

# 1. KARAKTERISTIČNA SVOJSTVA MAKROSKOPSKIH SISTEMA

## 1.1 FLUKTUACIJE U RAVNOTEŽI

jednostavan prijelaz sustava  $\rightarrow$  plin koji ne sastoji od jednacih molekula

RNEDAK PLIN (dilute gas)  $\rightarrow$  srednji razmak među molekulama je velik,  
a njihova međusobna interakcija je mala

IDEALNI PLIN  $\rightarrow$  ako je dovoljno razgleden da je interakcija među molekulama  
gotovo zanemariva

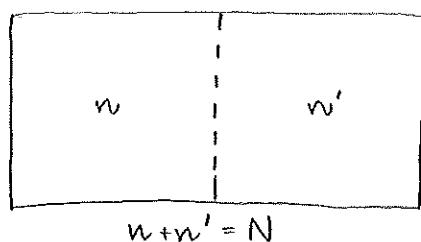
(ako je ukupna potencijalna energija između molekula  
zanemariva u odnosu na njihovu kinetičku energiju,  
ali je dovoljno velika da molekule mogu interagirati  
i tako izvajati energiju)

$\rightarrow$  Svaka molekula provodi nečiju vremenu gibanjem se kroz  
slobodna čestica, samo se rijetko molekule sudaraju  
međusobno ili sa zidovima spremljivim

IZOLIRANI SUSTAV N MOLEKULA unutar spremljivih

↓  
ne interagira

s drugim sustavima



ako je  $N$  dovoljno veliko  $\rightarrow n \approx n'$  samo approx  
 $\rightarrow$  kako se molekule sudaraju, neke ulaze u lijevu polovicu kutije, dok ju neke napuštaju.  
 $\rightarrow$  uobičajeno su te fluktuacije dovoljno male da se  $n$  ne razlikuje jake od  $\frac{1}{2}N$

KONFIGURACIJA  $\rightarrow$  svaki zaseban način na koji se molekule distribuiraju  
između dvije polovice kutije

1 molekula  $\rightarrow$  2 moguće konfiguracije   
lijev  
desno

2 molekule  $\rightarrow$  svaka može na 2 strane  $2 \times 2 = 2^2 = 4$

3 molekule  $\rightarrow 2 \times 2 \times 2 \rightarrow 2^3 = 8$

OPĆENITO za  $N$  MOLEKULA:

$N$  molekula  $\rightarrow$  broj mogućih konfiguracija  $= 2^N$

$P_N \rightarrow$  vjerojatnost da su sve molekule na lijevoj strani

$$P_N = \frac{1}{2^N}$$

$P_0 \rightarrow$  vjerojatnost da miti jedna molekula nije na lijevo

$$P_0 = \frac{1}{2^N}$$

Promotriju situaciju gdje je  $n$  molekula na lijevoj strani kutije

$C(n)$  → broj mogućih konfiguracija za željeni slučaj

$2^N$  → ukupan broj mogućih konfiguracija

$$P_n = \frac{C(n)}{2^N}$$

relativna frekvencija ili VJEROJATNOST nalazišta  $n$  molekula na lijevoj strani

→ situacija gdje je  $n=N$  ili  $n=0$  odgovara samo jednoj mogućoj konfiguraciji

→ situacija gdje je  $n \gg \frac{1}{2}N$  ili  $n \ll \frac{1}{2}N$  odgovara relativno malo konfiguracija i teško je ostvariva, za takvu situaciju kažemo da je NONRAVNOMJERNA ili UREDINA

$C_{\text{max}}$  je maksimalan za  $n=n'=\frac{1}{2}N$

najvjerojatnije su situacije gdje je  $n \neq n'$ , one se mogu ostvariti na mnogo načina i za njih kažemo da su NASUTIĆNE ili NEUREDENE

\* Ako je ukupan broj čestica veliki, sluktura oje koje odgovaraju jake neuniformnim distribucijama se ne događaju tako rado.

$$\Delta n = n - \frac{1}{2}N$$

za veliki  $N$ , samo se vrijednosti  $n$  sa  $| \Delta n | \ll N$  javlja relativno sredstalo

→ mikroskopsko stanje (mikrostanje) je jalo komplikirano za prati

→ MAKROSKOPSKO STANJE (makrostanje) može se adekvatno opisati samo masovnjem broja molekula koje se nalaze u kutiji

Za sustav mnogih čestica čije makroskopsko stanje menja tendenciju preuzimanja vremenskih kriterija ola je u zravnoleži.

## 1.2 IREVERZIBILNOŠT I PRIBLIŽAVANJE RAVNOTEŽI

Automatski izolirani plin koji se sastoji od  $N$  molekula

### RIJETKE VELIKE FLUKTUACIJE U RAVNOTEŽI

RELAKSACIJSKO VRIJEME - vrijeme (approx) potrebno da se velika fluktuacija "raspadne" u ravnatelju situaciju ravnoteže

→ recimo da je sustav odjednom bio u  $n \gg \frac{1}{2}N$ , pa koliko mu treba da seđe nazad do  $n \approx \frac{1}{2}N$

### SPECIJALNO PRIPREMLJENI POČETNI UVJETI

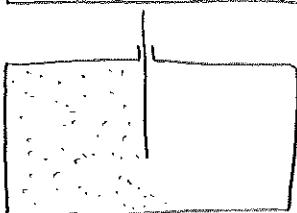
→ Nonraudom situacije se često događaju kao rezultat interakcija koje su NEDAVNO utjecale na sustav

Ako je izolirani sustav u jauo nenasumičnoj situaciji, on će se u nešemu mijenjati tako da dođe do nove nenasumičnije situacije, gdje će malati u ravnoteži.

### IREVERZIBILNOST



IREVERZIBILAN PROCES - proces koji, da ga se puni unutrašnjem ne bi imao nikako nikakvu vjerojatnost da se dogodi  
(npr da se razbijena čaša spontano sastavi)



→ preferirajuči višina se primjenjuje kod izoliranih makroskopskih sistema koji su se u početnom trenutku nalazili u velo specifičnoj nerasumičnoj situaciji

1.3 → ne

## 1.4 SVOJSTVA STANJA RAVNOTEŽE

### JEDNOSTAVNOST STANJA RAVNOTEŽE

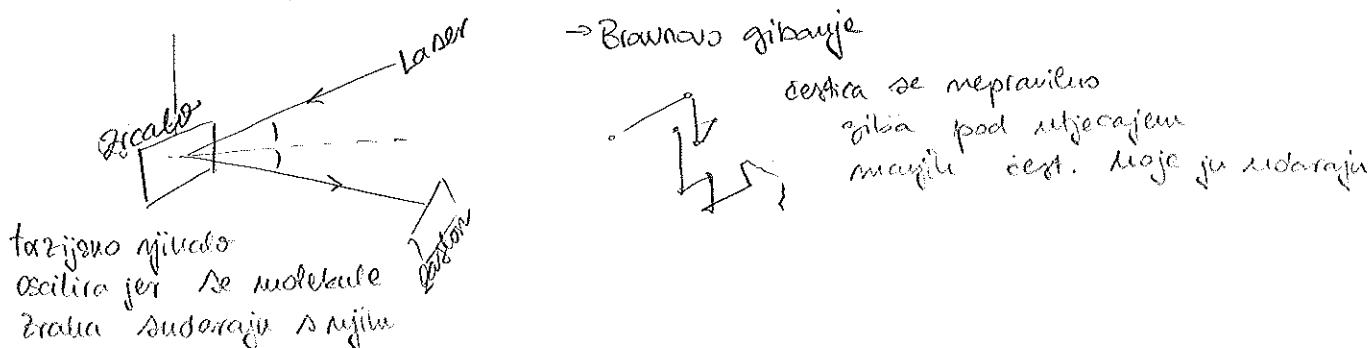
Stanje ravnoteže makroskopsog sistema je jalo jednostavno:

- makroskopsko stanje sistema u ravnoteži je vremenstli neovisno, osim za uvjet prisutne fluktuaže
- makrostanje sistema može se opisati određenim makroskopskim parametrima, njihova vrijednost odatle nepraviljenja u vremenu dale god je sustav u ravnotezi
- makrostanje sustava u ravnoteži je, izuzev fluktuaža, najranumije makrostanje sustava pod zadanim uvjetima.

SUSTAV U RAVNOTEŽI JE JEDINSTVENO ZAPAKTERIZIRAN:

- ravnotežno makrostanje sistema je neovisno o prostoriji sistema
- ravnotežno makrostanje sistema može se potpuno opisati sa nekoliko makroskopskih parametara

MOŽEMO LI VIDJETI FLUKTUACIJE?

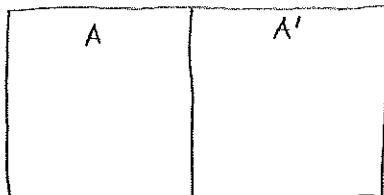


## 1.5 TOPLINA I TEMPERATURA

- moguće je da dva makroskopska sistema interagiraju, a da nikakav makroskopski rad nije obavljen.

**TERMALNA INTERAKCIJA** - energija se s jednog na drugo tijelo prenosi na atomskoj skali

**TOPLINA** - energija prenesena termalnom interakcijom



Sustav A i A' izmjenjuju energiju termalnim kontaktom  
 $E \rightarrow$  energija sustava A  
 $E' \rightarrow$  energija sustava A'

$$A^* = A + A'$$

$$E + E' = \text{Const}$$

jednoravna situacija: A i A' se sastje od istog plina (upi N molekula)  
 $E + E'$  bi trebala biti jednako podijeljena.

$$\bar{e} \rightarrow \text{srednja energija molekule A}$$

$$\bar{e}' \rightarrow \text{srednja energija molekule A'}$$

$$\text{u ravnoteži: } \bar{e} = \bar{e}'$$

imamo N molekula plina A i N' molekula plina A'

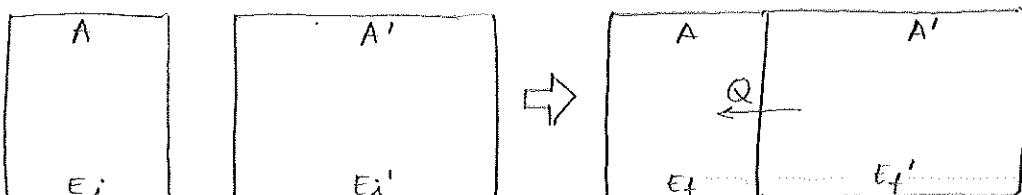
$$\bar{e} = \frac{E}{N} \quad \bar{e}' = \frac{E'}{N'}$$

mogemo pripati:

$$\frac{E}{N} = \frac{E'}{N}$$

Neka su plinovi A i A' početno razdvojeni i početno svali za sebe u ravnoteži.

energije:  $E_i$  i  $E'_i$ , Onda ih postavimo u termalni kontakt da složimo i izmjenjuju energiju.



$$\bar{e}_i < \bar{e}'_i$$

$\bar{e}_i \neq \bar{e}'_i$  Tako raspodjela energija je približno nejasna i alternativno ne želite stajati ravnotežie (to je razumno)

$$\rightarrow \bar{e}_f = \bar{e}'_f \quad \text{if} \quad \frac{E_f}{N} = \frac{E'_f}{N'}$$

U procesu interakcije koji nadi do dijeluog stanja ravnoteže sustav s manjom rednjom energijom dobiva energiju, dok sustav s većom rednjom energijom po molekuli gubi energiju  
Totalna energija ostaje konstantna.

$$E_f' + E_f = E_i' + E_i$$

$$\rightarrow \Delta E + \Delta E' = 0$$

$$\text{ili } Q + Q' = 0$$

$$Q \equiv \Delta E = E_f - E_i$$

$$Q' \equiv \Delta E' = E_f' - E_i'$$

$Q$  → toplina koju je A apsorbirao

$Q = \Delta E$  može biti  $> 0$  ili  $< 0$

+ tijelo dobiva energiju

- tijelo gubi energiju

Za sustav koji poviše energiju se kaže da je "hladniji", dok je onaj koji ponešao energiju "toplji"

POSEBAN slučaj ako su  $E_i$  i  $E_i'$  takve da je  $\bar{E}_i = \bar{E}_i'$   
u tom slučaju neva mijenja toplinu.

### TEMPERATURA

pojam strane opisuje slučaj termalnog kontaktovanja dva sustava A i A'

→ Što ako se sastoji od različitih atoma s različitim masama itd?

• Sustav je okarakteriziran parametrom  $T$  ("absolutna temperatura")  
koji je povezan sa raspodjelom energije po atomu u sustavu.

Astag ravnoteze:  $T = T'$

TERMOMETAR - tako koji mali malinskopski sustav M tako napravljen da se sastoji jedan od njegovih malinskopskih parametara mijenja kada M poviše ili prenese toplinu

### TERMOMETRIČKI PARAMETAR

- jedini varijabilni malinskopski parametar termometra

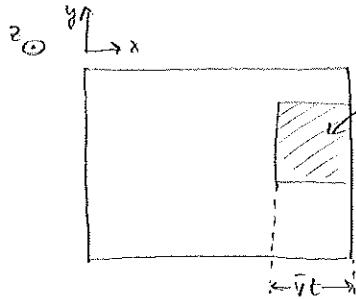
## 1.6 TIPičNI REDOVI VERIČINE

### TLAK IDEALNOG PLINA

TLAK  $P \rightarrow$  sila po jediničnoj površini

porozmatrovimo idealni plin  $N$  molekula, srednja miva masa  $m$ . plin je u ravnoteži, u kufiji volumena  $V$

$$n = N/V \quad \text{br. molekula po volumenu}$$



promatravamo jedan zid kutije

- koliko se molekula sudara s površinom  $A$  za vrijeme intervala  $t$ ?

$\bar{v} \rightarrow$  srednja brzina

$$\frac{1}{3}n \text{ se giba duž } x \text{ osi} \rightarrow \text{od toga } \frac{1}{2} \text{ ide u } +x \quad \left(\frac{1}{6}n\right)$$

$$\frac{1}{3}n \text{ duž } y \text{ i } \frac{1}{3}n \text{ duž } z$$

bilo koja molekula može imati brzinu  $+x$  smjeru proputuje u udaljenost  $\rightarrow n$  intervalu  $t$  se na  $A$  sudare samo molekule koje su udaljene do  $\bar{v}t$

Prosječan br. molekula koji se sudare na  $A$  u  $t$ :

$$\left(\frac{1}{6}n\right)(A\bar{v}t) / A / t$$

$$f_0 \approx \frac{1}{6}n\bar{v} \quad \begin{matrix} \text{molecular} \\ \text{flux density} \end{matrix} \rightarrow \text{prosječan broj molekula lođe se zabilježu} \\ \text{u jedinici površine u jedinici vremena.}$$

Srednja sila?

$$\frac{m\bar{v}}{\bar{v}\bar{v}} \rightarrow \begin{matrix} +\hat{x} \\ -\hat{x} \end{matrix} \quad \Delta m\bar{v} = -2m\bar{v}$$

$$2i d \text{ dobroje } +2m\bar{v}\hat{x}$$

$$F = \frac{dP}{dt}$$

$$\bar{P} = \left[ \begin{matrix} \text{srednja kol. gub. } 2m\bar{v} \\ \text{koju je dobio zid} \\ \text{u jednom sudaru} \end{matrix} \right] \times \left[ \begin{matrix} \text{srednji br. sudara} \\ \text{po jed. vremenu} \\ \text{po jed. površini zida} \end{matrix} \right]$$

$$\bar{P} \approx (2m\bar{v})f_0 = 2m\bar{v}\left(\frac{1}{6}n\bar{v}\right) \rightarrow \boxed{\bar{P} \approx \frac{1}{3}nm\bar{v}^2}$$

Averzna kinetička en. po molekulama

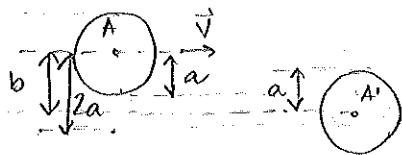
$$\bar{E}_k \approx \frac{1}{2}m\bar{v}^2$$

$$\rightarrow \bar{P} \approx \frac{2}{3}n\bar{E}_k$$

## SREDNJI SLOBODNI PUT (Mean free path)

↳ srednja udaljenost koju molekula pređe kada ne uđe u drugu molekulu

Zanisimo molekule kao kuglice rafijusa  $a$

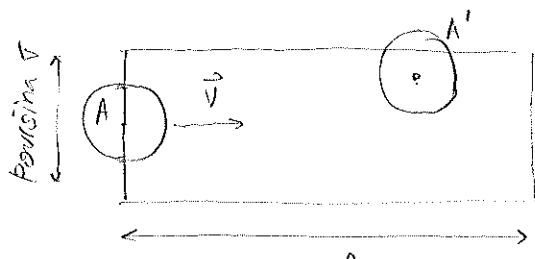


$A'$  gledano kao stacionarni

$A$  ima relativnu brzinu  $\vec{V}$

$b > 2a \rightarrow$  nema sudara

$b < 2a \rightarrow$  imaju sudar



Sudar među molekulama će se dogoditi  
samo ako centar  $A'$  leži unutar  
volumena prebrisanog dijela kojeg nosi  $A$

$$\Delta V = \pi (2a)^2 = 4\pi a^2$$

→ total scattering cross section

Volumen kojeg dirla prolećak molekula  
srednje duljine  $l$ :

$$\pi l$$

Neka je volumen takav da u presjeku sadrži još jednu molekulu:

$$(\pi l) n \approx 1$$

|                                 |                 |
|---------------------------------|-----------------|
| $l \approx \frac{1}{n\Delta V}$ | Mean free path! |
|---------------------------------|-----------------|

$$\text{Imaže: } l \approx 3 \times 10^{-6} \text{ cm} \quad \text{za } N_2$$

## 2. OSNOVNI KONCEPTI VJEROJATNOSTI

### 2.1 STATISTIČKI ANSAMBLI

STATISTIČKI ANSAMBL - skup jasno velikog broja međusobno neinteragirajućih sistema, svi su od tih sistema iste vrste koje zadovoljavaju specifični sistem kojeg smo mogli promatrati.

$N^*$  → broj sistema u ansamblu Nije velik ( $N \rightarrow \infty$ )

VJEROJATNOST DOGADAJA  $r$  DOGADAJ → rezultat eksperimenta ili obervacije  
 $P_r = \frac{N_r}{N}$  ( $\text{gde } N \rightarrow \infty$ )  $N_r$  - broj sistema u kojem se veliki dogadaj r dogodio  
 $N$  - broj svih sistema

### PRIMJENA NA SUSTAVE MNOŠTVA ČESTICA

VREMENSKI NEOVISNI ANSAMBL - ansambl koji je u bilo koje vrijeme jednaku broj sistema pokazuje isto ponašanje.

RAVNOTEŽA: Izolirani međusobno neinteragirajući sistem je u ravnoteži ako je statistički ansambl takvih sistema neovisan

### 2.2 ELEMENTARNE RELACIJE MEĐU VJEROJATNOSTIMA

- izvodi se eksperiment na sustavu A koji može rezultirati bilo kojim od dva međusobno isključivih ishoda

$$r = 1, 2, 3, \dots, k$$

- 1 →  $N_1$  pošto su  
2 →  $N_2$  međusobno isključivi  
⋮  
k →  $N_k$  → broj sistema u kojima se desidi

$$N_1 + N_2 + \dots + N_k = N \quad / : N$$

$$P_1 + P_2 + \dots + P_k = 1$$

$$P_r = \frac{N_r}{N}$$

vjerojatnost dogadaja r

NORMALIZACIJSKI UVJET VJEROJATNOSTI:

$$\sum_{r=1}^k P_r = 1$$

VJEROJATNOST DOGADAJA r IMA LIK?

$$P(r \text{ i } A) = \frac{N_r + N_A}{N}$$

$$P(r \text{ i } A) = P_r + P_A$$

NEOVISNI DOGADAJI

$N_{rA} = N_r P_A \rightarrow$  broj sistema u kojima se dogodi i r i A

$$P_{rA} = P_r P_A \quad \text{za statistički neovisne dogadaje}$$

## 2.3 BINOMNA RASPODJELA

Arenomatsko sistemu  $N$  spinova  $\frac{1}{2}$ , svaki s mag. momentom  $\mu_0$

→ svaki spin može pokazivati ili gore ili dolje. pretpostavimo da je taj sistem u ravnoteži

1) → vjerojatnost da je neli spin  $\uparrow$

2) → vjerojatnost da je neli spin  $\downarrow$

Normalizacijski uvjet:  $p+q=1 \rightarrow q=1-p$

u odsutnosti magnetskog polja nema preferirane orijentacije za je  $p=q=\frac{1}{2}$

$$n+n'=N$$

$N$ -ukupno mag. momenata

$$n' = N-n$$

$n$  - broj mag. momenata  $\uparrow$

$n'$  - broj mag. momenata  $\downarrow$

VJEROJATNOĆ OSTVARIVANJA

JEDNE SPECIFIČNE

KONFIGURACIJE SA

$n$  MOMENATA  $\uparrow$ ;  $n'$

MOMENATA  $\downarrow$

$$= \underbrace{PPP\dots P}_{n \text{ faktora}} \underbrace{QQ\dots Q}_{n' \text{ faktora}} = p^n q^{n'}$$

$n$  faktora  $n'$  faktora

$C_N(n) =$  broj konfiguracija  $N$  momenata gdje bilo koji  $n$  od njih pokazuju  $\uparrow$ .  
(i ostatak  $n'$  pokazuje  $\downarrow$ )

$$P(n) = C_N(n) p^n q^{N-n} \quad \text{gdje je } n' = N-n$$

Sada još trebamo izračunati  $C_N(n)$

$$C_N(n) = \frac{N!}{n!(N-n)!}$$

→

$$P(n) = \frac{N!}{n!(N-n)!} p^n q^{N-n}$$

Za dati broj  $N$ ,  $P(n)$  je funkcija  
broja  $n$  i zove se BINOMNA RASPODJELA

## 2.4 SREDNJE VRJEDNOSTI

- recimo da varijable u nekog sistema može imati dve mogućih vrijednosti

$$u_1, u_2, \dots, u_d \rightarrow \text{vrijednostima: } P_1, P_2, \dots, P_d$$

→ ansambl N sistema:

$$n = n_r \rightarrow N_p = N P_r \quad (P_r = \frac{N_r}{N})$$

SREDNJA VRIJEDNOST  $u$ :

$$\bar{u} = \frac{\sum_{r=1}^d P_r u_r}{N}$$

$$\boxed{\bar{u} = \sum_{r=1}^d P_r u_r}$$

Imamo li funkciju  $f(u)$ , tada je njena srednja vrijednost

$$\bar{f}(u) = \sum_{r=1}^d P_r f(u_r)$$

Za 2 funkcije varijable  $u$   $f(u)$  i  $g(u)$

$$\bar{f+g} = \bar{f} + \bar{g}$$

Množenje s konstantom:

$$\bar{cf} = c\bar{f}$$

Ako imamo funkcije različitih varijabli  $f(u)$ ,  $g(v)$

$$\bar{f(u)g(v)} = \sum_{r=1}^d \sum_{s=1}^b P_{rs} f(u_r) g(v_s)$$

$$\bar{fg} = \sum_r \sum_s P_r P_g f(u_r) g(v_s)$$

Za statistički međavirne događaje:  $\bar{fg} = \bar{f} \bar{g}$

## DISPERZIJA (VARIJANCA)

$$\overline{(\Delta u)^2} = \sum_r P_r (u_r - \bar{u})^2$$

: koliko su mjerenja raspršena do srednje vrijednosti

$$(\Delta u)^2 \geq 0$$

## STANDARDNA DEVIJACIJA

$$\Delta u = [\overline{(\Delta u)^2}]^{1/2}$$

2.5 ne treba

## 2.6 KONTINUIRANE RASPODJELE VJEROJATNOSTI

$$\left[ \begin{array}{l} \text{Vjerojatnost da kontinuirana} \\ \text{varijabla u leži između} \\ u_i \text{ i } u_{i+1} \end{array} \right] = p(u) du$$

$p(u)$  = gustota vjerojatnosti

$$\sum_r P(u_r) = 1$$



$$\int_{u_1}^{u_2} p(u) du = 1$$

Normalizacija kod kontinuiranih varijabli

$$\overline{f(u)} = \sum_r P(u_r) f(u_r)$$



$$\overline{f(u)} = \int_{u_1}^{u_2} p(u) f(u) du$$

Srednja vrijednost  
funkcije kontinuirane  
varijable

### 3 STATISTIČKI OPIS SUSTAVA ČESTICA

#### 3.1 SPECIFIKACIJA STANJA SISTEMA

MIKROSTANJE (STANJE) SISTEMA - specifično kvantno stanje sistema, odgovara najdetaljnijoj mogućoj specifikaciji sistema opisanog kvantnom mehanikom

#### 3.2 STATISTIČKI ANSAMBL

MAKROSTANJE (MAKROSKOPSKO STANJE) - kompletna specifikacija sistema u terminima makroskopskih mjerljivih parametara

Informacije koje se mogu dobiti mjerljivim makroskopskim parametara

- eksterni parametri sistema (makroskopski mjerljivi parametri čija vrijednost utječe na gibanje i energiju čest. u sistemu)
- informacija o početnom postavu sustava

DOSTUPNA STANJA - mikrostanja u kojima se sistem može naći a da zadovoljavaju dostupne makroskopske informacije o sistemu.

#### 3.3 STATISTIČKI POSTULATI

IZOLIRANI SISTEM - sistem koji ne interagira ni sa kojim drugim sistemom kako bi izmjenjivao energiju

- Ako je vjerojatnost nalazeњa izoliranog sustava u bilo kojem od njegovih dostupnih stanja jednaka, onda je taj sustav u ravnotezi.
- Ako izolirani sustav nije nadan s jednakom vjerojatnošću u svim svojim dostupnim stanjima, onda NIJE u ravnotezi. Tada ima tendenciju prouzorene u vremenu dok ultimativno ne dođe do stanja ravnoteže i nalazimo ga s jednakom vjerojatnošću u njegovim dostupnim stanjima.
- Ako je izolirani sustav u ravnotezi, možemo ga s jednakom vjerojatnošću pronaći u svim njegovim dostupnim stanjima.



POSTULAT JEDNAKIH A PRIORI VJEROJATNOSTI

Fundamentalni postulat ravnotežne statističke mehanike

### 3.4 RAČUNANJE VJEROJATNOSTI

poravnotežni i zdravni sustav u raunoteži

$S_2 \rightarrow$  ukupan broj stanja dostupnih sustavu

kad je sustav u nekom poslednjem stanju  $S_i$  parametar  $y$  <sup>parametar</sup> <sub>sustava</sub> poprima vrijednost  $y_i$ :

$S_2 \rightarrow$  broj stanja u kojima parametar  $y$  poprima vrijednost  $y_i$ :

$$P_i = \frac{S_2 i}{S_2} \quad \begin{array}{l} \text{vjerojatnost da } y \text{ poprimi} \\ \text{vrijednost } y_i \end{array}$$

Srednja vrijednost  $y$ :

$$\bar{y} = \sum_{i=1}^n P_i y_i = \frac{1}{S_2} \sum_{i=1}^n S_2 i y_i$$

### 3.5 BROJ STANJA DOSTUPNIH MAKROSKOPSKOM SISTEMU

→ pronadranje makroskopskih sistema sa zadanim vanjskim parametrima tako da su mu energetski mivoi određeni

$E$  - ukupna energija sistema

$\delta E$  - podjedinica energije na male intervale (infinitesimalno u makroskopskom smislu, ali ne i u mikroskopskom tako da  $\delta E$  sadrži mnoštvo mogućih kvantnih stanja sistema)

Definicija:

$S(E) = \text{broj stanja s energijama u intervalu između } E \text{ i } E + \delta E$

$$\rightarrow [S(E) = g(E)\delta E] \quad g(E) \text{ je neovisno o veličini } \delta E$$

$g(E) = \text{GUSTOĆA STANJA}$  (number of states per unit energy range at a given energy  $E$ )

$S(E)$  - glatka funkcija od  $E$

$S(E) \propto$  mijenja samo malo za promjenu energije  $\delta E$   
moguće je dobiti  $S(E)$  alio znamo veličinu:

$\Phi(E) = \text{ukupan broj stanja s energijom manjom od } E$

→ Broj stanja  $S(E) \propto$  energijom u intervalu  $E, E + \delta E$ :

$$S(E) = \Phi(E + \delta E) - \Phi(E) = \frac{d\Phi}{dE} \delta E$$

• Idejno vidjeti kako  $S(E)$  ovisi o  $E$  u makroskopskom sustavu čestica

$f \rightarrow$  br. stupnjeva slobode (red veličine Avogadroovog broja  $\sim 10^{24}$ ) (imajući i kvantnih brojeva) svaki kvantni broj doprinosi energiju  $E$  ukupnoj energiji  $E$

$\Psi(E) \rightarrow$  ukupni broj mogućih vrijednosti niza kvantnog broja kad mu je energija doprinosa manje od  $E$ .

$\Psi \propto 1$  kad  $E = E_0$  i raste tako što  $E$  raste

$$\Psi(E) \propto (E - E_0)^{\lambda} \quad \lambda \propto 1$$

poromotrimo sada cijeli sustav sa f stupnjeva slobode

→ totalna energija E (suma svih  $E_k$  i  $E_{pot}$  čestica u sustavu)  
je suma energija koje dolaze po svakom stupnju slobode

$$E - E_0 \sim f(E - E_0)$$

ukupan broj stanja energije E ili manje:

$$\Phi(E) \sim [\Psi(e)]^f$$

Broj stanja s energijom u intervalu  $E, E + dE$ :

$$\Omega(E) = \frac{d\Phi}{dE} dE \sim f \psi^{f-1} \frac{d\Psi}{dE} = \psi^{f-1} \frac{d\Psi}{de} dE$$

$$\frac{d\Psi}{dE} = f^{-1} \frac{d\Psi}{de}$$

• Broj stanja  $\Omega(E)$  dostupnih bilo kojem vodiočajenom makroskopskom sustavu čestica je jallo brzo rastuća funkcija energije E.

$$\Omega(E) \propto (E - E_0)^{f-1} \propto \left(\frac{E - E_0}{f}\right)^{f-1}$$

$$\Rightarrow \boxed{\Omega(E) \propto (E - E_0)^f}$$

approx

$$\ln \Omega(E) = \underbrace{(f-1) \ln \psi}_{\neq \gg \ln f} + \underbrace{\ln \left( \frac{d\Psi}{de} dE \right)}_{\text{reda veličine}}$$

$$(f \approx 10^{24})$$

→ ova vrijednost, ovirano o  $dE$   
leži između 1 i  $10^{100}$   
 $\ln(\dots)$  je onda između 0 i  $230$   
→ to je potpuno zanemarivo u odnosu  
ma prvi član

⇒ U slučaju makroskopskog sistema, broj stanja  $\Omega(E)$  sa energijom između E i  $E + dE$  je  
u jallo dobroj aproksimaciji:

Za  $E \neq E_0$

$\ln \Omega(E)$  je neovisno o  $dE$

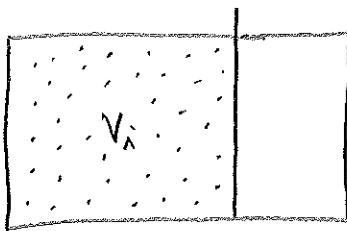
$$\ln \Omega(E) \sim f$$

\* dokle god energija E nije jallo blizu osnovnom stanju,

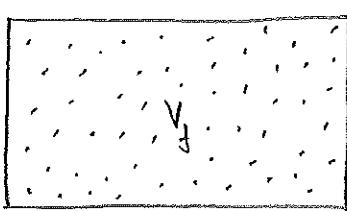
$\ln \Omega$  nije ovisan o veličini odstojanja subdivizije  $dE$

i reda je veličine broja stupnjeva slobode sistema

### 3.6 OGRANIČENJA, RAVNOTEŽA I IRREVERZIBILNOST



→ u ravnoteži, broj dostupnih stanja sustava je  $S_1$



kada malinevo pregradu, sustav ima manje ograničenja nego prije, pa se broj stanja dostupnih sustavu poveća.

$S_f > S_i \rightarrow$  konačan broj stanja dostupnih sustavu

$$S_f > S_i$$

Moći će dogoditi 2 slučaja:

1) Specijalni slučaj gdje je  $S_f = S_i$

Ako sustav malinevo nema ograničenje i  $S_f = S_i$

→ stanje ravnoteže se nastavlja

2) Uobičajeni slučaj  $S_f > S_i$

trećačno napon uključuju barjere su sva stanja  $S_i$  i da je jedna ko vjerovatna, a ostala stanja ( $S_f - S_i$ ) imaju vjerovatnost 0.

→ to nije ravnotežna situacija i sustav se kreće uijenjati u vremenu do konačnog postizanja ravnoteže gdje je svih  $S_f$  stanja jednako vjerovatno

Vjerovatnost da će sustav spontano opet napreduj u  $S_i$ : Slučaju:

$$P_i = \frac{S_i}{S_f}$$

$$S_f \gg S_i$$

→ vjerovatnosti za ova su skoro nikad veće  
takav proces zovemo ireverzibilnim

#### IREVERZIBILNI PROCES

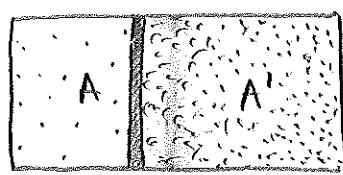
proses koji je takav da se početna situacija ausambla izoliranih sustava podvrgnutih tomu procesu ne može biti vraćena na isto samo nametanjem ograničenja (koje je tamo bilo prije)

→ u irreverzibilnim procesima raste stupanj rasuđivosti u sustavu

#### REVERZIBILNI PROCES

proses u kojem se početna situacija ausambla izoliranih sustava može retrirati nametanjem ograničenja

### 3.7 INTERAKCIJA između sistema



A\*

opet promatrajuo uvezanost N<sup>o</sup> sistema poput A\*

→ možemo diskutirati o srednjem prenosu energije  
zbog procesa interakcije dva podsustava

početne energije:  $A \rightarrow \bar{E}_i$

$$A' \rightarrow \bar{E}_{i'}$$

konačne energije

$$A \rightarrow \bar{E}_f$$

$$A' \rightarrow \bar{E}_{f'}$$

ukupna energija izoliranog sustava A\* ostaje konstantna

$$\bar{E}_f + \bar{E}_{f'} = \bar{E}_i + \bar{E}_{i'}$$

$$\Delta \bar{E} = \bar{E}_f - \bar{E}_i$$

čuvanje energije:  $\Delta \bar{E} + \Delta \bar{E}' = 0$

$$\Delta \bar{E}' = \bar{E}_{f'} - \bar{E}_{i'}$$

#### TERMALNA INTERAKCIJA

interakcija u kojoj eksterni parametri sustava (pa tako i energetski nivoi) ostaju nepromijenjeni

$Q \rightarrow$  toplina koja je sustav apsorbirao

(rezultirajuća promjena u srednjoj energiji sustava od termalne interakcije)

$$Q \equiv \Delta \bar{E}$$

$$Q' \equiv \Delta \bar{E}'$$

$$Q + Q' = 0$$

(gleđano sisteme A i A')

HLADNIJI SUSTAV - onaj koji prima en.

$$Q = -Q'$$

TOPLIJI SUSTAV - onaj koji daje en.

#### TERMALNA ISOLACIJA (ADIJABATSKA ISOLACIJA)

sistem je adijabatski (ili termalni) izoliran ako ne može termalno interagirati ni sa jedinim drugim sistemom.

#### ADIJABATSKA INTERAKCIJA

interakcija u kojoj su interagirajući sistemi adijabatski izolirani  
→ u tom slučaju proces interakcije uključuje promjene u nekim vanjskim parametrima sistema

#### RAD IZVRŠEN NA SISTEMU

povećanje u srednjoj energiji sistema koji je adijabatski izoliran

$$W = \Delta \bar{E} \quad i \quad W' = \Delta \bar{E}'$$

Vrijedi čuvanje:  $W + W' = 0$

$$\rightarrow W = -W'$$

## OPĆENITA INTERAKCIJA

- u općenitom slučaju interagirajući sustavi nisu adijabatski izolirani, miti su njihovi vanjski parametri fiksni

$$\Delta \bar{E} = W + Q$$

totalna srednja promjena energije  
interagirajućeg sustava

$W \rightarrow$  dio promjene srednje energije  
provraćen promjenom vanjskih parametara

$Q \rightarrow$  promjena srednje energije koja nije provraćena  
promjenom vanjskih parametara

PRVI ZAKON

TERMODINAMIKE

## INFINITEZIMALNA OPĆENITA INTERAKCIJA

$$\Delta \bar{E} \rightarrow d\bar{E}$$

$$W \rightarrow dW$$

$$Q \rightarrow dQ$$

$$d\bar{E} = dW + dQ$$

## 4 TERMALNA INTERAKCIJA

### 4.1 DISTRIBUCIJA ENERGIJE MEDIU MAKROSKOPSKIM SISTEMIMA

preumatrajuo dva makroskopska sistema, A i A'. Njihove energije su  $E \wedge E'$ .  
 → podijelimo energetske skale na intervale  $\Delta E$

$S^*(E) \rightarrow$  broj stanja dostupan A u intervalu energije između  $E \wedge E + \Delta E$

$S^*(E') \rightarrow$  broj stanja dostupan A' u intervalu  $(E', E' + \Delta E)$

A i A' imaju vayski zadane parametre, ali slobodno izmjenjuju energiju

$A^* = A + A' \rightarrow$  sustav  $A^*$  je izoliran

$$E + E' = E^* = \text{konst.}$$

$$\rightarrow E' = E^* - E$$

poruotrimo situaciju kada su A i A' međusobno u ravnoteži npr gođe  
 je  $A^*$  u ravnoteži

→ koja je vjerojatnost  $P(E)$  da je energija sustava A jednaka E,  
 gdje je E neka zadana vrijednost?

↪ medu  $S^*_{\text{tot}}$  mogućih stanja dostupnih  $A^*$ , koliko  
 ih je  $S^*(E)$  takvih gdje podsistem A ima energiju E?

$$P(E) = \frac{S^*(E)}{S^*_{\text{tot}}} = C S^*(E) \quad C = S^*_{\text{tot}}^{-1} \text{ konstanta nevisana o energiji}$$

$$S^*(E) = \underbrace{S^*(E)}_{\text{broj stanja u kojem}} \underbrace{S^*(E^* - E)}_{A' može biti, za zadatu energiju A(E)}$$

|   |   |
|---|---|
| broj stanja u kojem A može biti za zadatu energiju A(E) | $A' može biti, za zadatu energiju A(E)$ |
| a da ima energiju E                                     | $\rightarrow E' = E^* - E$              |

Vjerojatnost da sistem A ima energiju E:

$$\boxed{P(E) = C S^*(E) S^*(E^* - E)}$$

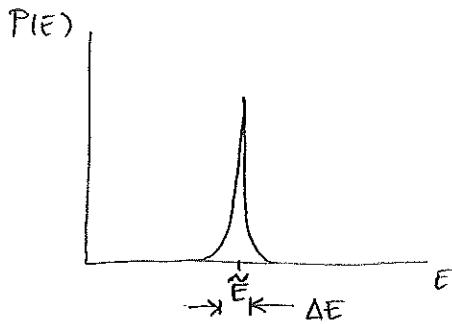
istražimo sada ovisnost  $P(E)$  o energiji  $E$ .

$S(E) \rightarrow$  raste jalo sa  $E$

$S'(E') \rightarrow$  jalo raste sa  $E'$

$$\underbrace{S(E)}_{\text{jalo raste}} \quad \underbrace{S(E^*-E)}_{\text{jalo pada sa } E}$$

$\Rightarrow$  rezultira time da  $P(E)$  ima jalo oštar maksimum na nekoj vrijednosti  $\tilde{E}$



$$\Delta E \ll \tilde{E}$$

na nekom području

$\Delta E$  je  $P(E)$  posebno velika

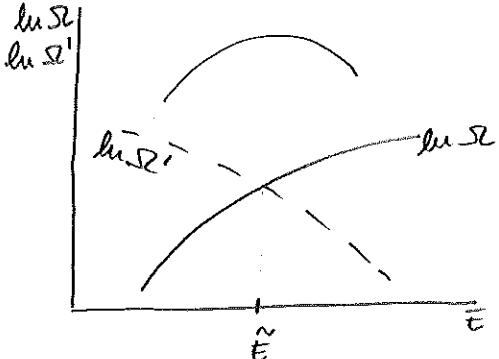
$\Rightarrow$  mnogo je pogodnije prouzabrati vrijednost  $\ln P(E)$ , pošto logaritamska funkcija mnogo sporije varira.

$$P(E) = C S(E) S'(E^* - E) / \ln \quad E' = E^* - E$$

$$\ln P(E) = \ln C + \ln S(E) + \ln S'(E')$$

$E = \tilde{E} \rightarrow$  odgovara maksimumu  $\ln P$

$$\frac{\partial \ln P}{\partial E} = \frac{1}{P} \frac{\partial P}{\partial E} = 0 \rightarrow$$
 Mjesto za maksimum  $\ln P$ , odgovara i maksimumu  $P(E)$ .



$$\frac{\partial \ln S(E)}{\partial E} + \frac{\partial \ln S'(E')}{\partial E'} (-1) = 0$$

$$\rightarrow \boxed{\beta(E) = \beta'(E')}$$

Gdje smo uveli definiciju:

$$\boxed{\beta(E) = \frac{\partial \ln S}{\partial E} = \frac{1}{S} \frac{\partial S}{\partial E}}$$

## NEKE KONVENCIONALNE DEFINICIJE

$$\beta = \frac{\partial \ln S}{\partial E} = \frac{1}{k} \frac{\partial S}{\partial E}$$

$\beta$  ima dimenziju recipročne energije

$$\boxed{\frac{1}{\beta} = kT}$$

$k$  - Boltzmannova konstanta

$T$  - apsolutna temperatura sustava

Uvodimo definiciju  $T$  "in terms of"  $\ln S$ :

$$\boxed{\frac{1}{T} = \frac{\partial S}{\partial E}}$$

Gdje smo uvelimovu veličinu  $S$  koju mo definišati kao:

$$\boxed{S = k \ln S}$$

ENTROPIJA promatranoj  
sustavu

- entropija nam daje kvantitativnu mjeru  
masumčenosti u sustavu

uyjet da  $\text{PES}$  bude maksimalna (od pre) je ekivalentan  
izjavni da je entropija  $S^* = k \ln S^*$  cijelog sistema maksimalna  
obzirom na energiju  $E$  podsistemu A.

$$S^* = S + S' = \max$$

Taj ujet je zadovoljen ako:

$$T = T'$$

→ energija E podsistemu A se mijenja tako da entropija  
cijelog izoliranog sustava  $A^*$  bude što veća

Tada je sustav  $A^*$  distribuiran preko najvećeg mogućeg broja  
stacija, pa je u svojem najrasumičnijem stabilnostnoj  
stanju.

## 4.2 PRIBLIŽAVANJE TERMALNOJ RAVNOTEŽI

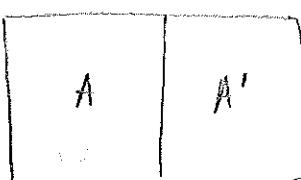
Vjerojatnost  $P(E)$  ima jake šljajaste maksimume na energiji  $E = \tilde{E}$

→ u stanju ravnoteže gdje su sustavi A i A' u termalnom kontaktu  
sustav A slobodno mijeni imu energiju E jake bližu  $\tilde{E}$ ,  
a A' imu energiju jake bližku  $\tilde{E}' = E^* - \tilde{E}$

možemo jake dobro aproksimirati i reci da su te energije jednake

$$\bar{E} = \tilde{E} \quad \bar{E}' = \tilde{E}'$$

proučimo nuda situaciju da A : A' početno izolirani



$$\bar{E}_i, \bar{E}'_i \rightarrow \text{početne energije } A : A'$$

→ uspostavimo termalni kontakt između A : A'

Sustavi će izmjenjivati energiju i ne uspostaviti  
se ravnoteza

$$\text{konačne energ: } \bar{E}_f = \tilde{E} \quad i \quad \bar{E}'_f = \tilde{E}'$$

β-parametri sustava će onda biti međusobno jednaki

$$\beta_f = \beta_f'$$

$$\beta_f = \beta_f(\bar{E}_f) \quad \beta_f' = \beta_f(\bar{E}'_f)$$

Sustavi će se mijenjati  
da ne uspostave ravnotežu  
maksimale vjerojatnosti

→ izmjena energije dok se ne postigne staje maksimale entropije  
Konačna vjerojatnost (ili entropija) nikada ne može biti manja od početne

$$S(\bar{E}_f) + S'(\bar{E}'_f) \geq S(\bar{E}_i) + S'(\bar{E}'_i)$$

$$\Delta S = S(\bar{E}_f) - S(\bar{E}_i)$$

$$\boxed{\Delta S + \Delta S' \geq 0}$$

$$\Delta S' = S'(\bar{E}'_f) - S'(\bar{E}'_i)$$

U procesu izmjene energije, totalna energija sistema je očuvana

$$\rightarrow \boxed{Q + Q' = 0}$$

OPĆENITO:

ako su energije sustava takve da  $\beta_i \neq \beta_i'$  sustavi će u  
nekom razmjeru izmjenjivati energiju preko izmijene topline  
eve dok ne dođe do stanja ravnoteže, tj. maksimale  
entropije i bude:

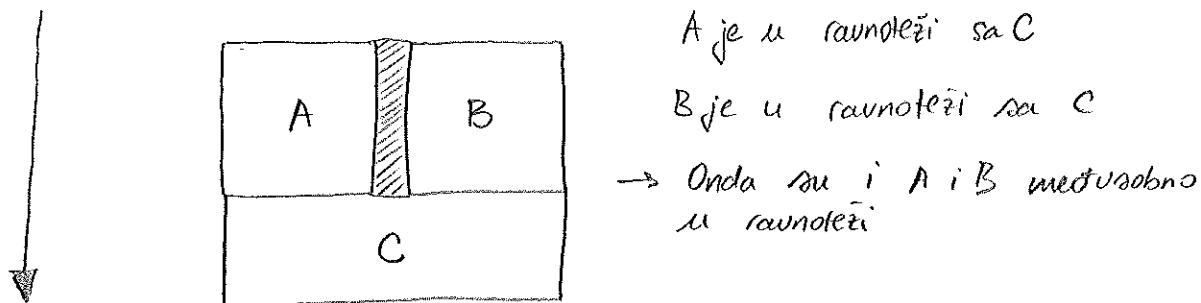
$$\beta_f = \beta_f'$$

## 4.3 TEMPERATURA

Parametar  $\beta$  (odnosno  $T = \frac{1}{k\beta}$ ) ima dva moguća:

- 1) Ako su dva sistema zasebno u ravnoteži i imaju istu vrijednost parametra, onda će dovedenjem u termalni kontakt jedan s drugim i ostati u ravnoteži. Neće biti prenos topline.
- 2) Ako su sistemi karakterizirani različitim vrijednostima parametra, a svaki je za sebe u ravnoteži, kada ih dovedemo u termalni kontakt ravnoteža više neće biti očuvana. Doci će da prenosi topline.

### NULTI ZAKON TERMODINAMIKE



\* Ako su dva sistema u termalnoj ravnoteži sa trećim, onda su i međusobno u ravnoteži. \*

### TERMOMETAR

relativno mali makroskopski sistem talo napravljen da se samo jedan od njegovih makroskopskih parametara mijenja kada sistem dobiva ili gubi energiju uslijed termalne interakcije.

### TERMOMETRIČKI PARAMETAR

Varijabilni makroskopski parametar nekog termometra

- Dva sistema će malom stavljanju u termalni kontakt ostati u ravnoteži ako i samo jedan imaju istu temperaturu u odnosu na isti termometar.
- Ako je parametar  $\beta$  koristen kao termometrički parametar nekog termometra, onda mali talas termometra daje jednaku vrijednost pri čitanju temperature nekog mesta.

### APSOLUTNA TEMPERATURA

$$T = (k\beta)^{-1}$$

## SVOJSTVA ABSOLUTNE TEMPERATURE

$$\frac{1}{kT} = \beta = \frac{\partial \ln \Omega}{\partial E}$$

- Absolutna temperatura bilo kojeg udržavajućeg sustava je pozitivna

$$\Omega(E) \propto (E - E_0)^f \quad f - \text{broj stupnjeva slobode}$$

$E_0$  - osnovno stanje

$$\ln \Omega \sim f \ln(E - E_0) + \text{const}$$

$$\beta = \frac{\partial \ln \Omega}{\partial E} \sim \frac{f}{E - E_0} \quad \begin{matrix} \text{počesimo veličinu } T \text{ da postavimo} \\ E = \bar{E} \end{matrix}$$

$$kT = \frac{1}{\beta} \sim \frac{\bar{E} - E_0}{f}$$

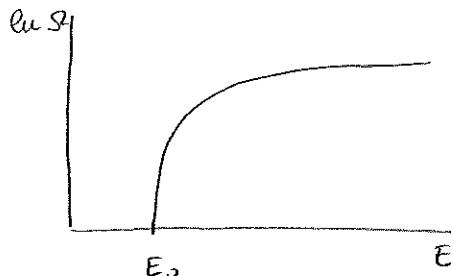
- Za bilo koji udržavajući sistem na absolutnoj temperaturi  $T$ , veličina  $kT$  je odnosno jednaka srednjoj energiji po stupnju slobode sistema

Kako parametar  $\beta$ , odnosno  $T$  variraju sa energijom  $E$ ?

$\beta \rightarrow$  daje nagib krivulje  $\ln \Omega$  u okolini

$\circ E$

$\frac{\partial \beta}{\partial E} < 0$  za bilo koji sistem



$$\frac{\partial \beta}{\partial E} \sim -\frac{f}{(E - E_0)^2} < 0$$

Nagib krivulje  $= \beta$

$\beta$  pada kada  $E$  raste  $\Rightarrow T$  raste sa  $E$

- Absolutna temperatura nekog sistema je rastuća funkcija energije tog sistema

$$\frac{\partial T}{\partial E} = \frac{\partial}{\partial T} \left( \frac{1}{k\beta} \right) = -\frac{1}{k\beta^2} \frac{\partial \beta}{\partial E} \quad \rightarrow \quad \frac{\partial T}{\partial E} > 0$$

- Kada postavimo dva sustava u termalni kontakt, toplina daje onoj sistemu  $\rightarrow$  većem absolutnom temperaturom, a prima ju onoj  $\rightarrow$  manjem

#### 4.4 MALI PRIJENOS ENERGIJE

postavimo sustav A u termalni kontakt s velikim drugim sustavom, A apsorbira malu količinu topline

$$|Q| \ll \bar{E} - E_0$$

rezultantna preljevna u srednjoj energiji je male u odnosu na srednju energiju

$$\Delta\bar{E} = Q \ll \bar{E} \quad (\text{iznad osnovnog stanja})$$

tada se i temperatura promjeni za mali vrijednosti

$$\Delta\beta = \frac{\partial\beta}{\partial E} Q \sim \frac{f}{(\bar{E} - E_0)^2} Q \sim -\frac{\beta}{\bar{E} - E_0} Q$$

$$\Rightarrow |\Delta\beta| = \left| \frac{\partial\beta}{\partial E} Q \right| \ll \beta$$

$$T = (k\beta)^{-1} \quad \ln T = -\ln\beta - \ln k \quad \rightarrow \quad \left( \frac{\Delta T}{T} \right) = -\left( \frac{\Delta\beta}{\beta} \right)$$

$$|\Delta T| \ll T$$

U procesu apsorbiranja energije se i broj stanja  $\Sigma(E)$  dostupan A također mijenja

→ razvojem u Taylorov red

$$\begin{aligned} \ln \Sigma(E+Q) - \ln \Sigma(\bar{E}) &= \left( \frac{\partial \ln \Sigma}{\partial E} \right) Q + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial^2 \ln \Sigma}{\partial E^2} \right) Q^2 + \dots \\ &= \beta Q + \frac{1}{2} \frac{\partial\beta}{\partial E} Q^2 + \dots \end{aligned}$$

Pošto je  $Q \ll$ , absolutna temp. A je u principu nepromijenjena pa zavisimo  $\partial\beta/\partial E$

$$\Delta(\ln \Sigma) = \frac{\partial \ln \Sigma}{\partial E} Q = \beta Q$$

U procesu apsorpcije topline Q, entropija sustava ma temperaturi T se promjeni za  $\Delta S$ :

$$\Delta S = \frac{Q}{T} \quad \text{za mali } Q$$

→ infinitesimalni razpis:

$$\boxed{dS = \frac{\delta Q}{T}}$$

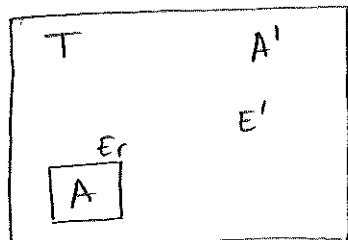
$dS$  - pravi diferencijel

$\delta Q$  - infinitesimalna veličina, nije pravi diferencijel

## 4.5 SISTEM U KONTAKTU S TOPLINSKIM SPREMNIKOM

→ imamo sistem A koji je u kontaktu s toploinskim spremnikom temperature  $T$ .

pod uvjetima ravnoteže, koja je vjerojatnost da mjerimo A u konkretnom specifičnom stanju r energije  $E_r$ ?



A je mnogo manji od toplo. spremnika

$$P_r = ?$$

$$A^* \quad E' = E^* - E_r$$

$E^*$  Kad je A u jednoj definisanoj stanju r, broj stanja dostupnih  $A^*$  je

$$\Omega'(E^* - E_r) \rightarrow \text{broj stanja dostupnih } A'$$

$P_r \propto \Omega'(E^* - E_r)$  vjerojatnost da je A u r je proporcionalna broju stanja dostupnih  $A^*$  za znani A u stanju r

znači je A mnogo manji od ostalih rezervoara  $A'$  i da  $E_r$  zadovoljava:

$$E_r \ll E^*$$

Razvijemo  $\ln \Omega'(E')$  oko vrijednosti  $E' = E^*$

$$\begin{aligned} \ln \Omega'(E^* - E_r) &= \ln \Omega'(E^*) - \left[ \frac{\partial \ln \Omega'}{\partial E'} \right]_{E^*} E_r \\ &= \ln \Omega'(E^*) - \beta E_r \end{aligned}$$

$$\beta = \left[ \frac{\partial \ln \Omega'}{\partial E'} \right]$$

$$\beta = 1/kT$$

$$\rightarrow \Omega'(E^* - E_r) = \Omega'(E^*) e^{-\beta E_r}$$

$\Omega'(E^*) \rightarrow$  konstanta neovisna o n

$$\Rightarrow P_r = C e^{-\beta E_r} \quad C - \text{konstanta proporcionalnosti neovisna od}$$

### BOLTZMANN FAKTOR

Faktor  $e^{-\beta E}$  gdje je  $E$  energija,

$$\alpha \quad f_0 = \frac{1}{kT}$$

Boltzmannov faktor  $e^{-\beta E_r}$  odgovara određenoj raspodjeli vjerojatnosti zvanoj **KANONSKA RASPODJELA**

### KANONSKA RASPODJELA

Raspodjela vjerojatnosti gdje je vjerojatnost  $P_r$  da načinu sistema u stanju  $r$  s energijom  $E_r$  dana bzi:

$$P_r \propto e^{-\beta E_r}$$

gdje je  $\beta = (kT)^{-1}$  parametar apsolutne temperature toplinskog spremnika  $\rightarrow$  biojim je sustav u ravnoteži

**KANONSKI ANSAMBL** - Ansambl sistema koji su svih u kontaktu s toplinskim spremnikom temperature  $T$

Konstante proporcionalnosti određujuju se uveća normalizacije:

$$\sum_r P_r = 1$$

$$\sum_r e^{-\beta E_r} = 1$$

$$\rightarrow P_r = \frac{e^{-\beta E_r}}{\sum_r e^{-\beta E_r}}$$

### SREDNJA VRIJEĐNOST NEKE VEĆINE

$y_r \rightarrow$  neka veličina koja poprima vrijednost  $y_r$  u stanju  $r$  sustava A

$$\bar{y} = \sum_r P_r y_r = \frac{\sum_r e^{-\beta E_r} y_r}{\sum_r e^{-\beta E_r}}$$

$\rightarrow$  Sumacija je po svim stanjima sustava A.

### 4.6 PARAMAGNETIČNI

$\rightarrow$  prethodno

#### 4.7 SREĆNA ENERGIJA IDEALNOG PLINA

pouzatamo idealni plin N molekula (istih), sada imamo masu m, u kojima su kordinatne duljine L<sub>x</sub>, L<sub>y</sub>, L<sub>z</sub>

→ pretpostavimo da je plin dovoljno rijedak da je broj N molekula u volumenu V = L<sub>x</sub>L<sub>y</sub>L<sub>z</sub> dovoljno mali tako da je srednja razmak među molekulama dovoljno velik.

Dva pojednostavljujuća ujeda su ovdje zadovoljena:

- srednja potencijalna energija među molekulama je jaka mala u odnosu na srednju kinetičku energiju
- dozvoljivo je fokusirati se samo na jednu molekulu kao entitet kog je moguće identificirati među neizpoznatljivosti molekula  
→ za takav plin kažemo da je NEDEGENERIRAN  
(razmak među molekulama je mnogo veći od De Broglieove valne duljine molekula)

Vjerojatnost pronađenja neke molekule u jednom od mogućih konstantnih stajališta r, s energijom ε<sub>r</sub> je dana Maxwellovom raspodjelom:

$$P_r = \frac{e^{-\beta \epsilon_r}}{\sum_i e^{-\beta \epsilon_i}} \quad \beta = \frac{1}{kT}$$

→ SLUČAJ MONOATOMNOG PLINA (npr He)

energija 1 molekule:

$$\epsilon_r = \frac{\pi^2 \hbar^2}{2m} \left( \frac{n_x^2}{L_x^2} + \frac{n_y^2}{L_y^2} + \frac{n_z^2}{L_z^2} \right)$$

l samo kinetička energija

→ AUS IMATMO POLIATOMNI PLINI (npr O<sub>2</sub>, N<sub>2</sub>, CH<sub>4</sub>)

$$\epsilon = \epsilon^{(k)} + \epsilon^{(i)} - \text{intramolekularna energija (rotacija i vibracija)}$$

l kin. energija translacije

imamo r → {n<sub>x</sub>, n<sub>y</sub>, n<sub>z</sub>; n<sub>i</sub>}

$$\epsilon_r = \epsilon^{(k)}(n_x, n_y, n_z) + \epsilon^{(i)}(n_i)$$

ε<sup>(i)</sup> ne ovire o L<sub>x</sub>, L<sub>y</sub>, L<sub>z</sub>

## RACUN SREDNJE ENERGIJE

Arednja energija:

$$\bar{E} = \sum_r P_r E_r = \frac{\sum_r e^{-\beta E_r} E_r}{\sum_r e^{-\beta E_r}} \rightarrow \text{ova možemo jednostavije računati tako da brojne izrazine potko marnivimo}$$

$$\sum_r e^{-\beta E_r} E_r = - \sum_r \frac{\partial}{\partial \beta} (e^{-\beta E_r}) = - \frac{\partial}{\partial \beta} (\sum_r e^{-\beta E_r})$$

$$Z = \sum_r e^{-\beta E_r}$$

PARTICIJSKA FUNKCIJA

$$\bar{E} = \frac{-\frac{\partial Z}{\partial \beta}}{Z} = -\frac{1}{Z} \frac{\partial Z}{\partial \beta} \rightarrow \boxed{\bar{E} = -\frac{\partial \ln Z}{\partial \beta}}$$

MONATOMSKI PLIN:

$$Z = \sum_{n_x} \sum_{n_y} \sum_{n_z} \exp \left[ -\frac{\beta \pi^2 h^2}{2m} \left( \frac{n_x^2}{L_x^2} + \frac{n_y^2}{L_y^2} + \frac{n_z^2}{L_z^2} \right) \right]$$

$$\rightarrow \exp \left[ -\frac{\beta \pi^2 h^2}{2m} \left( \frac{n_x^2}{L_x^2} + \frac{n_y^2}{L_y^2} + \frac{n_z^2}{L_z^2} \right) \right] = \exp \left[ -\frac{\beta \pi^2 h^2 n_x^2}{2m L_x^2} \right] \exp \left[ -\frac{\beta \pi^2 h^2 n_y^2}{2m L_y^2} \right] \exp \left[ -\frac{\beta \pi^2 h^2 n_z^2}{2m L_z^2} \right]$$

$n_x$  se javlja samo u 1. članu,  $n_y$  samo u 2. i  $n_z$  samo u 3., tako da sumu možemo podeliti u proizvjet

$$Z = Z_x Z_y Z_z$$

$$Z_x = \sum_{n_x=1}^{\infty} \exp \left[ -\frac{\beta \pi^2 h^2}{2m} \frac{n_x^2}{L_x^2} \right]$$

koefficijenti  $n_{x,y,z}$  su jeliš mali, otim za jeliš veliki  $\beta$  (ekstremin)

$$Z_y = \sum_{n_y=1}^{\infty} \exp \left[ -\frac{\beta \pi^2 h^2}{2m} \frac{n_y^2}{L_y^2} \right]$$

→ kod evaluiranja  $n_y$  po  $Z_x$  možemo sumu zamijeniti integralom

$$Z_z = \sum_{n_z=1}^{\infty} \exp \left[ -\frac{\beta \pi^2 h^2}{2m} \frac{n_z^2}{L_z^2} \right]$$

$$Z_x = \int_{1/2}^{\infty} \exp \left[ -\frac{\beta \pi^2 h^2}{2m} \frac{u_x^2}{L_x^2} \right] du$$

$$u = \left( \frac{\beta}{2m} \right)^{1/2} \left( \frac{\pi h}{L_x} \right) u_x$$

$$= \left( \frac{2m}{\beta} \right)^{1/2} \left( \frac{L_x}{\pi h} \right) \int_0^{\infty} \exp(-u^2) du$$

$$u_x = \left( \frac{2m}{\beta} \right)^{1/2} \left( \frac{L_x}{\pi h} \right) u$$

ao mož posaviti u 0  
i to je ok approx

$$\rightarrow \int_0^{\infty} e^{-u^2} du = \frac{\sqrt{\pi}}{2}$$

$$\left( \frac{2m}{\beta} \right)^{1/2} \left( \frac{L_x}{\pi h} \right)$$

$$Z_x = b \frac{L_x}{\beta^{1/2}} \quad b = \text{konstanta koja je određena masom molekula}$$

$$\quad \quad \quad // \quad b = \sqrt{\frac{m}{2\pi}} \cdot \frac{1}{n} //$$

Odgovarajući  $Z_y$  i  $Z_z$  se dobivaju analogno postupku za  $Z_x$

Konacno:

$$Z = \left( b \frac{L_x}{\beta^{1/2}} \right) \left( b \frac{L_y}{\beta^{1/2}} \right) \left( b \frac{L_z}{\beta^{1/2}} \right)$$

$$Z = b^3 \frac{V}{\beta^{3/2}} \quad V = L_x L_y L_z \rightarrow \text{Volumen kutije}$$

$$\ln Z = \ln V - \frac{3}{2} \ln \beta + 3 \ln b$$

A time u principu zauzimane racun i dobivaju se izraz za srednju energiju:

$$\bar{E} = - \frac{\partial \ln Z}{\partial \beta} = - \left( -\frac{3}{2}, \frac{1}{\beta} \right) = \frac{3}{2} \left( \frac{1}{\beta} \right)$$

Za monoatomsku molekulu:

$$\boxed{\bar{E} = \frac{3}{2} kT}$$

Ako molekule polina nisu monoatomski imamo srednju energiju molekula:

$$\bar{E} = \bar{E}^{(k)} + \bar{E}^{(i)} = \frac{3}{2} kT + \underbrace{\bar{E}^{(i)}(T)}$$

→ postoje ovo neovisno o dimenzijama kutije može samo biti funkcija temperature.

IDEALNI PLIN → zauzimava međumolekulsku interakciju

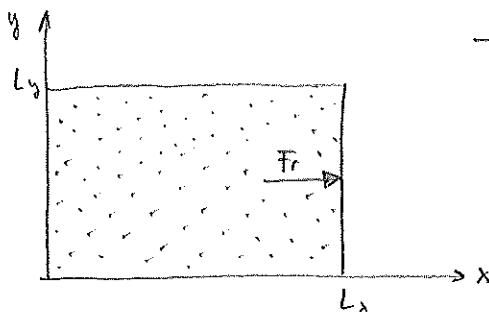
$$\bar{E} = N \bar{e} \quad \rightarrow \text{srednja energija cijelog polina je suma srednjih energija zasebnih molekula}$$

Za idealni plin

$$\bar{E} = E(T)$$

neovisno o dimenzijama spremnika

#### 4.3 SREDNJI TLAK IDEALNOG PLINA



→ srednji tlak je rezultat sile između molekula u stanju r na zid djelujuće silom  $F_r$  u  $\propto$  smjeru

$$F_r dL_x = -d\varepsilon_r$$

$$\Rightarrow F_r = -\frac{\partial \varepsilon_r}{\partial L_x}$$

Srednja sila  $\bar{F}$  kojom molekuli djeluju na zid:

$$\bar{F} = \sum_r P_r F_r = \frac{\sum_r e^{-\beta \varepsilon_r} \left( -\frac{\partial \varepsilon_r}{\partial L_x} \right)}{\sum_r e^{-\beta \varepsilon_r}}$$

$$-\sum_r e^{-\beta \varepsilon_r} \frac{\partial \varepsilon_r}{\partial L_x} = -\sum_r \left( -\frac{1}{\beta} \right) \frac{\partial}{\partial L_x} (e^{-\beta \varepsilon_r})$$

$$= \frac{1}{\beta} \frac{\partial}{\partial L_x} \left( \sum_r e^{-\beta \varepsilon_r} \right)$$

Upotrijelimo 2 particijsku funkciju kao poskratu:

$$\bar{F} = \frac{\frac{1}{\beta} \frac{\partial Z}{\partial L_x}}{Z} = \frac{1}{\beta} \frac{1}{Z} \frac{\partial Z}{\partial L_x} \quad \Rightarrow \quad \boxed{\bar{F} = \frac{1}{\beta} \frac{\partial \ln Z}{\partial L_x}}$$

$$\text{Od prethodne imamo: } \ln Z = \ln V - \frac{3}{2} \ln \beta + 3 \ln b \quad \xrightarrow{\text{množenje}}$$

$$\bar{F} = \frac{1}{\beta} \frac{\partial \ln Z}{\partial L_x} = \frac{1}{\beta} \frac{\partial \ln V}{\partial L_x} = \frac{1}{\beta L_x} \quad \Rightarrow \quad \boxed{\bar{F} = \frac{kT}{L_x}}$$

ako molekula nije monoatomarska:

$$F_r = -\frac{\partial}{\partial L_x} [z_r^{1k} + \varepsilon_r^{1i}] = -\frac{\partial \varepsilon_r^{1i}}{\partial L_x} \quad \text{pri čemu da } \varepsilon_r^{1i} \text{ ne ovira o davanju kutije}$$

→ idealni plin → totalna srednja normalna sila:  $\bar{F} \cdot N$  <sup>kor. molekula</sup> <sub>u plinu</sub>

$$\bar{F} = \underbrace{\frac{N \bar{F}}{L_y L_z}}_{\text{površina}} = \frac{N}{L_y L_z} \frac{kT}{L_x} = \frac{N}{V} kT$$

$$\bar{P}V = NkT$$

odnosno

$$\bar{P} = NkT$$

$$V = L_x L_y L_z$$

$n = \frac{N}{V}$  → broj molekula po jedinicičnom volumenu

## Diskusija

druge mrežne zapise:

$$\bar{P}V = V RT$$

$$N = v N_A$$

$v$  = broj molar u plinu  
 $N_A$  = Avogadrov broj

$R$  → plinska konstanta

$$R = N_A k$$

## JEDNADŽBA STANJA

relacija koja povezuje volumen, srednji tlak i apsolutnu temperaturu među materijaloprostim sistemom.

### • BOYLE-ON ZAKON

$\bar{P}V = \text{const}$  Za idealni plin na stalnoj temperaturi

- $V = \text{const} \rightarrow \bar{P} \propto T$
- jednadžba stavlja ovim ravnim o broju molekula, ali neva spajaju o periodi tih molekula
- jednadžba stavlja je ista za bilo koji plin dokle god je on dovoljno rijedak da ga možemo smatrati idealnim

## 5 MAKROSKOPSKA TEORIJA I MAKROSKOPSKA MJERENJA

### 5.1 ODREĐIVANJE ABSOLUTNE TEMPERATURE

- bilo koji polin, dovoljno razvijen da bismo ga smatrali idealkim može poslužiti za mjerenuje absolute temperature
- treću točku s kojom ćemo usporediti temperaturu nečega, međunarodnom konvencijom je za to odabrana trojna točka vode

TROJNA TOČKA → mreštajuje na trije substance gdje mjenja polinovita, tekuća i kruta faza mogu koegzistirati u ravnoteži

$$T_t \equiv 273.16 \text{ točno} \quad \text{absolute temperatura trojne točke vode}$$

### KELVINOVA TEMPERATURNA SKALA

absolute temperatura izražena na skali gdje je temperatura trojne točke vode  $273.16 \text{ K}$ .

#### VRJEDNOSTI KONSTANTI:

Stanska konstanta:  $R = 8.31434 \frac{\text{J}}{\text{mol K}}$

Avogadrovo broj:  $N_A = 6,02252 \times 10^{23} \text{ molekula / mol}$

Boltzmannova konstanta:  $k = 1,38066 \times 10^{-23} \text{ J kg}^{-1} \text{ K}^{-1}$

### TEMPERATURA U CELZIJUSIMA

$$\theta_c \equiv (T - 273.15)^\circ\text{C}$$

na ovaj način se voda mirzava na  $0^\circ\text{C}$ , a kuha na  $100^\circ\text{C}$

## 5.2. VISOKE I NISKE ABSOLUTNE TEMPERATURE

TOČKA TALIŠTA - temperatura na kojoj kruto i tekuće stanje nema  
travi međusobnu razliku u ravnoteži

TOČKA VRUĆIŠTA - temperatura na kojoj tekuće i plinasto stanje nema  
travi međusobnu razliku u ravnoteži.

poromotrimo kako koji učinak imaju makroskopski sistem. Absolutna temperatura je pozitivna i  $kT$  je reda veličine:

$$kT \sim \frac{E - E_0}{f} \quad \bar{E} - \text{prosječna energija} \quad f - \text{broj stupnjeva slobode}$$

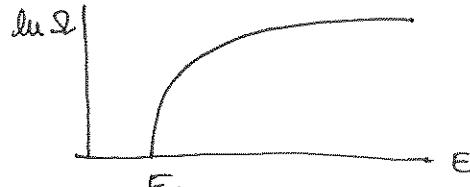
$E_0$  - osnovno stanje

Naku sustav ima svoju minimalnu moguću energiju,  $E_0$ , slijedi da absolutna temperatura ima svoju najmanju moguću vrijednost  $T=0$  kada je sistem poprima teloški prikladni osnovni stanje.

→ mala gornja granica za temperaturu, kao što ni mala gornja granica za maksimalnu kinetičku energiju

⇒ sve je to posljedica definicije absolutne temperature

$$\frac{1}{kT} = \beta = \frac{\partial \ln S}{\partial E}$$



entropija  $S = k \ln \Omega$  je otis  
ravnotežnog stanja jasno mala

$$E \rightarrow E_0 \quad S \rightarrow 0$$

Kako stanje jasno raste → porastom entropije sistema

$$\beta = \frac{\partial \ln S}{\partial E} \sim \frac{f}{E - E_0}$$

Kada energija  $E$  pada do svoje najniže vrijednosti  $E_0$ ,  $\beta$  jasno raste, a  $T \propto \beta^{-1} \rightarrow 0$

kako  $T \rightarrow 0$   $S \rightarrow 0$

← ovo nativano i TREĆIM  
PRINCIPIJEM TERMODINAMIKE

Niska temperatura → mala entropija → povećani red u sustavu  
Neki od zanimljivih rezultata poput superprovodljivosti  
ili suprafaznih dobiti

ekperimentalno je lako doći do temperaturu do  $0.3^\circ K$   
mnogo teže, ali izvedivo → čak do  $10^{-6} K$

### 5.3 RAD, UNUTARNA ENERGIJA I TOPLINA

$\Delta E = W + Q$  osnovna reč između promjene međusobne energije sistema, rada koji je na mjestu izvršen i topline koju je absorbitar

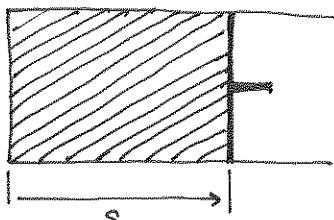
#### RAD

• povećanje srednje energije sistema teada je on termalno izoliran i veliki makroskopski parametar mu se prenosi

#### KVAZISTATIČKI PROCESI

procesi koji su dovoljno spori da za njih možemo reći da cijelo vrijeme ostaju u ravnoteži:

↳ njih manu je lako provjeriti



- fluid u cilindru s pomičnim telipom površine  $A$

$$V = As \quad \text{Volumen fluida}$$

$$\Delta p = F/A \rightarrow \text{sila kojom fluid djeluje na telo} = \bar{p}A \quad (\text{u desno})$$

$$\text{sila kojom telo djeluje na fluid} = -\bar{p}A \quad (\text{u lijevo})$$

nella se telo pomiče (velo spor) u desno za  $ds$

$$\text{Promjena volumena: } dV = Ads$$

$$\text{Rad izvršen na fluidu: } \Delta W = (-\bar{p}A)ds = -\bar{p}(Ads)$$

$$\boxed{\Delta W = -\bar{p}dV}$$

- se javlja jer u paralelne  $ds$  i sila koja djeluje na plin u suprotnim smjerovima

UKUPAN RAD NA PLINU:

$$W = - \int_{V_i}^{V_f} \bar{p}dV = \int_{V_i}^{V_f} \bar{p}dW$$

$V_i$  - početni volumen,  $V_f$  - konačni volumen

rad izvršen na fluidu je:

Positivan ako  $V_f < V_i$

Negativan ako  $V_f > V_i$

## UNUTARNJA ENERGIJA

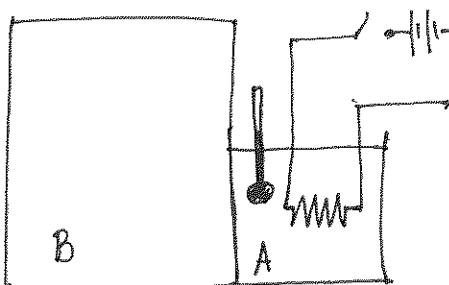
- ↪ totalna energija svih čestica u helu među skupstog sistema u referentnom sustavu gde je centar mase sistema u miru
- ↪ mas i inače, srednju unutrašnju energiju imam misla razmatrati u odnosu na maku mjeru vrijednost u veličini standardnom makro stanju tog sistema
- samo su PROMJENE u srednjoj energiji diskalne relevantne

## TOPLINA

Mjerenje topline (kalorimetrija) se može reducirati na mjerenje rada.

Toplinu  $Q$  koju je u helu sistem absorbito možemo mijenjiti na dva načina:

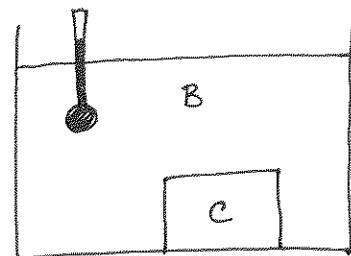
- direktno mijerenje prelaza rada
- usporedjivom sa znatom promjenom unutrašnje energije nekog drugog sistema koji je predao toplinu  $Q$ .



$$W = \bar{\Delta E}_A + \bar{\Delta E}_B$$

$$\bar{\Delta E}_B = Q_B$$

$$Q_B = W - \bar{\Delta E}_A$$



$$Q_C + Q_B = 0$$

$$\bar{\Delta E}_B = Q_B \rightarrow \text{odmak + rame } Q_C$$

## 5.4 TOPLINSKI KAPACITET

Ako dodavajuju u infinitesimalog "kanada" topline  $\Delta Q$  temperaturna sistema poristi za  $\Delta T$  dok su svi drugi malirostopni parametri tog sistema ostali isti, toplinski kapacitet sistema  $C_y$  (za fiksnu  $y$ ) je definiran kao:

$$C_y = \left( \frac{\partial Q}{\partial T} \right)_y$$

SPECIFIC HEAT  $\rightarrow$  kolicina topline  $\Delta Q$  koja treba da dodati homogenom (to je način) sistemu da bi mu se temperatura (isto topel.) dala za  $\Delta T$  ovim o ukupnom broju čestica u sistemu

MOLARNI TOPLINSKI KAPACITET  $C_y$  po  $n$  molar:

$$C_y = \frac{1}{n} C_y = \frac{1}{n} \left( \frac{\partial Q}{\partial T} \right)_y$$

SPECIFIČNI TOPLINSKI KAPACITET (po jedinici mase)

$$c_y = \frac{1}{m} C_y = \frac{1}{m} \left( \frac{\partial Q}{\partial T} \right)_y$$

Ako na sustav nije izvršen nikakav rad imamo:

$$C_x = \left( \frac{\partial Q}{\partial T} \right)_x = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_x \quad x \rightarrow \text{vanjski parametri, molekularni}$$

toplinski kapacitet je uvek pozitivan

$$C_x > 0$$

Za plin dovoljno razrijeten da bude idealan i nedegeneriran.

Monoatomni plin:  $E = \frac{3}{2} N_A k T - \frac{3}{2} R T$   $R = N_A k$

Specifični molarni toplinski kapacitet  $C_v$ :

$$C_v = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_v = \frac{3}{2} R \quad \left| \text{ za monoatomni idealni plin.} \right.$$

## 5.5 ENTROPIJA

$dS = \frac{\delta Q}{T}$  ova relacija sugerira da bismo mogli odrediti entropiju sistema ujerenjem topline i apsolute temperature

Ako je toplinski kapacitet funkcija temperature, onda bi računanje entropije trebalo biti jednostavno.

- Kada je sustav u ravnoteži na temperaturi  $T$  i doda mu se termalnim kontaktom  $\delta Q$

pravljena entropija:

$$dS = \frac{\delta Q}{T} = \frac{C_x(T)dT}{T}$$

- Sad recimo da želimo usporebiti entropiju u dva različita stanja sistema gde su eksterni parametri isti  
imeđu  $T_a$  u jednom i  $T_b$  u drugom stanju

$S_a = S(T_a)$  možemo izračunati razliku u entropiji ako znamo  
 $S_b = S(T_b)$  da sustav ide iz stanja a u b

$$\boxed{T_a \rightarrow T_b}$$

$$S_b - S_a = \int_{T_a}^{T_b} \frac{\delta Q}{T} = \int_{T_a}^{T_b} \frac{C_x(T)}{T} dT$$

Ako toplinski kapacitet ne ovisi o temperaturi:

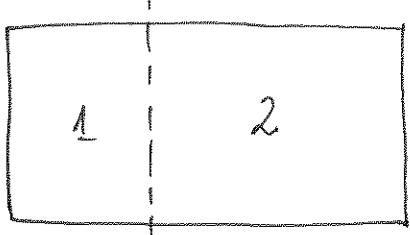
$$S_b - S_a = C_x (\ln T_b - \ln T_a) = C_x \ln \frac{T_b}{T_a}$$

$$\boxed{T \rightarrow 0 \quad C_x(T) \rightarrow 0}$$

↳ Ovo se korine da  $\int_{T_a}^{T_b} \frac{C_x(T)}{T} dT$  ne divergira za  $T_a = 0$

\* to je općenito moguće mera zadovoljavati toplinski kapacitet niko nije supstance

## 5.6 INTENZIVNI I EKSTENZIVNI PARAMETRI



Subdivizija homogenog makroskopskog sistema na dva dijela

Neka je  $y \rightarrow$  parametar koji karakterizira cijeli sustav  
 $y_1 \rightarrow$  parametar koji karakterizira podsistemu 1  
 $y_2 \rightarrow$  parametar koji karakterizira podsistemu 2.

- Parametar  $y$  je INTENZIVAN ako:

$$y = y_1 = y_2$$

- Parametar  $y$  je EKSTENZIVAN ako:

$$y = y_1 + y_2$$

INTENZIVNI PARAMETAR - makroskopski parametar koji opisuje sustav u ravnoteži i ima jednaku vrijednost za bilo koji dio sistema.

(S,

EKSTENZIVNI PARAMETAR - makroskopski parametar koji opisuje sustav i vrijednost mu je zbroj njegove vrijednosti po svakom dijelu sistema

(E, S, V ...)

# 6 KANONSKA RASPODJELA U KLASIČNOG APROKSIMA CJI

## 6.1 KLASIČNA APROKSIMACIJA

### VALJANOST KLASIČNE APROKSIMACIJE

{ klasični opis ne može biti valjan } → tada se od jedne do druge  
ako:  $kT \ll \Delta E$  { energije (pomalo za AE)  
vjergatnost stranog mijenja

klasična approx:  $\Delta E \ll kT \rightarrow$  tu možemo koristiti klasični opis

- klasična aproksimacija je valjana ako polazeći da su kvantomehanički efekti na sustav zanemarivi

Heisenbergova redredenost: (fundamentalno kvantomehaničko ograničenje za smisleno koristenje klasičnih koncepta)

$$\Delta x \Delta p \gtrsim h$$

da bi bio smislen, klasični opis sistemu na neločljivoj temperaturi mora moći razmatrati čestice lokalizirane na neločljivoj tipičnoj minimalnoj udaljenosti  $\sigma_0$ . Poješoda tipična duljina gibanja te čestice ako su  $\sigma_0$  i po dovoljno veliki da:

$\sigma_0 p_0 \gg h$ , tada su ograničenja nametnuta Heisenbergovim principima zanemariva.

KLASIČNI OPIS JE VALJAN AKO:  
 $\sigma_0 p_0 \gg h$   
 $\sigma_0 \gg \lambda_0$

$$\rightarrow \text{gdje smo uveli tipičnu duljinu } \lambda_0$$
$$\lambda_0 = \frac{h}{p_0} = \frac{1}{2\pi} \frac{h}{p_0}$$

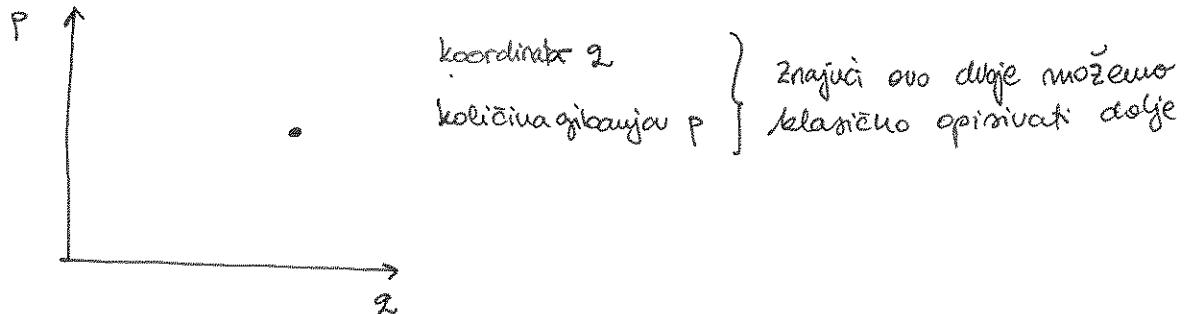
Stada su valna svojstva  
čestice zanemariva

→ to je samo de Broglieva valina  
duljina  $\lambda_0 = h/p_0$  podijeljena s  $2\pi$

## KLASIČNI OPIS

→ kako specifikirati mikrostanje terminima klasične mehanike?

promotrimo jednu česticu koja se giba u jednoj dimenziji:



### FAZNI PROSTOR

Kartežanski višedimenzionalni prostor načijen su onima sve koordinate i količine gibanja koje opisuju sustav u klasičnoj mehanici.

Točka u tom prostoru precizira sve koordinate i momente (kol. giba.) tog sistema.

- mapujemo subdiviziju  $P$  i  $q$  u male intervale  $\delta p$  i  $\delta q$   
takmi prostor je tada podijeljen na male čelije jednake veličine dvodimenzionalnog "volumena"

$$\delta q \delta p = h_0 \quad h_0 \rightarrow \text{mala konstanta (dimenzije angularnog momenta)}$$

$\{q, p\} \rightarrow$  ovakvim zapisom znaju da por brojeva koji između

Generalizacija na proizvoljno složen sistem:  $P_i, p_{i+1}, \dots, p_f$

$f$  koordinate  $q_1, \dots, q_f$  i  $f$  odgovarajućih momenta  $p_1, \dots, p_f$

Uzorak stepnjeva  
stupnjeva

Za svaki  $i$ :  $\delta q_i \delta p_i = h_0 \quad h_0 \rightarrow \text{mala konst. neovisna o } i$

$\{q_1, q_2, \dots, q_f, p_1, p_2, \dots, p_f\} \rightarrow$  ovo je opet "točka" u faznom prostoru  
dimenzije  $2f$

$$(\delta q_1, \delta q_2, \dots, \delta q_f, \delta p_1, \delta p_2, \dots, \delta p_f) = h_0^f$$

\* Stavje sistema može biti opisano odreditvama u kojem setu intervala (u kojoj deliji u faznom prostoru) koordinate  $q_1, q_2, \dots, q_f$  i momenti  $p_1, p_2, \dots, p_f$  leže

## KLASIČNA STATISTIČKA MECANIKA

Ako je izolirani sustav u ravnoteži, možemo ga s jednačom njezinstvoču maci u svim svojim dostupnim stanjima, tj. u svakoj od svih dostupnih delja u fizičkom prostoru.

→ brojanje stanja je ekvivalentno u fizičkom prostoru

Ako je klasični opisani sistem A u termalnoj ravnoteži sa toploštim spremnikom temperature  $T = (k_B)^{-1}$ , njezinstvoč Pr malazujućog sistema u nekom stanju r energije  $E_r$ , je:

$$Pr \propto e^{-\beta E_r} *$$

tu se staje r odnos na neki r-ti dio fizičkog prostora  
gdje koordinate i momenti sistema A imaju izmene  $\{q_1, \dots, q_f; p_1, \dots, p_f\}$

a da je energija  $E_r$ :

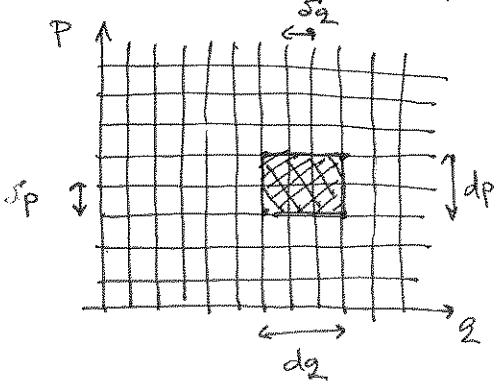
$$E_r = E(q_1, \dots, q_f; p_1, \dots, p_f)$$

Zgoduo je zapisati konačnu raspodjelu u terminima gustoće njezinstvoči

\*\*  $\rho(q_1, \dots, q_f; p_1, \dots, p_f) dq_1 \dots dq_f dp_1 \dots dp_f =$  njezinstvoč da sistem A u kontaktu s toploštim spremnikom materice s prvom koordinatom izmedu  $q_1$  i  $q_1 + dq_1$  ... f-tom koordinatom izmedu  $q_f$  i  $q_f + dq_f$ , prvom momentom izmedu  $p_1$  i  $p_1 + dp_1$ , ... f-tim momentom izmedu  $p_f$  i  $p_f + dp_f$ .

dijske intervala  
 $\{ dq_i \gg \delta q_i \}$  → subdivizija  
 $\{ dp_i \gg \delta p_i \}$  → fizički prostor

$(dq_1 \dots dq_f dp_1 \dots dp_f)$  sadrži mnoštvo delja volumen  $(\delta q_1 \dots \delta q_f \delta p_1 \dots \delta p_f) = h_0^f$



Njezinstvoč \*\* dobivamo tako da pomoću \* materice A u bilo kojem delju su ukupnim brojem delja u fizičkom prostoru  $(dq_1 \dots dp_f) / h_0^f$

$$\rho(q_1, \dots, p_f) dq_1 \dots dp_f \propto e^{-\beta E_r} \frac{dq_1 \dots dp_f}{h_0^f}$$

$$\boxed{\rho(q_1, \dots, p_f) dq_1 \dots dp_f = C e^{-\beta E(q_1, \dots, p_f)} dq_1 \dots dp_f}$$

C - konstanta proporcionalnosti  
koja uključuje i h\_0^f

Odredimo je normalizaciju:

$$\int \rho(q_1, \dots, p_f) dq_1 \dots dp_f = 1 \rightarrow C^{-1} = \int e^{-\beta E(q_1, \dots, p_f)} dq_1 \dots dp_f$$

## 6.2 MAXWELLOVA DISTRIBUCIJA BRZINA

- Smahu idealni plin u spremniku volumena  $V$  u ravnosti sa temperaturom  $T$
- plin može sadržavati mnoštvo različitih vrsta molekula energija  $E$  jedne molekule (neka važnija sile)

$$E = \frac{1}{2}mv^2 = \frac{1}{2}\frac{\vec{p}^2}{m}$$

$\vec{v} \rightarrow$  brzina čestice      } mase u  
 $\vec{p} \rightarrow$  impuls čestice

idealni plin  $\rightarrow$  svaka pot. energija je zanevjeriva

3 koordinate položaja i 3 koord. impulsa čestice

$$x y z \quad p_x p_y p_z$$

"Volumen" formog prostora  $(dx dy dz dp_x dp_y dp_z) = d\vec{r} d\vec{p}$

$$d\vec{r} = dx dy dz$$

$$d\vec{p} = dp_x dp_y dp_z$$

Koristeći tanoušten raspodjelu dobivaju vjerojatnost da se česticom valoz' između  $\vec{r}$  i  $\vec{r} + d\vec{r}$  i  $\vec{p}$  i  $\vec{p} + d\vec{p}$ .

$$\rho(\vec{r}, \vec{p}) d\vec{r} d\vec{p} \propto e^{-\beta(p^2/2m)} d\vec{r} d\vec{p}$$

$\beta = (kT)^{-1}$

Mozemo izraziti rezultate u ovisnosti o  $P^2 = \vec{p}^2$   
korzini ako pišemo  $\vec{r} = \vec{p}/m$

$$\rho(\vec{r}, \vec{v}) d\vec{r} d\vec{v} \propto e^{-(1/2)\beta m v^2} d\vec{r} d\vec{v}$$

Vjerojatnost da se česticom valoz' između  $\vec{r}$  i  $\vec{r} + d\vec{r}$  i  $\vec{v}$  i  $\vec{v} + d\vec{v}$  korzimu između  $\vec{v}$  i  $\vec{v} + d\vec{v}$ .

$$d\vec{v} = dv_x dv_y dv_z \quad i \quad v^2 = \vec{v}^2$$

$f(\vec{v}) d\vec{v} =$  Srednji broj molekula (specificirane vrste)  
po jedinjenom volumenu koje imaju  
korzinu između  $\vec{v}$  i  $\vec{v} + d\vec{v}$ .

N molekula se nezavisno kreće

$$f(\vec{v}) d\vec{v} = \frac{N \rho(\vec{r}, \vec{v}) d\vec{r} d\vec{v}}{d\vec{r}}$$

MAXWELLOVA RASPODJELA BRZINA

$$f(\vec{v}) d\vec{v} = C e^{-(1/2)\beta m v^2} d\vec{v}$$

$\rho'$  (ili  $f$ ) ovisi samo o nekoj korzini, ne myeri.

$$f(\vec{v}) = f(v) \quad v = |\vec{v}|$$

po smislu veća preferiranog myera kretanja

### 6.3 DISKUSIJA O MAXWELLOVU RASPODJELO

#### RASPODJELO KOMPONENTE BRZINE

pratimo komponentu brzine učestice u nekom mjeru, npr.  $x$ .

$g(v_x)dv_x \equiv$  broj čestica po jedinicama volumena teži (ima  $x$  komponentu brzine u rasponu između  $v_x$  i  $v_x + dv_x$ )  
(bez obzira na vrijednosti drugih komponenti brzine)

$$g(v_x)dv_x = \int \int f(\vec{v}) d\vec{v}$$

$(v_y) (v_z)$

pozbrojimo sve čestice  
koje imaju  $x$  komponentu u tom  
rasponu brzina

integrali i du predu mili mogućih  $y, z$  vrijednosti komponenti

$$f(\vec{v})d\vec{v} = C e^{-(1/2)\beta m v^2} d\vec{v}$$

$$\begin{aligned} \rightarrow g(v_x)dv_x &= C \int_{v_y}^{\infty} \int_{v_z}^{\infty} e^{-(1/2)\beta m(v_x^2 + v_y^2 + v_z^2)} dv_x dv_y dv_z \\ &= C e^{-(1/2)\beta m v_x^2} dv_x \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-(1/2)\beta m(v_y^2 + v_z^2)} dv_y dv_z \end{aligned}$$

$$\boxed{g(v_x)dv_x = C' e^{-(1/2)\beta m v_x^2} dv_x}$$

$C' \leftarrow$  sve mo strojali u jednu konstantu

$$\int_{-\infty}^{\infty} g(v_x)dv_x = C' \int_{-\infty}^{\infty} e^{-(1/2)\beta m v_x^2} dv_x = n$$

Mjet da je ukupan broj čestica po volumenu  $n$

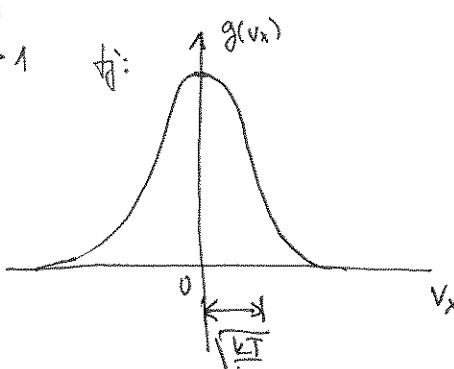
$$C' = n \left( \frac{\beta m}{2\pi} \right)^{1/2}$$

$\rightarrow$  vidimo da će se komponenta brzine  $v_x$  distribuirati simetrično  
oko  $v_x = 0$   $\rightarrow \bar{v}_x = 0$

$$\bar{v}_x = \frac{1}{n} \int_{-\infty}^{\infty} g(v_x) v_x dv_x$$

$g(v_x)$  ima max u  $v_x = 0$  i jato pada kada  $|v_x|$  raste  
 $\rightarrow$  postaje zanemarivo male za  $|\beta m v_x^2| \gg 1$  tj:

$$|v_x| \gg (kT/m)^{1/2}, \quad g(v_x) \rightarrow 0$$



## RASPODJEZA BRZINA MOLEKULA

promatrajući neku danu vrstu molekula

$F(v)dv$  = srednji broj molekula po jedinicnom volumenu  
Može imati brzinu  $|v|$  u razponu između  $v$  i  $v+dv$

Zbrojimo sve molekule s brzinom u tom razponu, bez obzira na smjer

$$F(v)dv = \int f(\vec{v}) d^3\vec{v}$$

na integralu: integracija je preko svih brzina  
koje zadovoljavaju:

$$v < |\vec{v}| < v + dv$$

integriramo preko svih veličina brzine koji su prostora brzina  
zauzimaju na stvarnoj ljestvi unutrašnjeg radijusa  $r$ , a vanjskog  
radijusa  $r+dv$

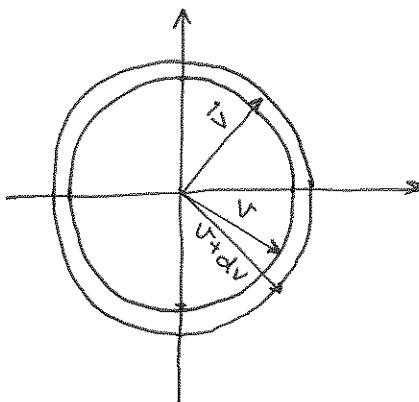
$dv$  - infinitesimal

$$f(v) \text{ ovisi samo o } v$$

možemo reći da je  $f(v)$  konstanta  
cijelom području integracije  
i možemo ju izbaciti iz integrala

$$\text{Volumen stope: } 4\pi r^2$$

u  $v$ -prostoru



$$\text{od integrala ostane: } 4\pi v^2 dv$$

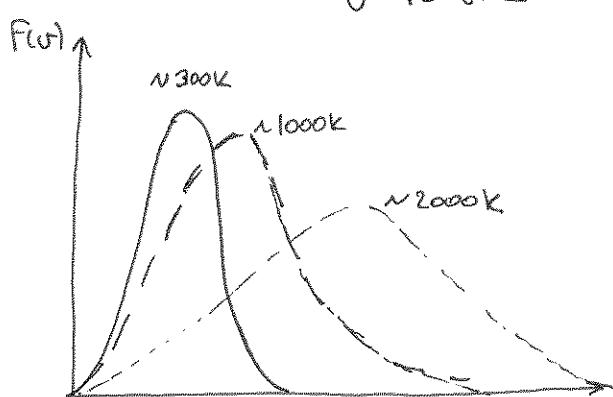
$$\rightarrow F(v)dv = 4\pi f(v) v^2 dv$$

$$F(v)dv = 4\pi C e^{-(1/2)\beta m v^2} v^2 dv$$

$$C = n \left( \frac{\beta m}{2\pi} \right)^{3/2}$$

### MAXWELLOVA RASPODJEZA BRZINA

$v$  raste  $\Rightarrow$   $\exp$  faktor pada  
 $v^2$  raste  $\Rightarrow$  blagi maksimum kao rezultat



Kada  $F(v)dv$  prouzirimo po svim brzinama  
dobijemo  $n$ , broj molekula po volumenu

$$\int_0^\infty F(v)dv = n$$

NAJVJEROJATNJA BRZINA  $\tilde{v}$ ?

$$\frac{dF}{dv} = 0$$

$$(-\beta m v e^{-(1/2)\beta m v^2}) v^2 + e^{-(1/2)\beta m v^2} (2v) = 0$$

$$\tilde{v} = \sqrt{\frac{2}{\beta m}} = \sqrt{\frac{2kT}{m}}$$

## VAYANOST KLASIČNEG OPISA PLINA

pod kojim uvjetima je Maxwellova raspodjela valjana za proučavanje?  
tipična vrijednost impulsa  $p_0$ :

$$p_0 \approx m\bar{v} = \sqrt{2mkT}$$

pripadna de Broglieva valna duljina molekule  $\lambda_0$

$$\lambda_0 = \frac{\hbar}{p_0} \approx \frac{\hbar}{\sqrt{2mkT}}$$

Klasični opis smatra molekule raspoznatljivim česticama koje se kreću po dobro-definiranim trajektorijama.

$\Rightarrow$  tipična udaljenost među molekulama

$$\boxed{\lambda_0 \gg \lambda_0} \rightarrow \text{tada je de klasično proučavanje}$$

ako se toju vijet podeli, kvantni efekti postaju značajni procjena veličine  $\lambda_0$ :

$\lambda_0^3 N = V$   $\rightarrow$  svaka molekula se nalazi u "kockici" stranice  $\lambda_0$ , kockice ispunjavaju cijeli prostor volumena  $V$ , a imamo  $N$  molekula

$$\lambda_0 = \left(\frac{V}{N}\right)^{1/3} = n^{-1/3} \quad n = N/V$$

$$\frac{\lambda_0}{\lambda_0} \approx \frac{n \cdot \hbar}{\sqrt{2mkT}} \ll 1$$

Ako je zadovoljen ašo  
je  $T$  dovoljno visoka,

$n$  dovoljno mali (praznen plin)  
i da masa čestica nije pre male

6.4  $\rightarrow$  ne

## 6.5 EKVIPARTICIJSKI TEOREM

Kvantna raspodjela u klasičnoj formi je funkcija koordinate i impulsa što su kontinuirane varijable.

$$\sum \rightarrow \int$$

$$E = E(q_1, \dots, p_t)$$

Često se dešava da je energija u doliku:  $E = \varepsilon_i(p_i) + E'(q_1, \dots, p_t)$

$\varepsilon_i \rightarrow$  funkcija nekoj momenta  $p_i$   
(samo jednog)

$E' \rightarrow$  funkcija svega ostalog osim  $p_i$

• posmatramo sustav u kontaktu s termostatom na T. Koja je srednja vrijednost doprinosu energije  $\varepsilon_i$ ?

$$\bar{\varepsilon}_i = \frac{\int e^{-\beta E(q_1, \dots, p_t)} \varepsilon_i dq_1 \dots dp_t}{\int e^{-\beta E(q_1, \dots, p_t)} dq_1 \dots dp_t} \rightarrow \text{integrirati po svih vrijednostima } q_i \text{ i } p$$

$$\bar{\varepsilon}_i = \frac{\int e^{-\beta(\varepsilon_i + E')} \varepsilon_i dq_1 \dots dp_t}{\int e^{-\beta(\varepsilon_i + E')} dq_1 \dots dp_t} = \frac{\int e^{-\beta\varepsilon_i} \varepsilon_i dp_i \int e^{-\beta E'} dq_1 \dots dp_t}{\int e^{-\beta\varepsilon_i} dp_i \int e^{-\beta E'} dq_1 \dots dp_t}$$

\* konstantno  
multiplikativno  
moguće exp funkcije

$$\bar{\varepsilon}_i = \frac{\int e^{-\beta\varepsilon_i} \varepsilon_i dp_i}{\int e^{-\beta\varepsilon_i} dp_i} \quad \begin{matrix} \uparrow & \text{integracija po svemu } \underline{\text{osim}} \text{ } p_i \\ \text{obzirom da } \varepsilon_i \text{ ovisi} \\ \text{samo o varijabli } p_i, \text{ ostale nisu} \\ \text{relevantne u izračunu } \bar{\varepsilon}_i. \end{matrix}$$

$$\bar{\varepsilon}_i = \frac{-\frac{\partial}{\partial \beta} (\int e^{-\beta\varepsilon_i} dp_i)}{\int e^{-\beta\varepsilon_i} dp_i} \quad \rightarrow \quad \bar{\varepsilon}_i = -\frac{\partial}{\partial \beta} \ln \left( \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\beta\varepsilon_i} dp_i \right)$$

Pretpostavimo da je npr.  $\varepsilon_i$  kvadratna funkcija od  $p_i$  npr.:

$$\varepsilon_i = b p_i^2 \quad b = \text{const}$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} e^{-\beta\varepsilon_i} dp_i = \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\beta b p_i^2} dp_i = \beta^{-1/2} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-by^2} dy$$

↑  
y =  $\beta^{1/2} p_i$

$$\ln \left( \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\beta\varepsilon_i} dp_i \right) = -\frac{1}{2} \ln \beta + \ln \left( \int_{-\infty}^{\infty} e^{-by^2} dy \right) \quad \bar{\varepsilon}_i = -\frac{\partial}{\partial \beta} \left( -\frac{1}{2} \ln \beta \right) = \frac{1}{2\beta}$$

$$\boxed{\varepsilon_i = \frac{1}{2} kT}$$

AKO JE SISTEM OPISAN KLASIČNOM STATISTIČKOM MEHANIČKOM U RAVNOTEŽI NA TEMPERATURI T, SVAKI NEZAVISNI KVADRATNI ČLAN U NJEVOJOJ ENERGIJI IMA SREDNU VRIJEDNOST JEDNAKU  $\frac{1}{2} kT$ .

↗  
EKVIPARTICIJSKI TEOREM  $\frac{1}{2} kT$  po stupnjevima slobode)

## 6.6 PRIMJENA EKVIPARTICIJSKOG TEOREMA

### SPECIFIČNI TOPLINSKI KAPACITET MONATOMIČNOG PLINA

energija molekula tamož plina je samo kinetička

$$\Sigma = \frac{1}{2m} (p_x^2 + p_y^2 + p_z^2)$$

$$\rightarrow \bar{\Sigma} = \frac{3}{2} kT$$

1 mol plina ima  $N_A$  molekula, pa je po moli:

$$E = N_A \left( \frac{3}{2} kT \right) = \frac{3}{2} RT \quad R = \text{Nak plinska konst}$$

$$c_v = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right) = \frac{3}{2} R \quad \checkmark$$

### KINETIČKA ENERGIJA MOLEKULE BLO KOJEG PLINA

(plin nije nužno idealni)

energija molekule može biti:

$$\Sigma = \Sigma^{(k)} + \Sigma' \quad \Sigma^{(k)} = \frac{1}{2m} (p_x^2 + p_y^2 + p_z^2) \rightarrow \text{kinetička energija}$$

$\Sigma'$  može uključivati poziciju centralne mase molekule, koordinate koje opisuju rotaciju ili vibraciju ali NE UKLJUČUJE  $\vec{p}$ .

$$\frac{1}{2m} p_x^2 = \frac{1}{2} m v_x^2 = \frac{1}{2} kT \quad \text{ili} \quad \overline{v_x^2} = \frac{kT}{m}$$

$\overline{v_x} = 0$ , pa onda predstavlja i disperziju komponente brzine  $v_x$  i nemoj 3 kvadratna termina u energiji

$$\bar{\Sigma}^{(k)} = \frac{3}{2} kT$$

### BROWNNO GIBANJE

makroskopska čestica mase  $m$  u fluidu absolutne temperature  $T$  energija čestice:

$$\Sigma = \underbrace{\frac{1}{2m} (p_x^2 + p_y^2 + p_z^2)}_{\text{kinetička energija}} + \Sigma'$$

ekviparticijski teorem  $\rightarrow \overline{v_x^2} = \frac{kT}{m}$

$$\overline{v_x} = 0$$

disperzija od  $v_x$

$\rightarrow$  ta disperzija znači da čestica ne može ostati u mirovajuju, nego se mređa fluktuirajućom brzinom.

### HARMONIČKI OSCLATOR

čestica mase  $m$  harmonički oscilira u jednoj dimenziji

$$\Sigma = \frac{1}{2m} p_x^2 + \frac{1}{2} \alpha x^2$$

$$\uparrow \quad \uparrow$$

$$\bar{\Sigma} = \frac{1}{2} kT + \frac{1}{2} kT = kT$$

## 6.7 SPECIFIČNI TOPLINSKI KAPACITET KRUTIH TILRA

- malo jednostavno kruto tijelo od N atoma (npr bakar)
- sile među atomima → atomi su postavljeni u kristalnu rešetku, svaki atom se može malo mičati oko svog ravnotežnog položaja
- gibanje atoma oko jedne osi je harmonijsko i energija za to gibanje je:

$$\begin{aligned} \varepsilon_x &= \frac{1}{2m} p_x^2 + \frac{1}{2} \alpha x^2 \\ w &= \sqrt{\frac{\alpha}{m}} \text{ frekvencija oscilacija} \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \text{konst opruge} \\ \text{Slično forme dobivane za } y \text{ i } z \text{ suver} \end{array} \right\}$$

$$\varepsilon = \varepsilon_x + \varepsilon_y + \varepsilon_z$$

$$\bar{\varepsilon}_x = \frac{1}{2} kT + \frac{1}{2} kT = kT \quad \rightarrow \quad \bar{\varepsilon} = \varepsilon_x + \varepsilon_y + \varepsilon_z = 3kT$$

also gledajući 1 mol krutine:

$$\bar{E} = 3N_A kT = 3RT \quad R = N_A k$$

$$c_v = \left( \frac{\partial \bar{E}}{\partial T} \right)_V$$

NA DOVOLJNO VISOKIM TEMPERATURAMA SUT  
KRUTA TJEZA IMAJU ISTI SPECIFIČNI TOPLINSKI  
KAPACITET (MOLARNI)  $c_v = 3R$

## VALJANOST KLASIČNE APROKSIMACIJE

Nibritajući atom energije  $\varepsilon_x \ll \text{mjen}$

$$\frac{1}{2m} \bar{p}_x^2 = \frac{1}{2} kT$$

$$p_0 \approx \sqrt{p_x^2} \approx \sqrt{kT}$$

kvantni efekti ne mogu spriječavati da lokalizirani atom na so

$$\frac{1}{2} \alpha \bar{x}^2 = \frac{1}{2} kT$$

$$x_0 \approx \sqrt{\bar{x}^2} = \sqrt{\frac{kT}{\alpha}}$$

$$so p_0 \approx kT \sqrt{\frac{m}{\alpha}} \gg t$$

$$\boxed{kT \gg \hbar\omega}$$

$$T \gg \Theta \quad \text{odje je} \quad \Theta = \frac{\hbar\omega}{k} \quad \text{Tada vrijedi klasična approx.}$$

# 7 OPĆENITA TERMODINAMIČKA INTERAKCIJA

## T.1 OVISNOST BROJA STANJA O VANJSKIM PARAMETRIMA

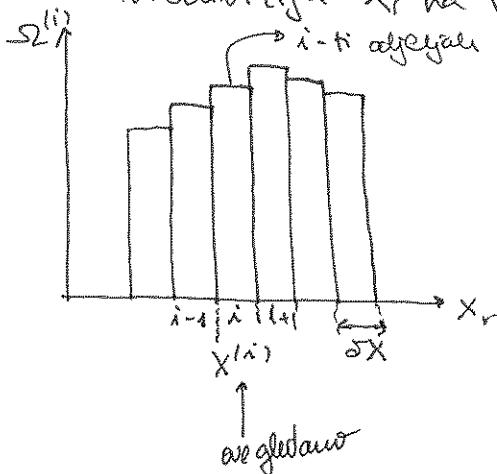
prostirano makroskopski sistem karakteriziran jedinim ili više vanjskih parametara (npr. V). Radi jednostavnosti prostirani slučaj kada samo jedan parametar (x) može varirati.

- broj stanja  $S_2$  velog raspona na energiji između  $E$  i  $E+\Delta E$  može ovisiti samo o  $E$ , nego i o vanjskom parametru  $x$ .
- $$S_2 = S_2(E, x)$$

Neka energija  $E_r$  raspodjelju se stanju i ovisi o  $x$ .  $E_r = E_r(x)$

$$\rightarrow dE_r = \frac{\partial E_r}{\partial x} dx = X_r dx \quad X_r = \frac{\partial E_r}{\partial x}$$

→ Subdivizija  $X_r$  na intervale  $\Delta X$  Losa ovisi o stanju i broj posmatrano



posmatrano broj stanja  $S_2(E, x)$  koja imaju energiju između  $E$  i  $E+\Delta E$  za zadani vanjski parametar  $x$

→ među njima posmatrano one za koje

$$X_r leži između X_r^{(i)} i X_r^{(i+1)}$$

broj tih stanja dešava se da je  $S_2^{(i)}(E, x)$

$\Gamma^{(i)}(E) \equiv$  broj stanja među stanjima  $S_2^{(i)}(E, x)$  i tog odjeljka,

čija je energija promijenjena za vrijednosti manje od  $E$  na vrijednosti veće od  $E$  kad se vanjski parametar promijeni za infinitesimalnu vrijednost sa  $x$  na  $x+dx$

$$\Gamma^{(i)}(E) = \frac{S_2^{(i)}(E, x)}{\Delta E} X_r^{(i)} dx \quad *$$

$\Gamma(E) \equiv$  ukupni broj stanja, među svim  $S_2(E, x)$  čija je energija promijenjena od vrijednosti  $< E$  u vrijednost  $> E$  za infinitesimalnu promjenu parametra  $x$  na  $x+dx$ .

→ da nastane  $\Gamma(E)$  moramo sumirati \* po svim odjeljicima (po svim vrijednostima  $\partial E / \partial x$ )

$$\Gamma(E) = \sum_i \Gamma^{(i)}(E) = \left[ \sum_i S^{(i)}(E, x) X^{(i)} \right] \frac{dx}{dE}$$

$$\rightarrow \boxed{\Gamma(E) = \frac{\partial S(E, x)}{\partial E} \bar{X} dx}$$

gdje možemo upotrijebiti:  $\bar{X} = \frac{1}{S(E, x)} \sum_i S^{(i)}(E, x) X^{(i)}$

Average vrijednost  $X$ , preko svih stanja u intervalu energije  $E, E + dE$

$$\bar{X} dx = \frac{\partial \bar{E}_r}{\partial x} dx = \bar{J}W \rightarrow \text{Averaži raspodjeljene energije sustava treba je} \\ \text{jastaviti s jedinicom energetičke vrednosti u mahu od svih dostupnih stanja u ovom originalnom} \\ \text{energetičkom rasponu}$$

to je zapravo makroskopska  
radikalna različica na sistemski dok mrežni ostaje  
u ravnopravju (tehnički proces je kvaranti-stacionarni)

Kada  $x \rightarrow x + dx$  broj stanja se promjeni za:

$[\partial S(E, x)/\partial x] dx$  što je broj: {stanja koja ulaze u toj raspon promjenjenu energiju sa  $< E$  na  $> E$ } minus {uk. broj stanja koja napustili raspon promjenjenu energiju sa  $< (E + dE)$  na  $> (E + dE)$ }

$$\frac{\partial \Delta S(E, x)}{\partial x} dx = \Gamma(E) - \Gamma(E + dE) = - \frac{d\Gamma}{dE} dE \quad \leftarrow \text{ulazimo sad unutra} \\ \text{gorišnji izraz za } P(E) \\ \begin{matrix} / & / \\ \text{ulaze} & \text{napustaju} \end{matrix}$$

$$\frac{\partial \Delta S}{\partial x} = - \frac{\partial}{\partial E} (\Delta S) \quad \text{ili} \quad \frac{\partial \Delta S}{\partial x} = - \frac{\partial \Delta S}{\partial E} \bar{X} - \Delta S \frac{\partial \bar{X}}{\partial E} \quad / \cdot \Delta S$$

$$\rightarrow \frac{\partial \ln \Delta S}{\partial x} = - \frac{\partial \ln \Delta S}{\partial E} \bar{X} - \frac{\partial \bar{X}}{\partial E} \rightarrow \text{ovo je zauzimajući mao} \\ \text{jer je prvi član mnogo veći}$$

$$\frac{\partial \ln \Delta S}{\partial x} = - \frac{\partial \ln \Delta S}{\partial E} \bar{X} \rightarrow \boxed{\left( \frac{\partial \ln \Delta S}{\partial x} \right) = - \beta \bar{X}}$$

$$\boxed{\bar{X} = \frac{\partial \bar{E}_r}{\partial x}}$$

$\bar{X} \rightarrow$  Average generalizirajući mao na sistem konjugirane parametru  $x$

Neka je  $x = V$  (volumen sistema)

$$\delta W = -\bar{p} dV \quad \bar{p} \rightarrow \text{srednji tlak koji je pristupan sistemu}$$

↓

Rad NA SISTEMA

$$\delta W = \bar{X} dV = -\bar{p} dV \quad \rightarrow \quad \bar{X} = -\bar{p}$$

Srednja generalizirana sile je  
srednji tlak koji djeluje  
NA sistemu

$$\left(\frac{\partial \ln \mathcal{Z}}{\partial V}\right)_E = \beta \bar{p} = \frac{\bar{p}}{kT} \quad \text{odnosno} \quad \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_E = \frac{\bar{p}}{T} \quad \text{gdje je } S = k \ln \mathcal{Z}$$

entropija sistema,

$$\frac{\partial \ln \mathcal{Z}}{\partial x} = -\frac{\partial \ln \mathcal{Z}}{\partial E} \cdot \bar{X} \quad / \cdot dx$$
$$\bar{X} dx = \delta W$$

$$\frac{\partial \ln \mathcal{Z}}{\partial x} dx + \frac{\partial \ln \mathcal{Z}}{\partial E} \delta W = 0$$

$$\ln \mathcal{Z}(E + \delta W, x + dx) - \ln \mathcal{Z}(E, x) = \frac{\partial \ln \mathcal{Z}}{\partial E} \delta W + \frac{\partial \ln \mathcal{Z}}{\partial x} dx = 0$$

$$\rightarrow \ln \mathcal{Z}(E + \delta W, x + dx) = \ln \mathcal{Z}(E, x)$$

↑  
energija sistema  
z promjenom za  
ostale uslijed poremećaja  
δW uslijed poremećaja dx  
↑  
promjenjivo parametar x

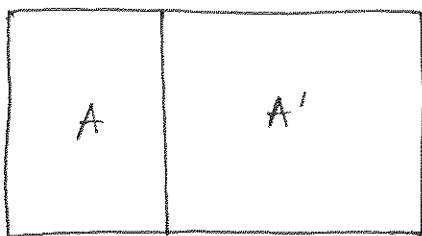
Ako je poremećaj kvazistacionar  
(ravnotežna), sistem se  
pomeri raspodijeli po jednolikom  
broju stanja kao na početku

→ entropija  $S = k \ln \mathcal{Z}$  adišabatski izoliranog sistema  
ostaje nepronosenjena ali mu se vanjski parametri  
intenziteta mimo pronosenje u kvazi-stacionarnom procesu

za kvazi-stacionarni proces:  
 $\Delta S = 0$

## 7.2 OPĆE RELACIJE KOJE VRJEDUJE U RAVNOTEŽI

A\*



dva polina A i A' odvojena  
početnim klijom lozi:

Provodi toplinu

Ako znaju energiju E sustava A, to određuje i energiju E' sustava A'.

A i A' interagiraju između njihove topline i vršenjem rada

$$A^* = A + A'$$

E\* - ukupna energija

$\Sigma^*$  - broj stanja dostupan A\*

$$S^* = k \ln \Sigma^*$$

Provodi toplinu

Ako

znaju energiju E sustava A, to određuje i energiju E' sustava A'.

### UVjeti ravnoteže

ocuvanje energije:

$$E + E' = E^* = \text{konst.}$$

ukupni volumen je  
ocuvan:

$$V + V' = V^* = \text{konst}$$

$\Sigma(E, V) \rightarrow$  broj stanja dostupan sistemu A u energetskom intervalu između E i E + dE  
kada mu je volumen između V i V + dV

$\Sigma'(E', V') \rightarrow$  broj stanja dostupan A'

$\Sigma^* = \Sigma(E, V) \Sigma'(E', V')$  ukupan broj stanja dostupan A\*

Ako uzmemo logaritem:

$$\ln \Sigma^* = \ln \Sigma + \ln \Sigma'$$

$$S^* = S + S'$$

U ravnoteži, najvjerojatnija situacija koja odgovara vrijednostima parametara E i V gdje je  $\Sigma^*$  odnosno  $S^*$  maksimalan.

Idealicu maksimuma određujemo nješto:

$$d \ln \Sigma^* = d \ln \Sigma + d \ln \Sigma' = 0 \quad \text{za pravilne } dE \text{ i } dV \text{ euroge i volumene}$$

$$d \ln \Sigma = \frac{\partial \ln \Sigma}{\partial E} dE + \frac{\partial \ln \Sigma}{\partial V} dV$$

$$\left( \frac{\partial \ln \Sigma}{\partial V} \right)_E = \beta \bar{p}$$

$$d \ln \Sigma = \beta dE + \beta \bar{p} dV$$

Sticno, za sustav A':  $d \ln \Sigma' = \beta' dE' + \beta' \bar{p}' dV$

$$d \ln \Sigma' = -\beta' dE - \beta' \bar{p}' dV$$

$$\frac{\partial \ln \Sigma}{\partial E} = \beta$$

Iz koristimo  $E + E' = E^* = \text{konst}$

$V + V' = V^* = \text{konst}$

$$dE' = -dE \quad dV' = -dV$$

Vjet max. vjerojatnosti:

$$(\beta - \beta') dE + (\beta \bar{p} - \beta' \bar{p}') dV = 0$$

$$\beta - \beta' = 0$$

$$\beta \bar{p} - \beta' \bar{p}' = 0$$

|                      |
|----------------------|
| $\beta = \beta'$     |
| $\bar{p} = \bar{p}'$ |

u ravnoteži, energije i volumeni sistema zadovljavaju uvjete.

Izgleda kao automatska posljedica zahtjeva da entropija  $S^*$  bude maksimalna.

## INFINITEZIMALNI KVAZ-STATIČKI PROCES

- posmatramo potpuno općeniti kvaži-statički proces gdje je sustav A u interakciji sa sustavom A'

• situacija ravnoteže 1:  $\bar{E} \rightarrow$  meraža energija

$$\bar{x}_k \quad (k=1,2,\dots,n) \rightarrow \text{vajisti parametri}$$

mora situacija u kojoj 2:  $\bar{E} + d\bar{E}$

$$\bar{x}_k + dx_k$$



Koja je promjena entropije?

$$S = S(E; x_1, \dots, x_n), \text{ možemo pisati proučavanu u } \ln S$$

$$d \ln S = \frac{\partial \ln S}{\partial E} d\bar{E} + \sum_{k=1}^n \frac{\partial \ln S}{\partial x_k} dx_k$$

$$\frac{\partial \ln S}{\partial x_k} = -\beta \bar{x}_k = -\beta \frac{\partial \bar{E}}{\partial x_k}$$

$$d \ln S = \beta d\bar{E} - \beta \sum_{k=1}^n \bar{x}_k dx_k$$

Mora poreći mri pro mjenju vajistih parametara:

$$\sum_{k=1}^n \bar{x}_k dx_k = \sum_{k=1}^n \frac{\partial \bar{E}}{\partial x_k} dx_k = dW \rightarrow \text{rad infinitezimalnog procesa}$$

$$d \ln S = \beta(d\bar{E} - dW) = \beta dQ$$

→ toplina koju je  
( $d\bar{E} - dW = dQ$ ) sistem apsorbiroao

$$\beta = kT^{-1} \quad S = k \ln S$$

→

za tolo legi infinitezimalni kvaži-statički proces:

$$dS = \frac{dQ}{T}$$

fundamentalne  
termodinamische  
relacije

$$TdS = dQ = d\bar{E} - dW$$

$$TdS = d\bar{E} + \bar{P} dV$$

$$S_b - S_a = \int_a^b \frac{dQ}{T}$$

Totalna promjena entropije  
iz stanja a u b

↳ mora biti integral po kvaži-statičkoj putnici

$$Q = \int_a^b dQ \text{ totalne toplina koju je sistem apsorbiroao}$$

u kvaži-statičkom procesu iz stanje a u stanje b

### 7.3 PRIMJENE NA IDEALNI PLIN

Idealni plin je charakterističan svojstvima:

- jednačba stanja:  $\bar{P}V = nRT$        $n$  - broj mолова plina
- na fiksnoj temperaturi, srednja unutarnja energija idealnog plina je neovisna o volumenu plina

$$\bar{E} = \bar{E}(T), \text{ neovisno o } V$$

molemi

$$c_v = \frac{1}{n} \left( \frac{\partial \bar{E}}{\partial T} \right)_V \quad \begin{matrix} \text{specifični} \\ \text{toplinski kapacitet pri konst. volumenu} \end{matrix}$$

isto neovisno o  $V$

$$d\bar{E} = n c_v dT \quad \text{promjena unutarnje energije plina uz promjene u temperaturi}$$

$$\text{ako je } c_v \text{ neovisan o } T: \quad \bar{E} = n c_v T + \text{const}$$

toplina koju je apsorboirao idealni plin u kvazi-stacionarnom procesu:

$$dQ = d\bar{E} - dW = d\bar{E} + \bar{P}dV$$

$$\rightarrow \boxed{dQ = n c_v dT + \frac{nRT}{V} dV}$$

Onda je promjena entropije idealnog plina za taj infinitesimalni proces:

$$dS = \frac{dQ}{T} = n c_v \frac{dT}{T} + nR \frac{dV}{V}$$

## ENTROPIJA IDEALNOG PLINA

Molika je entropija  $S(T, V)$  plina u makrostavu gdje mu je temperatura  $T$  i volumen  $V$  u odnosu na neko drugo makrostanje  $S(T_0, V_0)$ ?

→ da na to odgovorimo trebamo iznaci - statiski tјi od stanja  $(T_0, V_0)$  u  $(T, V)$

• možemo napravo zadržati volumen fixan u  $V_0$  i mijenjati temp  $T_0 \rightarrow T$  dovođenjem plina u kontakt s sistemom toplinskih spremnika

$$S(T, V_0) - S(T_0, V_0) = n \int_{T_0}^T \frac{C_V(T')}{T'} dT'$$

Možemo onda zadržati temperaturu  $T$  i sporo mijenjati volumen  $V_0 \rightarrow V$

$$S(T, V) - S(T, V_0) = nR \int_{V_0}^V \frac{dV'}{V'} = nR(\ln V - \ln V_0)$$

Ukupna promjena u entropiji:

$$S(T, V) - S(T_0, V_0) = n \left[ \int_{T_0}^T \frac{C_V(T')}{T} dT' + R \ln \frac{V}{V_0} \right]$$

Makrostanje  $(T_0, V_0)$  možemo predstaviti kao neko standarno makrostanje

$$S(T, V) = n \left[ \int \frac{C_V(T)}{T} dT + R \ln V + \text{const.} \right]$$

Posebno jednostavan slučaj za  $C_V = \text{const}$  (neovisno o temperaturi), onda ga možemo izrađiti i integral.

$$dT'/T = d(\ln T')$$

Za  $C_V$  neovisan o  $T$ :

$$S(T, V) - S(T_0, V_0) = n \left[ C_V \ln \frac{T}{T_0} + R \ln \frac{V}{V_0} \right]$$

ili

$$S(T, V) = n \left[ C_V \ln T + R \ln V + \text{const} \right]$$

## ADIJABATSKA kompresija i ekspanzija

- pravet rano idealni plin koji ne može primati toplinu (adijabski izoliran)
  - mijenja volumen hizi - statički
- $dQ = 0$  jer nema prijave topline

$$C_v dT + \frac{RT}{V} dV = 0 \quad | : RT$$

$$\frac{C_v}{R} \frac{dT}{T} + \frac{dV}{V} = 0 \quad | \int \quad \text{pretpostavljanje temperaturno neovisni } C_v$$

$$\frac{C_v}{R} \ln T + \ln V = \text{const}$$

$$\ln T^{(C_v/R)} + \ln V = \text{const}$$

$$\ln [T^{(C_v/R)} V] = \text{const} \quad | e^{\wedge}$$

$\rightarrow \boxed{T^{(C_v/R)} V = \text{const}}$  Ova relacija predviđa kako temperatura idealnog termalno izoliranog plina ovisi o volumenu

Ako nas zanima koliko ovim  $p \propto V$ , onda znajuš  $pV \propto T$

$$(\bar{p}V)^{C_v/R} V = \text{const} \quad ; \text{ ditev obje strane na } \frac{R}{C_v} \text{ potenciju}$$

$$\boxed{\bar{p}V^\gamma = \text{const}}$$

$$\gamma = 1 + \frac{R}{C_v} = \frac{C_v + R}{C_v}$$

$\downarrow$   
primijenjujući u hizi - statičkom procesu gdje plin nije toplinski izoliran nego u termalnom kontaktu  $\rightarrow$  toplinsku spremnostnu na temperaturi  $T$ .

$$\bar{p}V = \text{const}$$

## 7.4 OSNOVNE VREDNOSTI STATISTIČKE MEFANIKE

-prve 4 tvrdnje zovemo zapisima termodinamike

### 0. NULTI ZAKON TERMODINAMIKE:

Ako su dva sistema u termalnoj ravnoteži s trećim sistemom, onda su izmeđusobno u termalnoj ravnoteži.

→ ova tvrdnja nam omogućuje upotrebu termometara

### 1. PRVI ZAKON TERMODINAMIKE

Ravnotežno materijalno je sistema može biti opisano veličinom  $\bar{E}$  (koju zovemo unutarnja energija sistema) koja ima svojstvo da:  $\bar{E} = \text{const.}$

Za izolirani sistem.

Ako sistem može interagirati i tako ide iz jednog makrostava u drugo, rezultatna promjena energije sistema bio je:

$$\Delta\bar{E} = W + Q$$

gdje je  $W$  makroskopski rad izvršen na sistem u rezultat primjene vanjskih parametara.

Veličina  $Q$  zove se toplina koju je sustav apsorbišao.

### 2. DRUGI ZAKON TERMODINAMIKE

Ravnotežno stanje sistema može se opisati veličinom  $S$  (koju zovemo entropija) koja ima svojstva:

- U bilo kojem infinitesimalnom tezni - statičkom procesu u kojem sistem apsorbiše  $dQ$ , entropija mu se promjeni za:

$$dS = \frac{dQ}{T}$$

$T$  - parametar makrostava,  
absolutna temperatura

- u bilo kojem procesu gdje termalno izolirani sistem ide iz jednog makrostava u drugi entropija ima tendenciju rasta:

$$\Delta S > 0$$

### 3. TREĆI ZAKON TERMODINAMIKS

Entropija  $S$  nekog sistema ima svojstvo da:

$$\text{Kako } T \rightarrow 0 \quad S \rightarrow S_0$$

gdje je  $S_0$  konstanta neovisna o strukturi sistema

### 4. STATISTIČKE RELACIJE

Ako je izolirani sistem u ravnoteži, vjerojatnost da ga nađemo u nekom mikrostanju entropije  $S$  je dana sa:

$$P \propto e^{S/k}$$

### 5. VEZA S MIKROSKOPSKOM FIZIKOM

Entropija  $S$  sistema je povezana s brojem stanja dostupnih sistema  $\Omega$ :

$$S = k \ln \Omega$$

## 7.5 UVJETI RAVNOTEĆE

### IZOLIRANI SISTEM

→ totalna energija = const. ,  $y \rightarrow$  vanjski parametri  
 broj stanja dostupnih sistemu je ovisan o  $y$   
 $\rightarrow$  Subdivizija u  $y$

Ako parametar  $y$  slobodno varira, vrijednost  $P(y)$  je u odnosu  
 sistem u situaciji da je parametar u intervalu ( $y, y + dy$ ) :

$$P(y) \propto S(y) = e^{S(y)/k}$$

$y = y_0$  u nekom standardnom mjerostanju

$$\frac{P(y)}{P(y_0)} = \frac{e^{S(y)/k}}{e^{S(y_0)/k}}$$

$$P(y) = P_0 e^{\Delta S/k}$$

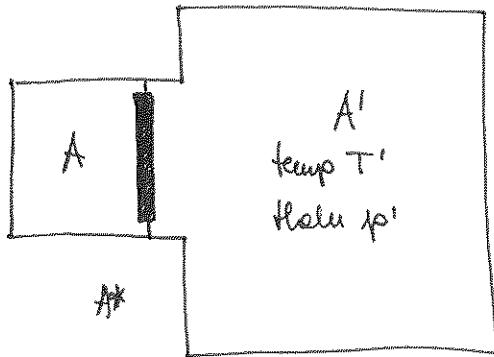
$$\Delta S = S(y) - S(y_0) \quad P_0 = P(y_0)$$

- Majvirografiji  $y$  je tako gdje je entropija najveća

Ravnotečno stanje izoliranog sistema opisano  
 je vrijednostima parametara takvih da

$S = \text{maksimum}$

## SISTEM U KONTAKTU S TERMOSTATOM



$$S \equiv k \ln \Omega$$

$$\rightarrow S^* = S + S'$$

$\uparrow \quad \uparrow$   
 $A \quad A'$

parametrima mels standardno malovrstanje gdje parametri  $y$  imaju vrijednost  $y_0$ .

Vjerojatnost da parametri parametra vrijednost između  $y$  i  $y + \Delta y$

$$P(y) = P_0 e^{\Delta S^*/k}$$

$$\Delta S^* = S^*(y) - S^*(y_0) \quad \Delta S^* = \Delta S + \Delta S'$$

$A'$  je jeku u kontaktu s sistemom  $A$  i ostaje u ravnoteži na temperaturi  $T'$  i tlaku  $p'$  dok apsorbira relativno melen toplim  $Q'$  od  $A$

$$\Delta S' = \frac{Q'}{T}$$

$$Q' = \Delta E' - W' \leftarrow \text{rad izvrsen na } A' \text{ kada se volumen } A \text{ promjenio sa } \Delta V = V(y) - V(y_0)$$

Volumen rezervoara se promjenio sa  $-\Delta V$

$$\rightarrow W' = p' \Delta V$$

$$\text{čuvanje energije} \rightarrow \Delta \bar{E}' = -\Delta \bar{E} \quad \Delta \bar{E} = \bar{E}(y) - \bar{E}(y_0)$$

$$Q' = -\Delta \bar{E} - p' \Delta V$$

$$\Delta S^* = \Delta S - \frac{\Delta \bar{E} + p' \Delta V}{T'} = -\frac{-T' \Delta S + \Delta \bar{E} + p' \Delta V}{T'}$$

Definiramo:

$$Q \equiv \bar{E} - T' S + p' V$$

$$\Delta Q = \Delta \bar{E} - T' \Delta S + p' \Delta V$$

\* Zauvijek može ujeti ravnotežu sistema  $A$  u kontaktu s  $A'$  u konstantnoj temperaturi  $T'$ : tlaku  $p'$ :

- neka je  $A$  opisan nekim parametrom  $y$

$\Omega^*(y)$  - broj stanja dostupnih kompletnom sistemu

$$\Delta S^* = \Delta \Omega$$

$$\uparrow \quad \uparrow$$

$$A \quad A'$$

Nakon što smo definirali  
možemo jednostavno pisati:

$$\Delta S^* = - \frac{\Delta G}{T}$$

$$\text{gdje je } \Delta G = G(y) - G(y_0)$$

$$G = E - TS + p'V$$

Gibbsova slobodna  
energija

- Ravnateljno stanje sistema u kontaktu s termostatom
- { na temperaturi  $T$  i konstantnoj tlaci je opisano  
parametrima takvim da je

$$G = \text{minimum}$$

Maksimalna entropija  $\rightarrow$  minimalna  $G$

- recimo da nistevi nije u ravnatelji
- $\rightarrow$  situacija će se mijenjati u vremenu tako da će entropija  $S^*$  rasti u vremenu. equivalentno, možemo to izraziti tako da kazemo da će se situacija mijenjati u smjeru smanjivanja Gibbsove slobodne energije  $G$  sustava A.

$$\Delta G \leq 0$$

Vjerojatnost

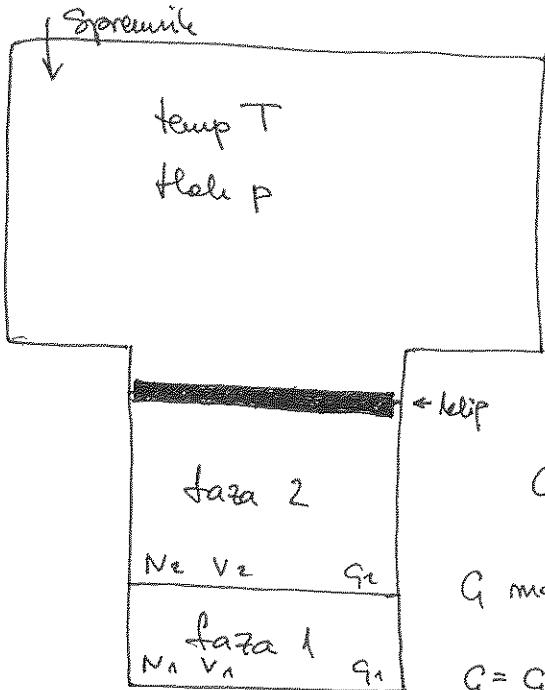
$$P = P_0 e^{-\Delta G / kT}$$

$$\Delta G = G(y) - G(y_0)$$

U ravnatelji:

$$P(y) \propto e^{-G(y)/kT}$$

## 7.6 RAVNOTEŽA MEĐU FAZAMA



FAZA - nelo agregatno stanje tvari

$N_1$  broj molekula u fazi 1

$N_2$  broj molekula u fazi 2

$$N_1 + N_2 = N = \text{konst.}$$

→ U ravnotežnoj situaciji na  $T$  i  $p$ ,  
koće li biti prisutna samo faza 1,  
samo faza 2 ili obje istovremeno?

$$G = \bar{E} - TS + PV = \text{minimum} \quad (\text{to ravn je uvjet za ravnotežu})$$

$G$  može se izraziti kao funkcija  $N_1$  i  $N_2$

$$G = G_1 + G_2 \quad G_1 = N_1 g_1 \quad G_2 = N_2 g_2$$

$g_i(T, p) \equiv$  Gibbsova slobodna energija po molekuli faze i  
na danoj temperaturi  $T$  i tlakom  $p$

$$G = N_1 g_1 + N_2 g_2 \quad g_1 \text{ i } g_2 \text{ ovisne o } T \text{ i } p, \text{ ali ne o } N_1 \text{ i } N_2$$

da obje faze koegzistiraju u ravnoteži  $N_1$  i  $N_2$  moraju biti tako da  $G$  bude minimalan

$$dG = g_1 dN_1 + g_2 dN_2 = 0$$

$$(g_1 - g_2) dN_1 = 0 \quad dN_2 = -dN_1 \rightarrow \text{savršeno lošičica}$$

Za koegzistenciju duje faze u ravnoteži:

$$g_1 = g_2$$

neka točka na ravnotežnoj kružnici npr. u:

$$g_1(T, p) = g_2(T, p)$$

promotrimo sad b,  $T+dT$ ,  $p+dp$

$$g_1(T+dT, p+dp) = g_2(T+dT, p+dp)$$

$$\rightarrow dg_1 = dg_2$$

Slobodna energija po molekuli faze i:

$$g_i = \frac{G_i}{N_i} = \frac{\bar{E}_i - TS_i + PV_i}{N_i} \quad \text{ili} \quad g_i = \bar{E}_i - TS_i + PV_i$$

$$\bar{E}_i = \bar{E}_i / N_i \quad S_i = S_i / N_i \quad N_i = V / N_i$$

$$dg_i = d\bar{\varepsilon}_i - Tds_i - \alpha_i dT + pdv_i + \nu_i dp$$

$$Tds_i = d\bar{\varepsilon}_i + pdv_i$$

$$dg_i = -\alpha_i dT + \nu_i dp$$

$$dg_1 = dg_2$$

$$-\alpha_1 dT + \nu_1 dp = -\alpha_2 dT + \nu_2 dp$$

$$(\alpha_2 - \alpha_1) dT = (\nu_2 - \nu_1) dp$$

$$\boxed{\frac{dp}{dT} = \frac{\Delta S}{\Delta V}}$$

$$\left. \begin{array}{l} \Delta S = \alpha_2 - \alpha_1 \\ \Delta V = \nu_2 - \nu_1 \end{array} \right\}$$

Clausius - Clapeyronova jednačina

$$\Delta S = N\Delta s \quad \Delta V = N\Delta v$$

$$\boxed{\frac{dp}{dT} = \frac{\Delta S}{\Delta V}}$$

LATENTNA TOPLINA - toplina kojoj sistem mora apsorbirati da bi danu količinu jedne faze pretvorio u istu količinu druge faze.

$$L_{12}$$

$$\Delta S = s_2 - s_1 = \frac{L_{12}}{T} \quad \begin{array}{l} \text{pravljene} \\ \text{entropije pri temnom prepletu} \end{array}$$

$$\boxed{\frac{dp}{dT} = \frac{L_{12}}{T\Delta V}}$$

(...)

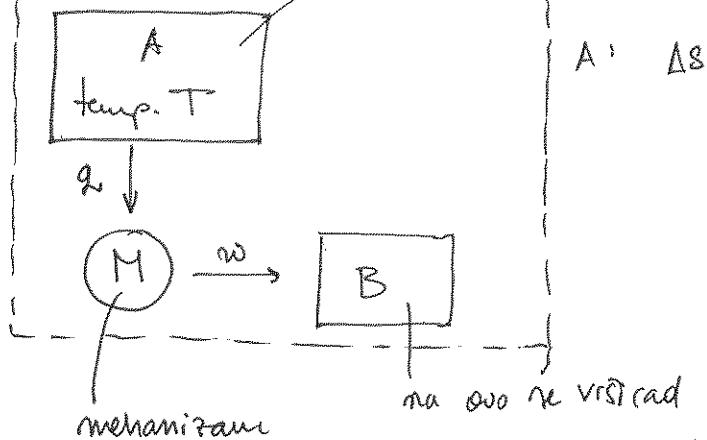
## 7.7. PRETVORBA NERAVNOSTI U RED

Entropija sistema se može manjiti samo ako je doveden u interakciju s jednim ili više pomoćnih sistema u procesu koji njima podigne bar kompenzirajući niski entropiju.

### STROJEVI

STROJ  $\rightarrow$  naprava koja se koristi za pretvaranje unutrašnje energije sistema u rad

$A_0$  - topinski spremnik



$$A': \Delta S = -\frac{q}{T}$$

$$\Delta S' = \frac{q'}{T},$$

$$\Delta S^* = \Delta S + \Delta S' \geq 0$$

$$A^* = A_0 + A'$$

$$\Delta S^* = -\frac{q}{T} + \frac{q'}{T}, \geq 0$$

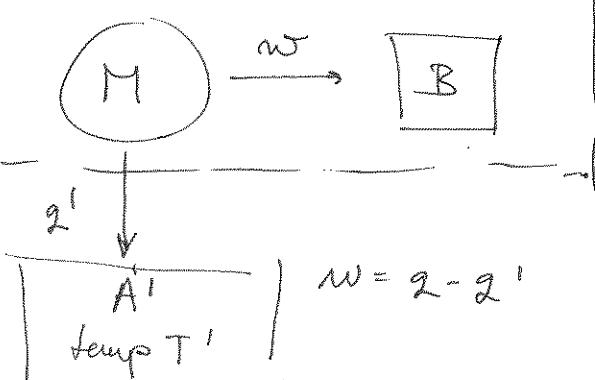
Rad po ciklusu:

$$w = q - q'$$

$$-\frac{q}{T} + \frac{q-w}{T} \geq 0$$

$$\frac{w}{T} \leq q \left( \frac{1}{T} - \frac{1}{T'} \right)$$

$$\frac{w}{q} \leq 1 - \frac{T'}{T} = \frac{T-T'}{T}$$



$$\eta = \frac{w}{q} = \frac{q - q'}{q}$$

kolicina  
strojt

$$\eta \leq \frac{T - T'}{T}$$

Za kvarni - stacionarni stroj:

$$\eta = \frac{T - T'}{T}$$