

材料組織形成における計算材料科学の最前線



1. はじめに

材料組織の形成過程をコンピュータ・シミュレーションに よって観察・予測する試みは、1990年代頃から本格的に始 まり,現在までに多くの研究が行われてきた.実験事実を定 性的または定量的に再現することを目的とした研究に加え て,近年では,既存の実験科学では扱いが難しい現象の解明 や,製造プロセス条件の最適化などに組織形成シミュレーシ ョンを実際に活用するケースが徐々に増えており⁽¹⁾,研究ア プローチとしての有用性を確立しつつあるといえる.これは 計算モデルの高精度化・高度化に加えて、コンピュータの性 能と計算技術の発展によるところも大きい.

スーパーコンピュータの演算速度は、一般のコンピュータ と比べて15年ほど進んでいると言われている.つまり、単 純に計算規模のみを考えるのであれば、スーパーコンピュー タを使うことで一般のコンピュータを用いたときの約15年 先の研究成果が得られることになる.著者らのグループは、 HPCI 戦略プログラム分野(2)とポスト「京」重点課題(7)の 中で、金属の凝固現象を原子レベルの手法である分子動力学 (Molecular Dynamics, MD)法と組織レベルの手法であるフ ェーズフィールド・モデルの超大規模計算によって研究して きた⁽²⁾.その中では、原子レベルと組織レベルのそれぞれの スケールにおいて、金属の凝固の計算としては現状で世界最 大規模の計算も実施した⁽³⁾.本稿ではそれらの研究成果を中 心に凝固組織シミュレーションの最近の進展について紹介す る.そして、この取り組みの先に見えてきたクロススケー ル・アプローチという新しい展開についても言及したい.

経固組織の超大規模フェーズフィールド・シミュ レーション

実用金属材料の高品質化や高機能化,さらには歩留り向上 や低コスト化を達成するために,鋳造・凝固プロセスで形成 する凝固組織を高精度に予測して制御することが求められて いる.材料組織を計算する強力なモデルとしてフェーズフィ ールド・モデルが発展している⁽⁴⁾⁽⁵⁾.以下,このモデルを簡 潔に説明して凝固組織の大規模計算を紹介する.

フェーズフィールド・モデルは, 異相界面や粒界を厚みの ある境界(diffuse interface)として表現し,組織変化を計算 する方法である.この方法では,相の結晶構造や方位を区別 する秩序変数を導入して,その空間分布で組織を表現する. 具体的には,秩序変数が均一な領域をバルク(相・結晶粒), そして急峻かつ連続的に変化する領域を異相界面や粒界と定 義する.これによって,フェーズフィールド・モデルにおい ては,異相界面や粒界といった境界の移動を陽に追跡する必 要がなくなる.秩序変数の時間発展方程式を解けば Gibbs-Thomson 効果が再現され,その方程式と熱拡散方程式や溶 質拡散方程式を連立して解けばステファン条件が自然に成立 する.バルク中でも境界中でも同じ微分方程式を解くこと で,複雑なマルチフィジックスの界面ダイナミックスが記述 されることになる.言い換えると,フェーズフィールド・モ デルとは自由境界問題を簡便に解く手法である.

フェーズフィールド・モデルでは, diffuse interface によ

^{*} 北海道大学大学院工学研究院; 教授(〒060-8628 札幌市北区北13条西8丁目)

^{**} 東京大学大学院工学系研究科;准教授

^{***} 京都工芸繊維大学 機械工学系;教授

High Performance Computing of Solidification Microstructures and Emergence of Cross-scale Approach; Munekazu Ohno*, Yasushi Shibuta ** and Tomohiro Takaki***(*Faculty of Engineering, Hokkaido University, Sapporo, **Department of Materials Engineering, The University of Tokyo, Tokyo, ***Faculty of Mechanical Engineering, Kyoto Institute of Technology, Kyoto) Keywords: *phase-field model, molecular dynamics simulation, solidification, high performance computing, dendrite, data assimilation, cross-scale modelling*

²⁰¹⁹年10月18日受理[doi:10.2320/materia.59.139]



 図1 Al-5 at%Si 合金における一方向凝固の超大規模 フェーズフィールド・シミュレーション結果⁽⁶⁾.
 約3×3×3 mm³のサイズの3Dシステムにおいて,温度勾配10 K/mm,冷却速度0.3 K/sの条件で、システムの底部に置いた固相の seed から成長した柱状デンドライト組織.

って界面形態をなめらかに表現するため、複雑形態の界面に おいても Gibbs-Thomson 効果が正確に再現される.しか し、その反面、界面厚さよりも細かな差分格子で数値計算を 行う必要があるために計算コストが高い. 例えば, 一般のコ ンピュータを用いた場合,三次元(3D)計算で扱えるデンド ライトはせいぜい数本程度に限られる. そのため, 複数のデ ンドライトが関わる実問題の現象を理解することは困難であ った. そこで, 著者らのグループは, フェーズフィールド・ モデルによる超大規模計算を実施し、百本以上のデンドライ トの競合成長をシミュレートした.その結果の例を図1に示 す⁽⁶⁾. これは Al-5 at%Si 合金の一方向凝固を対象に,図の 上下方向に温度勾配をつけて底部から冷却した際の凝固組織 の計算結果である.固相(fcc固溶体)のみを示しており、そ の〈100〉と温度勾配の方向との角度差 θによってデンドライ トを色分けしている.東京工業大学のスーパーコンピュータ TSUBAME2.0を用いて Graphics Processing Unit (GPU)に よる並列化を行い,一辺約3mmの3Dシステムを約4000³ 個の差分格子に分割して実施した超大規模計算の結果であ る. 百本以上の柱状デンドライトが底部から上部に向かって 競合成長している. このような大規模計算が可能になったこ とにより、デンドライト競合成長における選択則の妥当性(7) やデンドライトー次アーム配列の対称性⁽⁸⁾の解明など、多く の成果が得られるようになった.

3. 定量的フェーズフィールド・モデル

上述の通り、フェーズフィールド・モデルは、自由境界問 題を簡便に解くモデルである.しかし、通常のフェーズフィ ールド・モデルでは界面において非物理的な効果が生じてし



図2 Al-3 mass%Cu 合金の初晶 fcc 固溶体におけるミ クロ偏析の解析結果⁽¹⁴⁾.冷却速度1.3 K/s で凝固 したデンドライト組織におけるミクロ偏析をラン ダムサンプリング法によって整理した結果.

まい,自由境界問題における Gibbs-Thomson 効果とステフ ァン条件が正しく再現されないことが知られている.これを 解決したモデルが定量的フェーズフィールド・モデル⁽⁹⁾⁽¹⁰⁾ として凝固の分野で開発され、現在この分野においては定量 的モデルを使うことが標準的となっており、大規模計算でも 活用されている. 定量的モデルにおいては, 秩序変数の移動 度が拡散場と関連付けられている点、そして拡散方程式に秩 序変数との新しいカップリング項(anti-trapping current)が 導入されている点が従来のモデルとは異なる. これらの修正 によって自由境界問題が正しく再現される. 初期の定量的モ デルは,固相内拡散が無視できる二元系合金の等温凝固のみ に適用可能であったが、著者らのグループは固相内拡散を考 慮した多元系合金の非等温凝固の解析、つまり実用合金の凝 固の解析に適用可能な定量的モデルの開発を行った⁽¹⁰⁾.さ らに、従来の定量的モデルは方程式の漸近解析に基づく発見 的な方法でしか構築できなかったが、著者らのグループはこ れを熱力学ポテンシャルに基づく変分原理で導出できること を見出し(11)(12),定量的モデルの熱力学的な妥当性を実証す るとともに、定量的モデルを定式化するための方法論を発展 させた.

定量的モデルは、界面厚さが界面の曲率半径よりも小さけ れば、その計算結果は差分格子間隔等の数値計算の条件に依 存せず、自由境界問題を正しく再現することが知られてい る⁽¹³⁾.バルクの熱力学量や界面物性値等、実測可能な物性 値のみを入力パラメータとし、任意に調整するような現象論 的パラメータを扱う必要はない.定量的モデルは、多くのケ ースにおいて高精度に凝固組織を予測することが可能であ る.例えば、Al-3 mass%Cu 合金のミクロ偏析の解析結果 を図2に示す⁽¹⁴⁾.図中のプロットは実験データであり、鋳 造後の凝固組織におけるCu 濃度をランダムサンプリングに よって分析した後、そのデータを初晶中のCu 濃度と固相割 合の関係に整理した結果である.そして、3D 定量的フェー ズフィールド・シミュレーションによって得られた同様の結 果を実線で表した.さらに,これらとの比較のために,ミク ロ偏析の解析でよく用いられる一次元(1D)の拡散解析の結 果を破線で示している.まず,1D拡散解析の結果は,全体 的に Cu 濃度を過小評価しており,実験データを精度良く予 測できていないことがわかる.一方,定量的モデルの結果は 実験結果と非常に良く一致している.なお,この定量的モデ ルの計算結果は,フィッティングパラメータなどは一切用い ずに,文献で報告されている物性値と実験と同じ凝固条件を 入力することで得られたものである.そして,このような一 致は偶然のものではなく,合金組成を変えた場合,さらには Fe-Mn合金におけるミクロ偏析の場合にも計算結果と実験 結果は良く一致することが示されている⁽¹⁴⁾.つまり,定量 的フェーズフィールド・シミュレーションによってミクロ偏 析を高精度に予測可能である.

4. 定量的モデルの高度化

上述のように定量的モデルは凝固組織を高精度に予測可能 である.しかし,最新の定量的モデルにおいても考慮されて いない因子がいくつかある.例えば,凝固収縮,界面物性の 濃度・温度依存性,そして固相の変形の影響などは考慮され ていない.さらに,液相中の流動は凝固組織の時間変化に影 響を及ぼすことが知られているものの,過去の多くの計算に おいてその影響は無視されてきた.その一番の原因は計算コ ストの高さにある.ナビエ・ストークス(Navier-Stokes, NS)方程式の計算コストが高く,フェーズフィールド・シミ ュレーションと連成させると,対象にできる現象が著しく限 られてしまう.

そこで著者らのグループは,格子ボルツマン法(Lattice Boltzmann Method, LBM) と定量的フェーズフィールド・モ デルを組み合わせた手法を開発し,液相流動を伴う凝固組織 の時間変化を高速に計算することを可能にした. LBM は計 算流体力学の比較的新しい手法であり、この手法においては 離散化されたボルツマン方程式(格子ボルツマン方程式)を解 くことでNS 方程式と同じ計算結果が得られる.NS 方程式 の数値解法と異なり、LBM には収束計算が必要ないため、 その計算は高速であり、並列計算にも向いている.図3に示 したのは、Al-3 mass%Cu 合金の一方向凝固における液相 流動の影響を調べた例である(3)(15). 凝固に伴って界面で溶 質分配が生じて液相内の溶質濃度が不均一になり、その濃度 差に応じて液相の密度変化が生じる. さらに温度変化によっ ても液相の密度変化が生じることから、凝固中は液相の密度 は不均一になる.したがって,重力の影響を受けて液相流動 が生じる.図3(a)は重力が凝固の進行方向と反対の向き(図 の下向き)に働く場合,図3(b)は重力の影響がない場合,そ して図3(c)は重力が凝固の進行方向と同じ向き(図の上向 き)に働く場合の計算結果である.重力の有無と、その向き によって液相流動が変化するため,凝固組織も変化する.重 力方向が凝固の向きと反対の場合(図3(a))には、重力がな い場合に比べて柱状デンドライトの間隔がやや不均一にな



図3 Al-3 mass%Cu 合金の一方向凝固におけるデンド ライト成長に及ぼす溶質対流の影響を調査した結 果⁽³⁾⁽¹⁵⁾.(a)下向き重力,(b)重力無し,(c)上向 き重力のもとでのデンドライト成長形態を表す. 384×384×1536 mm³のシステムにおいて,温度 勾配50 K/mm,引抜速度100 mm/s として計算し た結果であり,Cu 濃度の分布を表している.Cu 濃度の低い液相は透明になっている.



 図4 透明有機物質(SCN-3 mass%acetone)の等軸晶凝 固における沈降現象の2Dシミュレーション結 果⁽³⁾⁽¹⁶⁾.約2×2mm²のシステムにおいて,過 冷度1.37Kの過冷液相中で等軸晶が成長しながら 図の下部に沈降する様子を示した結果.

る.一方,重力方向が凝固方向と同じの場合(図3(c))には, Cu 濃度の濃い液相が高温側(図上部)に流れることで,凝固 が不安定になり,チャンネル状の偏析帯が形成する傾向が現 れている.このように,従来無視されてきた液相流動の影響 も高速計算技術によってシミュレートすることが可能になっ てきた.

鋳塊内部では温度勾配が小さく、等軸晶が形成しやすい.
等軸晶は液相中を自由に運動するが、それをシミュレートするためには、定量的モデルとLBMをカップリングしたモデルに、固相の運動方程式を導入する必要がある。その計算例を図4に示す⁽³⁾⁽¹⁶⁾.これは透明有機物質における等軸晶の沈降現象のシミュレーション結果である。溶湯の上部でランダムに発生した固相が成長しながら重力によって沈降する様子が計算されている。特に、凝固中の固相の沈降によって液相流動が生じ、それが固相の成長と運動に影響を及ぼしている。このような等軸晶の運動は鋳塊のマクロ偏析の形成に関与しているほか、柱状晶-等軸晶遷移にも関わる。今後、このモデルを実プロセスにおける組織形成の解析に応用することが求められる。

上記の通り,定量的モデルにより組織形成シミュレーションの高精度化が進み,さらに流動や固相の運動の導入などモ

デルの高度化も進められている.これらの発展と大規模計算 技術の進展が相まって,凝固組織シミュレーションの有用性 が著しく増している.ただし,定量的モデルであっても核生 成を記述できる段階にはない.核生成を取り扱ったフェーズ フィールド・シミュレーションは過去に多く報告されている が⁽¹⁷⁾,核生成を定量的にシミュレートする方法が十分に確 立されているとは言い難い.現在,MDシミュレーションが 核生成現象を理解する非常に強力な手段となっており,その 内容を次に説明する.

超大規模 MD シミュレーションによる均一核生成 の解析

MDには大きく分けて第一原理 MDと古典 MD がある が,ここでの対象は古典(半古典) MD である.この手法は, 経験的もしくは半経験的に求めた原子間ポテンシャルを使っ て,ニュートンの運動方程式に基づいて多数の原子の運動を シミュレートする手法であり,原子レベルのダイナミックス を理解するための有効な手法である⁽¹⁸⁾.

凝固をはじめとする一次の相変態は核生成によって開始す るが、上述の通りフェーズフィールド・モデルでは現状これ を定量的に扱うことが難しい. 一方, MD シミュレーション によって、様々な相変態における核生成現象が以前から解析 されてきた.しかし、対象とできる時間・空間スケールが小 さな領域に限られることから、一つもしくは数個の核の挙動 のみに解析が制限され、金属の凝固における核生成の統計的 な側面を明らかにすることは困難であった. そこで著者らの グループは multi-GPU の並列計算技術を駆使し、100万原 子系⁽¹⁹⁾,1000万原子系⁽²⁰⁾,そして10億原子系のMDシミ ュレーション⁽²¹⁾によって、純鉄の過冷液体からの均一核生 成挙動を調査し,均一核生成に関する新しい知見を得てき た.著者らが最近行った最も大きな規模の計算結果を図5に 示す⁽²²⁾. これは100億原子系の MD シミュレーションの結 果であり、図5(a)に示すように一辺が約1µmの平板状の システムにおいて生じる純鉄の過冷液体からの均一核生成を シミュレートしたものである.図5(b)では、核生成した bcc 固相の結晶方位と座標軸の角度を色分けしており、保持 後250 ps および500 ps 経過した際の組織に関しては、その 拡大図も示している. 過冷液体から bcc の核が発生し, そ の後微細な多結晶組織が形成している.なお、このシミュレ ーションでは核生成を誘発するような操作は一切行っていな い. 等温・等圧の条件で過冷液体を保持したときこのような 核生成が MD では自然にシミュレートされる. ここでは詳 細を割愛するが、このシミュレーションから、均一核生成で 形成した直後の組織における粒径分布や隣接結晶粒間の方位 差の頻度分布など、均一核生成の統計的な側面が解析可能と なっている(22).

ここで示したように、大規模計算によって MD が扱える 系の空間スケールが大幅に拡張されている.図5で例示し た系は一辺1µm レベルであり、小さな材料組織のレベルに



図5 100億原子系の MD シミュレーションによる純鉄 の過冷液体からの均一核生成の解析結果⁽²²⁾.

まで到達している. また,最近では加速 MD 法の発展で見 られるように⁽²³⁾, MD が扱える時間スケールを拡張する手 法の発展も進んでいる. この手法は今後様々な材料組織の形 成過程の解析に活用されることが期待される.

6. クロススケール・アプローチへの展開

上記の通り、著者らは原子レベルの MD と組織レベルの フェーズフィールド・モデルの二種類のアプローチによっ て、金属の凝固をマルチスケールの視点で解明することを試 みてきた. ここで,図6(a)にミクロ,メゾ,マクロスケー ルの手法が対象とする時間・空間スケールの模式図を示し た.通常、ミクロ、メゾ、マクロスケールの手法が扱える時 間・空間スケールにはギャップがある.小さなスケールの手 法からボトムアップの形で,このギャップの間に如何に橋渡 しをするのかが、マルチスケール・モデリングの一つの要諦 といえる.現在,組織の計算に必要な物性値を全て MD か ら求めることが可能であり(18),原理的には原子間ポテンシ ャルの情報のみから凝固組織の計算が可能である. これもボ トムアップ的なマルチスケール・アプローチの一種である. しかし、物性値の受け渡しのみでは、フェーズフィールド・ モデルが立脚する自由境界問題の解を逸脱するような現象を 予測することは不可能であり、わざわざマルチスケールで現 象をモデリングする意義もそれほど大きくないと考えられ る.原子レベルのダイナミックスを直接的に組織変化の過程 に取り入れるようなアプローチの開発が重要である. この点 に関して、新しい試みが始まっていることを以下に述べる.

大規模計算技術のおかげで, MD が扱える時空スケールは 組織レベルに達しつつあることをすでに述べた. 言い換える と, MD とフェーズフィールド・モデルの両手法が全く同じ



図6 各計算手法が対象とする時空スケール領域の模式図.(a)従来型のマルチスケール・アプローチと(b)新しいクロススケール・アプローチにおける関係.MD:分子動力学法,MC:モンテカルロ法,PFM:フェーズフィールド法,CA:セルオートマトン法,CFD:計算流体力学に基づく鋳造解析.

現象を解析できるユニークな時空スケールが存在するように なった. 大規模計算技術によって, それぞれのアプローチが 対象とできる時空スケールの関係は、従来議論されてきた図 6(a)の形から図 6(b)のように変化している. ミクロとメゾ スケールの手法が対象とできる領域に重なりが生じており, 同様のことはメゾとマクロの手法の間でも生じている. これ らの領域においては、今までにない新しい取り組みが可能で ある. 例えば, MD から計算される組織変化をフェーズフィ ールド・モデルの結果と直接比較することや⁽²⁴⁾, MDの組 織をフェーズフィールド・モデルの計算の初期組織にするこ とも可能である(22).特に、データ科学を使えば、二つの手 法をもう一段階進んだ形で融合することができる. 例えば, データ同化に基づいて MD とフェーズフィールド・シミュ レーションを"同化"させれば,MDの結果を自由境界問題 の枠組みで理解することや、フェーズフィールド・モデルに 原子レベルのダイナミックスを"on the fly"で導入するこ とが可能である.紙面の都合で詳細は述べられないが、この 方法によって、現在まで十分に理解されてこなかった非平衡 状態の界面物性が解明されることが期待される.著者らは, ミクロとメゾ、もしくはメゾとマクロスケールの手法を同一 スケールで融合するアプローチをクロススケール(crossscale) · アプローチと呼んでいる⁽³⁾. このクロススケール · アプローチの発展と応用が今後の重要課題である.

以上のように、大規模計算技術は、ミクロ、メゾ、マクロ スケールの個々のスケールでの優れた成果の創出につながる ことに加えて、クロススケール・アプローチという新しい展 開をもたらしている.

7. おわりに

コンピュータの性能の向上によって、数値シミュレーショ ンの有用性が増している、という趣旨の文章を本稿の冒頭と 途中で記した.この趣旨の表現は少なくとも20年以上前か ら本稿のような特集記事や解説記事で頻繁に見かけるもので あり、計算材料科学に携わる様々な研究者がその時々で実感 してきたことである.ここでは大規模計算技術を駆使した組 総形成シミュレーションの最前線の一部を紹介したが,ここ で紹介した計算は,将来一般のコンピュータで十分実施可能 になるものと期待される.材料開発の現場で組織形成シミュ レーションがどの程度活用できるのか,または材料組織の学 理をどこまでコンピュータ上で再現して新たな発見に繋げら れるのか,これらの点に関して将来"当たり前"にできるこ とを本研究が適切に先取りしていると信じたい.また,ここ では言及できなかったが,凝固組織を観察する実験技術は近 年飛躍的に発展しており⁽²⁵⁾,実験科学と計算材料科学の最 先端において両者がより密接に連携することで,本分野が今 まで以上に加速度的に発展することが期待されている.

本研究の一部は, 文部科学省の「HPCI 戦略プログラム・ 分野2"新物質・エネルギー創成"」,「ポスト「京」重点課 題7"次世代の産業を支える新機能デバイス・高性能材料の 創成"」の一環として実施したものです.また,本研究の一 部 は , JSPS科 研 費 No.17H01237, No.16H04490, No.19H02486の助成を受けたものです.ここに感謝申し上 げます.

文 献

- (1)小山敏幸,大野宗一,山中晃徳,糟谷正,塚本 進:まて りあ,58(2019),494-497.
- (2) https://cdmsi.issp.u-tokyo.ac.jp/sub/e.
- (3) Y. Shibuta, M. Ohno and T. Takaki: Adv. Theory Simul., 1 (2018), 1800065.
- (4) W. J. Boettinger, J. A. Warren, C. Beckermann and A. Karma: Annu. Rev. Mater. Res., 32(2002), 163–194.
- (5) N. Provatas and K. Elder: Phase–Field Methods in Materials, Science and Engineering, Wiley–VCH, New York, (2010).
- (6) T. Takaki, T. Shimokawabe, M. Ohno, A. Yamanaka and T. Aoki: J. Cryst. Growth, 382(2013), 21–25.
- (7) T. Takaki, M. Ohno, T. Shimokawabe and T. Aoki: Acta Mater., 81(2014), 272–283.
- (8) T. Takaki, S. Sakane, M. Ohno, Y. Shibuta, T. Shimokawabe and T. Aoki: Acta Mater., 118(2016), 230–243.
- (9) A. Karma: Phys. Rev. Lett., 87 (2001), 115701.
- (10) 大野宗一:まてりあ, 53(2014), 458-461.
- (11) M. Ohno, T. Takaki and Y. Shibuta: Phys. Rev. E, 96 (2017), 033311.

- (12) M. Ohno, T. Takaki and Y. Shibuta: Phys. Rev. E, 93 (2016), 012802.
- (13) M. Ohno, T. Takaki and Y. Shibuta: J. Comput. Phys., 335 (2017), 621–636.
- (14) M. Ohno, M. Yamashita and K. Matsuura: Int. J. Heat Mass Transf., **132**(2019), 1004–1017.
- (15) T. Takaki, S. Sakane, M. Ohno, Y. Shibuta and T Aoki: Comput. Mater. Sci., 171(2020), 109209.
- (16) T. Takaki, R. Sato, R. Rojas, M. Ohno and Y. Shibuta: Comput. Mater. Sci., 147(2018), 124–131.
- (17) L. Gránásy, G. I. Tóth, J. A. Warren, F. Podmaniczky, G. Tegze, L. Rátkai and T. Pusztai: Progress in Materials Science, **106** (2019), 100569.
- (18) Y. Shibuta: Mater. Trans., 60(2019), 180-188.
- (19) Y. Shibuta, K. Oguchi, T. Takaki and M. Ohno: Sci. Rep., 5 (2015), 13534.
- (20) Y. Shibuta, S. Sakane, T. Takaki and M. Ohno: Acta Mater., 105 (2016), 328–337.
- (21) Y. Shibuta, S. Sakane, E. Miyoshi, S. Okita, T. Takaki and M. Ohno: Nat. Commun., 8(2017), 10.
- (22) Y. Shibuta, S. Sakane, E. Miyoshi, T. Takaki and M. Ohno: Modelling Simul. Mater. Sci. Eng., 27 (2019), 054002.
- (23) 石井明男:アンサンブル, 19(2017), 151-157.
- (24) E. Miyoshi, T. Takaki, Y. Shibuta and M. Ohno: Comp. Mater.

Sci., 152(2018), 118–124.

(25) H. Yasuda, K. Morishita, N. Nakatsuka, T. Nishimura, M. Yoshiya, A. Sugiyama, K. Uesugi and A. Takeuchi: Nat. Commun., **10**(2019), 3183.

★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★★

- 2004年3月 北海道大学 大学院工学研究科 博士後期課程修了
- 2004年4月 クラウスタール工科大学 博士研究員
- 2009年11月 北海道大学 大学院工学研究科 准教授
- 2019年4月 現職
- 専門分野:計算材料科学,材料組織学
- ◎フェーズフェールド・モデルの開発と応用を中心に計算材料料学に基づいた材料組織学の研究に従事.

澁田 靖







高木知弘