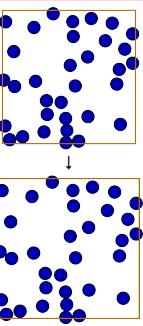
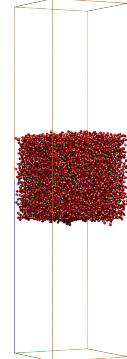


| | |
|--|---|
| <h3>Mechanické veličiny</h3> <p>● Teplota (NVE MD):</p> $T_{\text{kin}} = \frac{E_{\text{kin}}}{f k_B / 2}$ <p>značení zde: $U = U(r^N)$ = potenciál $E = E(T, V)$ = vnitřní energie f = počet stupňů volnosti</p> <p>● Vnitřní energie:</p> $E = (E_{\text{kin}} + U) \stackrel{NVT}{=} \frac{f}{2} k_B T + \langle U \rangle \equiv E_{\text{id}} + E_{\text{res}}$ <p>res = reziduální (viz násled. str.)</p> <p>● Tlak</p> $p = \frac{N}{V} k_B T - \left\langle \left(\frac{\partial U(V^{1/3} \xi^N)}{\partial V} \right)_{\xi^N} \right\rangle \equiv p_{\text{id}} + p_{\text{res}}$ <p>- bezrozměrné (škálované) proměnné ξ_i: $\vec{r}_i = V^{1/3} \vec{\xi}_i$ - červenou derivaci počítáme za konstantních ξ^N, celá konfigurace se rovnoměrně srdce nebo naafoukne - p_{id} = kinetický příspěvek (= ideální plyn), též $p_{\text{id}} = \phi E_{\text{kin}} / 3V$, kde v periodických okr. p. $\phi = N/(N-1)$ zohledňuje 3 nulové zachovávající se složky hybnosti - p_{res} = kohezní příspěvek</p> | <h3>Tenzor tlaku</h3> <p>Též tenzor napětí (v pevných látkách):</p> $\vec{P} = \vec{P}_{\text{id}} + \vec{P}_{\text{res}} = \frac{1}{V} \sum_{i=1}^N (\phi m_i \vec{v}_i \vec{v}_i + \vec{J}_i \vec{r}_i)$ <p>● Tenzorový součin $\vec{T} = \vec{u} \vec{v}$, též se značí $\vec{T} = \vec{u} \otimes \vec{v}$: $T_{ab} = v_a v_b$.</p> <p>● $\phi = N/(N-1)$ zohledňuje 3 nulové zachovávající se složky hybnosti v periodických okr. podm.</p> <p>● Skalární tlak je 1/3 stopy, $p = \text{tr}(\vec{P})/3$.</p> <p>● V modelech s pevnými vazbami musí zahrnovat virál vazebních sil. Ty závisí na rychlostech.</p> <p>● Diagonální členy jsou dobré k výpočtu povrchového napětí.</p> <p>● Nedagonální členy jsou dobré k výpočtu viskozity.*</p> <p>● Lze počítat také metodou virtuální změny objemu: - protážení v $\hat{x} \rightarrow P_{xx}$, - změna tvaru simulacní buňky \Rightarrow nedagonální členy.</p> <p>*Kupodivu i diagonální členy se dají k výpočtu viskozity použít.</p> |
| <h3>Odrození vzorce pro tlak v NPT souboru</h3> $dF = -SdT - pdV \quad (X) = \frac{1}{Q_N} \int_{V^N} X(r^N) \exp[-\beta U(r^N)] dr^N$ $p = -\left(\frac{\partial F}{\partial V}\right)_T, \quad F = -k_B T \ln \frac{Q_N}{N! \Lambda^{3N}}$ $Q_N = \int_{V^N} \exp[-\beta U(r^N)] dr^N \stackrel{r_i = V^{1/3} \xi_i}{=} \int_{\xi^N} \exp[-\beta U(V^{1/3} \xi^N)] V^N d\xi^N$ $p = -\left(\frac{\partial F}{\partial V}\right)_T = k_B T \left(\frac{\partial \ln Q_N}{\partial V}\right)_{\xi^N} = \frac{k_B T}{Q_N} \left(\frac{\partial Q_N}{\partial V}\right)_{\xi^N}$ $= \frac{k_B T}{Q_N} \int_{\xi^N} \exp[-\beta U(V^{1/3} \xi^N)] NV^{N-1} d\xi^N$ $+ \frac{k_B T}{Q_N} \int_{\xi^N} \exp[-\beta U(V^{1/3} \xi^N)] (-\beta) \left(\frac{\partial U(V^{1/3} \xi^N)}{\partial V}\right)_{\xi^N} V^N d\xi^N$ $= \frac{N}{V} k_B T - \left\langle \left(\frac{\partial U(V^{1/3} \xi^N)}{\partial V} \right)_{\xi^N} \right\rangle = \boxed{\text{ideální část (kinetická)}} + \boxed{\text{reziduální část (kohezní)}}$  | <h3>Povrchové napětí kapalin</h3> <p>V uspořádání vrstvy (slab geometry) – protažený periodický box (2:1 či více)</p> $\gamma = \left(\frac{\partial F}{\partial A} \right)_{V,T} = \left(\frac{\partial G}{\partial A} \right)_{p,T} = -\frac{1}{4} L_z P_t, \quad \text{kde } P_t = P_{xx} + P_{yy} - 2P_{zz}$ <p>● Je to „mechanická veličina“.</p> <p>● Nelze tak počítat mezikárovou energii krystalů (to je „entropická veličina“).</p> <p>● Korekce na useknutí potenciálu – několik variant (cf. simen09).</p> <p>● P_{zz} = tlak nasycených par; je-li dost malý, P_{xx}, P_{yy} lze nahradit obvyklým tlakem p.</p> <p>● Alternativa: virtuální změna povrchu [Gloor et al.: JCP 123, 134703 (2005)]: přeskálujeme \hat{x}, \hat{y} a v opačném poměru na druhou \hat{z}, takže objem se zachová:</p> $\gamma = \left\langle \left(\frac{\delta U}{\delta A} \right)_V \right\rangle$  |
| <h3>Reziduální veličiny</h3> <p>= vzhledem ke standardnímu stavu ideální plyn při stejně teplotě, stejném objemu (= stejně hustotě) i stejném složení jako daný systém. Užitečné v kanonickém (NVT) souboru.</p> <p>někdy "excess"; pro Gibbsovu energii solvatace či μ rozpuštění též "Ben-Naimův standardní stav"</p> <p>Pro Helmholtzovu energii: ideální plyn: $Q_N = VN$</p> $F = -k_B T \ln Z_N = -k_B T \ln \frac{Q_N}{N! \Lambda^{3N}} = -k_B T \ln \frac{V^N}{N! \Lambda^{3N}} - k_B T \ln \frac{Q_N}{V^N} \equiv F_{\text{id}} + F_{\text{res}}$ | <h3>Fluktuační veličiny</h3> <p>$(\Delta X)^2 = \text{Var } X = (\text{střední kvadratická})$ fluktuaace = rozptyl = variance</p> <p style="color: green;">$\text{fluktuaace} = (\text{mech/el/...veličina}') = (\text{termodynamický potenciál})'$</p> <p>Méně přesné než střední hodnoty! Částečný výjimka: když znám střední hodnotu (např. je 0). Např. (NVT): $p = -\left(\frac{\partial F}{\partial V}\right)_T, E = \left(\frac{\partial \beta F}{\partial \beta}\right)_V$</p> <p>● Teplelná kapacita za konst. $[V]$:</p> $C_V = \left(\frac{\partial E}{\partial T} \right)_V = \frac{1}{k_B T^2} \text{Var } E = \frac{1}{k_B T^2} ((\Delta E_{\text{kin}} + \Delta U)^2)$ <p>$\text{Cov}(U, E_{\text{kin}}) = (\Delta U \Delta E_{\text{kin}}) = 0, \text{Var } E_{\text{kin}} = \frac{f}{2} (k_B T)^2$ (viz cvičení) \Rightarrow</p> $C_V = \frac{1}{k_B T^2} \left(\left(\frac{fk_B}{2} + \Delta U \right)^2 \right) = \frac{fk_B}{2} + \frac{1}{k_B T^2} (\Delta U)^2 \equiv C_{V,\text{id}} + C_{V,\text{res}}$ <p>● Izotermická kompresibilita (stlačitelnost) – v NPT souboru:</p> $\kappa = -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_T = \frac{\langle (\Delta V)^2 \rangle}{V k_B T}$ <p>Permitivitu lze počítat z fluktuaace dipolového momentu buňky, $\langle M^2 \rangle$, (více později).</p> |
| <h3>Tlak – virtuální změna objemu</h3> <p>Opakování: de Broglieova tepelná vlnová délka:</p> $\Lambda = \frac{h}{\sqrt{2 \pi m k_B T}}$ <p>chemický potenciál ideálního plynu:</p> $\mu_{\text{id}} = \left(\frac{\partial F_{\text{id}}}{\partial N} \right)_{T,V} = k_B T \ln \frac{N \Lambda^3}{V}$ | <h3>Cvičení</h3> <p>Vypočtěte $\langle E_{\text{kin}} \rangle$ a $\text{Var } \langle E_{\text{kin}} \rangle$ pro jeden stupeň volnosti, tj. $E_{\text{kin}} = \frac{1}{2} m v^2$.</p> $E_{\text{kin}} = \frac{1}{2} m v^2$ $\pi(v) = \frac{\exp(-\frac{1}{2} m v^2 / k_B T)}{\int \exp(-\frac{1}{2} m v^2 / k_B T) dv}$ $\langle E_{\text{kin}} \rangle = \int E_{\text{kin}} \pi(v) dv$ $\text{Var}(E_{\text{kin}}) = \int (E_{\text{kin}} - \langle E_{\text{kin}} \rangle)^2 \pi(v) dv$ $= \frac{1}{2} (k_B T)^2$ <pre style="font-family: monospace;"> > restart; > assume(m=0,k=0,T=0); > K:=m/2*v^2; kt:=k*T; > inorm:=int(exp(-K/kt),v=-infinity..infinity); inorm := (sqrt(k*T)/sqrt(m-k*T)); > averK:=int(K*exp(-K/kt),v=-infinity..infinity)/inorm; averK := 1/2*k-T; > fluctK:=int((K-averK)^2*exp(-K/kt),v=-infinity..infinity)/inorm; fluctK := 1/2*k^2-T^2; </pre> |
| <h3>Tlak z virálu síly</h3> <p>Numerická derivace (pro vybranou sérii konfigurací)</p> $\frac{\partial U}{\partial V} = \frac{U(V + \Delta V) - U(V)}{\Delta V} + \mathcal{O}(\Delta V) \equiv \frac{U(\vec{r}_1 + \vec{r}_2) - U(\vec{r}_1)}{\Delta V} + \mathcal{O}(\Delta V)$ $\frac{\partial U}{\partial V} = \frac{U(V + \Delta V) - U(V - \Delta V)}{2 \Delta V} + \mathcal{O}(\Delta V^2)$ <p>Implementace: $U(V + \Delta V)$ znamená naafouknutí celé konfigurace (všech vzdáleností) ve stejném poměru; u molekul vzhledem k referenčnímu bodu (pak N je počet molekul):</p> $\left(\frac{V + \Delta V}{V} \right)^{1/3}$ <p>Přeskálovaná konfigurace je jen pomocná pro výpočet, není součástí trajektorie.</p> <p>Pro modely s tuhým jádrem takové, že při naafouknutí boxu nemůže dojít k překryvu, lze použít sdrcnutí: $P = N k_B T / V + \frac{k_B T}{\Delta V} (e^{-[U(V - \Delta V) - U(V)]/k_B T} + \mathcal{O}(\Delta V))$</p> | <h3>Entropické veličiny</h3> <p>Tím mírníme F, G (\Leftarrow partiční funkce), S (\Leftarrow počet stavů W), μ, $\Delta G, \dots$</p> <p>Ty nelze vyjádřit jednoduše jako $\langle \cdot \rangle$.</p> <p>Použití: rovnováhy obecně; rozpustnost, vazba ligand–receptor, stabilita biomolekul, ...</p> <p>● metoda termodynamické integrace:</p> <ul style="list-style-type: none"> ● přes reálné veličiny (T, V, P) ● přes zapojovací parametr ● výpočet reverzibilní práce integrací síly ● Widomova metoda vkládání částice; postupné vkládání, alchymistická transmutace ● noboltzmannovské vzorkování: <ul style="list-style-type: none"> ● deštníkové vzorkování (umbrella sampling) ● multiple histogram reweighting ● metadynamika/Wang–Landau ● metoda lokální hustoty <p style="color: green;">Formálně (pro konfigurační integrál):</p> $Q = \frac{\int e^{-\beta U} dP^N}{1}$ $= \frac{\int e^{-\beta U} dP^N}{\int e^{-\beta U} e^{\beta \mu} dP^N} = \frac{e^{\beta \mu}}{\int e^{-\beta U} dP^N}$ <p style="color: green;">... naprostě nepoužitelné</p> |

Metoda termodynamické integrace

Fyzikální chemie: $dF = -SdT - pdV$, $dG = -SdT + Vdp$

Kanonickej soubor ($\beta = 1/k_B T$):

$$\left(\frac{\partial F}{\partial V}\right)_T = -p \Rightarrow F_1 - F_0 = -\int_{V_0}^{V_1} pdV, \quad \left(\frac{\partial (\beta F)}{\partial \beta}\right)_V = E \text{ nebo } \left(\frac{\partial (\beta F_{\text{res}})}{\partial \beta}\right)_V = \langle U \rangle$$

Integrujeme numericky – musíme stanovit p, E v mnoha bodech

Začínáme z vhodného referenčního stavu (známý stav, ideální plyn, harmonický krystal)

Důkaz # 1 vzorce $\frac{\partial (\beta F)}{\partial \beta} = E$:

$$\frac{\partial (\beta F)}{\partial \beta} = \frac{\partial (F/T)}{\partial (1/T)} = \frac{\partial (F/T)}{\partial T} / \frac{\partial (1/T)}{\partial T} = \frac{-ST - F}{T^2} / \left(-\frac{1}{T^2}\right) = ST + F = E$$

Důkaz # 2 vzorce $\frac{\partial (\beta F)}{\partial \beta} = E$:

$$\frac{\partial (\beta F)}{\partial \beta} = \frac{-\partial \ln Z}{\partial \beta} = -\frac{1}{Z} \frac{\partial Z}{\partial \beta} = -\frac{\partial \sum_{\psi} e^{-\beta E(\psi)}}{\partial \beta} = -\frac{\sum_{\psi} [-E(\psi)] e^{-\beta E(\psi)}}{\sum_{\psi} e^{-\beta E(\psi)}} = \langle E \rangle = E$$

Integrace přes zapojovací parametr

Uvažujeme libovolnou závislost $(\beta U)(\lambda)$, např.:

$$(\beta U)(\lambda) = \begin{cases} \beta[U_0 + \lambda(U_1 - U_0)] & \lambda = \text{zapojovací (coupling) parametr, } \lambda \in [0, 1] \\ \lambda U & \lambda \equiv \beta: \text{ viz předchozí stránka} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \beta F_{\text{res}}}{\partial \lambda} = -\frac{\partial \ln Q}{\partial \lambda} = -\frac{1}{Q} \int \frac{\partial e^{-\beta U}}{\partial \lambda} dP^N = \frac{1}{Q} \int \frac{\partial (\beta U)(\lambda)}{\partial \lambda} e^{-\beta U(\lambda)} dP^N = \left\langle \frac{\partial (\beta U)(\lambda)}{\partial \lambda} \right\rangle_{\lambda}$$

$$(\beta F_{\text{res}})(\lambda_1) = (\beta F_{\text{res}})(\lambda_0) + \int_{\lambda_0}^{\lambda_1} \left\langle \frac{\partial (\beta U)(\lambda)}{\partial \lambda} \right\rangle_{\lambda} d\lambda$$

kde $\langle \cdot \rangle_{\lambda}$ = střední hodnota v souboru (simulaci) s potenciálem $U(\lambda)$

Způsob integrace:

Několik diskrétních hodnot λ_i :

nafitujeme na vhodnou funkci a tu zintegrujeme

použijeme metodu numerické kvadratury, např. Simpsonův vzorec
(body s větší váhou simulujeme úměrně déle)

Malá změna λ v každém MD kroku (systém je téměř v rovnováze) + integrace

Příklady

Pro $\lambda = \beta$ dostaneme jako minule:

$$\beta_1 F_{\text{res}}(\beta_1) - \beta_0 F_{\text{res}}(\beta_0) = \int_{\beta_0}^{\beta_1} \langle U \rangle d\beta$$

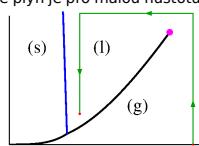
Integrace z Einsteinova krystalu do reálného krystalu.

Einsteinův krystal = nezávislé harmonické oscilátory ve vrcholech mřížky; v klasických simulacích jsou ovšem oscilátory klasické.
Jsou menší (ale řešitelné) problém, když se krystal z mřížky „utrhne“.

Integrace z ideálního plynu okolo kritického bodu do kapaliny. Protože plyn je pro malou hustotu singulární, jeden z integrálů je (pro NPT):

$$\ln \phi = \frac{\mu - \mu^*}{RT} = \int_0^p \left(V_m - \frac{RT}{p'} \right) dp'$$

Pro malé tlaky pomůže virilová stavová rovnice.



Neboltzmannovské vzorkování/umbrella sampling/scaled particle

Chceme $(\beta U)_1$, ale simulujeme $(\beta U)_0$ (měníme β/U oboje):

$$\Delta(\beta U) = (\beta U)_1 - (\beta U)_0$$

$$(\chi)_{(\beta U)_1} = \frac{\int X e^{-(\beta U)_1} dP^N}{\int e^{-(\beta U)_1} dP^N} = \frac{\int X e^{-(\beta U)_0} e^{-\Delta(\beta U)} dP^N}{\int e^{-(\beta U)_0} e^{-\Delta(\beta U)} dP^N} = \frac{\langle X e^{-\Delta(\beta U)} \rangle_0}{\langle e^{-\Delta(\beta U)} \rangle_0}$$

Helmholtzova energie

$$\begin{aligned} \Delta(\beta F_{\text{res}}) &= \beta_1 F_{\text{res}}((\beta U)_1) - \beta_0 F_{\text{res}}((\beta U)_0) \\ &= -\ln\left(\frac{Q_1}{Q_0}\right) = -\ln\left(\frac{\int e^{-(\beta U)_1} dP^N}{\int e^{-(\beta U)_0} dP^N}\right) \\ &= -\ln\left(\frac{\int e^{-(\beta U)_0} e^{-\Delta(\beta U)} dP^N}{\int e^{-(\beta U)_0} dP^N}\right) = -\ln\langle e^{-\Delta(\beta U)} \rangle_0 \\ &= \ln\langle e^{+\Delta(\beta U)} \rangle_1 \end{aligned}$$

kde poslední rovnice vyplývá ze zámeny $0 \leftrightarrow 1$

[†]Asi Zwanzig (1954) "thermodynamic perturbation method", dnes (nepřesně) zahrnuto pod "umbrella sampling"

Neboltzmannovské vzorkování II

$\Delta(\beta U)$ nesmí být příliš velké

$$e^x = 1 + x + \dots$$

pro infinitesimálně malé $\Delta(\beta U)$ dostaneme termodynamickou integraci:

$$\begin{aligned} \Delta(\beta F_{\text{res}}) &= -\ln\langle e^{-\Delta(\beta U)} \rangle_0 \\ &\approx -\ln\langle 1 - \Delta(\beta U) \rangle_0 \\ &= -\ln\langle 1 - (\Delta(\beta U))_0 \rangle \\ &\approx \langle \Delta(\beta U) \rangle \\ \Rightarrow \partial(\beta F_{\text{res}})/\partial \lambda &= \langle \partial(\beta U)/\partial \lambda \rangle_{\lambda} \end{aligned}$$

Deštňkové vzorkování

Vzorkujeme systém uprostřed, mid = $(\beta U)_0 + \Delta(\beta U)/2 = (\beta_0 U_0 + \beta_1 U_1)/2$:

$$\Delta(\beta F_{\text{res}}) = \ln\langle e^{+\Delta(\beta U)/2} \rangle_{\text{mid}} - \ln\langle e^{-\Delta(\beta U)/2} \rangle_{\text{mid}}$$

Termín "umbrella sampling" se dnes obvykle používá pro mnoho kroků podobného typu (viz dále)

Scaled particle

Částice rostoucí po krocích, podobně alchemic transmutation

Multiple histogram reweighting I

aka WHAM, weighted histogram analysis method

Building the **density of states** as a funtion of energy in a wide range of temperatures from overlapping histograms of energies obtained in a number of simulations at different temperatures (can be extended to other coupling parameter).

Configurational integral and residual Helmholtz energy at temperature T_i , $\beta_i = 1/k_B T_i$:

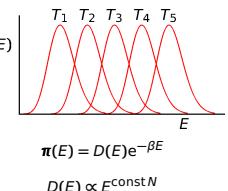
$$Q_i = e^{-\beta_i F_i} = \int e^{-\beta_i U(P^N)} dP^N = \int D(E) e^{-\beta_i E} dE$$

where $D(E)$ (aka W , Ω) is the density of states:

$$D(E) = \int_{U(P^N)=E} 1 dP^N \equiv \int_{U(P^N)=E} \delta(U(P^N) - E) dP^N$$

rectangle $\approx \int_{U(P^N) \in (E-\Delta E/2, E+\Delta E/2)} 1 dP^N$

[Ghoufi et al. (2008)]



Detour: Density of states for a particle in a box

One particle in 1D in a box of length L, energies of eigenstates according to the Schrödinger equation:

$$E_n = \frac{n^2 \hbar^2}{8L^2} \propto n^2, \quad n = 1, 2, \dots$$

Let's have f = 3N such degrees of freedom. The number of states #(E) with energy less than E satisfies the equation

$$n_1^2 + n_2^2 + \dots + n_f^2 < E = [E^{1/2}]^2$$

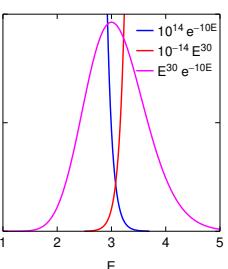
For large E , #(E) = $1/f$ of the volume of the $E^{1/2}$ -ball in the f-dimensional space:

$$\#(E) = \frac{\pi^{f/2} E^{f/2}}{\Gamma(f/2 + 1)} \propto E^{f/2} \Rightarrow D(E) = \frac{d\#(E)}{dE} \propto E^{f/2 - 1}$$

$$\pi(E) = D(E) e^{-\beta E}$$

The Boltzmann factor $e^{-\beta E}$ eventually wins!

For large N , the product converges to a Gaussian with $\text{Var}(E) \propto f \propto N$ ($\sigma = N^{1/2}$)



Multiple histogram reweighting II

In the simulation, we calculate the histogram $h_i(E)$ for a set of (equidistant) energies E , or some equivalent Gaussian-based δ -function approximation. We will use the normalized histogram and the f -form. (To repeat, subscript i refers to T_i .)

$$\sum_i h_i(E) = \int h_i(E) dE = 1$$

$$h_i(E) = \frac{D(E) e^{-\beta_i E}}{\int D(E) e^{-\beta_i E} dE} = D(E) e^{-\beta_i (E - F_i)}$$

Using one temperature only but F_i is not known (yet):

$$D(E) = h_i(E) e^{\beta_i (E - F_i)}$$

(1)

We will average $D(E)$ from several simulations at different temperatures.

$D(E)$ does not depend on T_i , but our calculation does \pm statistical errors.

At different T_i different ranges of E are sampled.

\Rightarrow We compose the total $D(E)$ from all data:

$$D(E) = \sum_i w_i(E) h_i(E) e^{\beta_i (E - F_i)}, \quad \sum_i w_i(E) = 1$$

Multiple histogram reweighting III

Determining the weights: minimization of the error $\delta D(E)$ (or some estimate). Using reasonable assumptions, we get

$$w_i(E) = \frac{N_i h_i(E)}{\sum_j N_j h_j(E)} = \frac{N_i e^{-\beta_i (E - F_i)}}{\sum_j N_j e^{-\beta_j (E - F_j)}}$$

where N_i is the number of measurements at temperature β_i . \Rightarrow

$$\begin{aligned} e^{-\beta_i F_i} &= \int D(E) e^{-\beta_i E} dE = \int \sum_j w_j(E) h_j(E) e^{\beta_j (E - F_j)} e^{-\beta_i E} dE \\ &= \frac{\sum_j N_j e^{-\beta_j (E - F_j)} h_j(E) e^{\beta_j (E - F_j)}}{\sum_j N_j e^{-\beta_j (E - F_j)}} e^{-\beta_i E} dE = \int \frac{\sum_j N_j h_j(E) e^{-\beta_j (E - F_j)}}{\sum_j N_j e^{-\beta_j (E - F_j)}} dE \end{aligned}$$

can be solved by iterations (self-consistent solution).

F_i are determined but an additive constant, $D(E)$ but a multiplicative factor

Neboltzmannovské vzorkování II

$\Delta(\beta U)$ nesmí být příliš velké

$$e^x = 1 + x + \dots$$

pro infinitesimálně malé $\Delta(\beta U)$ dostaneme termodynamickou integraci:

$$\begin{aligned} \Delta(\beta F_{\text{res}}) &= -\ln\langle e^{-\Delta(\beta U)} \rangle_0 \\ &\approx -\ln\langle 1 - \Delta(\beta U) \rangle_0 \\ &= -\ln\langle 1 - (\Delta(\beta U))_0 \rangle \\ &\approx \langle \Delta(\beta U) \rangle \\ \Rightarrow \partial(\beta F_{\text{res}})/\partial \lambda &= \langle \partial(\beta U)/\partial \lambda \rangle_{\lambda} \end{aligned}$$

Deštňkové vzorkování

Vzorkujeme systém uprostřed, mid = $(\beta U)_0 + \Delta(\beta U)/2 = (\beta_0 U_0 + \beta_1 U_1)/2$:

$$\Delta(\beta F_{\text{res}}) = \ln\langle e^{+\Delta(\beta U)/2} \rangle_{\text{mid}} - \ln\langle e^{-\Delta(\beta U)/2} \rangle_{\text{mid}}$$

Termín "umbrella sampling" se dnes obvykle používá pro mnoho kroků podobného typu (viz dále)

Scaled particle

Částice rostoucí po krocích, podobně alchemic transmutation

Multiple histogram reweighting IV

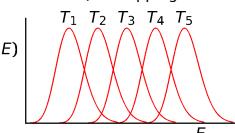
Expectation value at temperature β :

$$\langle X \rangle_{\beta} = \frac{\int X(E) D(E) e^{-\beta E} dE}{\int D(E) e^{-\beta E} dE} = \frac{\int X(E) \frac{\sum_i h_i(E)}{\sum_j N_j e^{-\beta_j (E - F_j)}} e^{-\beta E} dE}{\int \frac{\sum_i h_i(E)}{\sum_j N_j e^{-\beta_j (E - F_j)}} e^{-\beta E} dE}$$

$\int dE$ is over histograms of width ΔE

if ΔE is very short, all calculated energies are stored and $\int X(E) h_i(E) dE$ is replaced by a sum of E over $h_i(E) = 1/N_i$

$\sqrt{\text{Var}E}/\langle E \rangle \approx N^{-1/2} \Rightarrow \beta_i/\beta_{i+1} \approx 1 \pm N^{-1/2}$ (overlapping distributions)



Parallel tempering (replica exchange)

+ 21/34
s07/3

k simulací při teplotách $\beta_1 < \beta_2 \dots$ provádíme paralelně.

Občas krok prohození 2 subsystémů β_i, β_j (normálně $|i-j|=1$) přijmu s pravděpodobností:

$$\min \left\{ 1, \frac{\exp(-\beta_i E_j - \beta_j E_i)}{\exp(-\beta_i E_i - \beta_j E_j)} \right\}$$

Výhody: snáze překonám bariéry, lepší ergodicita, rychlejší konvergence při nízkých teplotách

Nevýhody: korelace subsystémů a složitější odhad chyb

"Conformational flooding", Wang-Landau, metadynamika: Case study

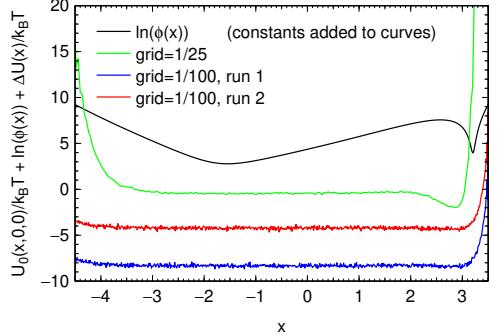
xmaple ..//maple/metadynamics-case-study.mw 26/34
s07/3

Poslední graf ukazuje $F(x) + \Delta U(x)$ (dvě nezávislé simulace $T = 1 \text{ K}$, různý start)

| 1/grid | $\Delta F/k_B T$ |
|---------|------------------|
| 50 | 37.85(8) |
| 100 | 40.52(5) |
| 200 | 40.98(5) |
| 400 | 41.08(3) |
| přesně* | 41.13 |

kde ΔF je rozdíl mezi pravým a levým bazénem.

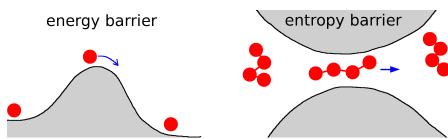
* viz Maple



"Conformational flooding", Wang-Landau, metadynamika

22/34
s07/3

Metoda vhodná pro rychlé překonání bariér (špatná ergodicita – „hrdlo lávky“), vč. výpočtu profilu volné energie (ΔF nebo ΔG), založená na snižování bariéry.



(několik předchůdců)

Conformational flooding" H. Grubmüller (1995)

Wang-Landau (MC) F. Wang, D.P. Landau (2001)

Metadynamika (MD) A. Laio, M. Parrinello (2002)

Formální ekvivalence C. Junghans, D. Perez, T. Vogel (2014)

Widomova metoda vkládání částice I

27/34
s07/3

Otevřený systém:

$$dF = -SdT - PdV + \mu dN$$

$$\beta\mu = \left(\frac{\partial(\beta F)}{\partial N}\right)_{V,T} = -\left(\frac{\partial \ln Z_N}{\partial N}\right)_{V,T}$$

$$\beta\mu_{\text{res}} = \left(\frac{\partial(\beta F_{\text{res}})}{\partial N}\right)_{V,T} = -\left(\frac{\partial \ln(Q_N/V^N)}{\partial N}\right)_{V,T} \approx -\left(\ln \frac{Q_{N+1}}{V^{N+1}} - \ln \frac{Q_N}{V^N}\right)$$

$$\exp(-\beta\mu_{\text{res}}) = \frac{1}{V} \frac{Q_{N+1}}{Q_N}$$

ještě jednou pro plný chemický potenciál:

$$e^{-\beta\mu} = \frac{Z_{N+1}}{Z_N} = \frac{1}{(N+1)\Lambda^3} \frac{Q_{N+1}}{Q_N} \text{ směs: } e^{-\beta\mu_i} = \frac{Z_{N_1, \dots, N_i+1}}{Z_N} = \frac{1}{(N_i+1)\Lambda_i^3} \frac{Q_{N_1, \dots, N_i+1}}{Q_N}$$

po odečtení $\mu^{\text{id}} = k_B T \ln \frac{N\Lambda^3}{V}$ dostaneme stejně $\mu_{\text{res}} = \mu - \mu^{\text{id}}$

"Conformational flooding", Wang-Landau, metadynamika

23/34
s07/3

Náš systém je definován potenciálem $U_0(r^N)$

Kolektivní proměnná $\lambda = \lambda(r^N)$ popisuje zkoumaný proces, např. reakční koordináta, vzdálenost atomů (např. iontů), vzdálenost těžišť skupin (např. ligand-receptor), různé projekce vzdáleností či úhly...

Můžeme mít dvě kolektivní proměnné, i více.

Simulujeme systém s potenciálem $U(r^N) = U_0(r^N) + \Delta U(\lambda)$, kde $\Delta U = 0$ na začátku

$\Delta U(\lambda)$ je periodicky aktualizován:

$$\Delta U := \Delta U + \omega \frac{\delta(\lambda)}{h(\lambda)}, \quad \lambda = \lambda(r^N)$$

δ = approximace δ -funkce (MC: chlívek histogramu, lépe a nutně v MD: Gauss)

ω = dostačeně malý relaxační parametr, $\omega \ll k_B T$

$h(\lambda)$ = hustota kartézských bodů na hyperplášce λ ; např., $h(\lambda) = 4\pi\lambda^2$ pro $\lambda = r_{12}$

⇒ pravděpodobnost návštěvení toho samého λ se opět zmenší

Widomova metoda vkládání částice II

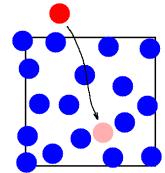
28/34
s07/3

$$\exp(-\beta\mu_{\text{res}}) = \frac{1}{V} \frac{Q_{N+1}}{Q_N}$$

$$N \rightarrow N+1 \quad U_{N+1} = U_N + \Psi(N)$$

$$\frac{1}{V} \frac{Q_{N+1}}{Q_N} = \frac{1}{VQ_N} \int \exp(-\beta U_N - \beta\Psi) d\vec{r}_1 \dots d\vec{r}_{N+1} = \frac{1}{V} \int \langle e^{-\beta\Psi} \rangle_N d\vec{r}_{N+1}$$

$$\exp(-\beta\mu_{\text{res}}) = \frac{1}{V} \int \langle e^{-\beta\Psi} \rangle_N d\vec{r}_{N+1} = \langle \langle e^{-\beta\Psi} \rangle_N \rangle_{\text{random } \vec{r}_{N+1}}$$



kde $\frac{1}{V} \int X d\vec{r}_{N+1} = \langle X \rangle_{\text{random } \vec{r}_{N+1}}$ = střední hodnota X přes polohy $(N+1)$ -ní částice v objemu V počítaná MC integrací, tj. vkládáním částice na náhodná místa

($N+1$)-ní částice neovlivňuje simulaci – je virtuální (fiktivní, ghost)

Problém: husté systémy, velké rozpuštěnce
Náprava: postupné vkládání (scaled particle)

Podobně: vkládání rozpuštěnce ⇒ rozpustnost, Henryho konstanta

"Conformational flooding", Wang-Landau, metadynamika

24/34
s07/3

Profil volné energie podél λ :

příseň vzato, aktualizace λ by měla být vypnuta pro ostrý výpočet (MC: porušení mikroreverzibility, MD: ohřívání)

pak se stanoví reziduální téměř konstantní $p(\lambda)$ a:

$$F(\lambda) = \text{const} - \Delta U(\lambda) - k_B T \ln[p(\lambda)/h(\lambda)]$$

v praxi s dost malým ω a nevypnutou aktualizací můžeme předpokládat $p(\lambda)/h(\lambda) = \text{const}$, takže (v oblasti λ , kam jsme se při aktualizaci dostali)

$$F(\lambda) = \text{const} - \Delta U(\lambda)$$

Volná energie dobře definovaného „bazénu“ stavů (např. vázaného stavu) jest:

$$F = -k_B T \ln \int_{\lambda_1}^{\lambda_2} e^{-F(\lambda)/k_B T} h(\lambda) d\lambda$$

v případě několika kolektivních proměnných se integruje přes oblast

¹symboly const jsou různé

cd ..//maple; xmaple simul07+18+Widom.mw 29/34
s07/3

Simulovali jsme tekutinu $N = 500$ atomů Ar (Lennard-Jones: $\sigma = 3.405 \text{ \AA}$, $\epsilon/k_B = 119.8 \text{ K}$) v boxu o objemu $V = 15.791 \text{ nm}^3$ za teploty $T = 150 \text{ K}$. Widomovou metodou jsme spočítali¹

$$\exp(-\mu_{\text{res}}/k_B T) = 0.749(3)$$

Vypočtěte μ^* , chemický potenciál Ar za výše uvedených podmínek vzhledem ke standardnímu stavu ideálního plynu za tlaku $p^{\text{id}} = 1 \text{ bar}$ a za teploty T .

Rada: $\mu_{\text{res}} = \mu - \mu^{\text{id}}(T, V)$ (N částic v objemu V)

$$\mu^* = \mu - \mu^{\text{id}}(T, V^{\text{id}})$$
 (V^{id} = objem ideálního plynu z N částic za T, p^{id})

$$\mu^* = \mu_{\text{res}} + \mu^{\text{id}}(T, V) - \mu^{\text{id}}(T, V^{\text{id}})$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V^{\text{id}}} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

$$= \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V} = \mu_{\text{res}} + k_B T \ln \frac{Nk_B T}{V}$$

Pozn.: V reálných systémech je druhý člen výsledkem mnoha stupňů volnosti, ne jen 2 (y, z)

Henryho konstanta

+ 30/34
s07/3

Plyn (2) rozpuštěn v kapalině (1), mol. zlomek v kapalině $x_2 = N_2/(N_1 + N_2)$, $x_2 \ll 1$. Jedna z forma vyjádření Henryho zákona pro parciální tlak p_2 plynu (2) v rovnováze s roztokem:

$$p_2 = K_{\text{H}} x_2$$

Virtuálním vkládáním jedné molekuly ($N_2 = 1$) plynu (2) do čisté kapaliny (1) dostaneme reziduální chemický potenciál (2) za molárního zlomku $x_2 = 1/(N_1 + 1) \approx 1/N_1$:

$$\mu_{\text{res},2} = \mu_2(x_2) - \mu_2^{\text{id}}(V)$$

V rovnováze platí:

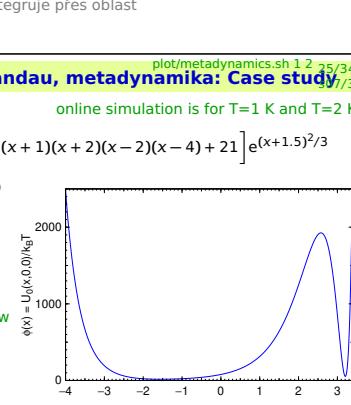
$$\mu_{\text{res},2} = k_B T \ln \frac{N_2 \Lambda_2^3}{V_2} - k_B T \ln \frac{N_2 \Lambda_2^3}{V} = k_B T \ln \frac{V}{V_2}$$

kde V_2 je objem odpovídající tlaku p_2 (nezapomeň, že $N_2 = 1$),

$$\frac{V_2}{V} = e^{-\beta\mu_{\text{res},2}} = \frac{N_2 k_B T}{p_2 V} = \frac{k_B T}{K_{\text{H}} x_2 V} = \frac{k_B T N_1}{K_{\text{H}} V} = \frac{k_B T \rho_1}{K_{\text{H}}}$$

kde $\rho_1 = N_1/V$ = číselná hustota kapaliny (1). Nakonec:

$$K_{\text{H}} = \frac{\rho_1 k_B T}{e^{-\beta\mu_{\text{res},2}}} = \frac{\rho_1 k_B T}{\langle \langle e^{-\beta\Psi} \rangle_N \rangle_{\text{náhodné vložení}}(2)}$$



Reverzibilní práce integrací střední síly

31/34
s07/3

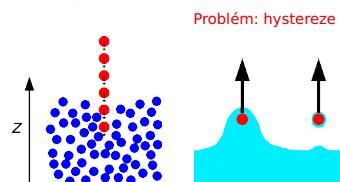
Z termodynamiky:

$$\Delta G = W_{\text{jiná než objemová}} [P, T]$$

$$\Delta \mu_i = - \int_{r_i(1)}^{r_i(2)} (\vec{f}_i) \cdot d\vec{r}_i$$

kde $\vec{f}_i = -\partial U/\partial \vec{r}_i$ je síla působící na částici i

Molekuly: integrujeme střední sílu na těžiště či vhodný referenční bod



Problém: hysterese

Střední síla a její potenciál

+ 32/34
s07/3

Definujeme **jednočásticovou hustotu** (též se značí n_1) v systému N identických částic:

$$\rho_1(\vec{r}_1) = \frac{N}{Q_N} \int e^{-\beta U(\vec{r}_1, \dots, \vec{r}_N)} d\vec{r}_2 \dots d\vec{r}_N$$

- $\rho_1(\vec{r}_1)d\vec{r}_1$ je pravděpodobnost nalezení částice (libovolné) v $d\vec{r}_1$

- rozšíření na směsi: $N/Q_N \rightarrow N_{\text{species}}/Q_N$

Potenciál střední síly je definován vztahem:

$$\bar{U}_1(\vec{r}_1) = -k_B T \ln[V\rho_1(\vec{r}_1)]$$

Odpovídající síla je

$$\bar{f}_i = - \left(\frac{\partial \bar{U}_1}{\partial \vec{r}_1} \right) = k_B T \frac{\partial \rho_1 / \partial \vec{r}_1}{\rho_1} = \left(- \left(\frac{\partial U}{\partial \vec{r}_1} \right) \right)_{\vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N} = (\vec{f}_1)_{\vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N}$$

tj. je to skutečně střední síla na částici 1 držené v poloze \vec{r}_1 .

Pozn.: Podobně z dvoučásticové rozdělovací funkce, což je pro páry částic v izotropní tekutině $g(r)$, dostaneme potenciál střední síly

$$\bar{U}_2(r) = -k_B T \ln[g(r)]$$

Povrchová / mezifázová energie pevných látek

+ 33/34
s07/3

Cleaving [Davidchack, Laird: JCP 118, 7651 (2003)]: Termodynamická integrace přes postupné rostoucí „nůž“ (např. Gaussovský potenciál) vložený mezi krytalové roviny.

Molding [Espinosa, Vega, Sanz: JCP 141, 134709 (2014)]: Termodynamická integrace přes postupně rostoucí „formu“ (potenciálové jámy) nutící krytal růst v části systému.

Obecný problém obou metod: hystereze

Gibbsova energie krystalů

+

Einsteinův krystal[†] jako reference, integrace přes zapojovací parametr za dané teploty [Frenkel, Ladd: JCP 81 3188 (1984), Frenkel, Mulder: Mol. Phys. 55, 1171 (1985)].

Klasická metoda: harmonické vibrace za dané teploty jako reference, termodynamická integrace $0 \rightarrow T$ [Kolafa JCTC 15, 68 (2019) and citace tam uvedené]

[†]nezávislé harmonické oscilátory, zde klasické

Metoda lokální hustoty/koncentrace

+ 34/34
s07/3

Nechť na rozpuštění i působí vnější potenciál $U_i^{\text{ext}}(\vec{r})$ (např. „gravitace“). V rovnováze:

$$\mu_i(\vec{r}) + U_i^{\text{ext}}(\vec{r}) = \text{const}$$

čili

$$\mu_i(\vec{r}_1) - \mu_i(\vec{r}_2) = -[U_i^{\text{ext}}(\vec{r}_1) - U_i^{\text{ext}}(\vec{r}_2)]$$

Určujeme koncentraci či hustotu v \vec{r} , znající chemický potenciál (vzhl. k jisté referenci)

Příklad:

reference = approximace nekonečného zředění, tedy $\gamma = 1$ v oblasti nízké koncentrace

vypočteme aktivitní koeficient γ v oblasti vysoké koncentrace

