Enskog–Vlasov DSMC法を用いた蒸気分子の蒸発・凝縮挙動に与える 高密度非凝縮性気体の影響の検討

Investigation of high-density non-condensable gas effect on evaporating and condensing vapor molecules using Enskog-Vlasov DSMC method

○ 大橋 広太郎,北大院,札幌市北区北13条西8丁目

小林 一道,北大,札幌市北区北 13 条西 8 丁目, E-mail: kobakazu@eng.hokudai.ac.jp 渡部 正夫,北大,札幌市北区北 13 条西 8 丁目 藤井 宏之,北大,札幌市北区北 13 条西 8 丁目 Kotaro Ohashi, Hokkaido University, Kita-ku, Kita13 Nishi8, Sapporo

Kazumichi Kobayashi, Hokkaido University, Kita-ku, Kita13 Nishi8, Sapporo

Masao Watanabe, Hokkaido University, Kita-ku, Kita13 Nishi8, Sapporo

Hiroyuki Fujii, Hokkaido University, Kita-ku, Kita13 Nishi8, Sapporo

We investigate high-density non-condensable gas effects on evaporating and condensing vapor molecules using the Enskog–Vlasov DSMC method. As a result of equilibrium simulations, we find evaporation and condensation of vapor tend not to occur as non-condensable gas increases, because vapor collides with high-density non-condensable gas in vapor/gas–liquid interface.

1. 緒言

蒸発・凝縮という現象は物理的な素過程および工業的 な応用の側面から見ても重要な現象である.蒸発・凝縮が 起きるとき,気液界面を通してどれだけの質量・運動量・ エネルギーが輸送されるかは連続体力学に基づく Navier-Stokes 方程式系ではわからない.蒸発・凝縮を伴う蒸気 の流れは Boltzmann 方程式を用いる分子気体力学にお いて研究されており,多数の重要な知見が得られてきた. Boltzmann 方程式を解く際には気液界面における蒸発・凝 縮を表す気体論境界条件(Kinetic boundary condition, 以降では KBC と呼ぶ)が必要である.蒸気の単成分系に おける KBC は多くの研究がなされているが,多成分系の 研究は少ない.Kobayashiらはアルゴンとネオンからなる 系の平衡状態の KBC を分子動力学法により調べた.これ は蒸気であるアルゴンと非凝縮性気体(Non-condensable gas,以降では NC ガスと呼ぶ)であるネオンの2成分系 である.その結果ネオンの気相密度が高くなるほどアル ゴンの蒸発・凝縮は起きにくくなるということがわかっ た.つまり NC ガスが蒸気の蒸発・凝縮を阻害する.し かし NC ガスが非常に高密度となるときのことは,分子 動力学法の計算負荷によりわかっていないのが現状であ る.また Kobayashi らは蒸気と NC ガスからなる気泡の 挙動を分子気体力学により解析した.その結果,NC ガ スが気泡壁面に高密度の層を作り,蒸気の蒸発・凝縮に 大きな影響を与える可能性を示している.本研究の目的 は分子動力学法では計算できない NC ガスが非常に高密 度となるときの蒸気の蒸発・凝縮挙動を Enskog-Vlasov DSMC 法を用いて調べ、KBC として表すことである.

度となるときの蒸気の蒸発・機稲争動をEnskog-Vlasov DSMC 法を用いて調べ,KBC として表すことである. Fig. 1 に気液界面を通過する分子の質量流束を表す. J^{ω}_{coll} は気相から液相に向かう質量流束, J^{ω}_{cond} はそのうち 凝縮する質量流束で J^{ω}_{ref} はそのうち気液界面で反射する 質量流束, J^{ω}_{evap} は蒸発する質量流束で, J^{ω}_{ref} と合わさっ て J^{ω}_{out} として出て行く.上添字 ω は蒸気 (V) か NC ガ ス (G) を表す.

これら質量流束の関係を式で表すと次のようになる.

$$J_{\rm out}^V = J_{\rm evap}^V + J_{\rm ref}^V, \qquad J_{\rm coll}^V = J_{\rm ref}^V + J_{\rm cond}^V, \qquad (1a)$$

$$J_{\text{out}}^G = J_{\text{evap}}^G + J_{\text{ref}}^G, \qquad J_{\text{coll}}^G = J_{\text{ref}}^G + J_{\text{cond}}^G.$$
(1b)



Fig. 1: Mass fluxes across the vapor/gas–liquid interface.

ここで KBC について説明する.KBC は次式で表される.

$$f_{\text{out}}^{V} = \frac{\alpha_{e}^{V} \rho^{V*} + (1 - \alpha_{c}^{V}) \tau^{V}}{(2\pi R^{V} T_{L})^{3/2}} \exp\left(-\frac{\xi_{x}^{2} + \xi_{y}^{2} + \xi_{z}^{2}}{2R^{V} T_{L}}\right), (\xi_{x} > 0)$$
(2a)

$$f_{\text{out}}^{G} = \frac{\alpha_{e}^{G} \rho^{G*} + (1 - \alpha_{c}^{G}) \tau^{G}}{(2\pi R^{G} T_{L})^{3/2}} \exp\left(-\frac{\xi_{x}^{2} + \xi_{y}^{2} + \xi_{z}^{2}}{2R^{G} T_{L}}\right), (\xi_{x} > 0)$$
(2b)

 ρ^{V*} は飽和蒸気密度, ρ^{G*} 平衡状態の密度, R^{ω} はガス定数, T_L は液相温度, ξ は分子の速度で下添字は方向を表す. x は気液界面に垂直方向な速度で,y, zは平行方向である.また τ^{ω} は次式で表される.

$$\tau^{V} = -\sqrt{\frac{2\pi}{R^{V}T_{L}}} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{0} \xi_{x} f_{\text{coll}}^{V} d\xi_{x} d\xi_{y} d\xi_{z}, \quad (3a)$$

$$\tau^G = -\sqrt{\frac{2\pi}{R^G T_L}} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{0} \xi_x f_{\text{coll}}^G d\xi_x d\xi_y d\xi_z.$$
(3b)

ここで f_{coll}^{ω} は気相から気液界面に向かう分子の速度分布 関数であり Boltzmann 方程式を解くことにより得られ

る.KBC である式 (2) は温度 T_L の half–Maxwellian で あり,密度は $\alpha_e^{\omega}\rho^{\omega*} + (1 - \alpha_c^{\omega})\tau^{\omega}$ であるということがで きる. $\alpha^{\omega}_{e} \rho^{\omega *}$ が蒸発する成分で、 $(1 - \alpha^{\omega}_{c}) \tau^{\omega}$ が反射する 成分である. τ^{ω} は気液界面で分子が全て反射しその速度 分布関数を half–Maxwellian と仮定する条件から導かれ る. ここで α^{ω}_{e} は蒸発係数, α^{ω}_{e} は凝縮係数と呼ばれるパ ラメータであり次のように定義される.

$$\alpha_e^V = \frac{J_{\text{evap}}^V}{J_{\text{out}}^{V*}}, \qquad \alpha_c^V = \frac{J_{\text{cond}}^V}{J_{\text{coll}}^V}, \tag{4a}$$

$$\alpha_e^G = \frac{J_{\text{evap}}^G}{J_{\text{out}}^{G*}}, \qquad \alpha_c^G = \frac{J_{\text{cond}}^G}{J_{\text{coll}}^G}, \tag{4b}$$

これら係数によって KBC は蒸発・凝縮を表すことがで きる.

2. Enskog–Vlasov DSMC

Enskog–Vlasov DSMC 法(以降では EVDSMC 法と 呼ぶ)は Enskog-Vlasov 方程式を基にしている粒子法 で Frezzotti によって提案された(文献 5 参照). これは Boltzmann 方程式の数値解法である Direct simulation Monte Carlo 法を拡張したものである. この計算方法は 分子動力学法に比べて同じ粒子数で100倍程度計算が速 いという利点がある. Enskog-Vlasov 方程式ついて要点 を説明する. 詳細は文献 6,7を参照されたい.

Enskog-Vlasov 方程式において分子は次の Sutherland ポテンシャルで相互作用する.

$$\psi^{VV} = \begin{cases} +\infty & (r \le \sigma) \\ -\phi^{VV} \left(\frac{\sigma}{r}\right)^{\gamma} & (r > \sigma). \end{cases}$$
(5a)

$$\psi^{GG} = \begin{cases} +\infty & (r \le \sigma) \\ -\phi^{GG} \left(\frac{\sigma}{r}\right)^{\gamma} & (r > \sigma). \end{cases}$$
(5b)

$$\psi^{VG} = \psi^{GV} = \begin{cases} +\infty & (r \le \sigma) \\ -\phi^{VG} \left(\frac{\sigma}{r}\right)^{\gamma} & (r > \sigma), \end{cases}$$
(5c)

上添字は成分間の相互作用を表す.φとγはポテンシャ ル井戸に関連する定数である. σは分子直径で本計算 においては蒸気と NC ガスで同じとする.

Enskog-Vlasov 方程式は次の形をとる.

$$\frac{\partial f^{V}}{\partial t} + \boldsymbol{\xi} \cdot \frac{\partial f^{V}}{\partial \boldsymbol{x}} + \frac{\boldsymbol{F}^{V}}{m} \cdot \frac{\partial f^{V}}{\partial \boldsymbol{\xi}} = C_{E}(f^{V}, f^{V}) + C_{E}(f^{V}, f^{G}),$$
(6a)

$$\frac{\partial f^G}{\partial t} + \boldsymbol{\xi} \cdot \frac{\partial f^G}{\partial \boldsymbol{x}} + \frac{\boldsymbol{F}^G}{m} \cdot \frac{\partial f^G}{\partial \boldsymbol{\xi}} = C_E(f^G, f^G) + C_E(f^G, f^V).$$

(6b)
$$f^{\omega}$$
 は分子の速度分布関数で, t は時間、 x 空間位置、 ξ は
分子の速度, m は分子1個の質量, F^{ω} は平均場と呼ば
れ分子間引力を近似的に表す項である. C_E は衝突項と
呼ばれ分子の衝突による f の変化を表す. 本計算におい

ては *m* は蒸気と NC ガスで同じとする. この式を解き *f*^ω が求まると,これを速度空間で積 分することにより数密度 $n^{\omega}(\boldsymbol{x},t)$,速度 $\boldsymbol{v}^{\omega}(\boldsymbol{x},t)$,温度 $T^{\omega}(\boldsymbol{x},t)$ といった巨視量が得られる

改良 Interphase Boundary 法 3.

蒸発係数・凝縮係数を決めるため, Fig. 1 に示す分子 の質量流束を求める必要がある. このため Kobayashi ら が提案した改良 Interphase Boundary 法を EVDSMC 法 においても用いる.密度分布から液相境界と気相境界を 決め,その境界を通過するサンプル分子を数えることに より質量流束を決定する.詳細は文献3を参照されたい.

計算結果 4.

計算結果を説明する. Fig. 2 が蒸気の数密度分布で Fig. 3 が NC ガスの数密度分布である. 計算は NC ガス の粒子数を変えて 8 ケース行った. Case 1 が最も NC ガ ス粒子数が少なく, 逆に Case 8 が最も多い. Case 8 で は NC ガスは非常に高密度で液体に近いことが図からわ かる.



Fig. 2: Number density distribution of vapor (Normalized).



Fig. 3: Number density distribution of NC gas (Normalized).

Fig. 4 に改良 Interphase Boundary 法により得られた 蒸気の質量流束を示す. Casel 8 を液相に溶解している NC ガスのモル分率 μ で整理した. μ が高いほど、つま り NC ガスの密度が高いほど J_{evap}^V , J_{cond}^V は低下し, 蒸 発・凝縮は起き<u>にくくなる</u>



Fig. 4: Mass fluxes of vapor across the vapor/gas-liquid interface (Normalized).

質量流束により蒸気の蒸発係数・凝縮係数を求めた結 果を Fig. 5 に示す. μが大きくなり NC ガスの密度が高



Fig. 5: Evaporation and condensation coefficients of vapor.

最後に蒸発係数・凝縮係数が低下する理由を考察する. Fig. 6 は改良 Interphase Boundary 法による,気液界面 において気相から入り気相側への反射する蒸気分子の位 置を示している.NCガスの密度が低い Case 1 では反射 位置は界面全域にわたっているのに対して,NCガスの 密度が高い Case 8 では気相境界で多く反射している.つ まり NC ガスが高密度になると,蒸気は気液界面内の高 密度 NC ガスに衝突してすぐに反射する.この反射によ り蒸発・凝縮が起きにくくなり、蒸発係数・凝縮係数が 低下する.



Fig. 6: Reflecting position of vapor. Comparison of Case 1 and Case 8.

5. 結言

EVDSMC 法を用い,2成分系の気液平衡状態において 蒸気の蒸発・凝縮に与える NC ガスの影響を調べた.NC ガスが高密度になるほど,蒸気の蒸発・凝縮は起きにく くなり蒸発係数・凝縮係数は低下した.またその理由は 蒸気が気液界面内の NC ガスに衝突するためだというこ とがわかった.

参考文献

- (1) 曾根良夫,青木一生,"分子気体力学" (朝倉新書, 1994)
- (2) Fujikawa, S., Yano, T., Watanabe, M., "Vapor-Liquid interfaces, bubbles and droplet" (Springer, 2011)
- (3) Kobayashi, K., Hori, K., Kon, M., Fujii, H. and Watanabe, M., "Kinetic Boundary Conditions for vapor–gas binary mixture" Microfluid Nanofluid, 21, (2017), pp. 1-13.
- (4) Kobayashi, K., Nagamaya, T., Watanabe, M., Fujii, H. and Kon, M., "Molecular gas dynamics analysis on condensation cofficient og vapour during gas-vapor bubble collaspe" J. Fluid Mech., 856, (2018), pp. 1045-1063.

- (5) Frezzotti, A., "A Partcile scheme for the numerical solution of the Enskog equation" Phys. Fluids 9, 1329 (1997), pp. 1329-1335.
- (6) Frezzotti, A., Gibelli, L. and Lorenzani, S., "Mean field kinetic theory description of evaporation of a fluid into vacuum" Phys. Fluids 17, 012102 (2005), pp. 1-12
- (7) Frezzotti, A., Gibelli, L., Lockerby, D.A. and Sprittles, J.E., "Mean-field kinetic theory approach to evaporation of a binary liquid into vacuum" Phys. Review 3, 054001 (2018), pp. 1-17
- (8) Kobayashi, K., Ohashi, K., Watanabe, M., "Numerical analysis of vapor-liquid two-phase system based on the Enskog-Vlasov equation" AIP Conference Proc. 1501 (2012), pp. 1145-1151