TSUBAME 共同利用 平成 25 年度 学術利用 成果報告書

超大規模フェーズフィールド GPU 計算によるデンドライト競合成長メカニズムの解明 Very-large-scale phase-field GPU simulations of competitive dendritic

高木 知弘

Tomohiro Takaki

京都工芸繊維大学

Kyoto Institute of Technology http://www.cis.kit.ac.jp/~takaki/

二元合金凝固の定量的フェーズフィールドモデルを一方向凝固問題に拡張し,単一 GPU コードおよび並列 GPU コードを作成し,TSUBAME2.5 による GPU 並列計算を可能とした.作成したコードを用いることで,まず, 2 次元 2 結晶体の一方向凝固過程におけるデンドライト競合成長のシミュレーションを系統的に行い,最近報告 されている新しいデンドライト淘汰現象を詳細に考察し,メカニズムを解明した.また,3 次元競合計算に必要と なる基礎データの蓄積を行い,3 次元競合成長計算に着手した.

We formulated a quantitative phase-field equation for directional solidification of binary alloy, and we developed a multiple-GPU codes for TSUBAME2.5. First, we made clear the mechanism of new selection phenomena between dendrites by performing the directional solidification simulations for 2D bi-crystal systematically. Then, by performing 3D single dendrite growth simulations, we prepared computational conditions for 3D competitive growth simulation, and started 3D competitive growth simulation.

Keywords: Phase-field method, GPU parallel computing, solidification, dendrite, competitive growth.

背景と目的

材料の機能や強度などの特性は、合金の化学組成 のみによって決まるのではなく、材料に内在する「組 織」に強く依存する.これからのエコ社会に向けた省エ ネルギー化のためには、材料の組織を高精度にコント ロールし、強度や延性など所定の特性を有する材料を 創製することで構造物の軽量化を図り、エネルギー効 率を向上させることが重要となる.凝固組織は、以降の 加エプロセスで形成される全ての組織の母となる組織 であり、凝固組織を精度良く予測&制御することで、そ れ以降の加工時に形成される材料組織の予測&制御 が容易となり、加工のコストや環境負荷も低く抑えるこ とができる.

合金の凝固は高温での現象であり,かつ材料は不 透明で直接観察できないため,現象の把握が極めて困 難である. Spring-8など大型放射光を用いた研究が進 められているが,厚さの薄い2次元現象の観察に限定 されている. そのため,コンピュータを用いた数値シミュ レーションによる評価が必要となる.フェーズフィールド 法(phase-field method)はデンドライトに代表される材 料微視組織を評価可能な最も強力な数値モデルであ るが,モデルの特徴上計算コストが大きく,これまでの 評価は2次元問題や3次元の小さな領域に限定されて いる.このため,大規模フェーズフィールド計算技術の 確立が急務である.

本プロジェクトでは、大規模フェーズフィールド計算技 術をプロジェクト期間の3年間で確立することを大きな 目的としている.今年度は、二元合金凝固の定量的フ ェーズフィールドモデルによるGPUスパコン TSUBAME2.5を用いた複数GPU並列計算を可能と した.また、この手法を用いることで、2次元2結晶体の デンドライト競合成長シミュレーションを系統的に行い、 デンドライト間隔と優先成長方向がデンドライト間の淘 法現象に及ぼす影響を詳細に検討し、競合成長現象 のメカニズムを解明した.また、3次元計算への導入と して、周期境界領域における1本のデンドライト成長シ ミュレーションを行い、領域サイズとデンドライト先端の 過冷却度を定量化した.

概要

本研究課題は、科学研究費助成事業(基盤研究 (B))「超大規模フェーズフィールド GPU 計算によるデ ンドライト競合成長メカニズムの解明」(平成25~27年 度)の下で行われるものである. 材料強度を支配する 材料組織は、凝固プロセスにおけるデンドライトの成長 によって創生される. しかしながら, デンドライト凝固組 織の3次元構造形成メカニズムは、実験観察の困難さ もあり未だに解明されていない.本研究では、フェーズ フィールド法による GPU スパコンを用いた超大規模計 算法を構築し、二元合金の一方向凝固計算を体系的 に行うことで、3 次元デンドライト競合成長メカニズムを 世界で初めて解明する.本年度は,定量的シングルフ ェーズフィールドモデルを用いた GPU 並列コードを構 築し、単結晶・二結晶における系統的なデンドライト競 合成長シミュレーションを行い、デンドライト間の淘汰メ カニズムの解明を目指した.

結果および考察

図1は、優先成長方向の異なる10個の核からの一 方向凝固過程のフェーズフィールドシミュレーション結 果を示している.上下方向に一定の温度勾配があり, 左右は周期境界としている. 図は6枚あり, 上から下に 時間が経過している.図1より、異なる方向に成長する デンドライトが競合し,最終的に(一番下の図),成長方 向と熱流方向(上下方向)の角度が小さいデンドライト が生き残って成長を続けていることがわかる. このよう に、優先成長方向と熱流方向のなす角度θが小さいデ ンドライトが、 0 の大きいデンドライトの成長を止めて凝 固組織を形成することが,一般的に広く受け入れられ ている淘汰現象である[1]. 一方, 最近の研究において 全く逆の現象が報告されている[2]. つまり, θが大きい デンドライトが母の小さいデンドライトの成長をブロック するというものである、今年度は、この新しい淘汰現象 に着目し、2次元大規模計算と3次元計算のための準 備計算を行った.



Fig. 1 Dendrite competitive growth during directional solidification of a binary alloy.



Fig. 2 Computational and initial conditions for bi-crystal competitive growth simulations during directional solidification of Al-Cu alloy.

図 2 は、 2 次元 2 結晶体の競合成長シミュレーションに 用いた計算条件と初期条件である. 全領域を Al-3wt%Cuの液相で満たし、領域下端部に12個の結 晶核を配置する. ここで、左側の6個が θ = 0°の熱流 方向に成長する FO(favorably oriented)デンドライト、 右側の 6 個が熱流方向から傾いて成長する UO(unfavorably oriented)デンドライトとする. 領域の 下側から上側に向かって一定の温度勾配 Gを設定して おり、デンドライトは下から上に向かって成長する. 左 右の境界はフェーズフィールド変数と濃度いずれも零ノ イマン条件とし、両サイドに壁があるような状態を表現 している. フェーズフィールドモデルは、大野らによって 提案された二元合金凝固の定量的フェーズフィールド モデルを用いる[3].





(d) 11300000 steps Fig. 3 Time slices of competitive growth of bi-crystal during directional solidification. ($\lambda_{\rm FO} = 210 \Delta x, \ \theta_{\rm UO} = 15^{\circ}$)

図 3 は, $\lambda_{FO} = 210\Delta x$, $\theta_{UO} = 15^{\circ}$ の条件におけるデ ンドライト形態変化を示している. 400000 ステップまで は領域の温度を引き抜き速度 V_p に対応させて一定速 度で低下させているが, 400000 ステップ以降は領域内 の温度分布は変化させず, 領域を下方向に速度 V_p で 引張る計算を行っている. また, 図 3 のデンドライトの色 は図 2 のデンドライトの番号に対応しており, 領域右側 ではブランチング(枝分かれ)によって UO6 から新たな デンドライトが形成していることがわかる. また, 図 3 よ り, 最終的には UO デンドライトが FO デンドライトを淘 汰し, 全領域が UO デンドライトのみとなっている. この ように, 新しい淘汰現象が本シミュレーションにおいても 再現された.



Fig. 4 Dendrite tip paths during simulation shown in Fig. 3.

図 4 に図 3 のシミュレーションにおけるデンドライト先 端の軌跡を示す. 青いプロットが FO デンドライト, その 他の色が UO デンドライトの結果である. 赤, 黄緑, オ レンジ, 紫, 緑, 水色の順に, それぞれ FO1~6 のデン ドライトにブロックされた UO デンドライトである. 赤と黄 緑の UO デンドライトは, デンドライト間隔が狭くチップ 先端位置が低いため, 1 本の FO デンドライトを淘汰す るために多くの UO デンドライトを必要とするが, オレン ジ以降はデンドライト間隔が広く, チップ先端位置が高 いため, 比較的簡単に FO デンドライトを淘汰している ことがわかる.



Fig. 5 Dendrite tip path of FO1 dendrite.

図 5 は, FO1 デンドライトのチップ先端の軌跡を拡大 したものである. 図 5 の一つのループは, 1 本の UO デ ンドライトが近づき, それをブロックするという一連の過 程に対応し, 6 個のループを見ることができることから, 7本目の UO デンドライトによって淘汰されたことを意味 する. 図 5 からもわかるように, FO デンドライトは UO デンドライトの接近によりデンドライト先端の位置を下げ つつ左に移動し, UO デンドライトを淘汰すると, 元の位 置に戻ろうとする. しかしながら, 次の UO デンドライト が近づいているため, 完全に元の位置に戻ることはで きず, これを繰り返すことで FO デンドライト先端位置は 徐々に下へ移動し, 最終的に UO デンドライトに淘汰さ れる. これが FO デンドライトが UO デンドライトに淘汰 されるメカニズムである.

Table 1 Number of UO dendrites needed to stop the growth of a FO dendrite. ($\theta_{UO} = 15^{\circ}$)

$\lambda_{\rm FO}$	210⊿x	230∆x	250 <i>A</i> x	270 <i>4</i> x	2904x
FO1	7	7	9	16	18
FO2	4	3	6	6	12
FO3	2	3	6	7	9
FO4	2	4	8	7	13
FO5	3	3	6	6	3
FO6	2	1	2	1	1

Table 2 Number of UO dendrites needed to stop the growth of a FO dendrite. ($\lambda_{FO} = 210 \Delta x$)

$ heta_{ m UO}$	1°	5°	10°	15°
FO1	1	1	1	7
FO2	1	1	2	4
FO3	1	1	2	2
FO4	1	2	2	2
FO5	1	1	2	3
FO6	1	1	1	2

表 1 は, λ_{FO} を変化させたときの, FO1~FO6 のデン ドライトを淘汰するのに要した UO デンドライトの本数で ある. このように, λ_{FO} が大きくなると必要とする UO デ ンドライト本数は増えるが, この表の条件では, いずれ も最終的に全ての FO デンドライトが UO デンドライトに 淘汰された.表 2 は, $\lambda_{FO} = 210\Delta x$ に固定し, 表中のよ うに θ_{UO} を変化させたときの UO デンドライト本数である. この表より, θ_{UO} が小さくなるほど 1 本の FO デンドライ トを淘汰するために必要な UO デンドライト本数が少な くなり, 容易に UO デンドライトが FO デンドライトを淘汰 することがわかる.

図 6 は, $\lambda_{FO} = 210\Delta x$, $\theta_{TO} = 30^{\circ}$ の条件でシミュレ ーションを行った際の, (a) 1000000 steps と(b) 50000000 steps におけるデンドライト形態である. この 場合, FO1 デンドライトは右方向に移動しており, 非常 にゆっくりではあるが, FO デンドライトが UO デンドライ トを淘汰していく過程を見ることができる. これまで, 図 6 のような収束粒界では, 粒界は熱流方向に平行に形 成されるとされてきたが, 本シミュレーションにおいて粒 界における FO1 デンドライトが徐々に右方向に移動す るという新しい現象を確認した. これは, FO1 デンドライ トに UO デンドライトが接近すると, 図 5 のように FO1 デンドライト先端は左下に移動するが, UO デンドライト を淘汰した後に右上方向に溶質を拡散できる十分なス ペースがあり, デンドライト先端が元の位置以上に右方 向へ移動することができるためである.







(b) 50000000 steps

Fig. 6 Competitive growth for $\lambda_{\rm FO} = 210 \Delta x$ and $\theta_{\rm UO}$ = 30°.

図 7 は, 図 8 のような左右周期境界, 前後零ノイマン 境界の 3D 領域の中で, 1 本のデンドライトを成長させ た際のデンドライト間隔 *λ* とデンドライトチップ先端の過 冷却度の関係を示したものである. デンドライトの傾き 角度は 0°と 15°, 厚さ方向の格子数 nyは, 16, 32, 48, 64 と変化させ, 2D と 3D の結果も同時に示してい る. 図 7より, 領域サイズを大きくすると 3D の結果に近 づき, チップ先端過冷却度が小さくなることがわかる. こ の結果を元に, 先に示した二結晶競合成長の 3 次元シ ミュレーションを行うことで, 2D と 3D の違いをより詳細 に検討していきたいと考えている.



Fig. 7 Effects of dendrite spacing and width of computational domain on dendrite tip undercooling.



Fig. 8 Dendrite morphologies at steady state growth.

まとめ、今後の課題

本研究では、二元合金凝固の定量的フェーズフィー ルドモデルを一方向凝固問題に拡張し、 TSUBAME2.5で計算するために複数 GPU 用にコー ディングした.まず、2次元2結晶体の一方向凝固過程 におけるデンドライトの競合成長シミュレーションを系統 的に行い、デンドライトの新しい淘汰現象のメカニズム を解明した.また、単一デンドライト成長シミュレーショ ンを行い,3次元競合計算のための基礎データを蓄積 した.

今後, コードの並列化効率を向上させ, 3 次元競合 成長シミュレーションを行いたいと考えている. 加えて, 対流内でのデンドライト成長シミュレーションを可能とす るために, 今年度構築したモデルに格子ボルツマン法 を連成させる.

[1] Walton D, Chalmers B. Transactions of the Metallurgical Society of Aime 1959;215:447.

[2] Zhou YZ, Volek A, Green NR. Acta Mater. 2008;56:2631.

[3] Ohno M, Matsuura K. Physical Review E 2009;79:031603.