

A.1. TERMODINAMIKA

→ ravnotežna stanja → nema (termo) dinamike (tj. vremenske promjene)

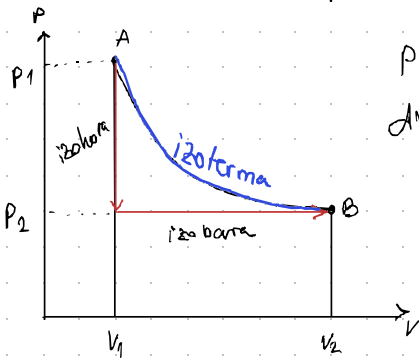
- termodinamički sustav = uglavnom idealni plin

Termodinamički procesi

reverzibilni (povratni) - moguće da se proces odvija u suprotnom smjeru preko istih ravnotežnih stanja

irreverzibilni (nepovratni) - sistem se ne može vratiti u isto početno stanje
 ↓
 stvarni procesi

Idealni reverzibilni proces: mehanički rad



$$pV = NRT = NkT$$

$$dW = F \cdot dx$$

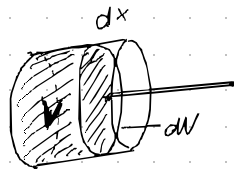
$$F = p \cdot S$$

$$dW = p \cdot S \cdot dx \rightarrow dW = p dV / J$$

$$W = \int_{V_1}^{V_2} p dV$$

rad W ovisi o putu, ne samo o stanju

$dW \rightarrow dW$ (pravi diferencijal)
 ↳ označavamo da W NJE funkcija stanja



PRVI ZAKON TERMODINAMIKE $\Delta U = Q - W$

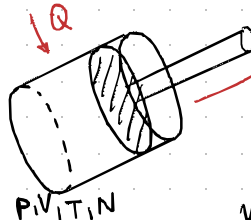
- ukupna promjena unutarnje energije sustava jednaka je toplini dodanoj u sustav (-) radu što ga sustav izvrši na okolinu

→ Unutarnja en. = funkcija stanja
 → $dU = dQ - dW$

(razlika dva nepravna diferencijala je pravi diferencijal)

Perpetuum mobile, prve vrste

Nemoguće napraviti stroj koji proizvede više mehaničkog rada nego što je primio toplinske energije



$W > 0$ (vrši sustav)

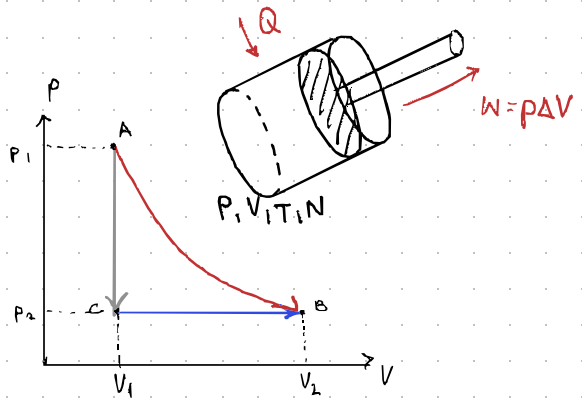
$Q > 0$ (prima sustav)

RAD PRI PROMJENI STANJA IDEALNOG PLINA

▶ izohorna $\rightarrow V = \text{konst.}$
 $\delta W = 0 \Rightarrow dU = \delta Q$

▶ izobarna $\rightarrow P = \text{konst.}$
 $W = p(V_2 - V_1)$

▶ izotermna $\rightarrow T = \text{konst.}$
 $p = \frac{nRT}{V} \Rightarrow W = nRT \cdot \ln \frac{V_2}{V_1}$
 $W = nRT \cdot \ln \frac{P_1}{P_2}$



Molarni toplinski kapacitet i Mayerova relacija

(Specifični) toplinski kapacitet nije jednodušno definiran

$c = \frac{1}{m} \cdot \frac{dQ}{dT}$ jer dQ ovisi o procesu

\rightarrow Za izohorno zagrijavanje potrebno je manje topline za porast temp. od 1K nego za izob.

$C_V = \frac{1}{n} \left(\frac{dQ}{dT} \right)_{V=\text{konst.}}$ (izohorno)

$C_P = \frac{1}{n} \left(\frac{dQ}{dT} \right)_{P=\text{konst.}}$ (izobarno)

$dQ = dU + p dV$

$V = \text{konst.} \rightarrow dQ = dU$

$C_V = \frac{1}{n} \cdot \frac{dU}{dT}$

$P = \text{konst.} \rightarrow dQ = dU + p dV$

$\Rightarrow dQ = C_P \cdot n \cdot dT = dU + p dV$

$\rightarrow n C_P dT = \frac{n C_V dT}{dT} + \frac{n R dT}{dT} \quad d(pV) = n R dT$

Mayerova relacija: $C_P - C_V = R$

$C_P = C_V + R$

Adijabatska promjena stanja i Poissonove jednačine

- nema izmjene topline s okolinom $dQ = 0 \Rightarrow dU = -dW$

• pri adijabatskoj promjeni $\Rightarrow \Delta T$ je posljedica rada koji plin izvrši

• adijabatska ekspanzija, hladeње

ako je plin dobro izoliran

ili ako je promjena stanja brza

$\Rightarrow \Delta T$ je posljedica rada koji je izvršen na plinu

• adijabatska kompresija, grijanje

Poissonove jednačine

$\kappa = \frac{C_p}{C_v} \rightarrow$ adijabatska konstanta, uvrtismo Mayera

$$\kappa C_v = C_p \Rightarrow \kappa C_v - C_v = R \rightarrow C_v = \frac{R}{\kappa - 1}, C_p = \frac{\kappa R}{\kappa - 1} \quad du = n C_v dT$$

$$du = \frac{n R dT}{\kappa - 1} = dQ - p dV \Rightarrow du = \frac{n R dT}{\kappa - 1} = - \frac{n R T}{V} \cdot \frac{dV}{T} \Rightarrow \frac{dT}{T} = -(\kappa - 1) \frac{dV}{V} \quad \int$$

$$\boxed{T-V:} \quad \ln \frac{T_2}{T_1} = (\kappa - 1) \cdot \ln \frac{V_2}{V_1} \rightarrow \frac{T_2}{T_1} = \left(\frac{V_2}{V_1} \right)^{\kappa - 1}$$

$$T_2 \cdot V_2^{\kappa - 1} = T_1 \cdot V_1^{\kappa - 1} \Rightarrow \boxed{T \cdot V^{\kappa - 1} = \text{konst.}}$$

$\boxed{p-V:}$ $pV = nRT \Rightarrow$ uvrtismo u izraz za $T-V$ dobiven iznad

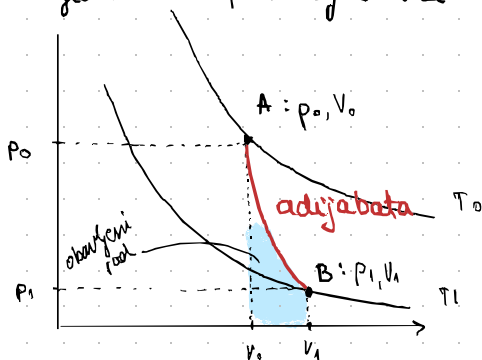
$$\frac{pV}{nR} \cdot V^{\kappa - 1} = \text{konst.} \Rightarrow \boxed{p \cdot V^{\kappa} = \text{konst.}}$$

$\boxed{T-p:}$ iz netom dobivene veze $p-V$ izrazimo V ; uvrtismo u izraz za $T-V$

$$V = (\text{konst.})^{\frac{1}{\kappa}} \cdot p^{-\frac{1}{\kappa}} = T \left(p^{-\frac{1}{\kappa}} \right)^{\kappa - 1} = \text{konst.} \cdot (\text{konst.})^{\frac{1}{\kappa}(\kappa - 1)} \quad \int^{\kappa}$$

$$\Rightarrow \boxed{T^{\kappa} \cdot p^{1 - \kappa} = \text{konst.}}$$

\rightarrow jednačine hiperbolnog oblika



\rightarrow vidimo da su jednačine hiperbolnog oblika

rad pri adijabatskoj promjeni stanja

$$du = -p dV = -\delta W$$

* općenito real plina: $W = \int_1^2 p dV$
no za adijabatsku promjenu je $du = -p dV$
a $du = n C_v dT$

$$\rightarrow W = - \int_1^2 n C_v dT = \int_1^2 \frac{n R dT}{1 - \kappa} = \frac{n R}{1 - \kappa} (T_2 - T_1) \Rightarrow \boxed{W = \int_1^2 p dV = \frac{n R}{\kappa - 1} (T_1 - T_2)}$$

Zadatak (2016/17)

$$n = 2 \text{ mol}$$

$$\gamma = 1.4$$

$$N = 2$$

adijabatski

$$1 \text{ atm} = 1,013 \times 10^5 \text{ Pa}$$

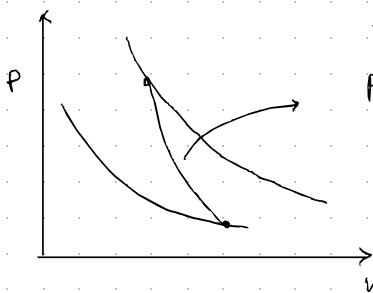
$$P = 1.2 \text{ atm}$$

$$V_1 = 30 \text{ L}$$

$$V_2 = \frac{1}{3} V_1 = 10 \text{ L}$$

$$\Delta U = ?$$

$$T \downarrow \text{ ili } T \uparrow ?$$



$$T V^{\gamma-1} = \text{konst}$$

$$P \cdot V^{\gamma} = \text{konst}$$

$$T_1 = \frac{P_1 V_1}{nR}$$

$$T_2 = \frac{P_2 V_2}{nR}$$

ne znamo P_2
ali moramo ga
dobiti jer Nije
izobarna

$$P_1 V_1^{\gamma} = P_2 V_2^{\gamma}$$

$$P_1 V_1^{\gamma} = P_2 \cdot \left(\frac{1}{3}\right)^{\gamma} \cdot V_1^{\gamma} \rightarrow P_2 = \frac{P_1 \cdot 3^{\gamma} \cdot \frac{1}{3} V_1}{nR}$$

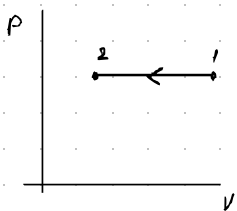
$$P_2 = \frac{P_1 \cdot 3^{\gamma} \cdot \frac{1}{3} V_1}{nR}$$

$$\Delta U = \overset{=0}{\delta Q} - dW$$

$$\Delta U = -dW = \frac{-nR}{1-\gamma} (T_2 - T_1) = \frac{-nR}{1-\gamma} \left(\frac{P_1 V_1 \cdot 3^{\gamma-1}}{nR} - \frac{P_1 V_1}{nR} \right)$$

$$\Delta U = \frac{P_1 V_1}{\gamma-1} (3^{\gamma-1} - 1)$$

Konceptualno 2016/17:



izobarna

$$\Delta U = Q - \Delta W$$

$$Q \neq 0 \rightarrow \text{nije adijabatski}$$

$$\Delta U \sim kT$$

$$U \propto T$$

$T \downarrow$ jer se smanjuje V

$$U < 0$$

$$Q = \Delta U + \Delta W \rightarrow < 0$$

$$\Rightarrow Q < 0$$

Molarni toplinski kapaciteti plinova: molekularno kinetički opis

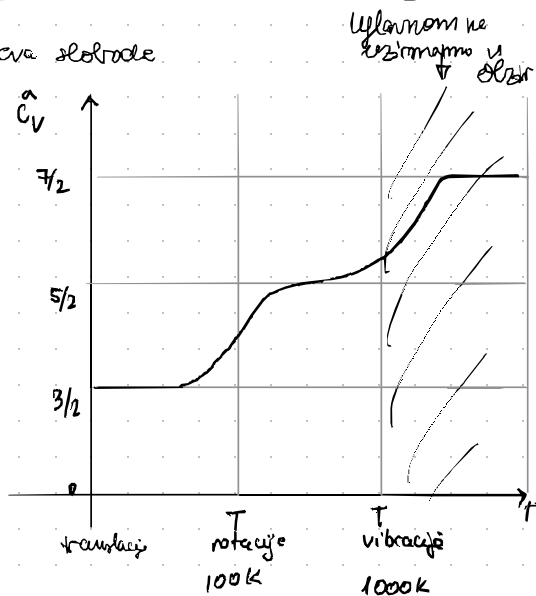
$$U = \frac{i}{2} N k T = \frac{i}{2} n R T$$

broj stupnjeva slobode

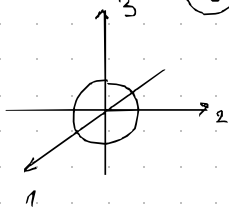
$$C_V = \frac{R}{\gamma - 1} = \frac{1}{\gamma} \frac{dU}{dT}$$

$$C_P - C_V = R$$

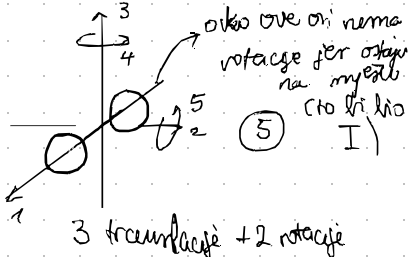
broj stupnjeva slobode	C_V	C_P	γ
jednoatomni, 3	$\frac{3}{2} R$	$\frac{5}{2} R$	1,667
dvieatomni, 5	$\frac{5}{2} R$	$\frac{7}{2} R$	1,4
troieatomni, 6	$3 R$	$4 R$	1,33



jednoatomni:

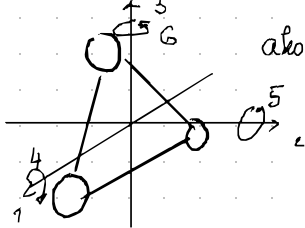


dvieatomni



3 translacije + 2 rotacije

troieatomni:



ako se uzmemo u obzir vibracijske rotacije: 6

*



u realnim slučajevima dolazi do vibracije jer sudaraju i u vezi sa njima / rastuće je njima dugina i vrijeme filon (pobudimo vibracijsku stajanje u b' i a još +2)

Molarni toplinski kapaciteti krutih tijela: molekularno kinetički opis

$$U = \frac{i}{2} N k T = \frac{i}{2} n R T$$

atomski molarni kapaciteti su približno jednaki za sve krute tvari, jer temp bliskoj sobnoj vrijede

Dulong-Petitovo pravilo

$C_V \approx C_P \Rightarrow$ nema ΔV , u tekućini su male, u krutinim tijelima ≈ 0

$$C_P \approx C_V = \frac{1}{n} \cdot \frac{dU}{dT} = \frac{1}{n} \frac{d(\frac{i}{2} N k T)}{dT} = \frac{i}{2} R$$

$i = 6$
kruta tijela

$$3R = C_P \approx C_V$$

Zadatok 2014/2015)

$$m = 10g$$

+Q

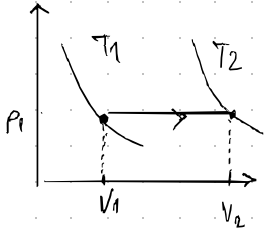
Q = ?

$$p_1 = 3 \times 10^5 \text{ N m}^{-2}$$

$$\Rightarrow V_2 = 10L$$

p = konst

$$t_1 = 12^\circ\text{C} \Rightarrow 285K$$



$$\Delta Q = p \Delta V + \Delta U = ?$$

$$T_2 > T_1 \quad \downarrow \quad > 0 \quad (\text{for } U \sim T)$$

$$V_2 > V_1$$

$$> 0$$

maximo:

$$\Delta U \text{ preko } C_V = \frac{1}{n} \frac{dU}{dT}$$

$$dQ \text{ preko } C_P = \frac{1}{n} \frac{dQ}{dT}$$

$$\Rightarrow \Delta Q = p \Delta V + \Delta U$$

$$\textcircled{n} \frac{m}{M} = \frac{10g}{32g/mol} = 0,3125 \text{ mol}$$

$$T_2 = ? \rightarrow \begin{cases} p_1 V_1 = n R T_1 \\ p_2 V_2 = n R T_2 \rightarrow \\ \text{konst} = p \end{cases}$$

$$T_2 = \frac{p V_2}{n R}$$

$$\Delta Q = n C_P \int dt$$

$$T_2 = \frac{3 \times 10^5 \text{ N/m}^2 \cdot 10^{-2} \text{ m}^3}{0,3125 \cdot 8,314} = \underline{\underline{1154,9K}}$$

$$C_V = \frac{1}{n} \frac{dU}{dT}, \quad U = \frac{1}{2} n R T \Rightarrow \frac{5}{2} \quad \text{za dvoatomni plin (bez vibracije)}$$

$$C_P = R + C_V \rightarrow \frac{7}{2}$$

$$\Delta Q = n C_P (T_2 - T_1) = \underline{\underline{7907J}}$$