

$$\Omega = \sum_{N=0}^{\infty} \sum_{\substack{n_1, n_2, \dots \\ (\sum n_i = N)}} \lambda^N e^{-\beta \sum n_i \epsilon_i} = \sum_{N=0}^{\infty} \sum_{\substack{n_1, n_2, \dots \\ (\sum n_i = N)}} e^{\beta \mu \sum n_i} e^{-\beta \sum n_i \epsilon_i} = \sum_{N=0}^{\infty} \sum_{\substack{n_1, n_2, \dots \\ (\sum n_i = N)}} (e^{\beta(\mu - \epsilon_1)})^{n_1} (e^{\beta(\mu - \epsilon_2)})^{n_2} \dots$$

$$= \sum_{n_1=0}^{n_{1max}} \sum_{n_2=0}^{n_{2max}} (e^{\beta(\mu - \epsilon_1)})^{n_1} (e^{\beta(\mu - \epsilon_2)})^{n_2} \dots = \left(\sum_{n_1=0}^{n_{1max}} (e^{\beta(\mu - \epsilon_1)})^{n_1} \right) \left(\sum_{n_2=0}^{n_{2max}} (e^{\beta(\mu - \epsilon_2)})^{n_2} \right) \dots = \prod_k \left(\sum_{n_k=0}^{n_{kmax}} \lambda e^{-\beta \epsilon_k} \right)^{n_k}$$

Πολλαπλασιάζοντας την παράσταση για τον αριθμό των επιπέδων και παίρνουμε δύο ομοειδή:

$$\Omega = \sum_{N=0}^{\infty} \sum_{\substack{n_1, n_2 \\ (n_1 + n_2 = N)}} a^{n_1} b^{n_2} = \left(\sum_{n_1=0}^{\infty} a^{n_1} \right) \left(\sum_{n_2=0}^{\infty} b^{n_2} \right)$$

Απόδειξη κατά τον τρόπο που είδαμε:

- N=0 1
- N=1 a+b
- N=2 a+a²+b²
- N=3 a³+a²b+ab²+b³
- N=4 a⁴+a³b+a²b²+ab³+b⁴

Ομοειδώς καταγράφοντας τα αποτελέσματα:

$$(1 + b + b^2 + b^3 + \dots) + (a + a^2 + a^3 + \dots) + (a^2 + a^3 + a^4 + \dots) + (a^3 + a^4 + a^5 + \dots) + \dots = \sum_{n_1=0}^{\infty} a^{n_1} b^{n_2} + \sum_{n_1=0}^{\infty} a^{n_1} b^{n_2} + \sum_{n_1=0}^{\infty} a^{n_1} b^{n_2} + \dots = \sum_{n_1=0}^{\infty} \sum_{n_2=0}^{\infty} a^{n_1} b^{n_2} = \left(\sum_{n_1=0}^{\infty} a^{n_1} \right) \left(\sum_{n_2=0}^{\infty} b^{n_2} \right)$$

Φέρνουμε την παράσταση στην μορφή που έχουμε για $n_{kmax} = 1$. Τότε δε παραμένουν φυσικά αριθμητικοί παράγοντες ανελκυσμα.

Για τον $\Omega_{FD} = \prod_k (1 + \lambda e^{-\beta \epsilon_k})$, τότε-αδυνατότητα στην μορφή που έχουμε για $n_{kmax} = \infty$:

$$\Omega_{FD} = \prod_k (1 + \lambda e^{-\beta \epsilon_k} + (\lambda e^{-\beta \epsilon_k})^2 + \dots) = \prod_k \frac{1}{1 - \lambda e^{-\beta \epsilon_k}} \text{ - στην κατάσταση που } |\lambda e^{-\beta \epsilon_k}| < 1,$$

το οποίο $|\lambda| < 1 \Rightarrow \mu \leq 0$. Χρησιμοποιώντας τον τύπο που έχουμε για τον αριθμό των επιπέδων και φέρνουμε στην μορφή που έχουμε.

Ομοειδώς καταγράφοντας τα αποτελέσματα με τον αριθμό των επιπέδων $\Omega_{FD} = \prod_k (1 + \lambda e^{-\beta \epsilon_k})^{-1}$. Βέβαια, αντιστρέφουμε

και έχουμε $\ln \Omega_{FD} = \pm \sum_k \ln(1 \pm \lambda e^{-\beta \epsilon_k})$. Παραγωγίζοντας ως προς μ έχουμε:

$$N = \langle N \rangle = \sum_k \langle n_k \rangle = \left(\frac{\partial \ln \Omega}{\partial \ln \lambda} \right)_{\beta, V} = \lambda \left(\frac{\partial \ln \Omega}{\partial \lambda} \right)_{\beta, V} = \sum_k \frac{\lambda (1 + \lambda e^{-\beta \epsilon_k})}{1 \pm \lambda e^{-\beta \epsilon_k}} = \sum_k \frac{\lambda e^{-\beta \epsilon_k}}{1 \pm \lambda e^{-\beta \epsilon_k}} \quad A$$

Ομοειδώς καταγράφοντας τα αποτελέσματα $\langle n_k \rangle = \frac{\lambda e^{-\beta \epsilon_k}}{1 \pm \lambda e^{-\beta \epsilon_k}} = \frac{1}{\lambda e^{\beta \epsilon_k} \pm 1} = \frac{1}{e^{\beta(\epsilon_k - \mu)} \pm 1}$

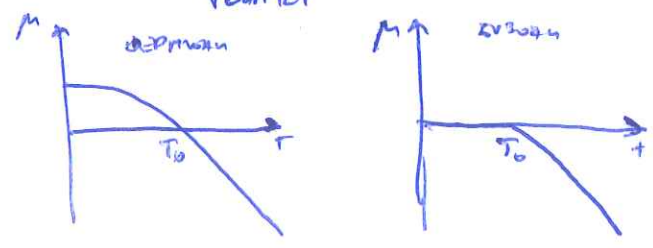
ή γράφουμε για ϵ_k και μ αντίστοιχα:

$$E = \langle E \rangle = \sum_k \langle n_k \rangle \epsilon_k = \sum_k \frac{\lambda \epsilon_k e^{-\beta \epsilon_k}}{1 \pm \lambda e^{-\beta \epsilon_k}}, \quad \Omega = -P_r = -k_B T \ln \Omega \Rightarrow P_r = \pm k_B T \sum_k \ln(1 \pm \lambda e^{-\beta \epsilon_k})$$

Βλέπουμε ότι στην κατάσταση που έχουμε για $n_{kmax} = \infty$ και $\lambda \ll 1$, τότε $\mu \ll 0$:

$$\langle n_k \rangle = \frac{1}{\lambda e^{\beta \epsilon_k} \pm 1} \approx \lambda e^{-\beta \epsilon_k}, \text{ που σημαίνει ότι παραμένει η μορφή που έχουμε με το ελεύθερο ενεργειακό επίπεδο } \frac{V}{N} \gg \lambda_T^3$$

Με τη βοήθεια $\lambda_T = \frac{h}{\sqrt{2\pi m k_B T}}$ δε έχουμε την παραπάνω τιμολογία διαστάσεων.



$$\frac{N \lambda_T^3}{V} \approx \begin{cases} \ll 1 & \text{ή } T = 300 \text{ K για ελευθερία της} \\ \gg 1 & \text{ή } T = 3 \text{ K για } \epsilon_{Fe} \end{cases}$$

ГИББОВА ЕНТАЛПИЈСКА ФОРМУЛА

ГИББОВА ЕНТАЛПИЈСКА ФОРМУЛА ПОРЕДБЕНО РАЧУНАВА БЕЗБОЈАНОСТЕ ДА СЕ СИСТЕМ НАЈДЕ У ИМПРОБИТУСА СА ЕНТАЛПИЈАМ.

ОСТА НАЈДИ ЗА БИЛО КОЈИ АНСАМБЛ. РАЗМЫСЛИМО ДЕ САДА РА ЧУВАМЕ СИСТЕМ БЕЗ СТ ~~ПО~~ НЕМОСТАБИЛНОСТЕ И ОСТАЈУМЕ. НЕКА СИСТЕМ РАЗДЕЛИВАМЕ ЕКСПАНСИВНЕ ПАРТИЦИПЕ X_1, X_2 СА РЕЗЕРВОАРИМ И НЕКА СУ ПРИМЕРНИЦИ X_{1+2}, \dots, X_k КО ИСТАЈУМЕ ~~СИСТЕМУ~~, ТАДА ДЕ ПРИСТАВЕМА РЕЗЕРВАТИВЕ НАДМНОЖИ СИСТЕМА У ЛИКОВИМА СА ДЕМОНСТРАЦИЈА $X_1^0, X_2^0, \dots, X_n^0$ БЕТАНАСА $P(X_1^0, \dots, X_n^0) = \frac{1}{\Omega} e^{-\frac{\sum_{i=1}^n F_i X_i^0}{k}} = e^{-\frac{\sum_{i=1}^n F_i X_i^0}{k}} e^{-\frac{\sum_{i=1}^n F_i X_i^0}{k}}$. ПОКАЖИМО ДА ЗА ТО РА ЧУВАЈУМЕ БЕЗБОЈАНОСТЕ,

ЕНТАЛПИЈА СИСТЕМА ИСТИМ: $S = -k \sum_{X_1, X_2} P(X_1, X_2) \ln P(X_1, X_2)$. ИАКЕТИМО ПРВО ПОКАЖИМО P :
 $\ln P(X_1, \dots, X_n) = -\frac{1}{k} S(F_1, \dots, F_n) = -\frac{1}{k} \sum_{i=1}^n F_i X_i$. ЗА ПУКОМУ ЧИСТОУ ЕНТАЛПИЈСКУ ФОРМУЛУ ДОСТАМО:
 $S = -k \sum_{X_1, X_2} P(X_1, X_2) \left[-\frac{1}{k} S(F_1, F_2) - \frac{1}{k} \sum_{i=1}^n F_i X_i \right] = S(F_1, F_2) + \sum_{i=1}^n F_i X_i = S$. ПОСЛЕДКА ДОКАЖУМО ПРВОСТАБИЛА

У ЧУВАЈУМЕ НЕМАЈУМО ПРАКТИЧНО АНАЛИЗ. ПОКАЖЕМО ДА ГИББОВА ЕНТАЛПИЈСКА ФОРМУЛА ИСТИМ ДОСТА РА ЧУВАЈУМЕ РЕЗЕРВАТИВЕ ЗА ОБАСТАНАСА ДАКО ПРИМЕНАМО ПРИНЦИП МАКСИМУМА ЕНТАЛПИЈЕ.

ПРИМЕР ИЗВЕСТИ БЕЗБОЈАНОСТЕ ЗА Ч) ИМПРОБИТУСА, б) КАРАКТИСТИКА НАСТАВКА ПОМОЋУ ГИББОВЕ ЕНТАЛПИЈСКЕ ФОРМУЛЕ.

ПРИМЕР а) P_i ПРОСТАВА БЕЗБОЈАНОСТЕ ДА СЕ СИСТЕМ НАЈДЕ У ИМПРОБИТУСА, ГИББОВА ЕНТАЛПИЈСКА ФОРМУЛА ИЗМОЖА:
 $S = -k \sum_{i=1}^n P_i \ln P_i$. ИДУ ДЕ ПОТРЕБА МАКСИМУМИРАТИ УЗ УСЛОВ НОРМАЛИЗАЦИЈЕ $\sum_{i=1}^n P_i = 1$, ОДЕ ДЕ $G(E)$

УКЛИПАА Б) ИСТИМ НАСТА. УСЛОВИ ЕКСПАНСИЈА СЕ ОДРЕЂУМЕ ПОМОЋУ ~~МАКСИМУМА~~ МАКСИМУМА

ЛАГРАНЖОВЕ ФУНКЦИЈЕ $L = -k \sum_{i=1}^n P_i \ln P_i - \lambda \left(\sum_{i=1}^n P_i - 1 \right)$:
 $\frac{\partial L}{\partial P_i} = 0 = -k \ln P_i - k P_i \frac{1}{P_i} - \lambda \Rightarrow P_i = e^{-\frac{\lambda + k}{k}} = C = \text{const.}$ ЗАМЕТОМ P_i У УСЛОВ ДОСТАМО

$\sum_{i=1}^n P_i = 1 = G(E) \cdot C \Rightarrow C = \frac{1}{G(E)}$ И $P_i = \frac{1}{G(E)}$. РАЧУНАВЕМА БЕЗБОЈАНОСТЕ У ПРИМЕНАМО АНСАМБЛУ ДЕ ДИСТАНЦИЈА.

БИЧУМАНОСА ЕНТАЛПИЈСКЕ ФОРМУЛЕ ДОСТАМО ЗАМЕТОМ P_i У S : $S = -k \sum_{i=1}^n \frac{1}{G(E)} \ln \frac{1}{G(E)} = k \ln G(E)$.

б) $P(E_i)$ ПРОСТАВА БЕЗБОЈАНОСТЕ ДА СЕ СИСТЕМ НАЈДЕ У ИМПРОБИТУСА СА ЕНТАЛПИЈАМ E_i . МАКСИМУМИРАМО

ЕНТАЛПИЈА УЗ УСЛОВЕ $\sum_{i=1}^n P(E_i) = 1$ И $\sum_{i=1}^n E_i P(E_i) = E$. ЛАГРАНЖОВА ФУНКЦИЈА ИСТИМ:

$L = -k \sum_{i=1}^n P(E_i) \ln P(E_i) - \lambda_1 \left(\sum_{i=1}^n P(E_i) - 1 \right) - \lambda_2 \left(\sum_{i=1}^n E_i P(E_i) - E \right)$
 $\frac{\partial L}{\partial P(E_i)} = 0 = -k \ln P(E_i) - k P(E_i) \frac{1}{P(E_i)} - \lambda_1 - \lambda_2 E_i \Rightarrow P(E_i) = e^{-\frac{k + \lambda_1 + \lambda_2 E_i}{k}} = C e^{-\frac{\lambda_2 E_i}{k}}$

УЗ УСЛОА НОРМАЛИЗАЦИЈЕ НАСТАМО: $\sum_{i=1}^n P(E_i) = C \sum_{i=1}^n e^{-\frac{\lambda_2 E_i}{k}} = 1 \Rightarrow C = \frac{1}{\sum_{i=1}^n e^{-\frac{\lambda_2 E_i}{k}}}$. И СИМПАТИМО

ПРИМ УСЛОА: $\sum_{i=1}^n E_i P(E_i) = C \sum_{i=1}^n E_i e^{-\frac{\lambda_2 E_i}{k}} = E$. ЗАМЕТОМ $P(E_i)$ У ЧУВАЈУМЕ РА ЧУВАЈУМЕ ДОСТАМО

$S = -k C \sum_{i=1}^n e^{-\frac{\lambda_2 E_i}{k}} \left(\ln C - \frac{\lambda_2 E_i}{k} \right) = -k C \ln C \sum_{i=1}^n e^{-\frac{\lambda_2 E_i}{k}} + \lambda_2 C \sum_{i=1}^n e^{-\frac{\lambda_2 E_i}{k}} E_i = -k \ln C + \lambda_2 E$.
 ИЗМОЖА ЕНТАЛПИЈЕ ПО ЕНТАЛПИЈА ИСТИМ: $\frac{\partial S}{\partial E} = \frac{1}{T} = \lambda_2$. ОСТА ДЕ $P(E_i) = \frac{e^{-\frac{E_i}{T}}}{\sum_{i=1}^n e^{-\frac{E_i}{T}}}$.

ТЕРМОДИНАМИЧКИ УСЛОВИ КОЈИ СЕ ПОДОЛЖИ И ИЗРАЗУВА ЗА ВАРОВАЊЕ И КОВАРОВАЊЕ ЕКСТЕНЗИВНИ ПРОМЕНЛИВИ
 СЕ МОГУ РЕЗУЛОВАТИ КА ЧЕЛОВ КОРИВАЊЕ УСЛОВЕ. ЗА ДЕМОКОНТРОЛИРАНИ СИСТЕМИ, САМО ТИ УСЛОВИ СЕ ИЗМЕНЛИВА,
 ОСТАЛИ СЕ МОГУ СВЕТИ КА ВАНЕ УСЛОВИ СЕ КОРИВА СЛУБЕТА ТЕИ УСЛОВИ:

МОЛАРИН ТЕПЛОТНА КАПАЦИТЕТ ИЛИ КОЕФИЦИЕНТ НА ТИЧНО $C_p = \frac{N_A}{N} \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_{P,N}$
 ИЗОТЕРМАЛНА КОМПРЕСИБИЛИТЕТ $\chi_T = -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial P}\right)_{T,N}$
 КОЕФИЦИЕНТ ТЕПЛОТНИ ЕКСТЕНЗИВНОСТ $\alpha = \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{P,N}$

РЕАКЦИОНА УРБОВА СЕ ВОНИ КОРИВАЛИМ ТЕРМОДИНАМИЧКИ РЕЛАЦИОНА И ПРАВИНА ЗА НАКОНОВАЊЕ И УСЛОВЕ.
 РЕЗУЛОВАТИ ОВА ВАРОВАЊЕ БИТА ЧЕЛОВИТА $\langle \Phi(N) \rangle = \left(\frac{\partial N}{\partial \mu}\right)_{T,V} = \frac{1}{\beta} \left(\frac{\partial N}{\partial \mu}\right)_{T,V} = kT \left(\frac{\partial N}{\partial \mu}\right)_{T,V} = \left(\frac{\partial N}{\partial \mu}\right)_{T,V}$
 ИКОРИВАЊЕ МЕС - ДИФЕРЕНЦИЈА РЕЛАЦИОНА И МОЛАРИН КАПАЦИТЕТ $dp = -SdT + vdp$. ТАДА СЕ $\left(\frac{\partial \mu}{\partial N}\right)_{T,V} = \left(\frac{\partial \mu}{\partial N}\right)_{T,V}$
 ТИЧНО ВАНЕ $\left(\frac{\partial N}{\partial P}\right)_{T,V} = -\frac{\left(\frac{\partial v}{\partial P}\right)_{T,N}}{\left(\frac{\partial v}{\partial N}\right)_{T,P}} = \frac{\chi_T V}{\left(\frac{\partial v}{\partial N}\right)_{T,P}}$, ЗА ПОЛОВАЊЕ СЕ ЕКСТЕНЗИВНОСТ РЕЛАЦИОНА ПРАВЕ РЕЛАЦИОНА

ОСТАЛЕ ЗАБРАЊАВА ЗАПРЕТИМЕ ОД БИТА ЧЕЛОВИТА, РЕЛАЦИОНА И ПРАВИНА: $V = N f(T, P)$. ОСТАЛЕ СЕ
 $\left(\frac{\partial V}{\partial P}\right)_{T,P} = f(T, P) = \frac{V}{N}$. ЗАМЕТИМО И $\left(\frac{\partial N}{\partial P}\right)_{T,V}$ ДОСТАТОК $\left(\frac{\partial N}{\partial P}\right)_{T,V} = \chi_T N$. КОРИВАТИ СЕ ДОСТАТОК
 ИМЕНАТИВО $\left(\frac{\partial \mu}{\partial N}\right)_{T,V} = \frac{v}{\chi_T N^2}$ И $\langle \Phi(N) \rangle = \frac{kT N^2 \chi_T}{V}$. ИЗОТЕРМАЛНА КОМПРЕСИБИЛИТЕТ СЕ
 КОРИВАТИ И ФУНКЦИОНАЛНА БИТА ЧЕЛОВИТА.

ЧЕЛОВ СЕ КОРИВАТИ РЕЛАЦИОНА $\lambda = e^{\beta \mu}$ КОЈИ СЕ НАЗИВА АКТИВНОСТ. ТАДА СЕ $\frac{n}{\Omega} = \sum_{N=0}^{\infty} Q \lambda^N$, Q СЕ
 КАКОИВА ПАРТИЦИОНА ФУНКЦИОНА ЗА N ЧЕЛОВИТА.

ПРИМЕР КАКОИ РЕЛАЦИОНА ПОСТАВУВА ЗА ИМЕНАТИВО ПАС И ПОСТАВУВА ДА ВАНЕ ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО
 ПАС.

РЕЛАЦИОНА ФУНКЦИОНА ЗА ВАНЕ ИМЕНАТИВО И РЕЛАЦИОНА УСЛОВИ: $\frac{n}{\Omega} = \sum_{N=0}^{\infty} \lambda^N Q = \sum_{N=0}^{\infty} \lambda^N \frac{2^N}{N!} = e^{\lambda 2}$

ОСТАЛЕ БИТА ЧЕЛОВИТА ДОСТАТОК СЕ $N = \left(\frac{\partial \ln \Omega}{\partial \beta \mu}\right)_{T,V}$. ЗАМЕТИМО ИМЕНАТИВО ДА БИТА ЧЕЛОВИТА ПО λ :
 $\frac{\partial}{\partial (\beta \mu)} = \frac{\partial \lambda}{\partial (\beta \mu)} \frac{\partial}{\partial \lambda} = e^{\beta \mu} \frac{\partial}{\partial \lambda} = \lambda \frac{\partial}{\partial \lambda}$. ТАДА СЕ $N = \lambda \left(\frac{\partial \ln \Omega}{\partial \lambda}\right)_{T,V} = \lambda 2$.

ВАНЕ ИМЕНАТИВО ПОСТАВУВА УСЛОВИ $\Omega = -\frac{1}{\beta} \ln \frac{n}{\Omega} = -\frac{\lambda 2}{\beta} = -\frac{N}{\beta}$. ПОСТАВУВА СЕ $\Omega = -PV \Rightarrow PV = NkT$.

ТЕРМОДИНАМИЧКИЕ ОСТАЛЕ КОЈИ СЕ ИМЕНАТИВО ПАС ВАНЕ ИМЕНАТИВО КАКОИВА ДОСТАТОК ДОСТАТОК СЕ μ (КАКОИ λ), T И V.
 ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО ДА ИМЕНАТИВО УСЛОВИТЕ КОЈИ СЕ ДОСТАТОК ОД N А НЕ ОД μ . ЗА ТО ИМЕНАТИВО ДОСТАТОК N = N(T, V, \mu).
 А ИМЕНАТИВО ИМЕНАТИВО ДОСТАТОК $\mu = \mu(T, V)$. ЗАМЕТИМО ИМЕНАТИВО ИМЕНАТИВО И ОСТАЛЕ ТЕРМОДИНАМИЧКИЕ
 РЕЛАЦИОНА ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО КАКОИВА ОД N, T И V.

РАСПОСТАВУВА ОСТА КАКО ДА ПРИМЕНАТИВО ВАНЕ ИМЕНАТИВО ИМЕНАТИВО ДА ИМЕНАТИВО ИМЕНАТИВО ЧЕЛОВИТА
 И ДОСТАТОК НЕ КОРИВАТИ ИМЕНАТИВО ИМЕНАТИВО. ДОСТАТОК СЕ ДА БИТА ЧЕЛОВИТА И I-ТИ ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО ИМЕНАТИВО
 ДОСТАТОК ϵ_i ИМЕНАТИВО БИТА ДОСТАТОК ДОСТАТОК, n_i . ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО СЕ ДОСТАТОК ДОСТАТОК $\{n_1, n_2, \dots\}$.
 ЗА ИМЕНАТИВО ДОСТАТОК ДОСТАТОК $N = \sum_i n_i$ И $E = \sum_i \epsilon_i n_i$. ИМЕНАТИВО ИМЕНАТИВО ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО ДОСТАТОК
 ДОСТАТОК ДОСТАТОК ПРАВИНО КАКОИ СЕ g_i ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО ДОСТАТОК ДОСТАТОК. ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО ДОСТАТОК
 ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО ДОСТАТОК $g_i \{n_i\} = \begin{cases} 1 & \text{ЗА БИТА И ДОСТАТОК} \\ \frac{1}{n_i!} \binom{N}{n_i} & \text{ЗА ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО} \end{cases}$

КАКОИВА ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК
 $Q = \sum_{\{n_i\}} g_i \{n_i\} e^{-\beta E \{n_i\}} = \sum_{\{n_i\}} \frac{1}{n_i!} \frac{N!}{n_i!} e^{-\beta \sum_i \epsilon_i n_i} = \sum_{\{n_i\}} \left(\frac{e^{-\beta \epsilon_1}}{n_1!} \frac{e^{-\beta \epsilon_2}}{n_2!} \dots \right) = \frac{1}{N!} \left(e^{-\beta \epsilon_1} + e^{-\beta \epsilon_2} + \dots \right)^N = \frac{q^N}{N!}$

ОСТАЛЕ СЕКОИ ДОСТАТОК ИМЕНАТИВО ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК
 ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК
 СЕ ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК
 ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК ДОСТАТОК

ПРИМЕР РАЗМОТРИМО ДЕЯТЕЛЬНОСТЬ ЧАСТИЦ НАС ЧАСТИЦ СФЕРА - ПРЕДСТАВИМО ДА СУ ЧЕСТИЦЕ ПЕРЕМЕНО ПО ПРАВОУ
 ШТАТИ И СВАКА ИМА ПОСЛЕДОВАТЕЛНО ℓ . АКО СЕ ЧЕСТИЦЕ НЕ ДОДРУЖИ, ОНЕ НЕ ИМАТРАЈУ. У ТЕОРИЈИ ДОДРУЖИ
 ОД МАХО СЕ ОДЛУЖИ И СТОПА ОНЕ НЕ МОГУ ИМАТИ РЕДОСЛЕД НА ПРАВО ШТАТИ. ОДЛУЖИ ДЕЈАТЕЛНО СТИКА И
 СВАКОЈУ ТОВ ПАС.

РЕШЕЊЕ: ОЗНАЧИМО ЧЕСТИЦЕ БРОЈЕВИМА ОД ПРВЕ СЛЕДИМО ДО ПОСЛЕДНЕ. АКО СЕ КОМПОНАТА ПОСТАВКА У ПРВО

ЧЕСТИЦА ОСТАЈЕ ЗАПРЕМАНА СИСТЕМА ДЕЈАТЕЛНО КООРДИНАТИ ПОСЛЕДНЕ ЧЕСТИЦЕ. $-\sum_{i=1}^N \frac{p_i^2}{2m\ell} - \frac{p_{N+1}}{\ell}$

ПАРТИЦИПНА ФУНКЦИЈА ИЗЛОЖИ: $\Delta = \int \frac{dx_1 \dots dx_N}{h^N} \int_{x_1}^{\infty} dx_2 \int_{x_2}^{\infty} dx_3 \dots \int_{x_{N-1}}^{\infty} dx_N e^{-\frac{2m\ell V}{h^2}}$

ИМАТРАЈИ ПО ~~ИМАТРАЈИ~~ ИЗЛОЖИ $(\frac{2m\ell V}{h^2})^N$ ИМАТРАЈИ ПО КОМПОНАТАМА РЕДОСЛЕДНО СМЕНАТИ:

$$\begin{aligned} y_1 &= x_1 \\ y_2 &= x_2 - x_1 \\ y_3 &= x_3 - x_2 \\ &\vdots \\ y_N &= x_N - x_{N-1} \end{aligned}$$

ТАКА ЈЕ $x_1 = y_1$
 $x_2 = y_2 + x_1 = y_2 + y_1$
 $x_3 = y_3 + x_2 = y_3 + y_2 + y_1$
 $x_N = y_N + x_{N-1} = y_N + y_{N-1} + \dots + y_1$

ЗАКОБИТИ ТРАНСФОРМАЦИЈУ ОД X НА Y КОМПОНАТАМА

$$|J| = \left| \frac{\partial(x_1, \dots, x_N)}{\partial(y_1, \dots, y_N)} \right| = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 & \dots & 0 \\ 1 & 1 & 0 & \dots & 0 \\ 1 & 1 & 1 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 1 & 1 & 1 & \dots & 1 \end{vmatrix} = 1$$

$$\Delta = \left(\frac{2m\ell V}{h^2} \right)^N \int_0^{\infty} dy_1 \int_0^{\infty} dy_2 \dots \int_0^{\infty} dy_N e^{-\frac{2m\ell V}{h^2} \sum y_i} = \left(\frac{2m\ell V}{h^2} \right)^N \left(\int_0^{\infty} e^{-\frac{p_i}{\ell} y} dy \right)^N = \left[\left(\frac{2m\ell V}{h^2} \right)^{\frac{1}{N}} \frac{\ell V}{F} e^{-\frac{p_i}{\ell} y} \right]^N$$

$$\ln \Delta = \frac{N}{2} \ln \left(\frac{2m\ell V}{h^2} \right) + N \ln \frac{1}{\beta p} - N \ln V$$

$$V = - \left(\frac{\partial \ln \Delta}{\partial (\beta p)} \right)_{\beta, N} = -N \beta p \left(-\frac{1}{(\beta p)^2} \right) + N \ell = \frac{N}{\beta p} + N \ell \Rightarrow (V - N \ell) p = N \ell T$$

$$E = - \left(\frac{\partial \ln \Delta}{\partial \beta} \right)_{\beta p, N} = - \frac{N}{2} \frac{\beta h^2}{2m} \frac{2m\ell}{h^2} \left(-\frac{1}{\beta^2} \right) = \frac{N}{2\beta} = \frac{N \ell T}{2}$$

ДЕЈАТЕЛНО КРАЈНОСТИ НА САРМЕЛ

РАЗМОТРИМО СИСТЕМ КОЈИ РАЗМЫШЉАЈЕ ЕНЕРГИЈУ И ЧЕСТИЦЕ СА РЕДОСЛЕДНО ДОК МНО СЕ ЗАПРЕМАНА ИТЕ
 МОДА ИЗЛОЖИ ИМАТРАЈИ ПО ДЕЈАТЕЛНОСТИМА ЕЛЕМЕНТАРНИМ ПРАВЕДИВАМА ИЗЛОЖИ $\left(\frac{\partial S}{\partial E} \right)_{E, V} = \frac{1}{T}$ И $\left(\frac{\partial S}{\partial N} \right)_{E, V} = -\frac{\mu}{T}$.

МАМАТРАЈИ ТРАНСФОРМАЦИЈА ИМАТРАЈИ У КОЈОЈ СМО ЗАМЕНИЛИ E И N СА $\frac{1}{T}$ И $-\frac{\mu}{T}$ ИМАТРАЈИ С $\left[\frac{1}{T}, \frac{\mu}{T} \right] = \beta - \frac{\mu}{T} = \beta - \frac{p}{T}$

$= -\frac{\beta}{T}$, ИМАТРАЈИ ~~МАМАТРАЈИ~~ РЕДОСЛЕДНО $P(x_i, p_i, N) \ln V^N = \frac{e^{-\beta(E - \mu N)}}{N! h^{3N}}$ ИТЕ ЈЕ ПАРТИЦИПНА

ФУНКЦИЈА $\Omega = \sum_{N=0}^{\infty} \int e^{-\beta(E - \mu N)} \frac{dE}{N! h^{3N}}$. ЗА ИМАТРАЈИ СИСТЕМЕ, ВЕРОЈАТНОСТ ДА СЕ ЧАСТИЦА НАЈДЕ У I-ТОМ КРАЈНОМ

СТАЊУ СА ЕНЕРГИЈОМ E_i И ДА ИМА N ЧЕСТИЦА ИМАТРАЈИ $P(E_i, N) = \frac{1}{\Omega} e^{-\beta(E_i - \mu N)}$, $\Omega = \sum_{N=0}^{\infty} \sum_{E_i} e^{-\beta(E_i - \mu N)}$,

МАМАТРАЈИ ТРАНСФОРМАЦИЈА ИМАТРАЈИ ЈЕ РЕДОСЛЕДНО СА ПАРТИЦИПНА ФУНКЦИЈОМ НАСЛЕДИВАЈУ $-\frac{\beta}{T} = k \ln \Omega$.

СРЕДНЕ ВРЕДНОСТИ ИМАТРАЈИ И КОЈА ЧЕСТИЦА СА:

$$E = \langle E \rangle = -k \left(\frac{\partial \ln \Omega}{\partial \left(\frac{1}{T} \right)} \right)_{\mu, V} = - \left(\frac{\partial \ln \Omega}{\partial \beta} \right)_{\mu, V}$$

$$N = \langle N \rangle = -k \left(\frac{\partial \ln \Omega}{\partial \left(-\frac{\mu}{T} \right)} \right)_{\frac{1}{T}, V} = \left(\frac{\partial \ln \Omega}{\partial (\beta \mu)} \right)_{\beta, V}$$

МАМАТРАЈИ И КОМПОНАТА ЗА ЕНЕРГИЈУ И БРОЈ ЧЕСТИЦА ИМАТРАЈИ:

$$\langle (\delta E)^2 \rangle = -k \left(\frac{\partial^2 \ln \Omega}{\partial \left(\frac{1}{T} \right)^2} \right)_{\mu, V} = - \left(\frac{\partial^2 \ln \Omega}{\partial \beta^2} \right)_{\mu, V} = \left(\frac{\partial^2 \ln \Omega}{\partial \beta^2} \right)_{\mu, V}$$

$$\langle (\delta N)^2 \rangle = -k \left(\frac{\partial^2 \ln \Omega}{\partial \left(-\frac{\mu}{T} \right)^2} \right)_{\frac{1}{T}, V} = \left(\frac{\partial^2 \ln \Omega}{\partial (\beta \mu)^2} \right)_{\beta, V} = \left(\frac{\partial^2 \ln \Omega}{\partial (\beta \mu)^2} \right)_{\beta, V}$$

$$\langle \delta E \delta N \rangle = -k \left(\frac{\partial^2 \ln \Omega}{\partial \left(\frac{1}{T} \right) \partial \left(-\frac{\mu}{T} \right)} \right)_{\mu, V} = \left(\frac{\partial^2 \ln \Omega}{\partial \beta \partial (\beta \mu)} \right)_{\mu, V} = - \left(\frac{\partial^2 \ln \Omega}{\partial \beta \partial (\beta \mu)} \right)_{\mu, V}$$

из обе стороны получаем $S(LF) = k \ln \Delta$

Ако разобрав правую и левую стороны получим X_i с учетом а также X_{n-1}, X_n, \dots, X_k и др. параметры

с учетом того что у нас есть и там сумм по всем параметрам и др. параметрам

$$P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n) = \frac{1}{\Delta} e^{-\frac{1}{k} \sum_{i=1}^n F_i \hat{X}_i} \quad (\text{конечно износ за участие в работе в зависимости от количества факторов})$$

$$\Delta = \sum_{X_1, X_2, \dots, X_n} e^{-\frac{1}{k} \sum_{i=1}^n F_i X_i} = e^{-\frac{1}{k} S(F_1, \dots, F_n)}$$

Среднее значение параметра X_i используем $\langle X_i \rangle = \frac{1}{\Delta} \sum_{X_1, \dots, X_n} X_i e^{-\frac{1}{k} \sum_{i=1}^n F_i X_i} = k \left(\frac{\partial \ln \Delta}{\partial F_i} \right)_{X_1, \dots, X_n, F_1, \dots, F_{i-1}, F_{i+1}, \dots, F_n}$

Рассмотрим координаты случайных переменных X_j и X_k . Вероятно да с учетом того что с учетом мультипликативности

$$P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n) = e^{-\frac{1}{k} S(F_1, \dots, F_n) - \frac{1}{k} \sum_{i=1}^n F_i \hat{X}_i} \quad \text{или износ по } F_k \text{ и др.}$$

$$\frac{\partial P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n)}{\partial F_k} = P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n) \left[-\frac{1}{k} \frac{\partial S(F_1, \dots, F_n)}{\partial F_k} - \frac{1}{k} \hat{X}_k \right] = P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n) \left[\frac{1}{k} X_k - \frac{1}{k} \hat{X}_k \right] = \frac{P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n)}{k} (X_k - \hat{X}_k)$$

$$\langle \delta X_j \delta X_k \rangle = \langle (X_j - \hat{X}_j)(X_k - \hat{X}_k) \rangle = \sum_{X_1, \dots, X_n} (X_j - \hat{X}_j)(X_k - \hat{X}_k) \frac{P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n)}{k} = k \sum_{X_1, \dots, X_n} (X_j - \hat{X}_j)(X_k - \hat{X}_k) \frac{\partial P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n)}{\partial F_k}$$

используем износ по параметру X_j и др. параметрам

$$\sum_{X_1, \dots, X_n} \frac{\partial}{\partial F_k} (P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n)(X_j - \hat{X}_j)) = \sum_{X_1, \dots, X_n} P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n) \frac{\partial}{\partial F_k} (X_j - \hat{X}_j) + \sum_{X_1, \dots, X_n} (X_j - \hat{X}_j) \frac{\partial P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n)}{\partial F_k}$$

$$\langle \delta X_j \delta X_k \rangle = k \sum_{X_1, \dots, X_n} \frac{\partial}{\partial F_k} (P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n)(X_j - \hat{X}_j)) - k \sum_{X_1, \dots, X_n} P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n) \frac{\partial}{\partial F_k} (X_j - \hat{X}_j)$$

$$= k \frac{\partial}{\partial F_k} (X_j - \hat{X}_j) - k \frac{\partial X_j}{\partial F_k} + k \sum_{X_1, \dots, X_n} P(\hat{X}_1, \dots, \hat{X}_n) \frac{\partial X_j}{\partial F_k}$$

$$\text{Считаем параметр, } \frac{\partial X_j}{\partial F_k} = 0 \quad \text{Согласно } \langle \delta X_j \delta X_k \rangle = -k \left(\frac{\partial X_j}{\partial F_k} \right)_{X_1, \dots, X_n, F_1, \dots, F_{j-1}, F_{j+1}, \dots, F_n}$$

НПТ ансамбли

НПТ ансамбли описывают систему частиц с энергией E и давлением P . Энергия E и давление P являются параметрами ансамбля с энергией и давлением $\frac{1}{T}$ и $\frac{P}{T}$. Энергия E и давление P являются параметрами ансамбля с энергией и давлением $\frac{1}{T}$ и $\frac{P}{T}$. Энергия E и давление P являются параметрами ансамбля с энергией и давлением $\frac{1}{T}$ и $\frac{P}{T}$.

$$= \frac{TS - E - PV}{T} = -\frac{G}{T} \quad \text{Гиббсов потенциал в зависимости от температуры и давления } P(X_i, \mu_j) \text{ НПТ} = \frac{e^{-\frac{(H+PV)}{kT}}}{\Delta N! h^{3N}} \quad \Delta \text{ нормировка}$$

формула $\Delta = \int \frac{e^{-\frac{(H+PV)}{kT}}}{N! h^{3N}} d\tau dV$ с учетом энергии и параметров Δ

$$E = \langle H \rangle = -k \left(\frac{\partial \ln \Delta}{\partial \left(\frac{1}{T} \right)} \right)_{P, N} = - \left(\frac{\partial \ln \Delta}{\partial \beta} \right)_{P, N}$$

$$V = \langle V \rangle = -k \left(\frac{\partial \ln \Delta}{\partial \left(\frac{P}{T} \right)} \right)_{\frac{1}{T}, N} = - \left(\frac{\partial \ln \Delta}{\partial \beta P} \right)_{\frac{1}{T}, N}$$

Рассмотрим и координаты энергии и давления Δ :

$$\langle (\delta H)^2 \rangle = -k \left(\frac{\partial^2 \ln \Delta}{\partial \left(\frac{1}{T} \right)^2} \right)_{P, N} = - \left(\frac{\partial^2 \ln \Delta}{\partial \beta^2} \right)_{P, N}$$

$$\langle (\delta V)^2 \rangle = -k \left(\frac{\partial^2 \ln \Delta}{\partial \left(\frac{P}{T} \right)^2} \right)_{\frac{1}{T}, N} = - \left(\frac{\partial^2 \ln \Delta}{\partial (\beta P)^2} \right)_{\frac{1}{T}, N}$$

$$\langle \delta H \delta V \rangle = -k \left(\frac{\partial^2 \ln \Delta}{\partial \left(\frac{1}{T} \right) \partial \left(\frac{P}{T} \right)} \right)_{P, N} = - \left(\frac{\partial^2 \ln \Delta}{\partial \beta \partial (\beta P)} \right)_{N}$$

Рассмотрим энергию E и давление P и др. параметры Δ с учетом энергии и параметров Δ

Рассмотрим формулу нормировки износ $G = -kT \ln \Delta$. Используем формулу нормировки Δ и др. параметры Δ с учетом энергии и параметров Δ

$$\Delta = \int \frac{e^{-\frac{(H+PV)}{kT}}}{N! h^{3N}} d\tau dV = \int \frac{e^{-\frac{PV}{kT}}}{N! h^{3N}} dV = \int_0^{\infty} \frac{h^3}{N!} \left(\frac{2\pi m kT}{h^2} \right)^{\frac{3N}{2}} e^{-\frac{PV}{kT}} dV$$

$$\Delta = \frac{1}{N!} \left(\frac{2\pi m kT}{h^2} \right)^{\frac{3N}{2}} \int_0^{\infty} \left(\frac{kT}{P} \right)^N x^N e^{-x} dx = \frac{1}{N!} \left(\frac{2\pi m kT}{h^2} \right)^{\frac{3N}{2}} \left(\frac{kT}{P} \right)^N \int_0^{\infty} x^N e^{-x} dx = \left(\frac{2\pi m kT}{h^2} \right)^{\frac{3N}{2}} \left(\frac{kT}{P} \right)^{N+1}$$

$$G = -\frac{3}{2} kT \ln \left(\frac{2\pi m kT}{h^2} \right) - (N+1) kT \ln \left(\frac{kT}{P} \right) = -\frac{3}{2} N kT \ln \left(\frac{2\pi m kT}{h^2} \right) - kT \ln \frac{kT}{P}$$

$$V = \left(\frac{\partial G}{\partial P} \right)_{T, N} = -kT \ln \frac{kT}{P} = \frac{kTV}{P} \Rightarrow PV = NkT$$

$\epsilon_{1j1} + \epsilon_{2j2} + \epsilon_{3j3}$ JE KAKI VAO $\epsilon_{1j3} + \epsilon_{2j2} + \epsilon_{3j2}$ I TAKAVI ЧИТАЈУ ТАКО ДА СЕ ПОСТАВИ САМВ ДЈЕДИМ.

ТАКОДЕ, ПОЈАМ УГЛАВИТЕЉЕ ЗА ФОРМУЛЕ ДА ДАЈУ ИЛИ НЕКА НЕ МОЖЕ БИТИ ДЕФИНИРАНА. СРЕДН, ИМОДЕ ДЈЕДИМСТВОНО ПРОВИРАТИ КАКОМ АНСАМБЛ НА КОЛИТИНЕ ЧЕСТИЦЕ. ИЗУБЕТАК ЈЕ СЛУЧАЈНО ИДЕЈЕТИФИКАЦИЈЕ НА СА ЗА КИДИ ВАИИ $Q = \frac{q^N}{N!}$.

ПРИМЕР ОДРЕДИТИ ХЕЛМУХОЛДОВ ПОТЕНЦИЈАЛ И ДЈЕДИМТИВ СТАВНА ЧЕСТИЦИЈЕ НАСА.

РЕШЕЊЕ: УДРЕДИТИ КАМИМОВАНАИ ДЈЕДИМ ДЕ ЗОНУ КАМИМОВАНАИ ОДИН ЧЕСТИЦА: $H = \sum_{i=1}^N h_i$, $h_i = \frac{p_{xi}^2 + p_{yi}^2 + p_{zi}^2}{2m}$
 $q = \frac{1}{h^3} \int e^{-\frac{\beta(p_x^2 + p_y^2 + p_z^2)}{2m}} dx dy dz dp_x dp_y dp_z = \frac{V}{h^3} \left[\int_{-\infty}^{\infty} e^{-\frac{\beta p_x^2}{2m}} dp_x \right]^3 = \frac{V}{h^3} \left(\frac{2\pi m}{\beta h^2} \right)^{\frac{3}{2}} = V \left(\frac{2\pi m}{\beta h^2} \right)^{\frac{3}{2}}$

$$Q = \frac{q^N}{N!} = \frac{V^N}{N!} \left(\frac{2\pi m}{\beta h^2} \right)^{\frac{3N}{2}}$$

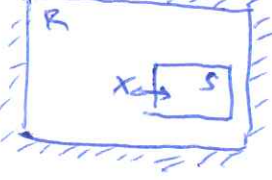
$$F = -\frac{1}{\beta} \ln Q = -\frac{N}{\beta} \ln \frac{V}{N} - \frac{3}{2} \frac{N}{\beta} \ln \left(\frac{2\pi m}{\beta h^2} \right) - \frac{N}{\beta} = -kT N \ln \frac{V}{N} - \frac{3}{2} kT N \ln \left(\frac{2\pi m kT}{h^2} \right) - kT N$$

$$P = - \left(\frac{\partial F}{\partial V} \right)_{T,N} = kT N \frac{1}{V} \frac{1}{N} = \frac{kT N}{V} \Rightarrow PV = NkT.$$

УОПШТЕНИ АНСАМБЛ

ПОЈАМНО САДА ИСКОРЕЊЕ КАКОТО АНСАМБЛ АЛИ У МЕСТО СИСТЕМА У КОЈЕ СИСТЕМ S РАЗМЕРУЈЕ ЕНЕРГИЈА СА РЕЗЕРВОАРОМ R, СИСТЕМ РАЗМЕРУЈЕ ЕКСПАНЗИВНА ВЕЛИЧИНА X. ТА ВЕЛИЧИНА МОЖЕ БИТИ БРОЈ ЧЕСТИЦА, ЗАПРЕМИНА ИЛИ НЕКА ДРУГА МАКРОКООРДИНАТА КОЈА СЕ ПОСТАВЉУЈЕ У ОДНОС ТЕРМОДИНАМИКЕ РАВНОСТАЈЕ. ПОДСЕТИМО СЕ ДА СРЕ МАКРОКООРДИНАТЕ ИМАМО ОД ОБАСТАЈЕТИ МИКРОВЕИМНАИ \hat{X} (ЗА ЕНЕРГИЈА ТО ЈЕ ДНО ХАМИЛТОНЈАИ). У МИКРОКАНАМ АНСАМБЛ СРЕ ЕНЕРГИЈА ИЛИТЕ ВЕЛИЧИНАТЕ X_i ИМАМО ТАКМЪ СВЕДИКАСАИ ВРЕДИНОСТИ (ДУ) СЕ У БРОЈИ ПИРА: СКАПА ОБЕЗБЕДИМО НАСКО ДЕЛТА ФУНКЦИЈЕ $\delta(X_i - X)$ (ЗА ПРАВО ИЗОСТАБИТИ ЧИВ ДЕЛТА ФУНКЦИЈЕ ЗА БРОЈ ЧЕСТИЦА И ЗА ПРАВИЛИЈУ ДЕР СМО ИМПЛИЦИТНО ПОСТАВЉАТИ ТЕ УСЛОВЕ ПРЕКО МИКРО СКАПА).

ПОСЛА ПРАМО САДА ЕКСПАНЗИВНА ВЕЛИЧИНА X КОЈА ДИСТИНГВИШЕ СВЕДИКАСАИТЕ СА РЕЗЕРВОАРОМ. ПЛОСТАИ СИСТЕМ ДЕ ИЗОВОЛОВАТИ ТАКО ДА СЕ ВРЕДИМО ВЕЛИЧИНА X У ВЕДУ ОУСТАБИТА. СРЕДНА ВРЕДИМОТ ДО



АНСАМБЛ ВЕЛИЧИНА А СВЕДИКАСАИМО СКАПА У ДИСТИНГВИШЕ СКАПА СИСТЕМА И СКАПА
 $\langle A \rangle = \frac{1}{G(E)} \int A^{(R)} \delta(X^{(R)} + X^{(S)} - X) \frac{d\tau^{(R)}}{N^{(R)}! h^{3N^{(R)}}} \frac{d\tau^{(S)}}{N^{(S)}! h^{3N^{(S)}}}$, $G(E)$ ДЕ БРОЈ МИКРОСТАЈА ПЛОСТАИ СИСТЕМА. ТРАНСФОРМИРАМО ОБИД У ТАКО ДА ДОИСТАБИМО БРОЈ СКАПА РЕЗЕРВОАРА У ИСТАКУ: $\langle A \rangle = \frac{1}{G(E)} \int A^{(R)} \frac{d\tau^{(R)}}{N^{(R)}! h^{3N^{(R)}}} \int \delta(X^{(R)} - (X - X^{(S)})) \frac{d\tau^{(S)}}{N^{(S)}! h^{3N^{(S)}}}$

$$\langle A \rangle = \frac{1}{G(E)} \int A^{(R)} G^{(R)}(X - X^{(S)}) \frac{d\tau^{(R)}}{N^{(R)}! h^{3N^{(R)}}} = \frac{1}{G(E)} \int A^{(R)} e^{\frac{S^{(R)}(X - X^{(S)})}{k}} \frac{d\tau^{(R)}}{N^{(R)}! h^{3N^{(R)}}}$$

РАВНОСТАЈУ РЕИ ЕНЕРГИЈАНОС РАВНОСТАЈА: $S^{(R)}(X - X^{(S)}) = S^{(R)}(X) - \frac{\partial S^{(R)}}{\partial X} X^{(S)} + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 S^{(R)}}{\partial X^2} X^{(S)2} + \dots$

ДРЖИМО ИСКОРЕЊЕ ПО ВЕЛИЧИНА X СКАПА СЕ КАКО $\frac{1}{N^{(R)}}$ СКА БРОЈИ ЧЕСТИЦА И ЗАТО СЕ МОЖЕ ПАСТАВЉАТИ.

ЗАМЕТИМ $\frac{\partial S^{(R)}}{\partial X} = F$ У ИСТАКУ ЗА $\langle A \rangle$ ДОБИВАМО $\langle A \rangle = \frac{1}{\Delta} \int A e^{-\frac{FX}{k}} \frac{d\tau}{N^{(R)}! h^{3N}}$ ГДЕ СТО ЧИТО СКАПАИМ

УСТАКАЕ S ЗА СИСТЕМ. ОБАИ ИСТАКУ ДЕТЕРМИНАМЕ КОДИ ИСТАКА СКА МОЖЕМО РАВНОСТАЈЕ ВЕРОВАЈНОЊЕ

$$\int \delta(X_i - X) \dots \delta(X_n - X) F = \frac{e^{-\frac{FX}{k}}}{\Delta N^{(R)}! h^{3N}}, \quad \Delta = \int \frac{e^{-\frac{FX}{k}} d\tau}{N^{(R)}! h^{3N}}$$

ДЕ ПАРТИКУЛАИ ФУНКЦИЈА. КОЈА ПРАВИСТАКА ИСТО СКАПА

ДОСТАНА СИСТЕМУ.

ЗА КВАИТИ СИСТЕМЕ, ВЕРОВАЈНОТ ДА СЕ СИСТЕМ ИАДЕ У МИКРОСТАЈА СКА ВРЕДИМОТ X ИСТАКАИ

$$P(X) = \frac{1}{\Delta} e^{-\frac{FX}{k}}, \quad \Delta = \sum_X e^{-\frac{FX}{k}}$$

ДЕ СУМА ИАДЕ ПО СВИМ ВЕЛИЧИНА X.

СЛИЧНО КАКО У КАВУЦИОНИ АНСАМБЛ, СКА ВЕРОВАЈНОТ ДЕ КОАФИЦИЈАКАТА У ФАЗИМ ПЛОСТАИ ОКО МИКРОСТАЈА КОЈЕ ИАДЕ РАВНОСТАЈИ ПРАВИМО ВЕЛИЧИНА X. ПАРТИКУЛАИ ДИСТИНГВИШЕ КОДЕСТАКА СКА РАВНОСТАЈИ ПРАВИМО РАВНОСТАЈИ СИСТЕМУДЕ:

$$\Delta = \int e^{-\frac{FX}{k}} \frac{d\tau}{N^{(R)}! h^{3N}} = \int dX \int \delta(X - X) e^{-\frac{FX}{k}} \frac{d\tau}{N^{(R)}! h^{3N}} = \int G(X) e^{-\frac{FX}{k}} dX = \int e^{\frac{S(X) - FX}{k}} dX \approx e^{\frac{S(F) - FX}{k}} = e^{\frac{S(F)}{k}}$$

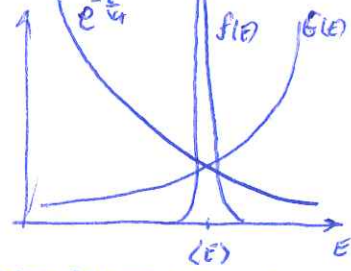
КА ДЕЛЧИЦУ : $Q = \int e^{-\frac{H}{kT}} \frac{d\Gamma}{N!h^{3N}}$, ОНА ЈЕ УТЕПЕРИ ПО УПОРНОМ ФАЗИТУ НА СТОПЕ ДЕ СМО
 СВАКО МИКРО СТАЊЕ СИСТЕМА ШТАПРАМ СА $e^{-\frac{E}{kT}}$ ГДЕ ЈЕ E ЕНЕРГИЈА МИКРО СТАЊА. ЗАТО СЕ МОЖЕ
 ПЕТИ ДА ПАРТИЦИОНА ФУНКЦИЈА ПРАСТАВА СВОЈ СТАЊА КОЈИ СУ ДО СТОПАН СИСТЕМОУ У КАЖИКОМ
 ПАСАМБЛ. ТИЈ БИДО СТОПЕ ЈЕ ДЕТИ БЕТОУ У МИКРОКМОМЕНТОМ ПАСАМБЛ И ЗАТО СЕ КАМЕ ДА ЈЕ
 КАЖИКОМ ПАСАМБЛ БЕТИ ОД МИКРО КАЖИКОМО.

ЗА КАЖИКОМ СИСТЕМО КАМЕ СИМТЕ БОРИМЕ, БОЖАВАМ ДА СЕ СЛОЖИ КАЖЕ У i -ТОМ МИКРОСТАЊЕ СА ЕНЕРГИЈОМ
 E_i ИЗОМ $P_i = \frac{1}{Q} e^{-\frac{E_i}{kT}}$, $Q = \sum_i e^{-\frac{E_i}{kT}}$, ЧЕДО СЕ ДАКОТО $\frac{1}{kT}$ ЗАМЕНЈОДЕ СА β У КАЖИКОМ.

ПАРТИЦИОНА ФУНКЦИЈА МОЖЕМО ПУВАТИ СА ЛЕЖИКОМОМ ТРАНСФОРМАЦИЈОМ ЕНЕРГИЈЕ КОЈА СЕ СЛОЖИ
 ДА СИСТЕМ КОЈИ ШТАПРАМО СЕ ПО-ЛОЖИМ РЕВЕРСИКОМ.

$$Q = \int e^{-\frac{H}{kT}} \frac{d\Gamma}{N!h^{3N}} = \int dE \int \delta(H-E) e^{-\frac{E}{kT}} \frac{d\Gamma}{N!h^{3N}} = \int G(E) e^{-\frac{E}{kT}} dE = \int e^{\frac{T(S(E)-E)}{kT}} dE.$$

РАДО ПИМО ФУНКЦИЈУ $f(E) = \frac{T(S(E)-E)}{kT}$. БЕТИ МАКСИМУМ СЕ ДОБИТИ ИЛИ ДОМАТИМЕ $\frac{df}{dE} = 0 \Rightarrow \frac{dS}{dE} = \frac{1}{T} \Rightarrow E = \langle E \rangle$.



КАЖИКОМ ПАСАМБЛ УСИМА У ОДОМ МИКРО СТАЊА СА РАЗЛИЧИТИМ ЕНЕРГИЈАМА
 САРМО ОНА МИКРОСТАЊА КОЈИ УПОРО ЕНЕРГИЈУ БИЛИМ $\langle E \rangle$ ДОМАТИМЕ ПЕРИОДИЧНО
 ФУНКЦИЈА И ПУСОМ РА СЛОЖИМ БЕЖИКОМО. БОЖИМОМО ФАКТОР ПРИДОЖДЕ
 РА СЕ БИДО МИКРО СТАЊА СА ЕНЕРГИЈОМ КОТО РЕЗУЛТИРА УДОМ БЕЖИКОМ ФУНКЦИЈЕ $f(E)$.
 ЗАТО СРЕДНА ОДОЖИТО ПО КАЖИКОМ ПАСАМБЛ ОДОЖИКОМ СРЕДНОМ БЕЖИКОМ ПО
 МИКРОСТАЊОМ ПАСАМБЛ СА ЕНЕРГИЈОМ $\langle E \rangle$, ЗАТО КОТО ЕКСПОНЕНЦИЈАЛНА ФУНКЦИЈА

ДОМО БЕЖИКОМ ИЗВЕЖИМА МАКСИМУМ $f(E)$, ВАЖИМ $Q \approx e^{\frac{T(S(\langle E \rangle) - \langle E \rangle)}{kT}} \approx e^{-\frac{E}{kT}}$, ДОМАТИКОМ ПАРТИЦИОНА
 ЕНЕРГИЈОМО ИЗОМ $- \frac{E}{T} = k_B Q$. ХЕЛМОХОМО ПОТЕНЦИЈА ИЛИ ОСТАВЕ ТЕРМОДИНАМИЧНО БЕЖИКОМО СЕ СЛОЖИ
 ИЛИ ПАРТИЦИОНА ФУНКЦИЈЕ.

СРЕДНА ЕНЕРГИЈА И ВАРИЈАНСА МОЖЕМО ЕЖИКОМО У КАЖИКОМ ПАСАМБЛ ИЗОМО.

$$E = \langle E \rangle = \langle H \rangle = \frac{1}{Q} \int H e^{-\beta H} \frac{d\Gamma}{N!h^{3N}} = - \left(\frac{\partial \ln Q}{\partial \beta} \right)_{N,V}$$

$$\langle H^2 \rangle = \frac{1}{Q} \int H^2 e^{-\beta H} \frac{d\Gamma}{N!h^{3N}} = \frac{1}{Q} \left(\frac{\partial^2 Q}{\partial \beta^2} \right)_{N,V}$$

$$\frac{\partial^2 \ln Q}{\partial \beta^2} = \langle H^2 \rangle - \langle H \rangle^2 = - \left(\frac{\partial \langle E \rangle}{\partial \beta} \right)_{N,V} = kT^2 \left(\frac{\partial \langle E \rangle}{\partial T} \right)_{N,V} = kT^2 C_V. \text{ ТЕРМОДИНАМИЧНО СЕ СЕ МОЖЕМО ИЗРАЖАТИ}$$

ИЛИ ВАЖИКОМО ЕНЕРГИЈЕ $\langle (E-H)^2 \rangle$.

ИДЕАЛИМ СИСТЕМ СУ СИСТЕМ И КОЖИМО УСИМА ЕНЕРГИЈА МИКРОСТАЊА МОЖЕ ДА СЕ ПРАДО СЛОЖИ ИЛИ БИДО ЕНЕРГИЈА
 ПОДО СИСТЕМО ИЛИ КОЖИ СЕ СЛОЖИ СИСТЕМ. ПОДО СИСТЕМ СУ ПАРТИЦИОНА ФУНКЦИЈЕ АЛИ МОЖУ ТАКОДЕ БИТИ И НЕИДЕАЛИМ СИСТЕМ.
 КАЖИКОМ ПАСАМБЛ ИЛИ ОДОЖИКОМ ПАСАМБЛ ЗА ОДОЖИКОМО ТЕРМОДИНАМИЧНО СЛОЖИМО ЧЕЖИКОМ СИСТЕМО У ОДОЖИКОМО
 МИКРОСТАЊОМ ПАСАМБЛ. ЗА РАЗЛИКОМО МИКРОСТАЊОМ ПАСАМБЛ ГДЕ ЈЕ БИЛО ПОТРЕБИМО ПРИМАТИМ ГИЖИКОМО УСИКОМО

ЗА ОВЕ ОДОЖИКОМО СИСТЕМО, КАЖИКОМ ПАСАМБЛ СЕ СЛОЖИ НА РАЗЛИКОМО ПАРТИЦИОНА КОЖИ СЛОЖИМО САРМО
 ИДЕАЛИМО ОДОЖИКОМО СЛОЖИМО. РАЗЛИКОМО СИСТЕМ КАДО СУ ПОДО СИСТЕМ ЧЕЖИКОМО САРТИМ ЕНЕРГИЈА СЛОЖИМО

$$H(x_i, p_i) = \sum_{i=1}^N h_i(x_i, p_i), \text{ КОЖИ СИСТЕМ ЧЕЖИКОМО ДА ЈЕ БИДО ЧЕЖИКОМО И ЕКСПОНЕНТАЛНА ПАРТИЦИОНА ИЛИ ЕКСПОНЕНЦИЈАЛНА}$$

$$\text{ЧЕЖИКОМО: } Q = \int e^{-\beta H} \frac{d\Gamma}{N!h^{3N}} = \frac{1}{N!} \int e^{-\beta \sum_{i=1}^N h_i} \frac{d\Gamma}{h^{3N}} = \frac{1}{N!} \left(\prod_{i=1}^N \int \frac{1}{h^3} e^{-\beta h_i} d^3x_i d^3p_i \right) = \frac{Q^N}{N!}$$

$$z = \frac{1}{h^3} \int e^{-\beta h(x, p)} d^3x d^3p \text{ ЈЕ ПАРТИЦИОНА ФУНКЦИЈА ЗА БИДО ЧЕЖИКОМО (ИДЕАЛИМ).$$

ЗА КАЖИКОМО НЕИДЕАЛИМ СИСТЕМ, УСИМА ОДОЖИКОМО СИСТЕМ ДОМАТИМ ДЕ $E(j_1, j_2, \dots, j_N) = \epsilon_{j1} + \epsilon_{j2} + \dots + \epsilon_{jN}$
 ГДЕ СУ j_1, j_2, \dots, j_N КАЖИКОМ БИДОЖИ И ϵ_{ji} ЕНЕРГИЈА i -ТОМ ПОДО СИСТЕМО. КАДО ПОДО СИСТЕМЕ МОЖЕМО ПАРТИЦИОНА
 БИДО ВАЖИМ $Q = \sum_{j_1, j_2, \dots, j_N} e^{-\beta \epsilon_{j1} + \epsilon_{j2} + \dots + \epsilon_{jN}} = \sum_{j_1, j_2, \dots, j_N} e^{-\beta(\epsilon_{j1} + \epsilon_{j2} + \dots + \epsilon_{jN})} = \left(\sum_{j_1} e^{-\beta \epsilon_{j1}} \right) \left(\sum_{j_2} e^{-\beta \epsilon_{j2}} \right) \dots \left(\sum_{j_N} e^{-\beta \epsilon_{jN}} \right) = z^N$

ОДОЖИКОМО ПАРТИЦИОНА ФУНКЦИЈА ДОМАТИМ ПОДО СИСТЕМ, $Q = z^N$, КАДО СУ ЧЕЖИКОМО ЧЕЖИКОМО, ЧЕЖИКОМО КОЖИ
 ОДОЖИКОМО ЧЕЖИКОМО СЛОЖИМО ДОМАТИМ ЧЕЖИКОМО СИСТЕМ ИЛИ БЕЖИКОМО СИСТЕМ. ИЛИ ПРИМЕР, ЧЕЖИКОМО

ПРИМЕР ОДРЕДИТИ ЕНТРОПИЈУ ИДЕАЛНОГ ГАСА И ПОКАЗАТИ ДА ПАРИЈА ЈЕДНАКОВА СТАЊА ИДЕАЛНОГ ГАСА.

РЕШЕЊЕ: ХИМИЈАКОВАНИ ТОС СИСТЕМА ЈЕ $H = \sum_{i=1}^N \vec{p}_i^2$

$$\Sigma(E) = \frac{1}{N! h^{3N}} \int \theta(E - H(x_i, p_i)) d\tau = \frac{1}{N! h^{3N}} \int_{H \leq E} d^3 p_1 \dots d^3 p_N d^3 x_1 \dots d^3 x_N = \frac{V^N}{N! h^{3N}} \int_{H \leq E} d^3 p_1 \dots d^3 p_N$$

УСЛОВ ИДЕАЛНОГ ГАСА $\vec{p}_1^2 + \vec{p}_2^2 + \dots + \vec{p}_N^2 \leq 2mE$ ОДНОСТА СЛОЖИТИЈА ПОВРШЕ У 3N-ДИМЕНЗИОНАЛНОМ ПРОСТОРУ, ПОСРЕДСТВОМ

$$R = \sqrt{2mE}. \text{ ОДОНАК } \Sigma(E) = \frac{V^N}{N! h^{3N}} V_{3N}(\sqrt{2mE}) = \frac{V^N}{h^{3N} N!} \frac{\pi^{\frac{3N}{2}}}{\Gamma(\frac{3N}{2} + 1)} (2mE)^{\frac{3N}{2}}. \text{ ПОДСЕТИМО СЕ ДА ЈЕ } \Gamma(\frac{3N}{2} + 1) = \left(\frac{3N}{2}\right)!$$

$$S = k_B \ln \Sigma(E) = k_B \ln \left[\frac{V^N}{N!} \left(\frac{4m\pi E}{3h^2} \right)^{\frac{3N}{2}} \right] + \frac{3}{2} k_B N. \text{ ОВДЕ СМО КОРИСТИМО СТУПЕНИЦИМА АПРОКСИМАЦИЈУ.}$$

$$\text{ОДРЕДИМО } G(E) = \frac{d\Sigma(E)}{dE} = \frac{V^N}{h^{3N} N!} \frac{\pi^{\frac{3N}{2}}}{\Gamma(\frac{3N}{2} + 1)} \left(\frac{3N}{2}\right)^{\frac{3N}{2}} \frac{3N}{2} E^{\frac{3N}{2} - 1} = \Sigma(E) \frac{3N}{2E}$$

ТАДА ЈЕ $k_B G(E) = k_B \Sigma(E) + k_B \ln(3N) - k_B \ln(2E)$. СКАЛИРАМО ОВАЈ ЧИМЕНИ СА БРОЈЕМ НЕМАЈУ ЈЕ:

$$\sim N \quad \sim N \quad \sim \ln N \quad \sim \ln N \quad \text{КАДА } N \rightarrow \infty \text{ ПОСЛЕДНИ ДВА ЧЛАНА МОЖЕМО ЗАМЕНИТИ СЛЕДУЈУЋИМ}$$

$$\text{ДА ЈЕ } k_B G(E) = k_B \Sigma(E) \text{ КАДА } N \rightarrow \infty.$$

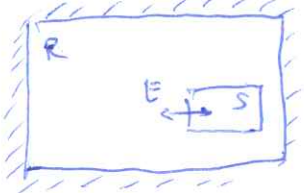
ЈЕДНАКОВА СТАЊА ИДЕАЛНОГ ГАСА ОДОНАК СЕ ИЗ УСЛОВА $\frac{P}{T} = \left(\frac{\partial f}{\partial V}\right)_{E,N} = k_B N \frac{N}{V} \left(\frac{4m\pi E}{3h^2} \frac{1}{N}\right)^{\frac{3}{2}} \cdot \frac{1}{N} \left(\frac{4m\pi E}{3h^2} \frac{1}{N}\right)^{\frac{3}{2}} = \frac{k_B N}{V} \Rightarrow PV = Nk_B T$.

КАКО ЧИМЕНИ АНОМАЛИ

ЈЕДНАКОВА ПОВРШЕ ТРАНСФОРМАЦИЈЕ ОСНОВНЕ ТЕРМОДИНАМИЧКЕ ЈЕДНАКОВИЈЕ У ЕНТРОПИЈСКОЈ РЕПРЕЗЕНТАЦИЈИ СУ ПОГОННЕ ЗА ОНИ СИСТЕМЕ МАКРОСТАЊА СИСТЕМА КОЈИ ИТЕРАТУЈЕ СА РЕЗЕРВОАРИМ. СЛИЧНО ТОМЕ, У СТАТИСТИЧКОЈ ТЕРМОДИНАМИЦИ МОЖЕМО УМЕСТО МИКРОКАНОНИЧКОГ АНСАМБЛА РАЗМатРАТИ ДРУГЕ АНСАМБЛЕ КОЈИ ОДГОВАРАЈУ РАЗЛИЧИТИМ РЕПРЕЗЕНТАЦИЈАМА МАКРОСТАЊА. ЗАТО НИЈЕ ИСВЕТАЉИВО ЈЕ ДА СЕ ЛЕМАТИМОДЕ ТРАНСФОРМАЦИЈЕ ЕНТРОПИЈЕ ПОВЕЗАМЕ СА ОСТАЛИМ АНСАМБЛИМА КАО ШТО ЈЕ ЕНТРОПИЈА ПОВЕЗАНА СА МИКРОКАНОНИЧКИМ АНСАМБЛОМ.

У МИКРОКАНОНИЧКОМ АНСАМБЛУ СВЕ ЕКСПЕРИМЕНТЕ РЕАЛУМАЈЕ БИЈЕ ОДНОСИ МАКРОСТАЊЕ ИМАЈУ ТАКИУ ОДРЕДЕНЕ РАЈНОСТИ. КАДА СИСТЕМ ИТЕРАТУЈЕ СА РЕЗЕРВОАРИМ, ЈЕДНА ИЛИ ВИШЕ ЕКСПЕРИМЕНТАЛНИХ ВЕЛИЧИНА МОЖЕ ДА СЕ РАЗМЕРИЈЕ ИСПИТУЈУ СИСТЕМА И РЕЗЕРВОАРА. ПОСЛЕДИЧА ТОГА ДА СМО ВИДЕТИМО КОНКРЕТНЕ НЕТО ПОСЛОЈИ РА СЛОЖЕНО ПОВЕДАТИЈЕ ПИХ ЕКСПЕРИМЕНТАЛНИХ ВЕЛИЧИНА. ПОШТО ТЕРМОДИНАМИКА ДАЈЕ ЈЕДНУ ВРЕДНОСТ ЕКСПЕРИМЕНТАЛНИХ ВЕЛИЧИНА (НАПРЕДОВАЊИМ) ТО ЗНАЧИ ДА СУ ПОСТОЈЕЛЕ ВЕОБАТНОЈЕ ЈАКО ЧЕТИРИПАМЕ ОДО СРЕДЊЕ ВРЕДНОСТИ ЕКСПЕРИМЕНТЕ ВЕЛИЧИНАЕ КОЈИ ЈЕ УРЕДНО И ИСПЕРИМЕНТАЛНИХ ~~ВЕЛИЧИНАЕ~~. СТОМА, РАЗЛИЧИТА МЕТОДИ СИТУИЈИКИ УВЕОДАЈУ СРЕДЊУ ВРЕДНОСТ.

РАЗМТРИМО САДА СИСТЕМ КАДА СИСТЕМ S РАЗМЕРИЈЕ ЕНТРОПИЈА СА РЕЗЕРВОАРИМ R. ПОВЕДИМО СИСТЕМ СЕ ИСПЕРИМО И СТОМА МОЖЕМО ПРИМЕНИТИ ЧАК РЕТА МИКРОКАНОНИЧКИ АНСАМБЛ. ИТЕРАТУЈЕ НАС



СРЕДЊА ВРЕДНОСТ ВЕЛИЧИНАЕ $A^{(S)}$ КОЈИ ЈЕ ДЕФИНИРАНА НА ФАЗНОМ ПРОСТОРУ СИСТЕМА:

$$\langle A \rangle = \frac{1}{G(E)} \int A^{(S)} \delta(H^{(S)} + H^{(R)} - E) \frac{d\tau^{(S)}}{N^{(S)}! h^{3N^{(S)}}} \frac{d\tau^{(R)}}{N^{(R)}! h^{3N^{(R)}}}, \text{ ГДЕ ЈЕ } G(E)$$

БРОЈ СТАЊА ГЛОБАЛНОГ СИСТЕМА. ПОВЕДИМО ОВАЈ ИТЕРАТУЈЕ:

$$\langle A \rangle = \frac{1}{G(E)} \int A^{(S)} \frac{d\tau^{(S)}}{N^{(S)}! h^{3N^{(S)}}} \int \delta(H^{(R)} - (E - H^{(S)})) \frac{d\tau^{(R)}}{N^{(R)}! h^{3N^{(R)}}}. \text{ ИТЕРАТУЈЕ ПО ФАЗНОМ ПРОСТОРУ РЕЗЕРВОАРА } S^{(R)}(E - H^{(S)})$$

$$\text{ОДГОВАРА БИТИ ОДНОМ РЕЗЕРВОАРИМ СА ЕНЕРГИЈОМ } E - H^{(S)} : G^{(R)}(E - H^{(S)}) = e^{-\frac{S^{(R)}(E - H^{(S)})}{k_B}}$$

$$\text{РАЗВИМО У РЕЗЕРВОАРИМ РЕИ ЕНТРОПИЈА РЕЗЕРВОАРА : } S^{(R)}(E - H^{(S)}) = S^{(R)}(E) - \frac{\partial S^{(R)}}{\partial E} H^{(S)} + \frac{\partial^2 S^{(R)}}{\partial E^2} H^{(S)2} + \dots$$

ЧИМА $\frac{\partial^2 S^{(R)}}{\partial E^2} = \frac{\partial}{\partial E} \frac{\partial S^{(R)}}{\partial E}$ СЕ СКАЛИРА КАО $\frac{1}{N^{(R)}}$ СА БРОЈЕМ ЧЕСТИЦА И СТОМА ДА ЈЕ ЗА ИТЕРАТУЈЕ У ОДНОСИ НА ПРЕТХОДИМ, НЕТО ВАЖИЈА ЗА ОРЕ БИМЕ ЧИМАРВЕ, КОЈИ УТИИ $\frac{\partial S^{(R)}}{\partial E} = \frac{1}{T}$ ПОСРЕДНО СРЕДЊУ ВРЕДНОСТ

ВЕЛИЧИНАЕ А ОДО ПО ФАЗНОМ ПРОСТОРУ СИСТЕМА : $\langle A \rangle = \frac{1}{Q} \int A e^{-\frac{H}{k_B T}} \frac{d\tau}{N! h^{3N}}$ ГДЕ СМО ОДОНАК СТОМА S

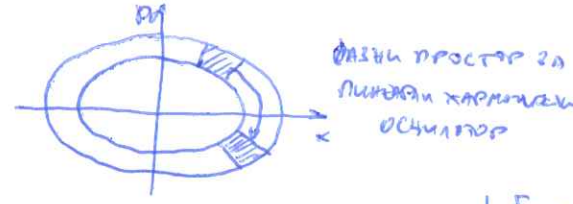
СА СИСТЕМ. БОЛЧНИМОВ ФАКТОР $e^{-\frac{H}{k_B T}}$ ОДГОВАРА ПРОСТАМ ВЕОБАТНОЈЕ КОЈИ СЕ ИРЕДУБА КАКОВЕДИ АНСАМБЛ: $P(x_i, p_i | NVT) = \frac{e^{-\frac{H}{k_B T}}}{Q N! h^{3N}}$. О СЕ ИРЕДУБА НАРТАЧНИМ ДИФЕРЕНЦИЈА И ОИМ АПРОКСИМУЈЕ БОЛЧНИМОВ ФАКТОР

$dT(x; p) = \prod_i dx_i(t) dp_i(t) = |J| dT(t)$. $|J|$ JE ДЕТЕРМИНАНТА ЗАКОБИОВА ТРАНСФОРМАЦИОНЕ КООРДИНАТИ

$|J| = \begin{vmatrix} \frac{\partial X_i(t)}{\partial x_j(t)} & \frac{\partial X_i(t)}{\partial p_j(t)} \\ \frac{\partial P_i(t)}{\partial x_j(t)} & \frac{\partial P_i(t)}{\partial p_j(t)} \end{vmatrix}$ ИАТНО НЕСО $|J|$ SA СИСТЕМА ЈЕДИН СЛОБОДЕ:

$|J| = \begin{vmatrix} 1 + \frac{\partial^2 H}{\partial x_i \partial p_i} dt & \frac{\partial^2 H}{\partial p_i^2} dt \\ -\frac{\partial^2 H}{\partial x_i^2} dt & 1 - \frac{\partial^2 H}{\partial p_i \partial p_i} dt \end{vmatrix} = 1 + \left(\frac{\partial^2 H}{\partial x_i \partial p_i} - \frac{\partial^2 H}{\partial x_i \partial p_i} \right) dt - \left(\frac{\partial^2 H}{\partial x_i^2} \right)^2 dt^2 + \left(\frac{\partial H}{\partial x_i^2} \right) \left(\frac{\partial H}{\partial p_i} \right) dt^2 = 1 + O(dt^2) \approx 1$

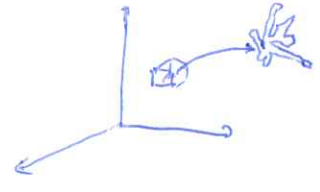
ПОКАЖИ СМО ДА ЗА СИСТЕМА ЈЕДИН СЛОБОДЕ, ЕЛЕМЕНТАРНЕ ЗАПРЕМНЕ У ОСОБНАМ ПРАВИЛИМА ИМОУ ИСТО ПОСРЕДСТВОМ. КАКО ТАДА СЛОБО $\frac{d|J|}{dt} = 0$, Т. Е. ЕЛЕМЕНТАРНА ЗАПРЕМНА НЕ МЕЊА СЛОБО ЗАПРЕМНОУ У БИЛО КОЈА ПРАВИЛИМА КОЈАТА ЗАПРЕМНА ЈЕ РЕЗУЛТАТ СЕКАЈ ЕЛЕМЕНТАРНО ЗАПРЕМНОУ И ОДА ЈЕ ИМО КОМПЛИКАТНО ТЕЛОМ ВРЕМЕНА.



ФАЗНИ ПРОСТОР ЗА ПУНКТИ ХАРАКТЕРИСТИЧНО ОСТАТОК

ЗА 3N СЛОБОДНИ СЛОБОДЕ $|J| = \begin{vmatrix} \delta_{ij} + \frac{\partial^2 H}{\partial x_i \partial p_j} dt & \frac{\partial^2 H}{\partial p_i \partial p_j} dt \\ -\frac{\partial^2 H}{\partial x_i \partial x_j} dt & \delta_{ij} - \frac{\partial^2 H}{\partial x_i \partial p_j} dt \end{vmatrix}$. ОДА СМО КОПИРАМО КРЕТАЊЕ ДИСТА ИЛИ СМО $\delta_{ij} = \begin{cases} 1 & i=j \\ 0 & i \neq j \end{cases}$

ВАЖНИ ТЕОРЕМА $\det(I + \epsilon M) = 1 + \epsilon \text{tr} M + O(\epsilon^2)$ КАДА $\epsilon \in$ МАЛО (I JE ЈЕДИНИЧНА МАТРИЦА). КОПИРАМО ТУ ТЕОРЕМУ ДОСЛОВНО $|J| = 1 + \sum_i \left(\frac{\partial^2 H}{\partial x_i \partial p_i} - \frac{\partial^2 H}{\partial x_i \partial p_i} \right) dt + O(dt^2) = 1 + O(dt^2) \approx 1$



КРЕТАЊЕ СИСТЕМА У ФАЗНОМ ПРОСТОРУ НЕ МЕЊА ЗАПРЕМНОУ АЛИ МОЖЕ ПОВРАТИТЕ ОБЛИК.

ПОШТО НЕ ЗНАМО МИКРО СТАЊЕ СИСТЕМА, КООРДИНАТЕ И ИМПУЛСИ ПО СМО НЕПРЕКИДАЈЕ СИСТЕМЕ ПРОМЕНЈАЈЕ ЧИНА JE МУЛТИВАРИАТНА ПОСНИМ КОМОДЕЛЕ ВЕРОВАЈНОСТЕ $P = P\{X_i(t), p_i(t), t\}$ У НАЈОПШТОМ СИТУАЦИЈИ, УМОУ

КОРДИНАТАЦИЈЕ УДАКОВА ВАЖНИ $\int P\{X_i(t), p_i(t), t\} dT = 1$. dT СЕ НЕ МЕЊА СА ВРЕМЕНОМ НА ЈЕ СИСТЕМА $\frac{dP}{dt} = 0$. $P\{X_i(t), p_i(t), t\}$ ЈЕДИН ЕКСПЛИЦИТНО ОД ВРЕМЕНА АЛИ И ИМПЛИЦИТНО ПУКОМ КООРДИНАТА И ИМПУЛСА. ТЕ ДВЕ

ВАЖНОСТИ МОРАЈУ УТИЧАТИ ЈЕДИН НА ДРУГО. ТОДА НИ ИЗБОД ПО ВРЕМЕНУ МОЖЕ ДА ЛАКОЈЕ ИТЕРАЦИЈЕ ЈЕ

$\frac{dP}{dt} = \frac{\partial P}{\partial t} + \sum_i \left(\frac{\partial P}{\partial x_i} \frac{dx_i}{dt} + \frac{\partial P}{\partial p_i} \frac{dp_i}{dt} \right) = \frac{\partial P}{\partial t} + \sum_i \left(\frac{\partial P}{\partial x_i} \frac{\partial H}{\partial p_i} - \frac{\partial P}{\partial p_i} \frac{\partial H}{\partial x_i} \right) = 0$

$\frac{\partial P}{\partial t} = \sum_i \left(\frac{\partial P}{\partial p_i} \frac{\partial H}{\partial x_i} - \frac{\partial P}{\partial x_i} \frac{\partial H}{\partial p_i} \right)$ ОВА РЕДОВАНА СЕ НАЗИВА ЛИХВИТОСА ДИСТАЦИЈА И ИГРА ОБИЧНО

УЛОУ У НЕПРЕКИДАЈЕ ПРАВЕЦИМА КОЈИ ЗАВИСЕ ОД ВРЕМЕНА. АКО ЈЕ ПОСНИМА РАЧУНАЈЕ ВРЕМЕНА

БУАКЦИЈА ХАМИЛТОНОВА СИСТЕМА (ЛИНИ И НЕКИХ ДРУГИХ ОБИСТАКА РЕЛИТИВИМА) ЗА КОМПЛЕКСИТНЕ СИСТЕМЕ $P = P\{X_i(t), p_i(t)\}$

ОДА ЈЕ $\frac{\partial P}{\partial t} = \sum_i \left(\frac{\partial P}{\partial p_i} \frac{\partial H}{\partial x_i} \frac{\partial H}{\partial p_i} - \frac{\partial P}{\partial x_i} \frac{\partial H}{\partial x_i} \frac{\partial H}{\partial p_i} \right) = 0$, Т. Е. ОДА НЕ ЗАВИСИ ОД ВРЕМЕНА, $P(X_i(t), p_i(t)) = P(X_i(t), p_i(t)) = P\{X_i, p_i\}$

ВАЖНО У БИЛО КОЈА ПРАВИЛИМА. ТАКВЕ СИСТЕМЕ СЕ НАЗИВАЈУ СТАЦИОНАРНЕ. ПОСЛЕДИЦА ТУДА ЈЕ ДА МОЖЕМО ЗАПРЕМНОУ

ВРЕМЕНОМ ЗАВИСАЈУ КООРДИНАТА И ИМПУЛСИ ВРЕМЕНА, ПРИПУШТИМО ДА ЈЕ ОДА СЛОБОУ У МАКРОКОМПЛИКАТНОМ УЛОЦИМА ОСТАТИ (КАДА $N \gg 1$) НА СЕ ПРАВИЛИМА ИЛИ ТАКЕ ПРАВИМА ПРАВИМА ИЛИ СМО КОМОДЕЛЕ НЕ МЕЊЕ ПРАВИЛИМА.

УТИЦАЮ ПОЧЕПЫХ УСЛОВА НА \bar{A} ТАКОЖЕ МОЖЕ БИТИ ЗНАЮЩИ ЗА НЕДЕ ~~ВЕЛИЧИНА~~ ДА БИ ОДРЕДИЛИ \bar{A} , СУММАРИРАЈЕ ПОТРЕБНО ДА ЗНАМО ДИНАМИЧЕСКИ СИСТЕМ ЧЕСТИЦА ЗА ВРЕМЕ τ ИЛИ НАМ НИКОГЕ ПОЗНАТО. УИНАК, ПО ЕТОЈ ДЕЛАТА ОДРЕДУВАТИ СЛУЧАЈ КАДА МОЖЕМО ОДРЕДИТИ СРЕДНА ВРЕМНО ПО ВРЕМЕНУ, НЕКА НАС ИНТЕРЕСУВА ВЕЛИЧИНА $\frac{dA}{dt}$ - ТАДА ДЕ

$$\overline{\frac{dA}{dt}} = \frac{1}{\tau} \int_0^\tau \frac{dA}{dt} dt = \frac{A(\tau) - A(0)}{\tau}$$

ВЕРУВАЈАЛ $A = \sum_{i=1}^N \vec{p}_i \cdot \vec{r}_i$ ДЕФИНИРА ЗА СИСТЕМ ЧЕСТИЦА У СЛУАЈ А СУМА ИМЕ ПО-ОДНИ ЧЕСТИЦАМА, ТАДА ДЕ

$$\frac{dA}{dt} = \sum_{i=1}^N \frac{d\vec{p}_i}{dt} \cdot \vec{r}_i + \sum_{i=1}^N \vec{p}_i \cdot \frac{d\vec{r}_i}{dt} = \sum_{i=1}^N \vec{F}_i \cdot \vec{r}_i + \sum_{i=1}^N \frac{\vec{p}_i^2}{m_i} = \sum_{i=1}^N \vec{F}_i \cdot \vec{r}_i + 2K$$

$$\overline{\frac{dA}{dt}} = \frac{A(\tau) - A(0)}{\tau}$$

ЗА $\tau \rightarrow \infty$ $\overline{\frac{dA}{dt}} = 0$ ДЕР $\sum_{i=1}^N \vec{F}_i \cdot \vec{r}_i + 2\bar{K} = 0$, Д. $\bar{E} = -\frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \vec{F}_i \cdot \vec{r}_i$

ИТО СЕ ДОБРЕ ВИДИЛИВА ТЕОРЕМА, ИЗ МОЖЕМО ИЛИКОРИТИ ДА НАЈДЕМО ПРИТКАК ФИЗИКА ИЛИ ТЕРАМОУДИНАМИКА ЧЕСТИЦА У СЛУАЈ ЗАПРЕМИНЕ V. СИЛА КОЈА ДЕЛУВА НА С-ТУ ЧЕСТИЦУ, \vec{F}_i , РЕЗУЛТАТА ДЕ ЗЕДИМ СИЛЕ КОЈА ДЕЛУВА НА СВОЈ ИНТЕРРАКЦИОНЕ ОСТАЛИХ ЧЕСТИЦА \vec{F}_i^u И СИЛЕ КОЈА ДЕЛУВА НА ИТО ЗЕДИМ ИНТЕРАКЦИОНЕ СА ЗАДОБИВА СЛУА $\vec{F}_i \cdot \vec{r}_i$.

ОВА ДРУГА СИЛА СЕ МОЖЕ ПОВЕЗАТИ СА ПРИТКАКОМ НА СЛО ИЗРАЗА $d\vec{F}_i \cdot \vec{r}_i = -P dV$, ДИ ДЕ ЕЛЕМЕНТИ ПОВРШИНА ОСТА.

$$\text{ТАДА ДЕ } \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \vec{F}_i \cdot \vec{r}_i = -\frac{1}{2} \int P \cdot \vec{r} \cdot d\vec{S} = -\frac{P}{2} \int \vec{r} \cdot \vec{r} dV = -\frac{3}{2} PV$$

ВЕДИ ПОВРШИНОСКО И ЗАПРЕМИНСКО ИНТЕГРАЛА. ЗА ДАВНО ЧЕСТИЦА ВАЖИ $\bar{K} = \frac{3}{2} NkT$ ИЛИ СМО ПАРАТИ ДЕ ИЗВЕДИ.

СЛУА ДЕ ПРИТКАК $P = nkT + \frac{1}{3V} \sum_{i=1}^N \vec{F}_i^u \cdot \vec{r}_i$, И ДЕ ЧЕСТИЦА ПОСТАТА, ОВА ФОРМУЛА ПОКАЗУВА КАКО СЕ ПРИТКАК МОЖЕ ОДРЕДИТИ ИЗ МИКРОКАНОНИЧКИХ ВЕЛИЧИНА.

СТАТИСТИЧКИ МЕТОД У МЕХАНИКА

МЕТОД НАСВЕРОСТАВНОДЕ РАССИДЕНЕ ДЕ ИМАО НЕКОЛИКО ИМЕНА. ПРИМЕНА ДЕ НА ИДЕАЛНИ СИСТЕМ ЧЕСТИЦА, УСУМАО ДЕ У ОБЗАР САМО МИКРОКАНОНИКА СЛУА КОЈА ОДРЕДУВАТИ МАКРОКАНОНИЧКИ РАССИДЕЛИ И ИМАО ДЕ УСЛОВЕ ВЕДИТЕ ЗА ОДРЕДИТЕ БРОЈА ЧЕСТИЦА И ЕНЕРГИЈЕ, ГИБС ДЕ ИЛИКОРИТИ СЛА СТАТИСТИКА МЕТОД КОЈИ ДЕ ИЗВАА МЕТОД

АНСАМБЛА, ОН ДЕ ГИБС У ОБЗАР СВЕ ИМЕНА СТАТИСТИКА МЕТОДА НАСВЕРОСТАВНОДЕ РАССИДЕНЕ, ИТЕОВ СЛА МОЖЕМО МЕТОД СЕ

ОСЛАВА НА ОДРЕДЕ ОСОБИТЕ КРЕТАВА СИСТЕМА ЧЕСТИЦА У ФАЗНОМ ПРОСТОРУ. МЕТОД НАСВЕРОСТАВНОДЕ РАССИДЕНЕ НАМ ДЕ

ПОКАЗАО ДА СЕДИМО МИКРОКАНОНИКА МАКРО ДИРЕКТНО ДА ПОВЕЗАМО СА МАКРОКАНОНИКА (МАКРОКАНОНИКА) СИСТЕМА АЛИ

ОБРАТИТИ НЕ ВАЖИ, РЕДИМО МАКРОКАНОНИКА СИСТЕМА ОДРЕДУВАТИ ОДРЕДИТИ БРОЈ МИКРОКАНОНИКА И СЛУА НИКОГЕ НАМ ПОЗНАТО

У КОМ МИКРОКАНОНИКА СЕ СИСТЕМ ИЛИКОРИТИ. ЗРТО ПО СЛУА И ОДРЕДЕНА ВЕРОЈАТНОСТА ДА СЕ СИСТЕМ ИМЕ У НЕКОМ МИКРОКАНОНИКА, У СЛУАКОЈ МЕТОДА НАСВЕРОСТАВНОДЕ РАССИДЕНЕ, ИМАМО СМО РАВНОСТАВНО ДА СЕ СЛА МИКРОКАНОНИКА

ИЛИКОРИТИ СИСТЕМА ПОДСЕДИВАМО ОДРЕДИТИ.

ГИБС ДЕ У МЕСТО КРЕТАВА РЕДИМО СИСТЕМА У ФАЗНОМ ПРОСТОРУ ПОСТАВНО КРЕТАВА ОДРЕДИТИ БРОЈА СИСТЕМА СА РАЗЛИЧНИМИ

ПОЧЕПКИ УСЛОВИМА. РА СЕ ТАК СЛУА СИСТЕМА ИЗВАА АНСАМБЛА. ЗАПРЕМО, АНСАМБЛА ДЕ ДРУГ НАЧИН ДА СЕ ОДРЕДИТЕ

ВЕРОЈАТНОСТА ВАЖИЛИКА СИСТЕМА У НЕКОМ ДЕЛУ ФАЗНОМ ПРОСТОРУ. ТА ВЕРОЈАТНОСТА ДЕ РЕДИМАМО БРОЈ ЧАСТИЦА АНСАМБЛА У КОМ ДЕЛУ

ОДРЕДИТИ РАВНОСТАВНО СЕ У КОМ ДЕЛУ ФАЗНОМ ПРОСТОРУ. КРЕТАВА СИСТЕМА ЧЕСТИЦА У ФАЗНОМ ПРОСТОРУ ИМА

РЕДИМО ОСОБИТЕ КОЈА ЧИНИ ДА СЕ ХАРАКТЕРИЗА ДИНАМИКА ЗАПАЧНОСТА ДА ПРИМЕНА ОДРЕДИТИ МЕТОДА ОД ОСТАВА

ВЕРОЈАТНОСТА СЛА СИМА СЕ МЕХАНИКА. ТА ОСОБИТЕ СЕ ОДРЕДИТИ НА ЛАГРАНЖИАН ТЕОРЕМА. ПОСМАТРАМО ОБЛАСТ У ФАЗНОМ

ПРОСТОРУ КОЈА СЕ КРЕТЕ ТОКОМ ВРЕМЕНА СЕРА ТАЧЕТЕ ОБЛАСТИ ОДРЕДИТИ КРЕТАВА СИСТЕМА СА РАЗЛИЧНИМИ

ПОЧЕПКИ УСЛОВИМА. ЛАГРАНЖИАН ТЕОРЕМА РЕДИМО ДА СЕ ЗАПРЕМИМО ОБЛАСТИ НЕ МОЖЕ ТОКОМ ВРЕМЕНА (ДОК СЕ

$$\text{ВАЖА ОБЛАСТИ НЕЖЕ МОЖАТИ). ПРИКАЖИМО ДРУГО ТЕ ТЕОРЕМА. ПОСМАТРАМО ЕЛЕМЕНТАРНИ ЗАПРЕМИТО $d\vec{r}(t) = \int_{t_0}^t dx_i(t) dt$ И $d\vec{p}(t) = \int_{t_0}^t dp_i(t) dt$ У БЛИЗИКИ ТАЧЕ $\{x_i(t_0), p_i(t_0)\}$ У ФАЗНОМ ПРОСТОРУ У ПОЧЕПНОМ ПРОСТОРУ. ТОКОМ РЕДИМАМО КРАТКО ВРЕМЕНА dt НАМО СЕ СЕ$$

$$\text{ПРОМЕНЛИВЕ КООРДИНАТЕ И ИМОЖИ ПОСТАВНОМЕ ТАЧЕ. КООРДИНАТЕ И ИМОЖИ У ФАЗНОМ ПРОСТОРУ СЕ ТРАНСФОРМИРАТИ$$

$$\text{КООРДИНАТЕ И ИМОЖИ $\{x_i(t_0), p_i(t_0)\}$, ГДЕ СЕ ТРАНСФОРМАЦИОНА $x_i(t) = x_i(t_0) + \frac{dx_i}{dt} dt = x_i(t_0) + \frac{\partial x_i}{\partial p_i} dp_i$ И$$

$$p_i(t) = p_i(t_0) + \frac{dp_i}{dt} dt = p_i(t_0) - \frac{\partial H}{\partial x_i} dx_i$$

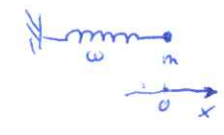
МЕТОД АНКАМ БИ

РАЗМТРИМО ПРВО КРЕТАЊЕ СИСТЕМА ЧЕСТИЦА У ОКРУГУ КЛАСИЧНЕ МЕХАНИКЕ. СТАЊЕ СИСТЕМА ЧЕСТИЦА МОГА ОДРАЖАВАТИ СЕ У ИНФОРМАЦИОНЕ НЕОПХОДНЕ ЗА ПОРЕДБАЊЕ ЊИХОВИХ ОКОЛОТА. НА ПРИМЕР, УСИЛНИ ЕНЕРГИЈОН СИСТЕМА ЧЕСТИЦА СЕ МОЖЕ ОДРЕДИТИ КОРИСНИ СВЕ ПОЛИТАЈЕ И БРАНИЧЕ ЧЕСТИЦА ИЛИ СВЕ ПОЛИТАЈЕ И ИМПУЛСЕ ЧЕСТИЦА. ДРУГА ОПЦИЈА ИМА ЗНАЧАЈНУ ПРЕДНОСТ У ОДНОСИМА ПРОСТ И ВРЕМЕНА САДА РАЗМОТРИТИ. ОНА ОД ОДРАЖАВА ХАМИЛТОНОВ МЕХАНИЧНА КОЈА ЈЕ ОДИМАЛА КЛУЧНИ УЛОЖУ У РАЗВОЈ СТАТИСТИЧКЕ И КРАТКЕ МЕХАНИКЕ. ^{ХАМИЛТОНОВ МЕХАНИЧНИ} ~~СТАТИСТИЧКИ~~ ^{МЕХАНИЧНИ} ОД ВЕРСИТА КЛАСИЧНЕ МЕХАНИКЕ КАО ИСТО ЈЕ И ИСТИ ПЛОЖА МЕХАНИКА. У ИСТО РАЗМТРИТИМО КРЕТАЊЕ КОЈИМА ЧЕСТИЦА x_i И ЊИМА ПРИДАРИТЕЛНИХ ИМПУЛСА p_i . КОЈИМАТЕМОМ ПРИДАРИТИ РАЗЛИЧНИМ КООРДИНАТАМ СИСТЕМА ИЛИ ЧАК БУТИ АНКАРАТЕ КАО ИСТО СЕ НА ПРИМЕР КОЛЕБАЊАМИ РАЗВОЈА У ФУНКЦИОНАЛНОМ ПЛОЖУ. БЕЗ ОБИРА НА ПЛОЖОМ ОБЛИКУ, БРАНИЧСА ПРОМЕНА КООРДИНАТИ И ИМПУЛСА ПОДЕЛИМЕ УОБЕЛ ИЛИМ ХАМИЛТОНОВИМ ЈЕДНАЧИНАМА

$$\frac{dx_i}{dt} = \frac{\partial H}{\partial p_i} \quad ; \quad \frac{dp_i}{dt} = - \frac{\partial H}{\partial x_i} \quad ; \quad \text{ГДЕ ИНДЕКС } i \text{ БУДИ ОВЕ КОЈИМА ЧЕСТИЦЕ. ОВАКЕ ПЛОЖО СЕ ОДРАЖАВАТИ ИМА}$$

КОЈИМАТЕМОМ СИСТЕМЕ ЧИОТА СЕ ЕНЕРГИЈА НЕ МЕЊА ТОКОМ ВРЕМЕНА. У ТАМ СИСТЕМ ХАМИЛТОНОВ СИСТЕМ ЈЕ ЈЕДНАК УСИЛНИ ЕНЕРГИЈОН СИСТЕМА, Т.Ј. БУДИ КИНЕТИЧНЕ И ПОТЕНЦИЈАЛНЕ ЕНЕРГИЈЕ. ЗА ДРУГЕ ВРЕМЕ СИСТЕМА ЧЕСТИЦА, ХАМИЛТОНОВИ МОЖЕ ИМАТИ ОПРЕДЕН ОБЛИК. СВЕ КООРДИНАТЕ И ИМПУЛСА СИСТЕМА ЧЕСТИЦА ЈИМЕ ФАЗИИ ПРОСТОР. СВАКА ТАЧКА У ТОМ ПРОСТОРУ ПРЕСТАЊА ЈЕДИН СТАЊЕ СИСТЕМА ЧЕСТИЦА. НАПОМЕНАМО ДА СЕ ПРОСТОР КООРДИНАТА ЧЕСТИЦА НАЗИВА КОМФИГУРАЦИОНА ПРОСТОР. КРЕТАЊЕ ЧЕСТИЦА ПРЕСТАЊА ВРЕМЕНАМИ ПРЕНЕМУ СТАЊА СИСТЕМА ЧЕСТИЦА ИСТО У ФАЗИИМ ПРОСТОРУ ОДРАЖАВА ТРАЈЕКТОРИЈИ. КРЕТАЊЕ СИСТЕМА ЧЕСТИЦА МОЖЕ БУТИ ИЛИ БИЛО КОЈЕ ТАКВЕ У ПРОСТОРУ АЛИ ЈЕ ТРАЈЕКТОРИЈА У ФАЗИИМ ПРОСТОРУ. ЈЕДИНСТВО ОДРЕЂЕЊА ХАМИЛТОНОВИМ ЈЕДНАЧИНАМА И НЕ ДОБИТИ ДИО ПРЕСТАЊА ТРАЈЕКТОРИЈЕ. СВАКА ПУНОКОСНОСТА МЕХАНИЧНА ВЕЛИЧИНА ЈЕ ФУНКЦИЈА КООРДИНАТА И ИМПУЛСА ЧЕСТИЦА СИСТЕМА $A = A(x, p)$. ЧРЕТАЊЕ ЧЕСТИЦА КОЈИМАТЕМОМ СИСТЕМА ОДРАЖАВА У ДАЈИМ ПРОСТОРУ КРЕТАЊЕ ПО ЕНЕРГИЈОН ХИПЕРПЛОЖИ ОДРЕЂЕЊА ХАМИЛТОНОВИМ СИСТЕМА.

ПРИМЕР ОДРЕДИТИ ХАМИЛТОНОВЕ ЈЕДНАЧИНЕ И ПОКАЗАТИ ОБЛИК ПЛОЖА ЗА УНИТАРНИ ХАМИЛТОНОВИ СИСТЕМ.



$$H = \frac{p^2}{2m} + \frac{1}{2} m \omega^2 x^2$$

$$\frac{dx}{dt} = \frac{\partial H}{\partial p} = \frac{p}{m}$$

$$\frac{dp}{dt} = - \frac{\partial H}{\partial x} = - m \omega^2 x$$

$$H = E = \frac{p^2}{2m} + \frac{1}{2} m \omega^2 x^2$$

$$\frac{p^2}{2mE} + \frac{x^2}{\frac{2E}{m\omega^2}} = 1$$

$$\frac{p^2}{a^2} + \frac{x^2}{b^2} = 1$$



У ПРЕТХОДНОМ ПРИМЕРУ СМО ВИДЕЛИ ДА СУ ХАМИЛТОНОВЕ ЈЕДНАЧИНЕ ЗА КОЛЕБАЊАМИ СИСТЕМ У ДЕКАРТОВИМ КООРДИНАТАМА ЕКВИВАЛЕНТЕ ИСТИМ ЈЕДНАЧИНАМА. У ОДРАЖАВАЈУ ЈЕДНАЧИНАМА КРЕТАЊА СИСТЕМА СА ВЕЛИЧИМ ПЛОЖЕМ ЧЕСТИЦА СУЧАЈАМО СЕ СА ОВА ДВА ПЛОЖЕМА. ПРВИ ЈЕДИНСТВАМ ПЛОЖЕ ЈЕДНАЧИНА А ДРУГИЕ ИСТО СУ НАМ ПОЧЕТИ УСЛОВИ КРЕТАЊА НЕПОЗНАТИ. СА ПОРАДОМ РАЧУНАРОКЕ СНАКЕ, РАСТЕ И БРОЈ ЧЕСТИЦА ЧИОЕ ЈЕДНАЧИНЕ МОЖЕМО РЕШИТИ. У ОБОМ ПЛОЖЕМА, МОЖЕМО ЈЕ РЕШИТИ ЈЕДНАЧИНЕ КРЕТАЊА ЗА НЕКОЛИКО МИЛИЈАРДИ ЧЕСТИЦА ТОКОМ ОДРЕДНОГ ВРЕМЕНА НА РАЧУНАРУ. ТАД БРОЈ ЈЕ ШТАКО МАЊИ ИСТО ИСТО ЈЕ БРОЈ ЧЕСТИЦА У МАКСИМУМНОМ УЛОЖИМА АЛИ СЕ ДОБИТИ ДА СЕ МОЖЕ СИСТЕМИ МЕНЕЊЕМО НА РАЧУНАРУ. ДРУГИ ПРОБЛЕМ ВЕЉИ ЗА ПОЧЕТИ УСЛОВИ ЈЕ ОВЕО ДА РАДОСА СТАТИСТИЧКЕ МЕХАНИКЕ ТАКО ИСТО ЈЕ УСЛОЖИВАТИ СТАТИСТИЧКИ МОДЕЛ ПРЕМА ЗА ПОЧЕТИ УСЛОВИ.

МАКРОСКОПСКА МЕРЕЊА

МАКРОСКОПСКА МЕРЕЊА СЕ ОДРИЖАЈУ НА ПЛОЖИ НЕКИМ ВРЕМЕНСКИМ СКАЛАМА ОД ЕКВИВАЛЕНТИВНИХ МИКРОСКОПСКИХ КРЕТАЊА КОЈЕ ОДРАЖАВА ВРЕМЕНУ СДАТИ ИЗМЕНЕ ЧЕСТИЦА. ТО ЗНАЧИ ДА ТОКОМ МАКРО ВЕЛИЧИНА А СИСТЕМ НЕКЕ КОЈИ ОДРАЖАВА БРОЈ МИКРОСТАЊА. МАКРОСКОПСКА МЕРЕЊА СУ ЗАВИСАЈУ ОДРЕЂЕЊА ПО ВРЕМЕНУ СЛУЖ ВРЕДНОСТИ А У ДРЕДНИМ МИКРОСТАЊИМА:

$$\bar{A} = \frac{1}{\tau} \int_0^{\tau} A(x_i(t;0), p_i(t;0)) dt$$

ГДЕ ЈЕ τ БРАНЕ МЕРЕЊА А $x_i(t;0)$ И $p_i(t;0)$ ИМПУЛСИ И МОМЕНТИ У ПЛОЖИ t А ЧИОЕ Б ВРЕДНОСТИ У $t=0$ БУДЕ $x_i(0)$ И $p_i(0)$. ОБИКО ДЕФИНИСАТИ СРЕДЊА ВРЕДНОСТ ПО ВРЕМЕНУ ЈАВИТИ СЕ ВРЕДНОСТ МЕРЕЊА τ И ПОЧЕТИК УСЛОВИ $(x_i(0), p_i(0))$. ПОДОБИМО СЕ ДА ЗА НЕКЕ СИСТЕМЕ, БРАНЕ МЕРЕЊА МОЖЕ УТИКАТИ НА \bar{A} .