# 分子動力学法を用いた炉心溶融物の熱物性値シミュレーションに関する研究 Molecular Dynamics Simulation for the Thermophysical Properties of Molten Corium 80221935 片平昌宏 (Masahiro Katahira) Supervisor 長坂雄次 (Yuji Nagasaka)

1. 緒 言

エネルギー資源として原子力の重要性が増す中,より安全 な原子炉が必要となっている.原子炉の熱流体設計の際には 炉心溶融物(コリウム)の熱物性値が必要となる.しかし, 高温高圧下での放射性物質の実験は極めて困難である.二酸 化ウラン(UO<sub>2</sub>)は核燃料として用いられ,酸化ジルコニウ ム( $ZrO_2$ )は核燃料として用いられ,酸化ジルコニウ ム( $ZrO_2$ )は燃料棒被覆材料であるジルカロイの酸化によっ て生成される物質である.これらは炉心溶融物の大半を占め る成分でありながら,公開されている溶融状態における熱物 性値の実験データは非常に乏しく,信頼性の高い熱物性値が ない.本研究では,溶融UO<sub>2</sub>, $ZrO_2$ ,および(U-Zr)O<sub>2</sub>などの 炉心溶融物の熱物性値を分子動力学法(MD法)を用いて評 価した.

# 2. 分子間モデル

UO<sub>2</sub>やZrO<sub>2</sub>などの酸化物は,NaClに代表されるような単純 なイオン結合ではない.酸化物のポテンシャルとして剛体イ オンポテンシャルと部分イオン性ポテンシャルが提案されて いる.本研究では,イオンの帯電状態を60%の部分電荷とし て,共有結合をMorse項でモデル化した部分イオン性ポテン シャル [1,2] を採用した.

$$\phi(r_{ij}) = \frac{Z_i Z_j e^2}{4\pi\varepsilon_0 r_{ij}} + f_0(b_i + b_j) \exp\left(\frac{\sigma_i + \sigma_j - r_{ij}}{b_i + b_j}\right) - \frac{c_i c_j}{r_{ij}^6} + D_{ij} \{\exp[-2\beta_{ij}(r_{ij} - r_0)] + 2\exp[-\beta_{ij}(r_{ij} - r_0)]\}$$
(1)

 $\phi_{ij}$ : Potential energy [J],  $Z_{i,j}$ : Ionic charge, e: Elementary charge [C],  $\varepsilon_0$ : Electric constant [F·m<sup>-1</sup>],  $r_{ij}$ : Interatomic distance [m], ( $f_0$ ,  $\sigma_{i,j}$ ,  $b_{i,j}$ ,  $c_{i,j}$ ,  $D_{ij}$ ,  $\beta_{ij}$ ,  $r_0$ ): Potential parameters.

# 3. 計算方法 3.1 NPT アンサンブルによる密度の決定

NVE一定の計算で輸送係数を求める際には体積を設定す る必要があるが,ZrO2のように液体の密度の実測データがな く,溶融状態をシミュレートするにあたり体積の設定ができ ない物質がある.本研究では圧力,温度一定のNPTアンサン プルを実測データのない物質に適用することで,その密度を 算出することを試みた.圧力制御はAnderson法,温度制御は Nose法を用いた.

# 3.2 イオン性分子の輸送係数算出の原理

MD 法で一般的に用いられる Ewald 法を, Coulomb 力のような遠距離まで働く分子間の相互作用の計算に適用すると, 輸送係数算出の表式に含まれる角度項の計算ができない.本 計算では Coulomb 力の計算方法として,(2) 式で示される, Wolf ら [3] による,電荷の中和によって Coulomb 力を短距 離で打ち切る方法を採用した.Coulomb 力を短距離で打ち切 ることができるため角度項が計算でき,通常の二体ポテンシャルと同じ方法で輸送係数を算出することが可能となった.

$$\Phi_{i} = \frac{e^{2}}{4\pi\varepsilon_{0}} \left\{ \frac{1}{2} \sum_{j\neq i}^{N} \left[ \frac{\operatorname{erfc}(\kappa r_{ij})}{r_{ij}} - \lim_{r_{ij} \to r_{c}} \frac{\operatorname{erfc}(\kappa r_{ij})}{r_{ij}} \right] Z_{i} Z_{j} - \left( \frac{\operatorname{erfc}(\kappa r_{c})}{2r_{c}} + \frac{\kappa}{\sqrt{\pi}} \right) Z_{i}^{2} \right\}$$

$$(2)$$

 $\Phi_i$ : Potential energy [J], *N*: Number of ions,  $\kappa$ : Convergence constant  $[m^{-1}]$ 

粘性率  $\eta$ と熱伝導率  $\lambda$  の算出にはGreen-Kubo式を用いた. 粘性率は応力テンソル  $\tau_{xy}$ の相関関数から,熱伝導率はエネ ルギー流 $J_{ex}$ の相関関数から求まる.なお,UO<sub>2</sub>のような電気 伝導性のある液体では各イオンの電位勾配による熱伝導を考 慮しなければならないため,イオンの相互拡散流 $J_{ex}$ を用いた 式を適用した.

$$\eta = \frac{1}{Vk_{\rm B}T} \int_0^\infty \langle \tau_{xy}(t) \tau_{xy}(0) \rangle dt \tag{3}$$

$$\lambda = \frac{1}{k_{\rm B}T^2} \left( L_{ee} - \frac{L_{ze}^2}{L_{zz}} \right) \tag{4}$$

$$L_{\alpha\beta} = \frac{1}{V} \int_{0}^{\infty} \langle J_{\alpha x}(t) J_{\beta x}(t) \rangle dt$$
(5)

*V*: System volume [m<sup>3</sup>],  $k_{\rm B}$ : Boltzmann constant [J·K<sup>-1</sup>], *T*: Temperature [K], *t*: Time [s],  $L_{\alpha\beta}$ : Integral of the energy or inter diffusion flux correlation function [J<sup>2</sup>·m<sup>-1</sup>·s<sup>-1</sup>]

## 4. 結果および考察

#### 4.1 UO2の輸送係数

上記の手法を用いて,UO2の輸送係数を算出した.計算条件として,724 個のイオンで周期境界条件を用いて,数値積 分法はVelocity Verlet法で時間刻みを2 fsとし,20 ps間の温度 調節の後に800 ps間のNVE一定の計算を行った.

輸送係数の算出結果を過去の実測値と比較して Fig. 1 に示 す.粘性率は緩やかな負の温度依存性を確認し,液相の熱伝 導率では固体より低い値が妥当であることを MD 法で示した. 本計算では従来の実験では不可能であった,広範囲な温度域 での輸送係数を求めることができた.



Fig. 1 Viscosity and thermal conductivity of molten  $UO_2$  calculated by NVE ensemble. The system was melted over 3500 K.

## 4.2 NPTアンサンブルによる溶融ZrO2の密度の算出

ZrO<sub>2</sub>の密度をNPTアンサンブルで計算を行った.最初の20 ps間は体積一定で温度制御のみ行い,以降の80 psは0.1 MPa の圧力制御を行い,定常状態として計算した.

300~4200 K の密度を算出した結果を Fig. 2 に示す.溶融状 態の実験データがないため比較はできないが,低温域で計算 された密度は推奨値より 10 % 程度大きいことがわかる.ま た,3500 K において相変化に伴うステップ状の密度変化が確 認され,平均二乗変位から系が溶融状態であることを確認し た.しかし,密度変化が起きた温度は融点の推奨値である 2963 K と比べて 500 K 大きく,これらの原因は分子間モデル が液相に対応されていないためであると考えられる.

#### 4.3 UO2-ZrO2の輸送係数の組成依存性

UO<sub>2</sub>の場合と同様の手法を用い,UO<sub>2</sub>-ZrO<sub>2</sub>混合状態の輸送 係数を算出した.初期状態として,カチオンのUとZrが均一 に分布するように配置し,混合状態の密度はUO<sub>2</sub>とZrO<sub>2</sub>の密 度のモル分率による平均値を用いた.なお,UO<sub>2</sub>の密度はFink が提唱する推奨値 [4] を,ZrO<sub>2</sub>の密度はNPTアンサンブルに よる計算結果を用いた.なお,O-Oの相互作用はYamadaら [1] によるポテンシャルを採用した.

まず,溶融状態の確認として,UO<sub>2</sub>-ZrO<sub>2</sub>の組成比が 50:50 における各イオンの軌跡を観察した結果をFig.3 に示す.カ チオン,アニオン共に衝突を繰り返しながら拡散する挙動か ら,系が溶融状態であることを確認した.なお,溶融状態は どの組成比でも確認できた.

溶融状態における粘性率および熱伝導率の組成依存性を, コリウム100(C-100)の実測値[5]と比較してFig.4,5 に示 す.C-100におけるZrO238%の組成では,実測値と同程度の 輸送係数が算出され,粘性率は下に凸,熱伝導率は上に凸の 組成依存性が観察された.組成依存性については,現在のと ころ評価はできないが,本研究では分子動力学法を用いるこ とにより,実験では求められていなかったコリウムの熱物性 値の組成比依存性を求めることができた.

### 5. 結 言

- NPT アンサンブルを用いることにより,実験値の存在しない温度域の密度を算出することが可能となった.
- Coulomb力を短距離で打ち切る方法を採用することによって, UO<sub>2</sub>や (U-Zr)O<sub>2</sub>などの輸送係数を算出し, 非常に 広範囲の温度依存性, 組成比依存性を求めた.
- 溶融状態を再現するために適した分子間モデルを新た
   に設計する必要がある.

#### 参考文献

- K. Yamada, K. Kurosaki, M. Uno and S. Yamanaka, J. Alloys Comp. 31, 104 (2000).
- [2] K. Suzuki, M. Kubo, Y. Oumi, R. Miura, H. Takaba, A. Fahmi, A. Chatterjee, K. Teraishi and A. Miyamoto, *Appl. Phys. Lett.* 73 (11), 1502 (1998).
- [3] D. Wolf, P. Keblinski, S. R. Phillpot and J. Eggebrecht, J. Chem. Phys. 110 (17), 8254 (1999).
- [4] J. K. Fink, J. Nucl. Mater. 279, 1 (2000).
- [5] V. G. Asmolov, V. F. Strizhov and Yu. G. Degaltsev (Ed.), *RASPLAV final report, Behaviour of the corium molten pool under external cooling*, (Russian research centre, Kurchatov institute, 1999).



Fig. 2 Density of ZrO<sub>2</sub> calculated by NPT ensemble.







Fig. 4 Composition dependence of viscosity of binary  $UO_2$ -Zr $O_2$  system at 3600 K and 4000 K, which is calculated by NVE ensemble.



**Fig. 5** Composition dependence of thermal conductivity of binary UO<sub>2</sub>-ZrO<sub>2</sub> system at 3600 K and 4000 K, which is calculated by NVE ensemble.