# 過冷却液体、ガラス転移とα-緩和、β-緩和の 計算機シミュレーションと理論

慶應義塾大学理工学部 藤原 進、五味壮平、米沢富美子

### 1 はじめに

近年、過冷却液体の動的振舞いが注目を集めている。実験的には、中性子の非 弾性散乱によって、 $[Ca(NO_3)_2]_{0.4}[K(NO_3)]_{0.6}$  ( $T_g \simeq 330$ K)の密度相関関数が、時間 間隔  $10^{-13} \sim 10^{-9}$ (s)において測定された<sup>1)</sup>。そこでは、 $T \leq T_0 \simeq 363$ (K)におい て、"structural arrest"の特徴である、減衰しない長時間成分が見いだされた。ま た、 $T \geq T_0$ において、二段階の減衰 ( $\alpha$ -緩和、 $\beta$ -緩和)が示唆された。一方、理論 的には、モード・カップリング理論<sup>2,3)</sup>、トラッピング拡散模型<sup>4)</sup>があり、現在、そ れらの線に沿った研究がなされている。ここでは、分子動力学法により、"dynamical slowing down"を解析する。

## 2 モデル

モデルとして、 $N_1$  個の質量  $m_1$ 、直径  $\sigma_1$  の粒子 1 と、 $N_2$  個の質量  $m_2$ 、直径  $\sigma_2$ の粒子 2 から成る二成分混合系を考える <sup>5)</sup>。ポテンシャルとして、Lennard-Jones ポテンシャル

$$U_{\alpha\beta}(r) = 4\epsilon \left[ \left( \frac{\sigma_{\alpha\beta}}{r} \right)^{12} - \left( \frac{\sigma_{\alpha\beta}}{r} \right)^6 \right] \qquad (\alpha, \beta = 1, 2)$$
(1)

$$\sigma_{\alpha\beta} = \frac{1}{2}(\sigma_{\alpha} + \sigma_{\beta}) \tag{2}$$

を用いる。タイムスケールは、 $\tau = \sqrt{m_1 \sigma_1^2 / 48\epsilon}$ であり、 $m_1$ 、 $\sigma_1$ 、 $\epsilon$ として、アルゴ ン原子のものを用いると、 $\tau \simeq 3.11 \times 10^{-13}$ (s) である。アルゴリズムは、Verlet ア ルゴリズムであり、Andersen の方法と束縛法を用いた等圧 MD 法を実行した。実 際のシミュレーションでの粒子数、質量比、原子直径比はそれぞれ、 $N_1 = N_2 = 54$ 、 $m_1: m_2 = 1: 2, \sigma_1: \sigma_2 = 1: 1.2$ であり、時間ステップは、 $\Delta t^* = \Delta t / \tau = 0.07$  で 研究会報告

ある。平均の冷却速度は、 $7.8 \times 10^7$  (K/s) である。又、 $N_1 = N_2 = 128$  のシミュレーションから、ガラス転移温度  $T_g$  として、 $T_g \simeq 42$ (K) を得た。

## 3 結果

密度相関関数、van Hove 相関関数のセルフパートを計算し、構造緩和を調べた。

### 3.1 密度相関関数

構造緩和を特徴づける物理量として、最もよく用いられるものは、密度相関関数 F(k,t) である。

$$F(k,t) = \frac{1}{N} \langle \rho_{\mathbf{k}}(t) \rho_{-\mathbf{k}}(0) \rangle$$
(3)

ここで、 $\rho_{\mathbf{k}}(t)$ は、ミクロな数密度  $\rho(\mathbf{r})$ の Fourier 変換である。

$$\rho_{\mathbf{k}}(t) = \sum_{i=1}^{N} \exp\left[i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}_{i}(t)\right]$$
(4)

ここで、α,βは、粒子の種類を識別する添字である。又、密度相関関数のセルフパー トは、次のように定義される。

$$F_s^{\alpha}(k,t) = \frac{1}{N_{\alpha}} \sum_{i=1}^{N_{\alpha}} \exp\left\{i\mathbf{k} \cdot \left[\mathbf{r}_i(t) - \mathbf{r}_i(0)\right]\right\} \quad \alpha = 1,2$$
(5)

図 1 に、種々の温度での、 $F_s^{(1)}(k_0,t)$ を示す。 $k_0$ は、静的構造因子 S(k) = F(k,t=0)の第一ピークの k の値で、 $k_0^* \simeq 6.48$  である。この図から、T < 50(K)では、時間が、1(ns) 経っても、減衰しないことが分かる。 $T \ge 78(K)$ で、 $F_s^{(1)}(k_0,t)$ は、Gauss型 + Debye 型で書ける。つまり、

$$F_s^{(1)}(k_0, t) \simeq (1 - A) \exp\left[-\left(\frac{t}{\tau_1}\right)^2\right] + A \exp\left(-\frac{t}{\tau_2}\right) \quad (\tau_1 < \tau_2)$$
 (6)

である。 $50 \leq T < 78(K)$ に関しては、Gauss 型の減衰を差し引いて、残りを、 Kohlrausch 則にフィッティングする。つまり、

$$F_s^{(1)}(k_0, t) \simeq (1 - A) \exp\left[-\left(\frac{t}{\tau_1}\right)^2\right] + A \exp\left[-\left(\frac{t}{\tau}\right)^\beta\right]$$
(7)

「凝縮系におけるスローダイナミックス」

このようにフィッティングする理由は、この温度領域で、 $\beta$ -緩和は $\alpha$ -緩和に隠されていると考えるからである。

ここで、 $T \ge 78(K)$  での A の値から、A = 0.65 に固定する。図 2,3 に、 $\tau,\beta$  の 温度変化を示す。 $\tau$  は、高温部では、Arrhenius プロットで、直線に乗っていること が分かる。また、 $\beta$  は、 $T \le 75(K)$  で、1 より小さくなり、T < 60(K) では、ほぼ一 定 ( $\beta \approx 0.7$ ) である。T < 50 では、 $\beta$ -緩和と $\alpha$ -緩和の緩和時間の差が大きくなり、  $\beta$ -緩和の寄与がはっきり現われる。そのため、この温度領域では、(7) 式のかたちで フィッティングすることができなくなり、 $\alpha$ -緩和を解析するにも、別の方法を用い る必要がある。

#### 3.2 van Hove 相関関数のセルフパート

van Hove 相関関数のセルフパートは、次のように定義される。

$$G_{s}^{(\alpha)}(r,t) = \frac{1}{N_{\alpha}} \sum_{i=1}^{N_{\alpha}} \langle \delta \left[ \mathbf{r}_{i}(t) - \mathbf{r}_{i}(0) - \mathbf{r} \right] \rangle$$
(8)

$$= \frac{1}{(2\pi)^3} \int F_s^{(\alpha)}(k,t) \exp(i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}) d\mathbf{k} \quad \alpha = 1,2$$
(9)

また、

$$\int_{0}^{\infty} 4\pi r^{2} G_{s}^{(\alpha)}(r,t) dr = 1$$
(10)

が、全ての時間 t で成り立つ。T = 55(K) とT = 46(K) における、 $4\pi r^2 G_s^{(1)}(r,t)$ を図 4 に示す。T = 55(K) では、通常の、ピークの移動する拡散であるが、T = 46(K)では、ピークは移動しない。

T < 50(K) で、このようなピークの移動しない拡散が見られる。このことに注目して、T < 50以下での緩和を考えることができる。

時刻 t における第一ピークの面積を S(t) と書く。この温度領域でジャンプ運動 が支配的であるとすれば、1 - S(t) は平均二乗変位に比例すると考えられる。また、 時刻 t と t + dt の間にジャンプする確率を  $\psi(t)dt$  とすると、

$$1 - S(t) = \int_0^t \psi(t') dt'$$
 (11)

- 597 -

研究会報告

の関係が成り立つ。

1 - S(t)と平均二乗変位を、それぞれ、図 5,6 に示す。予測されたように、両 者の間にはほぼ比例関係が成り立っている。ここで注目されるのは、各温度とも、  $t \sim 1.7$ (ns)を境に、これらの量の時間依存性が異なっていることである。変化が起 こる時間、及び、それが温度にほとんど依存しないことなどから考えて、この変化 が、 $\alpha$ -緩和と $\beta$ -緩和という二重の緩和を反映している可能性がある。

## 4 まとめ

本研究で、分子動力学法により、過冷却液体の構造緩和について調べた。 $\alpha$ -緩和 を、Kohlrausch 則にフィッティングした際、 $\beta$ は、T < 60(K)で、ほぼ一定である こと、つまり、スケーリング則が成り立つことが示唆された。また、 $\alpha$ -緩和、 $\beta$ -緩和 を、明確に区別することはできなかったが、 $\beta$ -緩和の影響を捉えることはできた。

## 参考文献

- 1) W. Knaak, F. Mezei and B. Farago, Europhys. Lett. 7, 529 (1988).
- 2) E. Leutheusser, Phys. Rev. A29, 2765 (1984).
- 3) U. Bengtzelius, W. Götze and A. Sjölander, J. Phys. C17, 5915 (1984).
- 4) T. Odagaki and Y. Hiwatari, Phys. Rev. A41, 929 (1990).
- 5) J.-L. Barrat, J.-N. Roux and J.-P. Hansen, Chem. Phys. 149, 197 (1990).



図 1: 種々の温度における、密度相関関数のセ ルフパート  $F_s^{(1)}(k_0^*,t)$  vs. 時間 (ps)。ここで、 $k_0^*$ は、静的構造因子の第一ピークでの  $k^*$  の値で、  $k_0^* \simeq 6.48$ である。



図 2: 種1に対する、 $au(\mathrm{ps})$  vs. 1/ $T(\mathrm{K}^{-1})_{ullet}$ 



図 3: 種1に対する、β vs. T(K)。



図 4(a): T = 55(K) における、 $4\pi r^2 G_s^{(1)}(r,t)$  vs. r。時間は、下から上に向かって、t = 6.5, 22, 87, 220(ns) である。



図 4(b): T = 46(K) における、 $4\pi r^2 G_s^{(1)}(r,t)$  vs. r。時間は、下から上に向かって、t = 43,87,130,220(ns) である。



図 5: 種1に対する、T < 50(K) での、1 – S(t) vs. 時間 (ps)。



図 6: 種1に対する、T < 50(K) での、平均二乗 変位 vs. 時間 (ps)。