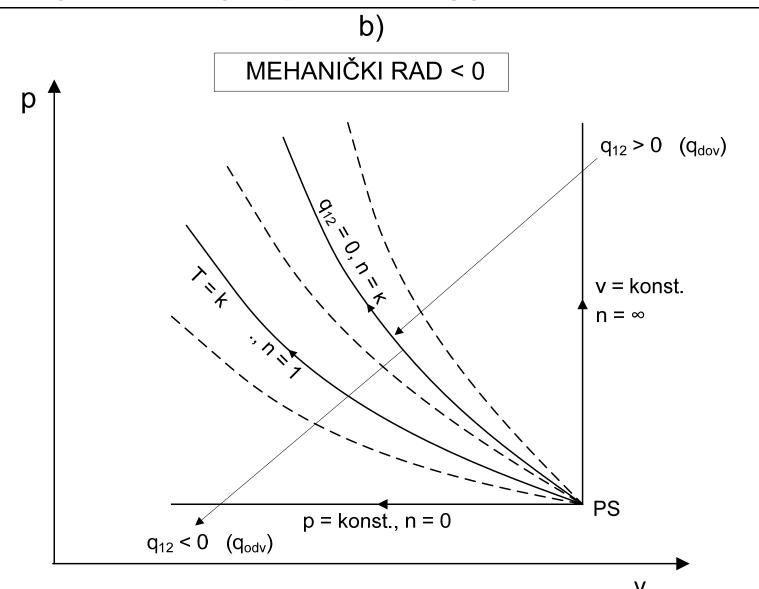
2008.

## **Usporedba procesa** – dobivanje mehaničkog rada, dovođenje i odvođenje toplinske energije

U slučaju ekspanzije (dobivanje mehaničkog rada), ukoliko su vrijednosti eksponenta **n**:

- $\triangleright$  0  $\leq n < \kappa$  toplinska se energija mora dovoditi u proces ( $q_{12} = q_{dov} > 0$ ),
- jedino kad je n = κ toplinska se energija niti dovodi niti odvodi
   (q<sub>12</sub> = 0, adijabatski proces), a ako je
- $\kappa < n \le \infty$  toplinska se energija mora odvoditi u proces ( $q_{12} = q_{odv} < 0$ ).

## **Usporedba procesa** – ulaganje mehaničkog rada, dovođenje i odvođenje toplinske energije



## **Usporedba procesa** – ulaganje mehaničkog rada, dovođenje i odvođenje toplinske energije

Suprotno vrijedi u slučaju kompresije (obavljanje mehaničkog rada), slika b).

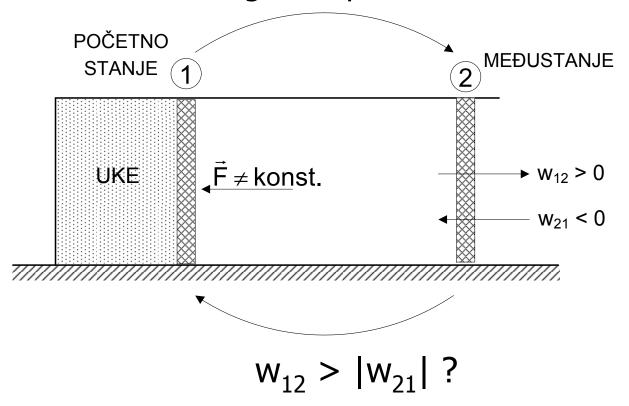
Ako su vrijednosti eksponenta **n**:

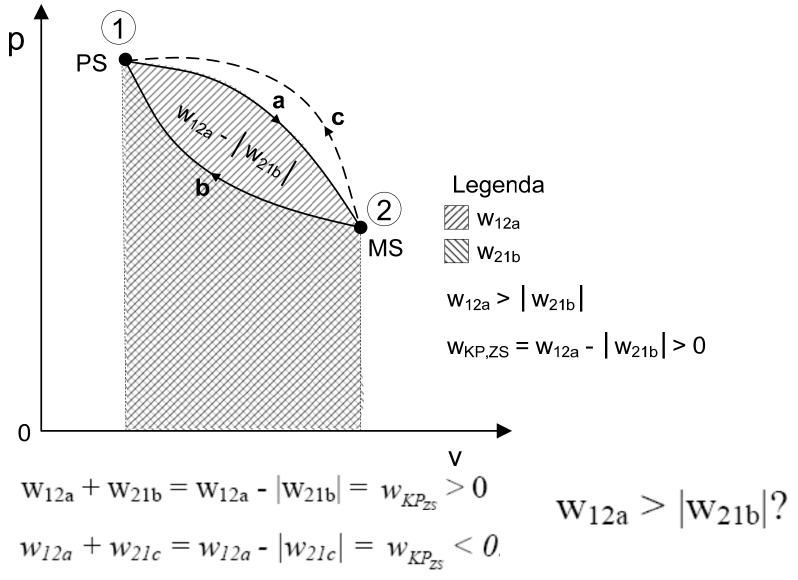
- $\kappa < n \le \infty$  toplinska se energija mora dovoditi u proces  $(q_{12} = q_{dov} > 0)$ .
- ightharpoonup n =  $\kappa$  toplinska se energija niti dovodi niti odvodi ( $q_{12} = 0$ , adijabatski proces),
- $\triangleright$  0  $\leq n < \kappa$  toplinska se energija mora odvoditi iz procesa ( $q_{12} = q_{odv} < 0$ ).

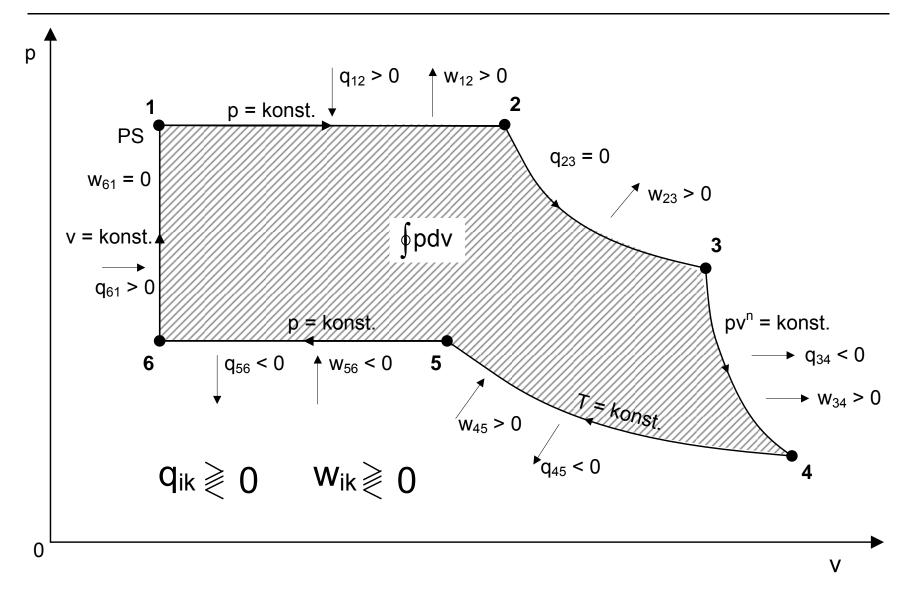
## Kružni procesi

- kružni proces: proces s procesima
- vraća sustav u početno stanje
- sve veličine stanja (tlak, temperatura, volumen, unutrašnja kalorička energija, entalpija, itd.) postižu početne vrijednosti i to vrijedi bez obzira je li je kružni proces sastavljen od povratljivih ili nepovratljivih procesa, odnosno radi li se o zatvorenom, otvorenom itd. sustavu

- zašto provoditi kružni proces?
- je li je moguće iz zatvorenog sustava trajno dobivati mehanički rad a da ga ne "pretvorimo" u otvoreni sustav?







$$q_{12} = w_{12} + u_2 - u_1$$

$$q_{23} = w_{23} + u_3 - u_2$$

$$q_{34} = w_{34} + u_4 - u_3$$
...
$$q_{61} = w_{61} + u_1 - u_6$$

$$w_{ik} = \int_{v_i}^{v_k} p dv - |w_{RTik}|$$

$$q_{12} + q_{23} + q_{34} + ... + q_{61} = w_{12} + w_{32} + w_{34} + ... + w_{61}$$

$$w_{KP_{ZS}} = \sum w_{ik} = \sum q_{ik} \text{ [J/kg]}$$

Koliki je 
$$w_{KP_{ZS}}$$
?

## Mehanički rad kružnog procesa zatvorenog sustava

$$w_{ik} = \int_{v_i}^{v_k} p dv$$
 (zanemarujemo trenje)

$$w_{KP_{ZS}} = \sum w_{ik} = \int_{v_1}^{v_2} p dv + \int_{v_2}^{v_3} p dv + \dots + \int_{v_n}^{v_1} p dv = \oint p dv$$

$$\oint p dv = w_{KP_{ZS}} + \sum |w_{RTik}|$$

$$w_{povKP_{ZS}} = \oint pdv$$
 mehanički povratljivi proces (ne postoji trenje)

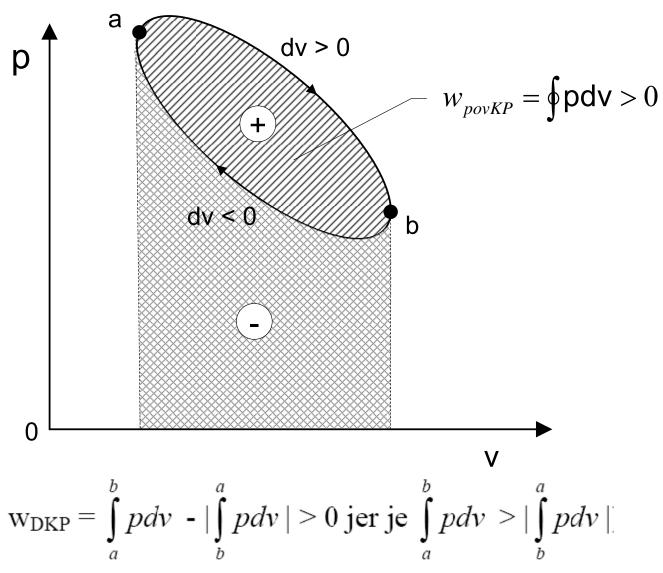
#### Mehanički rad kružnog procesa zatvorenog sustava

$$\sum q_{\mathit{ik}} \ = \ \sum q_{\mathit{ik}_{\mathit{dov}}} \ + \ \sum q_{\mathit{ik}_{\mathit{odv}}} \ = q_{\mathit{dov}} + q_{\mathit{odv}} = q_{\mathit{dov}} - |q_{\mathit{odv}}|$$

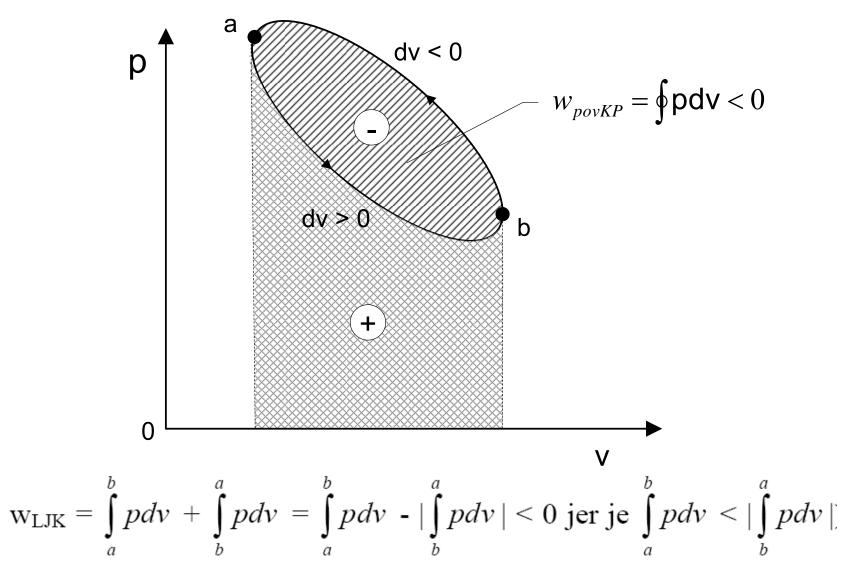
$$w_{povKP_{ZS}} = \oint p dv = q_{dov} - |q_{odv}|$$

Uočimo sada još nešto. Realizirajući kružni proces kretali smo se u desnu stranu; u smjeru gibanja kazaljke na satu, slika. Takav se kružni proces naziva **desnokretnim**.

### Desnokretni kružni proces



## Ljevokretni kružni proces



- u termoelektranama fluid je sustav podvrgnut kružnom procesu koji je realiziran pomoću različitih procesa u otvorenim sustavima
- u takvom kružnom procesu fluid "kruži", tjeran razlikom tlakova (pumpom), kroz parni kotao (izmjenjivač topline), turbinu, kondenzator (izmjenjivač topline) i pumpu vraćajući se ponovno u kotao
- koliki je ukupno dobiveni mehanički rad iz takvog desnokretnog kružnog procesa:

$$W_{KP_{OS}} \equiv W_{t_{KP}}$$
?

## Mehanički rad desnokretnog kružnog procesa otvorenih sustava

 princip očuvanja energije (1. glavni stavak termodinamike za otvoreni sustav)

$$w_{KP_{OS}} = w_{t_{KP}} = \sum w_{tik} = \sum q_{tik} [J/kg]$$

$$w_{tik} = -\int_{p_i}^{p_k} v dp - \frac{1}{2}(c_k^2 - c_i^2) - g(z_k - z_i)$$

$$w_{t_{KP}} = -\oint v dp = \sum w_{tik} = w_{t_{nurbine}} + w_{t_{pumpe}} = w_{t_{nurbine}} - |w_{t_{pumpe}}| = \sum q_{tik} [J/kg]$$

## Mehanički rad kružnih procesa

- kolika je ukupno izmijenjena toplinska energija  $\sum q_{tik}$ ?
- toplinska je energija oblik energije što prelazi granice sustava nevezano uz masu, što znači da je neovisna o tome odvija li se (isti) proces u zatvorenom ili otvorenom sustavu, pa mora stoga vrijediti:

$$\sum q_{\it tik} \equiv \sum q_{\it ik} = \sum q_{\it ik_{\it dov}} + \sum q_{\it ik_{\it odv}} = q_{\it dov} + q_{\it odv} = q_{\it dov} - |q_{\it odv}|$$

# Mehanički rad kružnih procesa

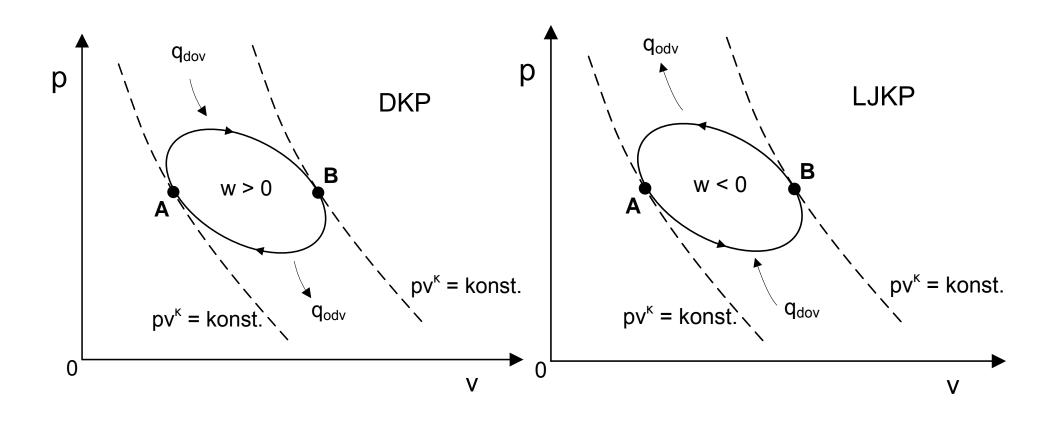
jer vrijedi i da je

$$W_{t_{KP}} = \sum q_{tik} = \sum q_{ik}$$
, a  $W_{KP_{ZS}} = \sum q_{ik}$ 

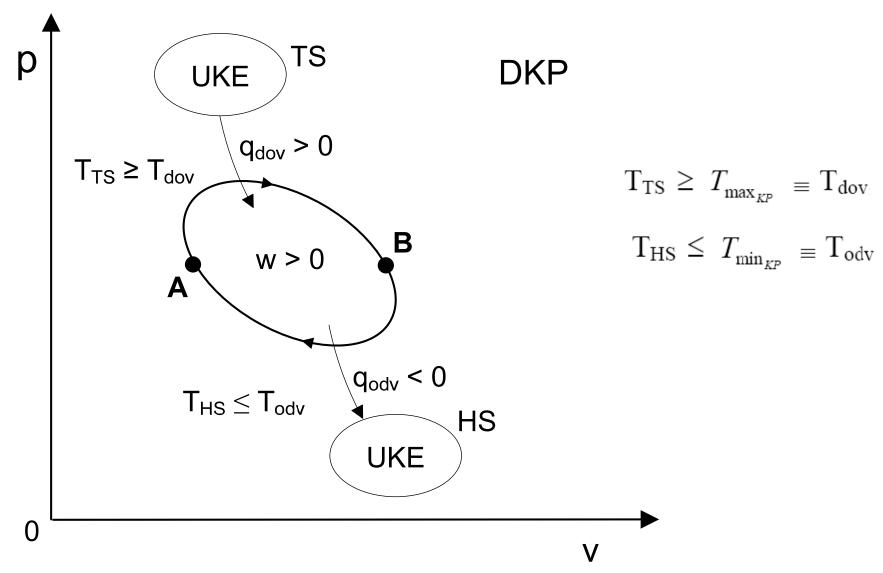
 zaključujemo da je ukupni iznos izmijenjenog mehanički rada za vrijeme odvijanja kružnog procesa neovisan o tome provodi li se kružni proces sa zatvorenim sustavom ili otvorenim sustavima:

$$w_{\mathit{KP}_{\mathit{ZS}}} = w_{\mathit{t}_{\mathit{KP}}} = w_{\mathit{KP}} = w = \oint p dv = - \oint v dp = q_{\mathit{dov}} + q_{\mathit{odv}} = q_{\mathit{dov}} - |q_{\mathit{odv}}|$$

# Kružni proces bez dovođenja, odvođenja toplinske energije?



# Toplinski spremnici i prijelaz toplinske energije u i iz kružnog procesa



#### Termički (energetski) stupanj djelovanja

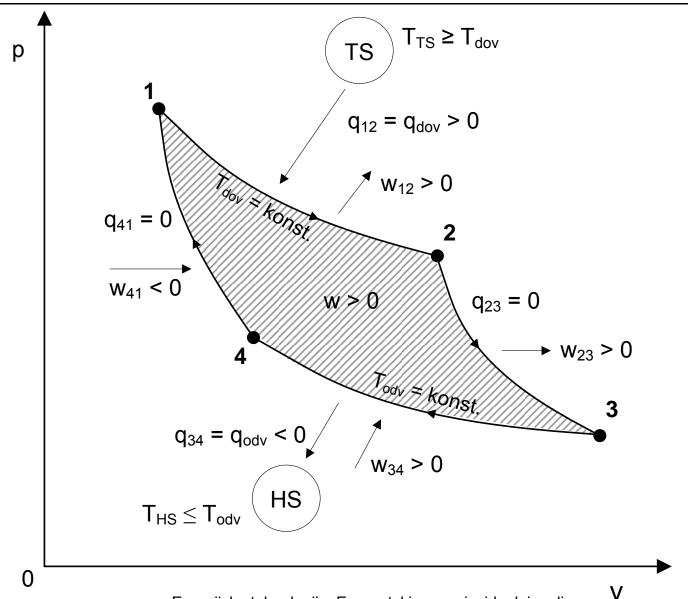
$$w = q_{dov} - |q_{odv}| [J/kg]$$

$$\eta_{t} = \frac{w}{q_{dov}} = \frac{q_{dov} + q_{odv}}{q_{dov}} = \frac{q_{dov} - |q_{odv}|}{q_{dov}} = 1 - \frac{|q_{odv}|}{q_{dov}}$$

$$\eta_{tmax}$$

$$q_{odv_{\min}}$$
?

# Carnotov desnokretni kružni proces



#### Mehanički rad DCKP

$$\mathbf{W} = \oint p dv \ = \text{-} \oint v dp \ = \mathbf{q}_{\text{dov}} + \mathbf{q}_{\text{odv}} = \mathbf{q}_{\text{dov}} \text{-} \ |\mathbf{q}_{\text{odv}}| \ [\text{J/kg}]$$

$$q_{12} = RT_{dov} \ln \frac{v_2}{v_1} = q_{dov} > 0,$$

$$q_{12} = RT_{\text{dov}} \ln \frac{v_2}{v_1} = q_{\text{dov}} > 0, \qquad q_{34} = RT_{\text{odv}} \ln \frac{v_4}{v_3} = -RT_{\text{odv}} \ln \frac{v_3}{v_4} = q_{\text{odv}} < 0.$$

$$\frac{T_{dov}}{T_{oav}} = \left(\frac{v_3}{v_2}\right)^{\kappa-1} = \left(\frac{v_4}{v_1}\right)^{\kappa-1} \qquad \frac{v_3}{v_2} = \frac{v_4}{v_1} \text{ ili } v_1 v_3 = v_2 v_4$$

$$\frac{v_3}{v_2} = \frac{v_4}{v_1}$$
 ili  $v_1 v_3 = v_2 v_4$ 

$$w = q_{dov} - |q_{odv}| = RT_{dov} \ln \frac{v_2}{v_1} - RT_{odv} \ln \frac{v_3}{v_4} = R(T_{dov} - T_{odv}) \ln \frac{v_2}{v_1} [J/kg] > 0$$

#### Mehanički rad DCKP

Zaključujemo da rad dobiven za vrijeme adijabatske ekspanzije (između stanja 2 i 3) mora biti jednak radu uloženom za odvijanje adijabatske kompresije (između stanja 4 i 1). Provjerimo to određujući rad kružnog procesa sumirajući radove pojedinih dijelova procesa. Dobivamo:

$$w = \oint p dv = \int_{v_1}^{v_2} p dv + \int_{v_2}^{v_3} p dv + \int_{v_3}^{v_4} p dv + \int_{v_4}^{v_1} p dv =$$

$$= RT_{\text{dov}} \ln \frac{v_2}{v_1} + c_v (T_{\text{dov}} - T_{\text{odv}}) + RT_{\text{odv}} \ln \frac{v_4}{v_3} + c_v (T_{\text{odv}} - T_{\text{dov}}) = R(T_{\text{dov}} - T_{\text{odv}}) \ln \frac{v_2}{v_1}$$

Dakako, isti bismo rezultat dobili računamo li rad kružnog procesa i prema izrazu w = -  $\int v dp$ .

# Termički stupanj djelovanja DCKP

$$\eta_{\text{tCKP}} = \frac{w}{q_{\textit{dov}}} = \frac{q_{\textit{dov}} + q_{\textit{odv}}}{q_{\textit{dov}}} = \frac{q_{\textit{dov}} - \left| q_{\textit{odv}} \right|}{q_{\textit{dov}}} = 1 - \frac{\left| q_{\textit{odv}} \right|}{q_{\textit{dov}}} = 1 - \frac{T_{\textit{odv}}}{T_{\textit{dov}}}$$

Dakle je količina toplinske energije koja se u Camotovom desnokretnom kružnom procesu pretvara u mehanički rad jednaka:

$$w = \eta_{tCKP} \ q_{dov} = (1 - \frac{T_{odv}}{T_{dov}}) \ q_{dov} [J/kg]$$

 $\eta_{tCKP} = f(T)$  Je li je to iznenađujući rezultat? Ne.

$$T_{TS} \ge T_{\max_{KP}} \equiv T_{dov} i T_{HS} \le T_{\min_{KP}} \equiv T_{odv}$$

#### Carnotov kružni proces – najbolji kružni proces

- pokazat ćemo, Carnotov je desnokretni kružni proces najbolji mogući kružni proces, proces s najvećim termičkim stupnjem djelovanja, pa je dakle mjera za sve kružne procese. Drugim riječima, q<sub>odv</sub> Carnotovog kružnog procesa je q<sub>odvmin</sub>, minimalna toplinska energija koju se **mora** iz kružnog procesa (Carnotovog kružnog procesa) odvesti u okolicu, pa jer je |q<sub>odvmin</sub>| > 0, termički stupanj djelovanja Carnotovog kružnog procesa ne može biti jednak jedan.
- to slijedi i iz ovakve analize ...

$$T_{odv} >> 0 \text{ K}$$
  $T_{odv} >> 0 \text{ K}$ ?  $T_{ok}$   $\eta_{tCKP} = 1$ ?  $T_{dov} = \infty$ 

Zašto se Carnotov kružni proces ne provodi u tehničkoj praksi?

#### Jouleov (Braytonov) desnokretni kružni proces

 Za tehničku je praksu primjenjiv kružni proces sastavljen od dviju izobara i dviju adijabata (slika). To je proces među stalnim (konstantnim) tlakovima ili Jouelov kružni

 $T_{TS} \ge T_{dov}$ TS  $W_{12} > 0$  $|q_{12} = q_{dov} > 0$  $q_{23} = 0$ ►  $W_{23} > 0$  $\downarrow q_{34} = q_{odv} < 0$ HS  $T_{HS} \leq T_{odv}$ 0 V

proces.

#### Mehanički rad i termički stupanj djelovanja DJKP

$$W = q_{dov} - |q_{odv}| = c_p (T_2 - T_1) - c_p (T_3 - T_4) [J/kg]$$

$$\eta_{\text{tJKP}} = \frac{w}{q_{dov}} = 1 - \frac{\left| q_{odv} \right|}{q_{dov}} = 1 - \frac{T_3 - T_4}{T_2 - T_1} = 1 - \frac{T_4}{T_1} \frac{\left( \frac{T_3}{T_4} - 1 \right)}{\left( \frac{T_2}{T_1} - 1 \right)} = 1 - \frac{T_4}{T_1}$$

Za Jouelov kružni proces vrijedi ovaj odnos između temperatura procesa:

$$T_1T_3 = T_2T_4$$

pa je razlomak 
$$\frac{\left(\frac{T_3}{T_4}-1\right)}{\left(\frac{T_2}{T_1}-1\right)} \text{ jednak 1.}$$
 
$$\frac{T_1}{T_4}=\left(\frac{p_v}{p_n}\right)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}=\frac{T_2}{T_3}=\left(\frac{p_v}{p_n}\right)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}} \Rightarrow \frac{T_1}{T_4}=\frac{T_2}{T_3} \Rightarrow T_1T_3=T_2T_4$$

# Usporedba termičkih stupnjeva djelovanja CKP i JKP

$$\begin{split} \mathbf{T}_{\text{maxCKP}} &= \mathbf{T}_{\text{max}}\mathbf{T}_{\text{minCKP}} = \mathbf{T}_{\text{minJKP}} = \mathbf{T}_{\text{min}}\\ \mathbf{T}_{\text{maxCKP}} &= \mathbf{T}_{\text{dov}} \ \mathbf{T}_{\text{maxJKP}} = \mathbf{T}_{2}\\ \mathbf{T}_{\text{minCKP}} &= \mathbf{T}_{\text{odv}} \ \mathbf{T}_{\text{minJKP}} = \mathbf{T}_{4} \end{split}$$

$$\eta_{\text{tCKP}} = 1 - \frac{T_{odv}}{T_{dov}} = 1 - \frac{T_{\min}}{T_{\max}}$$
 $\eta_{\text{tJKP}} = \frac{w}{q_{dov}} = 1 - \frac{T_4}{T_1} = 1 - \frac{T_{\min}}{T_1}$ 

$$T_1 < T_{\text{maxJKP}} = T_2$$

$$\eta_{tJKP} < \eta_{tCKP}$$

# Primjene desnokretnog Jouleovog kružnog procesa

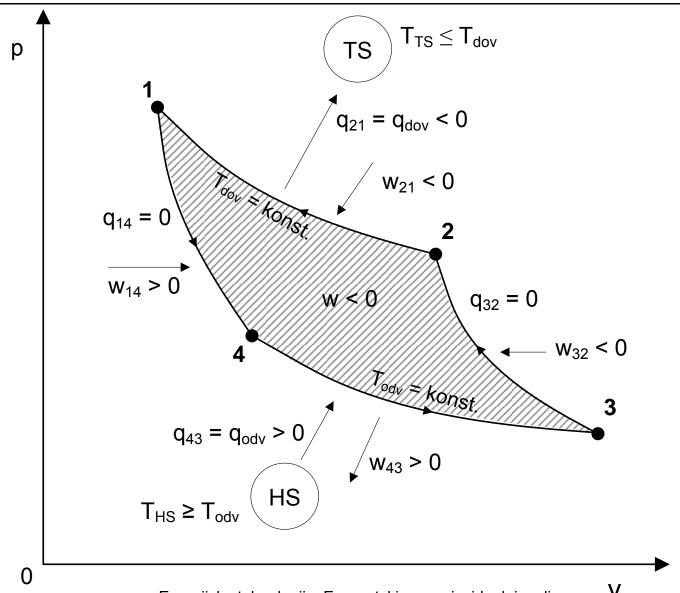
- u termoelektranama s plinskim turbinama, odnosno u termoelektranama sa spojnim procesima
- pogon reaktivnih (mlaznih) motora velikih zrakoplova

$$\vec{F} \approx -\dot{m} \left( \vec{c}_{izlplinova} + \vec{c}_{zrakoplova} \right) [N]$$

# Ljevokretni kružni procesi

- svaki se desnokretni kružni proces može odvijati i kao ljevokretni
- nužan će uvjet i sada biti postojanje dvaju toplinskih spremnika
- promatrajmo realizaciju ljevokretnog Carnotovog kružnog procesa
- zadržat ćemo (namjerno) oznake i parametre tog kružnog procesa jednake onima DCKP; bit će kasnije jasno zašto

# Ljevokretni Carnotov kružni proces



# Mehanički je rad ljevokretnog kružnog procesa negativan

$$w = \oint p dv = -\oint v dp = q_{dov} + q_{odv} = q_{odv} - |q_{dov}| = q_{odv}$$

= 
$$RT_{odv} \ln \frac{v_3}{v_4} - RT_{dov} \ln \frac{v_2}{v_1} = R(T_{odv} - T_{dov}) \ln \frac{v_2}{v_1} [J/kg]$$

Jer je  $T_{dov} > T_{odv}$ , to je w < 0, ali je i sada mehanički rad mehanički rad utrošen na odvijanje ljevokretnog kružnog procesa (proporcionalan) ploštini površine kružnog procesa u p,v-dijagramu.

$$T_{HS} \ge T_{odv}$$
  $T_{TS} \le T_{dov}$ 

#### Dizalice topline (toplinske pumpe)

- ne razlikuje se od rada nekog rashladnog stroja samo što je smještaj temperatura viši, a toplinska se energija ne predaje okolici nego se oduzima od nje
- primjer: zimski dan s niskom temperaturom, 20 °C, temperatura vode (jezera) 2 °C
- temperaturu prostorija kuće održavati na 20 °C
- $T_{odv} = 275,15 \text{ K, a } T_{dov} = 293,15 \text{ K}$
- utrošak mehaničkog rada (električne energije) i količina toplinske energije kojom grijemo kuću u idealnom slučaju (Carnotov ljevokretni kružni proces)?

#### **Učinak dizalice topline**

$$\frac{w}{q_{dov}} = \frac{q_{dov} + q_{odv}}{q_{dov}} = \frac{T_{dov} - T_{odv}}{T_{dov}}$$

$$\frac{|q_{dov}|}{|w|} = \frac{T_{dov}}{T_{dov} - T_{odv}} = \frac{293,15}{293,15 - 275,15} \approx 16,29.$$

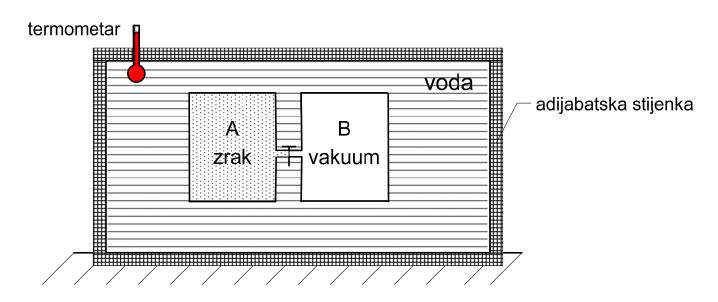
• utroškom 1 kWh električne energije (eksergije) za pogon dizalice topline kuću bismo grijali sa 16,29 kWh toplinske energije. (Jasno, neposrednim grijanjem električnim otpornikom (električnom peći), dobili bismo samo 1 kWh toplinske energije.) Omjer se  $|q_{dov}|$  (često) naziva faktorom preobrazbe.

# Zašto iste oznake u desnokretnom i ljevokretnom kružnom procesu

- ista relacija, w = q<sub>dov</sub> + q<sub>odv</sub>, vrijedi i za desnokretni i za ljevokretni kružni proces
  - (U suprotnom morali bismo rabiti dva izraza, ovisno o tome koji kružni proces analiziramo.)
- u slučaju desnokretnog kružnog procesa vrijedi:  $w = q_{dov} + q_{odv} > 0$  budući da je  $q_{dov} > 0$  pa je i w > 0, mada je  $q_{odv} < 0$ , jer je  $q_{dov} > |q_{odv}|$
- radi li se o ljevokretnom kružnom procesu, to je w =  $q_{dov}$  +  $q_{odv}$  < 0 jer je sada  $q_{dov}$  < 0 pa je i w < 0, mada je sada  $q_{odv}$  > 0, jer i u slučaju ljevokretnog kružnog procesa vrijedi relacija  $|q_{dov}|$  >  $q_{odv}$

#### **Pitanje**

Promatramo Jouleov pokus, slika. U samom trenutku postizanja mehaničke ravnoteže, izjednačenja tlakova u spremnicima A i B, u kojem je spremniku temperatura plina viša?

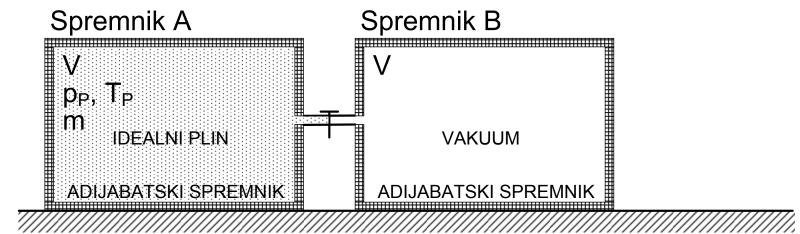


#### **Zadatak**

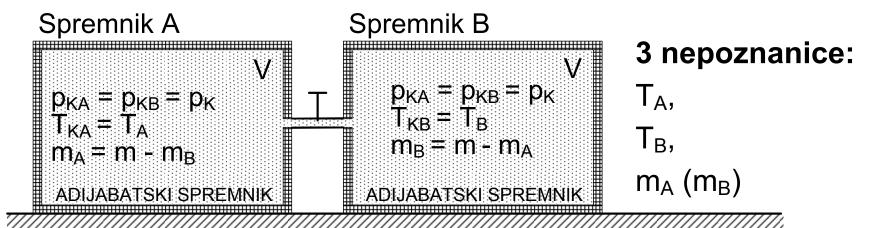
Dva kruta spremnika, A i B, svaki obujma 0,5 m<sup>3</sup>, adijabatski su sustavi povezani sa cijevi zanemarivog obujma u kojoj se nalazi ventil. Početno se u spremniku A nalazi idealni plin ( $c_v = 472 \text{ J/kgK}$ ,  $\kappa =$ 1,4) tlaka 10 bara i temperature 21°C, ventil je u spojnoj cijevi zatvoren, a spremnik je B zrakoprazan. Otvorimo li ventil samo do trenutka kada se tlakovi u oba spremnika izjednače, i zatim zatvorimo, kolike su konačne temperature, mase i tlakovi u spremnicima A i B? (Naglašavamo, prijelaz je toplinske energije između spremnika onemogućen.)

#### **Zadatak**

#### Početno stanje (1)



#### Konačno stanje (2)



Zaključujemo, budući da su spremnici jednakih volumena, da će za postignutu mehaničku ravnotežu vrijediti:

$$p_{kA} = p_{kB} = p_k = p_p/2$$
.

Dalje, budući da su spremnici konstantnog obujma, te da nema odvođenja ni dovođenja bilo mehaničkog rada bilo toplinske energije, mora vrijediti za svaki spremnik:

$$p_k = \frac{m_k RT_k}{V} = konst.$$

 $(m_k = konst, R = konst, V = konst, T_k = konst. /adijabatski sustav/) Dakle, nepoznanice su konačne temperature u spremnicima, <math>T_A$  i  $T_B$ , i masa u jednom od spremnika:  $m_A = m - m_B$  ili  $m_B = m - m_A$ .

Postavljamo stoga tri jednadžbe: princip očuvanja mase, 1. glavni stavak termodinamike (princip očuvanja energije) i jednadžbu stanja idealnog plina.

1) princip očuvanja mase

$$m = \frac{p_p \cdot V}{RT_p} = m_A + m_B = \frac{p_p}{2} \frac{V}{RT_A} + \frac{p_p}{2} \frac{V}{RT_B} (1)$$

2) 1. glavni stavak termodinamike Promatramo li oba spremnika kao jedinstveni zatvoreni sustav vrijedi:

 $Q_{12} = U_2 - U_1 + W_{12}$ ;  $Q_{12} = 0$ ,  $W_{12} = 0$ ,  $U_2 = U_1$  Ukupni se sadržaj unutrašnje kaloričke energije (UKE) stanja 1 i 2 sastoji od UKE spremnika A i B u oba stanja:

$$U_1 = U_{1A} + U_{1B} = U_{1A} (U_{1B} = 0), a U_2 = U_{2A} + U_{2B}$$

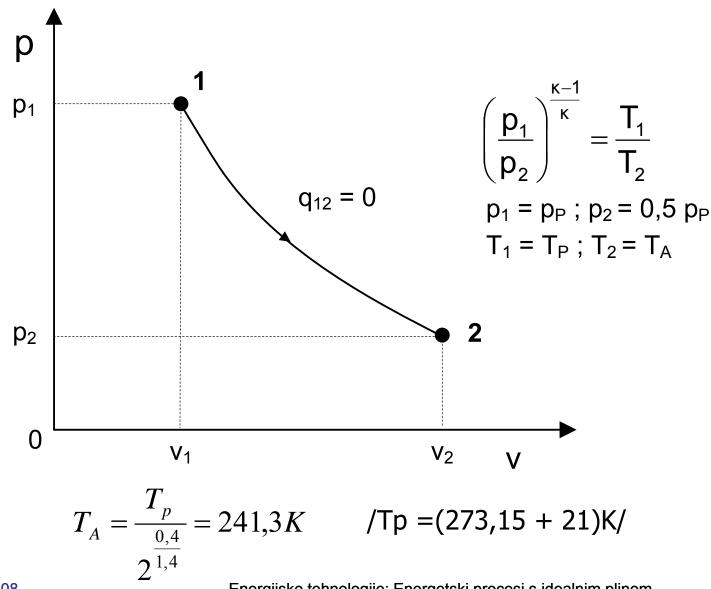
S 1 označeno je početno stanje, stanje prije otvaranja ventila, a s 2 stanje nakon zatvaranja ventila, stanja kad su se tlakovi u spremnicima izjednačili:

$$U_1 = U_2 = mc_v T_p = m_A c_v T_A + m_B c_v T_B /: c_v$$
  
 $mT_p = m_A T_A + m_B T_B (2)$ 

Jer je konačni tlak u oba spremnika jednak:

$$p_k = \frac{p_p}{2} = \frac{m_A R T_A}{V} = \frac{m_B R T_B}{V} \Rightarrow m_A T_A = m_B T_B \rightarrow (2) \Rightarrow m_A T_A = m_B T_B = \frac{m T_P}{2} (3)$$

3) Jednadžba stanja idealnog plina Za sustav odabiremo količinu plina u spremniku A koja ne će preći u spremnik B. Taj je dio plina, za razliku od dijela što ustrujava u spremnik B, u ravnotežnom stanju pa ekspanziju tog dijela plina možemo opisati izentropskim procesom, slika.



#### Dalje je (konačno stanje u spremniku A):

$$\frac{p_p}{2} \cdot V = m_A R T_A \Rightarrow m_A = \frac{500000 \cdot 0.5}{188.8 \cdot 241.3} = 5.51 kg$$

$$(R = c_v(\kappa-1) = 188.8 \text{ J/kgK})$$

Iz (1):

$$m_B = m - m_A = \frac{1000000 \cdot 0.5}{188.8 \cdot 294.15} - 5.51 = 3.49 kg$$

Iz (3):

$$T_B = \frac{m_A T_A}{m_B} = 380,96K$$

Dakle je temperatura plina u početno zrakopraznom spremniku viša od temperature u spremniku A.

Fizikalno to je jasno budući da je u plinu koji istrujava iz spremnika A pohranjena entalpija (h =  $u + pv = c_pT$ ) i ona se u spremniku B pretvara u unutrašnju kaloričku energiju ( $u = c_vT$ ):

h = u, 
$$c_pT = c_vT'$$
;  $T' = \frac{c_p}{c_v}T \rightarrow \frac{c_p}{c_v} > 1 \Longrightarrow T' > T$ .

Idealni plin, R = 287 J/kgK, temperature 300 K, nalazi se u cilindru sa stapom pomičnim bez trenja. Plinu se posredstvom okretanja lopatice, kod konstantnog tlaka, 5 bara, doveo rad trenja u iznosu od 75 kJ/kg. Temperatura se plina pritom nije promijenila, ali volumen se plina udvostručio. Odredite toplinsku energiju u kJ/kg koja je za vrijeme procesa odvedena u okolicu.

Rj. 
$$q_{12} = \delta u + \int_{v_1}^{v_2} p dv - |w_{RT12}|$$
$$\delta u = c_v \delta T = 0 \Leftrightarrow T = konst.$$

#### Odvedena toplinska energija q<sub>12</sub>:

$$\int_{v_1}^{v_2} p dv = RT \ln \frac{v_2}{v_1} = 0,287 \frac{kJ}{kgK} \cdot 300K \cdot \ln 2 =$$

$$= 59,69 \frac{kJ}{kg}$$

$$q_{12} = 59,69 \frac{kJ}{kg} - 75 \frac{kJ}{kg} = -15,31 \frac{kJ}{kg} = q_{odv}$$

Odredite koliki se dio toplinske energije dovedene u proces izobarne ekspanzije idealnog plina ( $\kappa$ = 1,4) pretvara u mehanički rad promjene volumena, a koliki u unutrašnju kaloričku energiju.

Rj. 
$$dq = du + pdv / : dq$$

$$1 = \frac{du}{dq} + \frac{pdv}{dq}$$

$$\frac{pdv}{dq} = 1 - \frac{du}{dq} = 1 - \frac{c_v dT}{c_p dT} = 1 - \frac{1}{\kappa} = 1 - \frac{1}{1,4} = 0,285 \Rightarrow$$

$$pdv = 0.285 dq;$$
  
 $du = (1-0.285) dq = 0.715 dq$ 

Dakle se u ovom slučaju, dvoatomni idealni plin  $(\kappa=1,4)$ , 28,5% dovedene toplinske energije u izobarnom procesu pretvara u mehanički rad promjene volumena, a ostalih, 71,5% u unutrašnju kaloričku energiju plina.

Idealni plin, R = 287 J/kgK, κ= 1,4, pod tlakom 50 bara, temperature 300 K, volumena 0,5 m³, nalazi se u cilindru sa stapom pomičnim bez trenja. Plinu se dovodi rad trenja iznosa 30 MJ za vrijeme adijabatskog procesa konstantnog tlaka. Odredite konačnu temperaturu plina.

Rj. 
$$Q_{12} = \delta U + \int_{V_1}^{V_2} p dV - |W_{RT12}|; Q_{12} = 0$$

$$m = \frac{p_1 V_1}{RT_1} = \frac{50 \cdot 10^5 \frac{N}{m^2} \cdot 0.5m^3}{287 \frac{J}{kgK} \cdot 300K} = 29kg$$

#### - konačna temperatura

$$\int_{V_{1}}^{V_{2}} p dV = p_{1}(V_{2} - V_{1}) = mR(T_{2} - T_{1})$$

$$-mR(T_{2} - T_{1}) + W_{RT12} = \delta U = mc_{v}(T_{2} - T_{1}) \Rightarrow T_{2}$$

$$T_{2} = T_{1} + \frac{W_{RT12}}{mc_{p}}$$

$$(c_{v} + R = c_{p})$$

$$c_{p} = \frac{\kappa \cdot R}{\kappa - 1} = 1004, 5 \frac{J}{kgK}$$

$$T_{2} = 300K + \frac{30 \cdot 10^{6} J}{29kg \cdot 1004, 5 \frac{J}{kgK}} = 1329,85K.$$

1kg idealnog plina (R = 287 J/kgK, κ= 1,4) politropski se komprimira, od tlaka 1 bar i temperature 300 K, na tlak 10 bara i 450 K. Odredite uloženi mehanički rad promjene volumena, izmijenjenu toplinu, konačni volumen plina i eksponent politropskog procesa. Rj.

#### - eksponent politropske kompresije

$$\frac{T_2}{T_1} = \left(\frac{p_2}{p_1}\right)^{\frac{n-1}{n}} \Rightarrow \frac{n-1}{n} = \frac{\ln\frac{T_2}{T_1}}{\ln\frac{p_2}{p_1}} = \frac{\ln\frac{T_2}{T_1}}{p_1}$$

$$= \frac{\ln \frac{450K}{300K}}{\ln \frac{10bar}{1bar}} = 0,176 \Rightarrow n = 1,2$$

- uloženi meh. rad i izmijenjena top. energija

$$v_{2} = \frac{RT_{2}}{p_{2}} = \frac{287 \cdot 450}{10 \cdot 10^{5}} = 0,129 \frac{m^{3}}{kg}$$

$$w_{12} = \frac{R}{n-1} (T_{1} - T_{2}) =$$

$$= \frac{287}{1,2-1} (300 - 450) = -215.250 \frac{J}{kg}$$

$$q_{12} = c_{v} \frac{n - \kappa}{n-1} (T_{2} - T_{1}) = \frac{R}{\kappa - 1} \cdot \frac{n - \kappa}{n-1} (T_{2} - T_{1}) =$$

$$= \frac{287}{1,4-1} \cdot \frac{1,2-1,4}{1,2-1} \cdot 150 = -107.625 \frac{J}{kg}.$$

Kružni se proces motora odvija s idealnim plinom (R = 287 J/kgK,  $\kappa = 1,4$ ) ovako:

- 1. plin se adijabatski komprimira s tlaka 1 bar i temperature 20 °C na tlak 30 bara;
- 2. izobarno ekspandira na dvostruki volumen;
- 3. izotermno ekspandira na početni volumen;
- 4. izohorno se hladi do početnog stanja.

Odredite rad kružnog procesa i izmijenjenu toplinsku energiju u J/kg, i termički stupanj djelovanja. Koliki bi bio termički stupanj djelovanja Carnotovog kružnog procesa koji bi se odvijao između toplinskih spremnika iste temperaturne razlike?

$$v_1 = \frac{RT_1}{p_1} = \frac{287 \cdot 293,15}{10^5} = 0,84 \frac{m^3}{kg}$$

$$v_1 = v_4$$

$$v_2 = v_1 \left(\frac{p_1}{p_2}\right)^{\frac{1}{\kappa}} = 0.84 \left(\frac{1}{30}\right)^{0.7} = 0.078 \frac{m^3}{kg}$$

$$v_3 = 2v_2 = 0.156 \frac{m^3}{kg}$$

$$T_2 = T_1 \left(\frac{p_2}{p_1}\right)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}} = 293,15 \left(\frac{30}{1}\right)^{0,286} = 775,44K$$

$$T_3 = T_2 \frac{v_3}{v_2} = 775,44 \cdot 2 = 1550,9K$$

$$p_4 = \frac{p_3 v_3}{v_4} = 5,57bar$$

$$w_{12} = c_v (T_1 - T_2) = \frac{R}{\kappa - 1} (293,15 - 775,44) =$$

$$= \frac{287}{1,4 - 1} (293,15 - 775,44) = -346.043,1 \frac{J}{kg}$$

$$w_{23} = p_2 (v_3 - v_2) = 30 \cdot 10^5 (0,156 - 0,078) =$$

$$= 234.000 \frac{J}{kg}$$

$$w_{34} = p_3 v_3 \ln \frac{p_3}{p_4} = 30 \cdot 10^5 \cdot 0.156 \ln \frac{30}{5.57} =$$

$$= 788.019,49 \frac{J}{kg}$$

$$w_{KP} = 788.019,49 + 234.000 - 364.043,1 =$$

$$= 657.976,39 \frac{J}{kg}$$

$$q_{dov} = q_{23} + q_{34}$$

$$q_{23} = c_p (T_3 - T_2) = \frac{\kappa R}{\kappa - 1} (T_3 - T_2) =$$

$$= \frac{1,4 \cdot 287}{1,4 - 1} (1550,9 - 775,44) = 778.949,57 \frac{J}{kg}$$

$$q_{34} = w_{34} = 788.019,49 \frac{J}{kg}$$

$$q_{dov} = 1.566.969,06 \frac{J}{kg}$$

$$\eta_t = \frac{w_{KP}}{q_{dov}} = \frac{657.976,39}{1.566.969,06} = 0,42$$

$$\eta_{tCKP} = 1 - \frac{293,15}{1550,9} = 0,81.$$

#### **Ukratko**

Razmatrani su energetski procesi s idealnim plinom, procesi kojima se mogu opisivati i predvidjeti odvijanja energetskih procesa u termoelektranama: izohorni, izobarni, izotermni, adijabatski i politropski proces, te desno i ljevokretni kružni procesi zatvorenih i otvorenih sustava.