### jh180044-NAJ

# 圧力発展格子ボルツマン法による大規模気液二相流 GPU コードの開発ならびに多孔体 浸潤液滴シミュレーション

### 金田昌之 (大阪府立大学)

概要 本研究では①複雑構造境界条件にも耐えうる濡れ性境界条件アルゴリズムの開発 ②局所細密格子(AMR)を接触線を含む気液界面に導入する ③計算安定性に優れた三 次元 27 速度モデルの開発を行うことで,液滴内部の移動現象をも含むマイクロスケー ル気液二相流から複雑構造内液滴の合一分離により形成されるマクロスケールの移動現 象までを幅広く理解できる大規模解析手法の開発及び実証を目的としている.昨年度い っぱいで①については完了し,接触角の再現性ならびに液滴相の体積保存について検証 した.さらに③について、多孔体代表径と液滴径が同等の場合の解析を実施した.その 結果,液滴浸潤には多孔体界面の濡れ性の閾値が存在することがわかった.この閾値は 多孔体界面構造に依存することも確認された.さらに,液滴が浸潤せずに界面上で保持 される場合,多孔体界面の構造に応じた濡れ広がりパターンが観察され、多孔体セルご とに濡れに関与することがわかった.

- 1. 共同研究に関する情報
- (1) 共同研究を実施した拠点名 東京工業大学
- (2) 共同研究分野
  - 超大規模数值計算系応用分野
  - ロ 超大規模データ処理系応用分野
  - ロ 超大容量ネットワーク技術分野
  - ロ 超大規模情報システム関連研究分野
- (3) 参加研究者の役割分担

金田昌之:研究総括

- 青木尊之: GPU チューニング
- 須賀一彦:気液二相流解析
- 桑田祐丞:多孔体構造作成·評価
- 杉本真:気液二相流解析
- 比嘉竜也:局所細密格子実装
- 長谷川雄太:カーネル作成
- 渡辺勢也:D3Q27 モデルの GPU 実装
- 瀬田剛:濡れ面境界条件構築

### 研究の目的と意義

液滴が多孔体界面や内部に濡れ広がる現象 は、土壌の雨滴、インクジェット(IJ)印刷 やペーパークロマトグラフィーのように産 業界から自然界でのナノスケールからマク ロスケールにわたって見受けられる現象で ある.本現象には多孔体構造や固液の物性が 絡み合う複雑な現象であり、上述の高性能化 (例えば高精細 IJ 印刷やより少ない試料に よるクロマトグラフィー)には多孔体界面・ 内部での現象理解が必須となる.

そのためには二相流数値解析が重要なツー ルとなり,複雑な多孔体構造を直接模擬でき る格子ボルツマン法(LBM)とフェーズフィー ルド法を組み合わせた手法が発展してきた. 本手法はポアソン方程式を解く必要が無い ために大規模並列高速解析が可能な代わり に,高密度比解析に劣り,相の体積保存性が 悪く,時間の進行に伴い水滴部が数値的に収 縮するなどの問題を抱えている.また,表面 張力を数値解析に導入すると,現実には生じ ない疑似流れ(spurious current)が生じる ため,特に移動速度の遅い液滴の内部流れは 誤って解釈されてしまう.

近年,上述手法を発展させた圧力発展 LBM が 発表された.本手法は物性値を秩序変数と紐 づけするため,従来手法と異なり収縮が起き にくく,疑似流れも無視できるほど小さい. したがって密度や粘性を考慮しつつLBMの利 点を生かした高速解析が可能となる.しかし ながら,平板上液滴のように固液界面の濡れ 性を考慮したとたんに液相の体積変動が顕 在化し,相の収縮が発生する.これが多孔体 界面のように複雑な界面となるとその収縮 はさらにひどくなり,実用に耐えない.これ はとりわけ接触線付近での化学ポテンシャ ルや秩序変数の勾配計算精度が悪いためで あり,当然ながら気液界面での格子解像度も 体積変動に影響する.

本研究では、これらの問題を解決するために ①複雑構造境界条件にも耐えうる濡れ性境 界条件アルゴリズムの開発 ②局所細密格子 (AMR)を接触線を含む気液界面に導入する ③計算安定性に優れた三次元 27 速度モデル の開発を行うことで、液滴内部の移動現象を も含むマイクロスケール気液二相流から複 雑構造内液滴の合一分離により形成される マクロスケールの移動現象までを幅広く理 解できる大規模解析手法の開発及び実証を 目的とする.

当拠点公募型共同研究として実施した意
義

LBM は各ノードにおける離散方向速度成分ご とに分布関数を持つため、とりわけメモリの 使用量が多い.そのため大規模解析には複数 GPU を MPI で構成される TSUBAME は最適とい える.事実本解析では、大規模多孔体構造な らびにその上に配置した液滴の解析には単 ー GPU ではとても対象領域をカバーできず、 上述の構成により初めて液滴挙動の詳細が 判明する.以上より、東工大 TSUBAME での共 同研究は十分意義のあることといえる.

4. 前年度までに得られた研究成果の概要 本研究で開発するコードのプロトタイプで あるフェーズフィールド LBM の評価を行い, 固液界面の評価を実施した.また,本LBMコ ードを用いて小規模構造多孔体内への液滴 浸潤解析を行い,内部への進行特性を議論し た.

# 5. 今年度の研究成果の詳細

・濡れ性アルゴリズムの改良・評価 固液界面において物理量の勾配が必要であ る.これを差分により算出するが,従来手法 では一次精度であるために固液界面に起因 する相体積の減少が確認されていた.そこで 三次精度まで考慮した境界条件に変更して 精度検証したところ,相体積保存性が向上し た.また,接触角再現性においても良好であ った.



図 1:各種濡れ性における平板上三次元液滴 の形状ならびに相体積の継時変化.接触角の 依存性が小さく,浮遊液滴の場合と比しても 変化がないことから,濡れ面での保存性が向 上したことがわかる.



図 2: 基板上液滴の接触角再現性. 横軸がパ ラメータとして与えた接触角. 親水壁から撥 水壁までの接触角を良好に再現できている ことがわかる.

・多孔体構造の作成

既往の研究では、発泡多孔体を BCC セルで模 擬する手法が主流であった.その後の研究に より、より実際の発泡多孔体に近い Kelvin セ ルや Weaire-Phelan 構造が提唱された.本研 究では Kelvin セルを配置するアルゴリズム を開発し、多層構造を計算ドメイン上に構築 することができた.



図3: Kelvin セルの骨組み構造と、それを肉 付けすることで表現できるユニットセル.こ こではリガメントを円柱で表現しているが、 三角柱で表現することも可能である.

・多孔体上の液滴挙動

上述の Kelvin 多孔体上に液滴を滴下した際 の挙動について大規模解析を実施した.解析 系を図4に示す.



図 4:多孔体構造とその直情に配置した液滴

の一例.解析条件として,多孔体の濡れ性, 多孔体界面の位相,液滴体積を中心に解析した.多孔体の空隙率についても調査したが, 計算が発散しやすいため,ここでは割愛する.

### ・多孔体接触角の影響

各種濡れ性で解析を行った結果を図5に示す. 図に示すように,液滴の浸透が多孔体の濡れ 性に依存することを確認した.特に,浸潤接 触角に閾値が存在することがわかった.



(a)  $\theta_{\rm c}^{\rm th} = 30^{\circ}$ .



(b)  $\theta_{c}^{th} = 90^{\circ}$ .



(c)  $\theta_{c}^{\text{th}} = 150^{\circ}$ .

図 5:多孔体上の液滴.接触角に応じて浸潤 挙動が異なる.また,界面での液滴の濡れ広 がりは表面構造に依存する.

接触角と液滴浸潤体積の関係を図 6 に示す. 接触角の閾値が60-90°の間に存在することが わかった.さらにここでは,接触角界面の構造の影響を調査するために,図7に示す界面相における各計算結果も追加してある.



図 6:多孔体接触角と液滴浸潤体積の関係. 縦軸が 1.0 の場合,液滴は完全に浸潤してい る.接触角が閾値を超えると液滴は多孔体界 面で保持される.



図 7:多孔体界面相

図6により,界面の相による依存性は小さい ことがわかる.空隙率の影響に関しては,解 析が不安定になるなどの問題が生じたため, さらなる検討が必要であることがわかった.

・撥液多孔体上の液滴の濡れ広がり

多孔体が撥液性を有する場合, すなわち図 6 の θ が概ね 90°以上の場合, 液滴は多孔体界 面にトラップされ多孔体界面を挟んだ領域 に存在する. 浸潤せずに多孔体界面より上に 存在する液滴形状は多孔体構造に依存する ため, 界面上で観察される接触角は多孔体そ のものの接触角とは異なる.



図 8: 界面上液滴の見かけの接触角. 撥水性 が高くなるにつれて平板上の接触角に遷移 していく. 換言すれば, 比較的接触角が低い 場合は多孔体構造による疑似的な撥水性を 有することができることがわかる. 青線で囲 っている箇所では見かけの接触角が急激に 変化している.



図 9:多孔体が撥液の場合において,液滴を 支持する濡れの範囲.界面構造が異なるため 濡れる範囲も異なる.図8で示す急激な接触 角の変化はこの濡れ面の構造に依存するこ とがわかった.

### ・液滴体積を大きくした場合

比較検証用として液滴直径を倍にした場合の計算も実施した.最も大きな違いとして, 液滴の浸潤が複数セルに及ぶため,図6や図 8にみられる傾向が段階的となることがわかった.



図 10:液滴直径を倍にした場合の浸潤比. 閾 値付近で段階的になっていることがわかる.



図 11:液滴直径が倍の場合の見かけの接触角. こちらも段階的に変化する.さらに,接触角 60°付近では多孔体構造が親液性を誘起す ることがわかった.



図 12:大きい液滴での界面での濡れ面. 複数 の多孔体セルにわたっているため,界面構造

と濡れの関連性を掘り下げる必要がある.

・AMR の取り組み

境界適合格子については「データの一次元配 列化」および「粗格子の情報と細密格子の情 報のやり取り」までは完了し、単純な単相流 において十分な精度を担保したまま高速に 解析できることを確認した.現状の二相流プ ログラム(2次元版)にも組み入れられたが、 3次元プログラムには実装できなかった.ま たアダプティブ化も必要である.



図 13:二次元チャネル流れの局所細密格子化 した.上下壁近傍に細密格子を配置し,デー タの一次元配列化を行った.格子間隔の境目 でも速度分布がスムーズになっていること がわかる.

## 6. 今年度の進捗状況と今後の展望

AMR に関すること以外は,概ね順調に進展し たといえる.多孔体への液滴の滴下を解析す るためには大規模多孔体構造が必要であり, 単一の液滴挙動から丁寧に解析する必要が ある.今後は複数液滴の挙動も含めて同様に 解析を行い,合一・分離を伴うマクロスケー ルの挙動までをも明らかにする予定である. 複数液滴を配置するにはさらに大規模な解 析領域が必要であることから,今後は計算資 源の消費量が増える見込みである.本研究の ように,液滴の浸潤はかならずしもマクロ的 な拡散として評価できるわけではないこと がわかったので,今後はその現象解釈につい て展開する予定である. 7. 研究成果リスト

(1) 学術論文

なし

(2) 国際会議プロシーディングス

<u>M. Sugimoto, T. Higa, M. Kaneda, K. Suga</u>, Numerical Simulation of Droplet on Porous Media by the Conservative Allen-Cahn Based Phase-Field LBM, Proc. International Symposium on Transport Phenomena (Honolulu, USA, Oct., 2018).

(3) 国際会議発表

<u>M. Sugimoto, T. Higa, M. Kaneda, K. Suga</u>, Numerical Simulation of Droplet on Porous Media by the Conservative Allen-Cahn Based Phase-Field LBM, Proc. International Symposium on Transport Phenomena, Oct., 2018.

<u>M. Sugimoto</u>, Numerical Simulation of a Droplet on a Porous Wall, The 2nd Joint Symposium on Advanced Mechanical Science & Technology (JSAMST-2), (Sakai, Japan, November, 2018)

### (4) 国内会議発表

<u>杉本 真</u>,<u>比嘉 竜也</u>,<u>金田 昌之</u>,<u>須賀 一彦</u>,圧 力発展格子ボルツマン法による基板上液滴の数値 解析,第31回計算力学講演会(2018年11月,徳 島)

<u>杉本 真</u>,金田 昌之,須賀 一彦,圧力発展格子ボ ルツマン法による多孔体表面の液滴挙動解析 (2018 年 12 月,東京)

<u>杉本 真</u>,金田 昌之,須賀 一彦,格子ボルツマン 法による多孔体界面の液滴挙動解析,日本機械学 会関西支部第94期定時総会講演会(2019年3月, 滋賀)

(5) その他(特許, プレス発表, 著書等) なし