A Trail of Calculation of Entropy by Molecular Dynamics Method

\*崔 淳豪(東大工院) 伝正 丸山 茂夫(東大工)

Soon-Ho CHOI<sup>1</sup> and Shigeo MARUYAMA<sup>1,2</sup>

<sup>1</sup>Dept. of Mech. Eng., The University of Tokyo, 7-3-1 Hongo, Bunkyo-ku, Tokyo 113-8656 <sup>2</sup>Eng. Res. Inst., The University of Tokyo, 2-11-16 Yayoi, Bunkyo-ku, Tokyo 113-8656

The possibility of effective calculation of entropic properties by the molecular dynamics method was examined. The 'test particle method', which is known to be useful for dilute equilibrium system, was thoroughly examined for Lennard-Jones fluid in NVE ensemble system. For the future applications such as the direct simulation of phase change phenomena, the possibility of reliable estimation of chemical potential with a short time averaging was explored. The convergence of the test particle method was summarized for number of test particles, number of real particles, number density and temperature. Finally, a suggestion for the modification of the test particle method is discussed.

Keywords: Molecular Dynamics Method, Entropy, Lennard-Jones Potential, Test Particle Method, Chemical Potential

1.はじめに 近年,核生成過程や相変化過程などの非平衡 な系に対する分子動力学法の適用の可能性が試みられてお り<sup>(1)</sup>, これらの系を取り扱う上で分子動力学法による直接的 な自由エネルギーの計算がきわめて重要となってきている. 自由エネルギーやエントロピーは,熱力学のもっとも基本的 な状態量であるにも関わらず,その物理的な意味の解釈は簡 単でない<sup>(2)</sup>.分子動力学法に対応する自然な統計力学システ ムは NVE(分子数,体積,エネルギー)一定のシステムで あり,分子動力学法によるエントロピーの見積もりは,極め て困難ある.一方,最初から統計力学を基礎としてその試行 として分子を動かすモンテカルロ法に関しては,極めて合理 的に、NVT、NTP や自由エネルギー一定の系の計算が可能で ある.このため,自由エネルギー一定の系を考察する場合に は,通常 Grand Canonical Ensemble の手法の確立されたモン テカルロ法が用いられる.しかしながら,核生成現象のよう に非平衡な状態での直接的な計算については,分子動力学法 によるしかない.そこで,本研究においては,分子動力学法 よる直接的なエントロピー計算の可能性について検討した. 2.分子動力学法によるエントロピーの計算 NVE 一定の 系における分子動力学法によってエントロピーあるいは自 由エネルギーを計算する方法に関しては,積分法,テスト粒 子法, coupling parameter 法などが知られている<sup>(3)</sup>.積分法は, 熱力学関係式に忠実に積分する方法であり,たとえば,密度 一定で温度 T<sub>1</sub>の状態と T<sub>2</sub>の状態とのエントロピー差は,

$$S(T_2) - S(T_1) = \int_{T_1}^{T_2} \frac{1}{T} \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_{NV} dT = \int_{T_1}^{T_2} \frac{C_v}{T} dT$$
(1)

と与えられるので, T<sub>1</sub>と T<sub>2</sub>の間の適当な間隔で,多数のシ ミュレーションを行い, C<sub>v</sub>と Tを求めた上で,数値積分を 行う方法である.一方, coupling parameter 法は,分子間ポテ ンシャルを人為的に変化させたシミュレーション結果の積 分を通じて参照状態とのエントロピー差を求める手法であ り,上述の積分法と組み合わせて現実的な系の計算が可能と なる.いずれの場合も,計算量が膨大となり非平衡な場合な どへの拡張は考えにくい.一方,後述のテスト粒子法は,仮 想的なテスト粒子をシステムに挿入したときのポテンシャ ルから化学ポテンシャルを見積もる方法である.本研究にお いては,テスト粒子法について,短時間での分子動力学法デ ータからの化学ポテンシャルの計算を目標として,その計算 上の特性を整理し,拡張の可能性を探った.

Lennard-Jones 流体については,モンテカルロ法や分子動力 学法等の計算結果を基に作成された Ree<sup>(4)</sup>や Nicolas ら<sup>(5)</sup>によ る状態方程式が知られており,これらを用いて各種の状態量 を計算できる.いずれの場合にも状態方程式は,

$$P^* = \rho^* T^* + P_e^* = \rho^* T^* + f(\rho^*, T^*)$$
(2)

の形で表現されている.なお,本報における無次元パラメー タの定義を表 1 に示す.過剰ヘルムホルツ自由エネルギー  $A_{e} = A - A_{e}$ は,dA = -SdT - PdVの熱力学関係式より,

$$A_{e}^{*} = T^{*} \int_{0}^{\rho^{*}} \left( \frac{P^{*}}{\rho^{*}T^{*}} - 1 \right) \frac{1}{\rho^{*}} d\rho^{*}$$
(3)

として与えられ,ギップスの自由エネルギーG あるいは化学 ポテンシャル $\mu$  = G/N は, G = A + PV より求まる.また,ポ テンシャルエネルギーU は,

$$U_{e}^{*} = \frac{\partial (A_{e}/T^{*})}{\partial T^{*}}\Big|_{\rho^{*}} T^{*2} = \int_{\rho^{*}}^{\rho^{*}} \frac{1}{\rho^{*}} \left(P^{*} - T^{*} \frac{\partial P^{*}}{\partial T^{*}}\Big|_{\rho^{*}}\right) d\rho^{*}$$
(4)

として計算される.さらに,エントロピーSも積分型の熱力 学関係式より,

$$T * S_e^* = U * + \left(\frac{P^*}{\rho^*} - T^*\right) - \mu_e^*$$
(5)

として求まる.すべては,解析的に与えられるが,式は多少 複雑となるため,著者らのWeb上にプログラムを公開した<sup>(6)</sup>. **3.テスト粒子法** テスト粒子法においては,熱力学関係式  $\mu = -T\left(\frac{\partial S}{\partial N}\right)_{EV} = -kT\left(\frac{\partial \ln \Omega}{\partial N}\right)_{EV}$ に着目して,NVE統計において,

以下の式で化学ポテンシャルを計算する.

$$\mu_{e} = \mu - \mu_{ig} = -kT \ln \left[ \frac{1}{\langle kT \rangle^{3/2}} \left\langle (kT_{in})^{3/2} \exp \left[ -\frac{U_{t}}{kT_{in}} \right] \right\rangle \right] \quad (6)$$

 Table 1
 Non-dimensional parameters.

Length and Time	$r^* = r/\sigma$ , $t^* = t/\sqrt{m\sigma^2/\varepsilon}$
Temperature and Pressure	$T^* = kT/\varepsilon$ , $P^* = P\sigma^3/\varepsilon$
Number density	$\rho^* = \rho\sigma^3 = N\sigma^3/V$
Kinetic and Potential Energy	$E_k^* = E_k / (N\varepsilon) \qquad , \label{eq:expectation}$ $U^* = U / (N\varepsilon)$
Helmholtz and Gibbs free energy	$A^* = A/(N\varepsilon)$ , $G^* = G/(N\varepsilon)$
Chemical potential	$\mu^* = \mu / \varepsilon = G / (N\varepsilon)$
Entropy	$S^* = S / (Nk)$
Subscripts: e = excess from idea gas	lg = ideal gas

ただし,  $kT_{in} = 2E_k/(3N)$  は,瞬時の温度であり,  $\mu_{ig} = -kT \ln \left[ 1/(\rho \Lambda^3) \right]$ は理想気体の化学ポテンシャル,

 $\Lambda = \sqrt{h^2/(2\pi m kT)}$ は,熱ド・ブロイ波長である.テスト粒子 によるポテンシャル U<sub>t</sub>は,ある時刻の原子配置に対してテ スト粒子を挿入した時のポテンシャルエネルギーであり, cut-offの補正項(Lennard-Jones ポテンシャルの場合)を加える.

$$U_{t} = U_{t,MD} - \frac{16\pi}{3} \frac{\rho^{2}}{r_{TC}^{*3}}$$
(7)

また,式(6)の平均操作 < >は,各時刻の N<sub>t</sub>回のテスト粒子 挿入と時間の平均を表す.

**4**. テスト粒子法の収束性 原子間ポテンシャルは Lennard-Jones 関数  $u = 4\varepsilon \{ (\sigma/r)^{12} - (\sigma/r)^6 \}$ とし,  $r_c = 2.5\sigma \tilde{\sigma}$  cut-off した. 無次元化は表1に示すが,物理的な解釈のため にアルゴンを想定して, m = 39.95 amu,  $\varepsilon = 1.67 \times 10^{-21}$  J,  $\sigma = 3.405$ Åとした.この場合, $\varepsilon/k = 120.96$  K,  $\tau = \sqrt{m\sigma^2}/\varepsilon = 2.146$  psとなる 運動方程式の積分には Verlet の蛙跳び法を用いて,時間刻みは 0.01 psとした.分子の初期配置は領域全体に格 子状とし,100psの間の速度スケーリングによる温度補償の のちに 200ps の緩和をさせて初期条件を作成した.その後, 10 時間ステップ毎に順に N<sub>t</sub>個のテスト粒子を格子状に挿入 して U<sub>t</sub> を測定した.なお,テスト粒子と実粒子とのポテン シャルの計算におけるカットオフ r<sub>TC</sub> は 2.5\sigmaとした.

図1に実原子数N=256,数密度 $\rho^*$ =0.7,温度T\*=1.274 として,N<sub>1</sub>を216 および4096とした場合の化学ポテンシャ ルの収束状況を示す.図1では,各時刻までの平均操作によ って求まる化学ポテンシャルを表示しており,同様に平均表 示した温度と比較しても化学ポテンシャルの収束の困難さ がわかる.また,テスト粒子数を増やすと収束が早まること もわかる.さらに,Ree<sup>(4)</sup>やNicolasら<sup>(5)</sup>の相関式より式(3)と  $\mu = G/N = A/N + P/\rho$ によって求めた化学ポテンシャルを 比較のために示すが,長時間の平均後には若干のオフセット はあるものの比較的よく一致する.収束の状況を定量的に把 握するために,式(6)の平均操作部分の時間変化の標準偏差の 2 倍を用いた測定ふれ幅範囲を点線で示す.これによってお およそ化学ポテンシャルの測定のふれ幅を表現できる.この ふれ幅の計算開始後100psにおける値を化学ポテンシャルの 収束状況の指標とする.

図 2 には,  $p^* = 0.7$ ,  $T^* \approx 1.25$  の場合に 1000ps の平均によって計算された化学ポテンシャル(黒丸)と上述の収束状況の指標ふれ幅(誤差パー)を示した.横実線は,Nicolas らの相関式より求めた化学ポテンシャルである.この結果より明らかに,テスト粒子法の収束性は挿入するテスト粒子数に強く依存し,実粒子数Nにはあまり依らないことがわかる.ただし,テスト粒子数を極端に大きくすると実粒子数が小さい場合には収束性が飽和してしまい,Nが大きい場合の方が良好な収束性を示す.

図 3 には,数密度および温度を変化させた場合の 1000ps の平均値と収束ふれ幅を示す.ほぼ飽和状態から温度を上昇 させても Ree や Nicolas らの状態式とほぼ一致した計算結果 となる.ただし,密度が大きくなると化学ポテンシャル見積 もりのふれ幅は極端に大きくなり,高密度ではテスト粒子法 がきわめて効率の悪い手法となる.これは,密度が高くなる とテスト粒子が実粒子近傍に挿入される確率が高くなり,こ の場合に式(6)の exp( $-U_t$ /( $kT_m$ ))の項が0となるためであり,  $\rho^* = 0.9$ 程度まで高密度とすると,極めてまれに exp( $-U_t$ /( $kT_m$ ))の値が有限値となるわずかなテスト粒子の ポテンシャルの平均を求める形となっている.今後,この欠 点を補うために,仮想的に半径の小さいテスト粒子を挿入す るなどの新しい手法を検討する.



Fig. 1 Convergence of chemical potential by test particle method.



Fig. 2 Effect of number of test particles and real particles.



Fig. 3 Effect of temperature and number density.

## 参考文献

- (1) S. Maruyama & T. Kimura, Int. J. Heat Tech., 8 (2000), 69-74.
- (2)小竹,第36回伝熱シンポ(1999),723.
- (3) J. M. Haile, Molecular Dynamics Simulation, Wiley (1997).
- (4) F. H. Ree, J. Chem. Phys., 73-10 (1980), 5401.
- (5) J. J. Nicolas et at, Molecular Physics, 37-5 (1979), 1429.
- (6) http://www.photon.t.u-tokyo.ac.jp/~maruyama/ljphase.html