备空 説

鉄鋼材料のアトムプローブ解析の現状

Current Status of Atom Probe Analysis of Steels

咏杰

宮本吾郎

Goro Miyamoto

東北大学

教授

金属材料研究所

東北大学 張 金属材料研究所 Yongjie Zhang 助教

東北大学 金属材料研究所 准教授

はじめに

鉄鋼材料における種々の相変態・析出反応を利用した組織 制御を行うことで、広範な強度レベルをカバーできる¹⁾。鉄 鋼材料は幅広いスケールで三次元の階層的な微細構造を持っ ているため、組織を正確に把握するには三次元での組織観察 が重要である。近年、シリアルセクショニング法²⁾や放射線 を用いたトモグラフィー法³⁾など様々な手法が開発され、こ れまで二次元で観察されていた金属組織が三次元で観察さ れるようになってきている。その中で、ナノスケールでの元 素分布の三次元解析を可能とするアトムプローブトモグラ フィー法 (APT: Atom Probe Tomography) は最近特に注目 を集めている460。本稿では、アトムプローブの発展について 述べた後、著者らのこれまでの取り組みを中心として、アト ムプローブを利用した鉄鋼材料の組織解析について、いくつ かの事例を紹介する。

(2) アトムプローブの発展

アトムプローブの前身である電界イオン顕微鏡 (FIM: Field Ion Microscope)は1950年代に開発された⁷⁾。FIM観 察では、超高真空チャンバー内においた先端の半径が100 nm 程度の針状試料を数10 Kまで冷却し、数kV程度の高電 圧を印加する。HeやNeなどのガスを導入すると、試料先端 の表面の特に凸部に生じる高電界によってガスがイオン化 され、電位勾配によって試料表面に垂直な方向に向かって 飛行する。その先に蛍光板を配置すると、イオンの衝突によ る発光で針状試料表面の原子配列を投影した像が得られる。 しかし、ガスで結像するため、試料中の元素の種類を同定で きないという問題があった。それを解決したのは1960年代 に開発されたアトムプローブ顕微鏡法 (APM: Atom Probe Microscopy) である。FIMと同様にイオンの電界蒸発を利用 するが、アトムプローブでは結像ガス雰囲気中ではなく、超 高真空において針状試料に高電圧を印加することで試料自 身の原子をイオン化させる。試料の表面から検出器までのイ オンの飛行時間を測定し、ポテンシャルエネルギーが運動エ ネルギーに変換されるエネルギー保存則から、イオンの質量 電荷比が求められ、元素の種類を同定できる。開発された当 初は、針状試料の深さ方向の一次元元素プロファイルが得ら れる手法であったが、1990年代に位置敏感型検出器を備える ことで、イオン種とその三次元的な位置を同時に測定できる ようになったため、三次元アトムプローブ (3DAP: Three-Dimensional Atom Probe) とも呼ばれるようになった^{8,9)}。 2003年に針状試料の先端に電界を集中させることが可能な 局所電極型アトムプローブ (LEAP: Local Electrode Atom Probe) が市販され、高倍率や広視野、高速測定などの特徴 を有するため、現在のアトムプローブ装置の主流となってい る¹⁰⁾。なお、上記のように、アトムプローブは様々な名称を 有しており、本稿では3DAPに統一する。

忠

古原

Tadashi Furuhara

Fig.1は学術論文データベースScopusより、アトムプロー ブに関連した原著論文・総説論文数の推移を示したグラフ である。アトムプローブ技術の発展に伴い、特に2000年以 降、学術論文の数が大幅に増加していることがわかる。その 主な理由としては、アトムプローブは材料組織の三次元観 察・定量解析に極めて強い点が挙げられる。Fig.2に通常使 われる先端解析手法の空間分解能・感度(検出下限)をまと めている⁷⁾。電界放出型走査型電子顕微鏡 (FE-SEM: Field Emission-Scanning Electron Microscopy) における空間分解 能は約1 nm程度であるものの、試料内部での電子の散乱に よってエネルギー分散型X線分析 (EDS: Energy Dispersive X-ray Spectroscopy) における通常の測定条件では1 μm 程度に分解能が劣化してしまう。これは、薄膜試料を観

察する透過型電子顕微鏡 (TEM: Transmission Electron Microscopy) もしくは走査型透過電子顕微鏡 (STEM: Scanning Transmission Electron Microscopy) を用いること で解決できるが、分析電子顕微鏡における化学組成の感度は 約1 at%程度しかないという現状がある。また、最近のTEM トモグラフィー法で三次元的組織情報を得られるようになっ たが¹¹⁾、空間分解能は原子レベルに未だ至っておらず、組成 の定量的な情報も得られない。一方、アトムプローブと類似 して、イオンの質量から元素の種類を同定できる二次イオ ン質量分析法 (SIMS: Secondary Ion Mass Spectroscopy) については、組成の感度は極めて高いものの、空間分解能は 50 nm程度しかない¹²⁾。これらの手法と比較すると、アトム プローブは優れた空間分解能 (サブナノレベル) および組成



Fig.1 Increasing tendency of journal papers related to atom probe. AP-FIM: Atom Probe-Field Ion Microscope; 3DAP: 3-Dimensional Atom Probe; LEAP: Local Electrode Atom Probe.



Fig.2 Range of spatial resolution and detection limit of various analytical microscopy techniques, redrawn from Atom Probe Tomography, ed. W. Lefebvre, F. Vurpillot, X. Sauvage, 2016⁷⁾.
3DAP : Three-Dimensional Atom Probe ; (S) TEM : (Scanning) Transmission Electron Microscopy ; SEM : Scanning Electron Microscopy ; SIMS : Secondary Ion Mass Spectroscopy ; HAADF : High-Angle Annular Dark Field ; EDS : Energy Dispersive X-ray Spectroscopy ; EELS : Electron Energy Loss Spectroscopy.

感度(数ppm)を両立した三次元解析手法である。

3 アトムプローブの応用例

アトムプローブを用いることで、鉄鋼材料における様々な 組織の解析が広く行われてきた。ここでは、そのいくつかの 応用例を紹介する。

3.1 ナノ炭化物の三次元分布解析

析出強化鋼は高強度に加えて優れた加工性を有するため、 工業的によく使われている。通常の炭素鋼に強炭化物生成元 素を添加すると、合金炭化物のナノ析出により大きな析出強 化が期待される。マルテンサイト鋼における焼戻し二次硬化 は古くから知られているが、近年フェライト変態時に相界面 で合金炭化物が周期的に核生成することで、ナノサイズの炭 化物の均一微細分散を得る高強度フェライト鋼板が注目され ている¹³。

相界面析出の核生成サイトとなるフェライト/オーステ ナイト界面の結晶学的性格の違いによって析出挙動が影響 を受け、同一試料によっても形成される析出物分布が異な ることが予想される。3DAP測定では、結晶学的な情報は 得られないため、電子線後方散乱回折法 (EBSD: Electron BackScatter Diffraction) による結晶方位解析と組合せてナ ノ炭化物分布の不均一性を調査した。その一例として、V添 加低炭素鋼 (Fe-0.1C-1.5Mn-0.05Si-0.4V (mass%)) のフェラ イト変態時に生じるB1型のナノ合金炭化物VCの相界面析 出を解析した結果をFig.3に示す¹⁴⁾。Fig.3(a)に示した923 K, 60 s変態材のフェライト方位マップによると、粒界フェライ ト (GBF) は片側のオーステナイトと Kurdjumov-Sachs (K-S) 関係に近い方位関係を持つが、反対側のオーステナイトに対 して特定の方位関係を持たず、フェライトの成長はそちら側 に優先的に起こる。一方、ウィドマンシュテッテンフェライ ト (WF) はK-S関係を持つ側に成長する。K-S関係を持たな い側に成長した粒界フェライト領域の3DAP測定から得られ たVの原子マップに2 at% Vの等濃度面を重ねた結果をFig.3 (b)~(d) に示す。VC が平行なシート上に配列するような相 界面析出の特異な分布は¹⁵⁾、シート面と平行な方向からしか 観察できず、それ以外の方向からはランダムに分布している ように見える (Fig.3 (b), (c))。また、シート面を抜き出して 真上から見ると、面内にVCがランダムに分布している様子 が見られる (Fig.3 (d))。この結果は、3DAPを用いた三次元 観察を行うことでわかったことである。VC析出物の分布に ついて、個々のフェライト粒の成長する側のオーステナイト 粒に対するK-S関係からそれぞれのずれ角 ($\Delta \theta$) を定量評 価した上で¹⁶⁾、各フェライト粒における炭化物分布を3DAP



Fig.3 (a) Ferrite orientation map¹⁴ and (b) ~(d) three-dimensional atom maps of ferrite grains with different Δθ of a Fe-0.1C-1.5Mn-0.05Si-0.4V alloy (mass%) isothermally transformed at 923 K for 60 s, with dependence on Δθ of (c) number density, (d) average radius of VC precipitates and (e) ferrite nanohardness¹⁴. Δθ : deviation angle from the exact K-S orientation relationship.

WF: Widmanstatten ferrite; GBF : grain boundary ferrite; $M(\gamma)$: martensite transformed from untransformed austenite during quenching; PAGB : prior austenite grain boundary.

で測定した結果をFig.3 (e) と (f) にまとめている¹⁴⁾。3DAP の測定領域は微小であるため、データ間のばらつきがあるも のの、 $\Delta \theta$ が5°以上の場合にはVCの数密度はほぼ一定であ る一方で、5°以下では著しく低下する (Fig.3 (e))。また、 $\Delta \theta$ がVCのサイズにおよぼす影響は比較的小さい (Fig.3 (f))。 その結果、Fig.3 (g) に示したように、フェライトのナノ硬さ についても数密度と対応して $\Delta \theta$ の小さなフェライトでは低 下する傾向が見られる。従って、相界面析出によるフェライ ト鋼の高強度化には、K-S関係を持たず整合性が悪いフェラ イト/オーステナイト界面を多く生成させることが重要であ ることが明らかとなった。

以上に述べた相界面析出の他に、フェライト鋼におけるナ ノクラスター^{17,18)} や合金炭化物¹⁹⁾、窒化物²⁰⁾、マルテンサイ ト鋼の焼戻し時に生成する鉄炭化物^{21,22)} や合金炭化物²³⁾、金 属間化合物²⁴⁾、さらに耐熱鋼における酸化物^{25,26)} などが最近 報告されており、3DAPが様々なナノ析出の形態・分布解析 および析出強化機構の研究に活用されている。

3.2 複合炭化物の組成解析

析出物の化学組成は、析出反応を理解するには不可欠であ る。複合添加鋼の場合、母相から各合金元素の析出傾向が異 なるため、平衡状態に至る過程で種々の準安定状態が生じ得 る。例えば、0.2 mass%のMoを単独添加した高強度熱延鋼 板のフェライト変態時にはMo炭化物の相界面析出が生成し ないものの、0.1 mass%のTiと同時に添加すると、準安定な B1型合金炭化物(Ti, Mo)Cが析出して大きな析出強化が 得られる²⁷⁾。また、このようなナノサイズの合金炭化物にお いて、等温時効とともにTiリッチのコア-Moリッチのシェ ル構造が生じることで、粗大化による強度の低下が抑制され る²⁸⁾。このようなコア-シェル構造の生成は、オーステナイト 中の炭化物析出についても報告されている²⁹⁾。本研究では、 ナノレベルの空間分解能を有する3DAPを、相界面析出した 複合炭化物の組成解析に応用した。

VとTiを複合添加した低炭素鋼 (Fe-0.1C-1.5Mn-0.05Si-0.1V-0.1Ti (mass%))の解析結果をFig.4に示す³⁰⁾。Fig.4 (a)

は、923 K、60 s変態により得られたフェライト中に分布する 複合炭化物の原子マップである。板状炭化物の板面に垂直な 方向および面内方向に沿った濃度プロファイルから、炭化物 中においてV, TiおよびCが均一に分布していることがわか り、Ti, Mo, V複合添加鋼の913 K、3.6 ks保持材で観察され ているような明瞭なコア-シェル構造²⁸⁾が確認されなかった。 また、VおよびTiの添加量はほぼ同等であるものの、炭化物 中にTiがより顕著に濃化していることが明らかとなった。Ti とVのモル比を用いて評価した炭化物の化学組成の経時変化 をFig.4 (b) に示す。炭化物生成直後の60 s変態材において、 Thermo-Calcを用いた熱力学計算から得られた平衡組成より も複合炭化物がTiリッチであり、時効時間を43.2 ksまで長 くすると、平衡組成に近づく傾向が見られる。このことから、 複合添加鋼における相界面析出の生成初期にTiおよびVが 同時に析出するが、析出の駆動力が比較的大きいTi³¹⁾が支配 的に析出していると考えられる。一方、Fig.4 (a) の濃度プロ ファイルに示すように、炭化物中Fe濃度が90%を超え、B1 型合金炭化物の化学量論組成よりも著しくずれている。これ は、local magnification effect³²⁾という3DAPにおける電界 蒸発の収差によりマトリックスのFe原子がナノサイズの炭 化物中に混入したためであると考えられる。また、Cのよう

な軽元素イオンについて、電界蒸発する前の試料表面での拡 散³³⁾または蒸発時にFe原子と異なった蒸発軌道³⁴⁾によって、 本来の位置からずれた場所で検出されることが報告されてい るため、ナノサイズの炭化物中のC濃度を正確に評価できて いない課題が残されている。

3DAPを用いることで、鉄合金におけるFe₃Al規則相の結 晶格子面ごとの組成変化が捉えられており³⁵⁾、超高分解能解 析としての更なる適用も期待される。ナノ析出以外には、鉄 の炭化物と窒化物中のCとN濃度³⁶⁻³⁸⁾やマルテンサイトの焼 戻し時の母相中の固溶炭素量^{39,40)}と置換型合金元素のセメン タイト/母相間の分配挙動⁴¹⁾などにおいても3DAPによる組 成分析が使われている。また、コンタミの影響で従来の電子 顕微鏡において困難であったC量分析について、ベイナイト 中の固溶C量^{42,43)}や残留オーステナイトを含有した複相鋼板 におけるCの分配挙動^{44,45)}など、母相の組成分析についても 解析事例がある。しかし、3DAPではマトリックスのFeイオ ンの数え落としによる溶質濃度の過大評価40、または溶質イ オンの優先蒸発・停留による実際の化学組成からのずれ470、 さらにマススペクトルにおいて異なるイオンの質量電荷比 ピークのオーバーラップによって特定元素 (例えばNとFe やNとSi)の濃度を正確に評価できない⁴⁸⁾などの問題がある



Fig.4 (a) One-dimensional concentration profile along three mutually perpendicular directions of alloy carbide formed in a Fe-0.1C-1.5Mn-0.05Si-0.1V-0.1Ti alloy (mass%)³⁰, with (b) its chemical composition varying with isothermal holding time at 923 K.

ため、化学組成の定量評価には十分注意する必要がある。

3.3 溶質元素の粒界偏析量解析

鉄鋼材料における母相オーステナイト粒界はフェライトや ベイナイトの核生成サイトとして働くため、溶質元素の粒界 偏析による粒界エネルギーの低下は冷却時の相変態に大き な影響を与える⁴⁹⁾。種々の合金元素の中で、Bは10ppm程度 の極微量添加でもフェライト変態を顕著に抑制して焼入れ 性が向上し、遅い冷却速度でも優れた強度・靭性を有するベ イナイト組織を得られる⁵⁰⁾。一方、Bの添加量が増加すると 焼入れ性が悪くなる場合もあり⁵¹⁾、Bの粒界偏析の定量評価 がBの更なる利用には不可欠である。粒界偏析挙動は、粒界 性格によって大きく影響を受けることが知られているが⁵²⁾、 3DAPでは極局所の測定であり結晶学的な情報は得られない ため、より広範囲の結晶学解析手法と組合せる必要がある。 そこで、本研究では、オーステナイト方位再構築法⁵³⁾ならび にBのマクロ分布を定量評価可能なSIMSと3DAP測定を組 合せた。

B添加鋼 (Fe-0.2C-2.0Mn-0.0011B (mass %))のオーステ ナイト粒界におけるB偏析を3DAPで解析した一例をFig.5 に示す⁵⁴⁾。1473 K, 0.6 ks保持後の水冷材におけるマルテン サイトの方位より再構築したオーステナイトの方位マップ およびSIMSで得られた同一視野のBO₂⁻(Bに相当)イオン 強度マップを、それぞれFig.5 (a) と (b) に示す。多くのオー

ステナイト粒界においてBイオンの強度が高いことから、B が偏析していることがわかる。一方、焼鈍双晶においてBの 偏析がほとんど生じていない。このようなマクロなB分布解 析結果をもとに、3DAP測定する粒界を選択した。Fig.5 (c) と(d)は3DAPによる大角粒界の測定例であり、粒界に垂直 な方向の濃度プロファイルからBの偏析が確認できる。ま た、CもBと同様にオーステナイト粒界に偏析している様子 が見られるものの、矢印で示したように粒界以外にCの濃化 領域が存在するため、マルテンサイト変態後の冷却中にCが 拡散し、自己焼戻しによりマルテンサイト中の転位やラス境 界などの欠陥に偏析したものと考えられる³⁹⁾。3DAPにおけ る粒界偏析幅は本来のものよりも広がって検出され、測定方 向にも依存するため55)、通常、溶質偏析量は粒界における単 位面積当たりの過剰原子数 (interfacial excess: atom/nm²) で評価される5%。複数の粒界に対して解析を行い、得られた B偏析量の粒界方位差(θ)依存性をFig.5(e)にまとめる。 粒界方位差の増加につれてBの偏析量も増加し、30°以上で ほぼ一定となる。これは、大角粒界よりも小角粒界の整合性 が比較的良いためであると考えられる。また、Fig.5 (f) は、 1473 Kの保持後に1 K/sの速度で1023 Kまで徐冷し、その後 急冷した試料のB原子マップである。一見すると粒界へBが 偏析しているように見えるが、観察方向を回転させて粒界法 線方向から見ると、Bの濃化および欠乏領域が観察され、徐 冷中にボライドもしくはBクラスターが生成したことがわか



Fig.5 (a) Reconstructed austenite orientation map and (b) BO₂⁻ ion intensity map of a Fe-0.2C-2.0Mn-0.0011B alloy (mass%) quenched from 1473 K, with (c) three-dimensional B, C atom maps and (d) corresponding one-dimensional concentration profiles across a high angle austenite grain boundary. (e) Summary of B segregation amount as a function of grain boundary misorientation⁵⁴. (f) Three-dimensional B atom maps of the alloy quenched after cooling from 1473 K to 1023 K at a rate of 1 K/s. *θ*: austenite grain boundary misorientation.



Fig.6 Three-dimensional atom maps of a Fe-0.1C-0.1Mn-3.0Al-0.35V alloy (mass%) after aging at 853 K for (a) 2 h and (b) 16 h, respectively, with further deuterium charging⁶⁹.

る。3DAP解析は、Bのような軽元素であっても偏析量を定 量評価できるため、Bの偏析機構や焼入れ性との関連解明に 活用されている⁵⁷⁾。

オーステナイトの粒界偏析と同様に、3DAPを用いたフェ ライト粒界におけるC偏析^{58,59)} やMo、Nb偏析⁶⁰⁾、TiとBの 共偏析⁶¹⁾、さらにフェライト/オーステナイトの相界面にお けるMo⁶²⁾, Cr, Mn⁶³⁾ などの偏析量評価が報告されている。 また、ひずみ時効および相変態・析出に重要な役割を果たす 転位上の溶質偏析^{64,65)} についても近年広く調べられており、 3DAPを活用することで鉄鋼材料における様々な偏析現象が 解明されつつある。

3.4 水素原子の直接観察

鋼中の水素による遅れ破壊を抑制するには、拡散性水素を トラップする析出物の導入が有効であると知られている⁶⁶⁾。 析出物による水素トラップサイトは、析出物とマトリックス の界面、析出物によるひずみ場、あるいは析出物内のいずれ かであると考えられている⁶⁷⁾。しかし、通常の電子顕微鏡で 水素原子を直接観察できないため、析出物による水素トラッ プのメカニズムには未だ不明な点が多い。そこで、3DAPで は原子レベルの空間分解能を有しながら、イオンの質量電荷 比から元素の同定を行うため、原理的には水素原子のトラッ プサイトの解明が可能である。しかし、鋼中の水素原子は室 温でも非常に高い拡散性を有するため、ガスチャージ直後に 試料を極低温まで冷却して3DAP測定できるように、3DAP 装置とガスチャージ機構を一体化した装置改造が必要であ る⁶⁸⁾。また、3DAP測定時にはチャンバーや試料ステージ由 来と考えられる水素がバックグラウンドとして検出される ため、質量電荷比が異なる重水素を水素の代わりにチャージ することが通常行われる。Takahashiら⁶⁰⁾が報告している、 フェライト組織を有するモデル合金 (Fe-0.1C-0.1Mn-3.0Al-0.35V (mass%))を重水素チャージした試料の3DAP解析結 果をFig.6に示す。853 K、2hの亜時効材では、母相の (001) α面に沿って板状のVCが析出しているが、重水素原子は析 出物にトラップされないことがわかる (Fig.6 (a))。16 hの ピーク時効において、粗大になった析出物の (001) VC面に 重水素原子がトラップされていることがわかる (Fig.6 (b))。 彼らの研究では、時効とともにVC析出物中のC / V原子比 が~ 0.9から~ 0.75に変化することが確認され、TEM観察で (001) VCの板面にミスフィット転位が見られないことから、 水素のトラップサイトは板面上のC空孔であると推定されて いる⁷⁰⁾。VC以外にも、TiC⁶⁸⁾またはNbC⁷¹⁾による水素トラッ プも3DAP観察で確認されており、今後更なる研究が期待さ れる。

4 まとめ

本稿では、鉄鋼材料におけるナノスケールの三次元組織解 析に、アトムプローブが活用されている現状について紹介し た。電子顕微鏡など他の解析手法では得られない情報を、ア トムプローブによって得ることができるが、アトムプローブ には測定領域が微小であることや、結晶学的情報が乏しいこ と、蒸発収差によるアーティファクトが生じやすいことな ど、様々な課題が残されている。鉄鋼組織の本質を理解する ため、他の手法との組み合せが必要であると考えられる。近 年、アトムプローブ装置の普及によって、データの取得自身 は容易になってきたが、正確に解釈するにはその原理および 問題点を理解しなければならない。本稿が、アトムプローブ 法の利点ならびに注意点の理解に役に立てたのであれば幸い である。また、アトムプローブを活用した鉄鋼材料の組織解 析の更なる進展を期待したい。

参考文献

- 牧正志:鉄鋼の組織制御:その原理と方法,内田老鶴圃, (2015),1.
- A. Zankel, J. Wagner and P. Poelt : Micron, 62 (2014), 66.
- 3) E. Maire and P.J. Withers: Int. Mater. Rev., 59 (2014), 1.
- 4) 植森龍治, 谷野満: 日本金属学会会報, 25 (1986), 222.
- 5) 宝野和博:ふぇらむ, 4 (1999), 474.
- 6)高橋淳,川上和人,小林由紀子,芳賀純,石川恭平,久保 田直義:新日鉄住金技報,408 (2017),13.
- 7) W.Lefebvre, F.Vurpillot and X.Sauvage : Atom Probe Tomography : Put Theory Into Practice, Academic Press, (2016), 1.
- 8) A. Cerezo, T.J. Godfrey and G.D. W. Smith : Rev. Sci. Instrum., 59 (1988), 862.
- 9) D.Blavette, B.Deconihout, A.Bostel, J.M.Sarrau, M.Bouet and A.Menand : Rev. Sci. Instrum., 64 (1993), 2911.
- Imago Scientific Instruments (Now CAMECA), https:// www.cameca.com/products/apt
- 11) G.Mobus and B J.Inkson : Mater. Today, 10 (2007), 18.
- 12) F.Christien, C. Downing, K. L. Moore and C. R. M. Grovenor: Surf. Interface. Anal., 44 (2012), 377.
- 13) Y. Funakawa, T. Shiozaki, K. Tomita, T. Yamamoto and E. Maeda : ISIJ Int., 44 (2004), 1945.
- 14) Y.-J.Zhang, K.Shinbo, T.Ohmura, T.Suzuki,
 K.Tsuzaki, G.Miyamoto and T.Furuhara : ISIJ Int., 58 (2018), 542.
- 15) R.W.K.Honeycombe : Metall. Trans. A, 7 (1976), 915.
- 16) Y.-J.Zhang, G.Miyamoto, K.Shinbo and T.Furuhara : Scr. Mater., 69 (2013), 17.
- F.Danoix, T.Epicier, F.Vurpillot and D.Blavette : J. Mater. Sci., 47 (2012), 1567.
- E.V.Pereloma, I.B.Timokhina, K.F.Russell and M.K.Miller : Scr. Mater., 54 (2006), 471.
- Y.Kobayashi, J.Takahashi and K.Kawakami : Acta Mater., 176 (2019), 145.
- 20) 朱萌, 宮本吾郎, 古原忠: 鉄と鋼, 105 (2019), 324.
- 21) C.Zhu, A.Cerezo and G.D.W.Smith : Ultramicrosc., 109 (2009), 545.

- 22) W.Lu, M.Herbig, C.H.Liebscher, L.Morsdorf, R.W.K.Marceau, G.Dehm and D.Raabe : Acta Mater., 158 (2018), 297.
- 23) 張咏杰, 趙超, 佐藤充孝, 宮本吾郎, 古原忠: 鉄と鋼, 106 (2020), 362.
- 24) W.-W.Sun, R.K.W.Marceau, M.J.Styles, D.Barbier and C.R.Hutchinson : Acta Mater., 130 (2017), 28.
- 25) C.A. Williams, P. Unifantowicz, N. Baluc, G. D. W. Smith and E.A. Marquis : Acta Mater., 61 (2013), 2219.
- 26) A.J.London, S.Santra, S.Amirthapandian, B.K.Panigrahi, R.M.Sarguna, S.Balaji, R.Vijay, C.S.Sundar, S.Lozano-Perez and C.R.M.Grovenor : Acta Mater., 97 (2015), 223.
- 27) 船川義正, 瀬戸一洋:鉄と鋼, 93 (2007), 49.
- 28) J.-B.Seol, S.-H.Na, B.Gault, J.-E.Kim, J.-C.Han, C.-G.Park and D.Raabe : Sci. Rep., 7 (2017), 42547.
- 29) Z.-Q.Wang, H.Chen, Z.-G.Yang and F.-C.Jiang : Metall. Mater. Trans. A, 49 (2018), 1455.
- Y.-J.Zhang, G.Miyamoto and T.Furuhara : Microsc. Microanal., 25 (2019), 447.
- 31) Y.-J. Zhang, K. Shinbo, G. Miyamoto and T. Furuhara : Metall. Mater. Trans. A, (2020), accepted.
- 32) M.K.Miller and M.G.Hetherington : Surf. Sci., 246 (1991), 442.
- 33) B. Gault, F. Danoix, K. Hoummada, D. Magnelinck and H. Leitner : Ultramicrosc., 113 (2012), 182.
- 34) Y. Kobayashi, J. Takahashi and K. Kawakami: Ultramicrosc., 111 (2011), 600.
- 35) T.Rademacher, T.Al-Kassab, J.Deges and R.Kirchheim : Ultramicrosc., 111 (2011), 719.
- 36) M.Thuvander, J.Weidow, J.Angseryd, L.K.L.Falk,
 F.Liu, M.Sonestedt, K.Stiller and H.-O.Andren :
 Ultramicrosc., 111 (2011), 604.
- J.Takahashi, K.Kawakami and Y.Kobayashi : Microsc. Microanal., 26 (2020), 185.
- 38) 澤田英明, 丸山直紀, 田畑進一郎, 川上和人: 鉄と鋼, 106 (2020), 352.
- 39) B.Hutchinson, J.Hagstrom, O.Karlsson, D.Lindell, M.Tornberg, F.Lindberg and M.Thuvander : Acta Mater., 59 (2011), 5845.
- 40) N. Maruyama, S. Tabata and H. Kawata : Metall. Mater. Trans. A, 51 (2020), 1085.
- 41) G.Miyamoto, J.C.Oh, K.Hono, T.Furuhara and T.Maki : Acta Mater., 55 (2007), 5027.
- 42) F.G. Caballero, M.K. Miller and C. Garcia-Mateo : Acta Mater., 58 (2010), 2338.

- 43) H.-D.Wu, G.Miyamoto, Z.-G.Yang, C.Zhang, H.Chen and T.Furuhara : Acta Mater., 133 (2017), 1.
- 44) A.J.Clarke, J.G.Speer, M.K.Miller, R.E.Hackenberg, D.V.Edmonds, D.K.Matlock, F.C.Rizzo, K.D.Clarke and E.De Moor : Acta Mater., 56 (2008), 16.
- 45) Y.Toji, G.Miyamoto and D.Raabe : Acta Mater., 86 (2015), 137.
- 46) G. Miyamoto, K. Shinbo and T. Furuhara : Scr. Mater.,67 (2012), 999.
- J. Takahashi and K. Kawakami : Surf. Interface Anal., 46 (2014), 535.
- 48) W.Sha, L.Chang, G.D.W.Smith, L.Cheng and E.J.Mittemeijer : Surf. Sci., 266 (1992), 416.
- 49) M.Enomoto, C.L.White and H.I.Aaronson : Metall. Trans. A, 19 (1988), 1807.
- 50) F.B.Pickering : Physical Metallurgy and the Design of Steels, Applied Science Publishers, (1978), 103.
- 51) 上野正勝, 伊藤亀太郎: 鉄と鋼, 74 (1988), 910.
- 52) S.Suzuki, K.Abiko and H.Kimura : Scr. Metall., 15 (1981), 1139.
- 53) G. Miyamoto, N. Iwata, N. Takayama and T. Furuhara : Acta Mater., 58 (2010), 6393.
- 54) G. Miyamoto, A. Goto, N. Takayama and T. Furuhara : Scr. Mater., 154 (2018), 168.
- 55) D.Blavette, P.Duval, L.Letellier and M.Guttmann : Acta Mater., 44 (1996), 4995.
- 56) B.W.Krakauer and D.N.Seidman : Phys. Rev. B, 48 (1993), 6724.
- 57) J. Takahashi, K. Ishikawa, K. Kawakami, M. Fujioka and N. Kubota : Acta Mater., 133 (2017), 41.
- 58) J.Takahashi, K.Kawakami, K.Ushioda, S.Takaki, N.Nakata and T.Tsuchiyama : Scr. Mater., 66 (2012),

207.

- 59) M.Herbig, D.Raabe, Y.-J.Li, P.Choi, S.Zaefferer and S.Goto : Phys. Rev. Let., 112 (2014), 126103.
- 60) N. Maruyama, G. D. W. Smith and A. Cerezo : Mater. Sci. Eng. A, 353 (2003), 126.
- 61) J. Takahashi, J. Haga, K. Kawakami and K. Ushioda : Ultramicrosc., 159 (2015), 299.
- 62) G. Miyamoto, K. Yokoyama and T. Furuhara : Acta Mater., 177 (2019), 187.
- 63) H.P.Van Landeghem, B.Langelier, B.Gault, D.Parahi, A.Korinek, G.R.Purdy and H.S.Zurob : Acta Mater., 124 (2017), 536.
- 64) M.Kuzmina, M.Herbig, D.Ponge, S.Sandlobes and D.Raabe : Science, 349 (2015), 1080.
- 65) J. Takahashi, K. Kawakami, J. I. Hamada and K. Kimura Acta Mater., 107 (2016), 415.
- 66) G. M. Pressouyre : Metall. Trans. A, 10 (1979), 1571.
- 67) F.-G. Wei and K. Tsuzaki : Metall. Mater. Trans. A, 37 (2006), 331.
- 68) J. Takahashi, K. Kawakami, Y. Kobayashi and T. Tarui : Scr. Mater., 63 (2010), 261.
- 69) J. Takahashi, K. Kawakami and T. Tarui : Scr. Mater., 67 (2012), 213.
- 70) J.Takahashi, K.Kawakami and Y.Kobayashi : Acta Mater., 153 (2018), 193.
- 71) Y.-S. Chen, H.-Z. Lu, J.-T. Liang, A. Rosenthal, H.-W. Liu, G. Sneddon, I. McCarroll, Z.-Z. Zhao, W. Li, A.-M. Guo and J. M. Cairney : Science, 367 (2020), 171.

(2020年8月6日受付)