

電子プローブマイクロアナリシスの活用事例

Application of Electron Probe Micro Analysis in Steel Industry

田中幸基 Koki Tanaka 新日鐵住金 (株) 技術開発本部 先端技術研究所 解析科学研究部 上席主幹研究員



電子プローブマイクロアナリシス (Electron Probe Micro Analysis; EPMA) を使いこなすには、基本原理を理解し装 置の操作方法を習得することに加えて、多くの実例に触れる ことが重要である。実務経験を積むには長い時間を必要とす るが、実際の分析事例について学ぶことは、その一助となる。 本稿では前回のEPMAの基本原理に続いて活用事例を紹介 する。



SEM およびEPMAは、物理分析法の中でも汎用性が高く 応用範囲が広い分析技術である。その主な使用目的は研究開 発のほか工程管理、トラブルシューティング、工程改善、ク レーム対応で、製品の異物や不良箇所の分析、材料の劣化原 因調査など多岐にわたっている¹⁾。EPMAは形態や組織の観 察と元素分析が同時に行え、分析領域は数µmから数cmま で幅広く対応できるので、試料の全体像を把握しつつ微小部 に絞り込んで分析ができる。また、超高真空を必要としない ので、水分を多く含むものやガス放出の多いもの、電子照射 によるダメージが大きいものでなければ分析が可能である。

そのため、分析対象は、植物²⁾、動物³⁾などの生物試料から、 材料では、金属に限らず、ガラス⁴⁾、ゴム、プラスチックなど の高分子材料^{5,6)}、半導体材料など応用範囲が広い。多孔質物 質や非導電性物質でも高精度の分析が可能である。例えば、 山田らは、塩水に浸漬したコンクリート中の塩素の浸透状況 をEPMAで定量的に調べており⁷⁾、EPMAはコンクリートの 耐久性を検討する上で重要な知見をもたらす方法として期待 されている。

EPMAは、上述したように、微小領域の分析法でありなが ら観察視野が数cm程度の比較的広い領域を分析でき代表性 の良いデータが得られる。それを可能にしたのは、田口らに よる EPMAに画像解析を取り入れた技術の開発であった⁸。 その開発初期に行われたのが連続鋳造における鋼中添加元 素の偏析制御への応用である。それ以前の EPMAは、分析で きる視野が 0.25mm 程度の微小域に限られており、例えば鋳 片中心偏析とその周辺のスポット状偏析やV偏析線まで含 めた広領域の分析など、高空間分解能で全体像を把握しなけ ればならない分析は困難であった。開発された装置は、最大 80mm×80mm程度の比較的大型サイズの試料の分析が可能 で、連続鋳造スラブの中心部に濃化した C、P、S、Mnの分布 が観察された⁹⁾。また、鋳片中心部のMnの濃化状態やMnS や Ca 化合物の析出状態と連続鋳造条件の関係が詳細に調べ られている¹⁰⁾。

鉄鋼分野でのEPMAの活用は、研究開発、原料、製造技術、 中間製品、最終製品、腐食現象まで多岐にわたっており、以 下に事例を紹介する。

○3、鉄鋼分野における活用事例

3.1 原料の分析

3.1.1 石炭、鉄鉱石

新興国の鉄鋼生産の急増で高品位の原料の枯渇が懸念され ており、低品位原料を有効に使う技術の開発が急務となって いる。そのため原料の組織や組成の分析が重要となってきた。 石炭中の鉱物と硫黄の含有量がEPMAで定量され、石炭の標 準分析法である ISO 法および ASTM 法と良く一致する結果が 得られることが確認されている¹¹⁾。また、藤野らは、EPMA によって石炭のミクロ組織を観察し、組織によるS含有量の 違いを明らかにしている。微粘結炭にピッチを添加し乾留後 の硫黄の分布を調べ、相溶性がある場合に石炭とピッチ界面 で硫黄の濃度勾配が発生すること、また、コークス化反応に 伴って硫黄が特定組織に濃化することが確認されている¹²⁾。 図1は鉄鉱石中の元素分布を測定した例である。5mm程度 の粒径に破砕した鉄鉱石を並べて樹脂に埋め込み、研磨して 分析に供した。脈石成分であるSi、AlやFeの存在状態ごとの 分布が明確に分かり、鉄鉱石の銘柄による差異を比較するこ とが可能である。

木村らは、鉄鉱石中に50ppmm程度含まれた微量Gaの EPMA分析を行っている。測定データにバックグラウンドレ ベル補正と平滑化処理を施し、微少の濃度変動を強調して観 察する技術を確立している。図2は鉄鉱石の電子顕微鏡像と Gaが100ppm以上の濃度でマグネタイト中に分布している 様子を示している¹³⁾。この例のように、鉱石中の鉱物組織と 微量元素の分布の対応が確認できる。

3.1.2 焼結鉱

汪らはアルミナを含有する鉄鉱石を原料とした焼結鉱の 組成をEPMAで定量している¹⁴⁾。アルミナ含有鉱石を使って 試験鍋で焼成した焼結鉱がEPMAで分析された。大きさ10 ~20mmの鉱石を試料として、エポキシ樹脂に埋め込み、エ メリー紙で研磨した後、1µmのダイヤモンドペーストで研磨 し、チャージアップ防止のために金蒸着を施して分析に供し ている。測定条件は加速電圧15kV、プローブ径1µmである。 Fe₂O₃、Al₂O₃、SiO₂、CaWO₄、MgOの多結晶体を標準試料と して用い、焼結鉱中の典型的鉱物相に対する点分析、面分析 による組成分布を行い、ZAF法により定量化をおこなってい る。空隙、気孔の部分を除外して焼結鉱試料の平均組成が求 められた。焼結鉱の平均組成のEPMAによる定量値と化学分 析値を比較し、両者はよく一致することが確認された。

また、細谷らは、高Al₂O₃含有鉄鉱石を原料として焼結鉱 を製造した場合の融液生成に及ぼすアルミナ成分の影響を 光学顕微鏡とEPMAを用いて調べ、図3に示す結果を得てい る¹⁵⁾。「マグネタイト+微細カルシウムフェライト+スラグ」 組織が観察され、EPMAによる定量結果から、この組織には 焼結鉱全体の平均の2倍以上のAl₂O₃が封じ込まれており、 Al₂O₃による成品歩留まりと焼結鉱品質への悪影響が抑制で きるとしている。

3.2 溶鋼中の介在物

和光らは溶鋼中の非金属介在物の除去やサイズの微小化の ための製鋼法を確立する目的で、脱酸直後の鋼中に存在する アルミナ介在物の初期サイズ分布をEPMAで調べている¹⁶⁾。 タンマン炉でAr雰囲気のもとマグネシア坩堝に電解鉄を溶



図2 EPMAによる鉄鉱石の電子顕微鏡像 (a) と Gaの X 線像 (b)¹³⁾



図1 EPMAによる鉄鉱石中のO、AI、Si、Feの分布

解し、炭素濃度と酸素濃度を調整後、溶鋼中にアルミニウム 棒をいれ、約1秒後に石英菅に溶鋼を真空吸引して試料とし ている。試料中のAlは100~600ppm、酸素は30~400ppm と定量された。LaB6電子銃を搭載したEPMAによって微細 介在物が分析された。反射電子像を20µm×20µmの視野サイ ズで25視野撮影することで、100µm×100µmの範囲の反射電 子像を高分解能で得ている。観察例を図4に示す。アルミ脱 酸1秒後の介在物粒子の分布が捕らえられている。黒い点が 介在物で、反射電子像の輝度をCu(原子番号29)とMgO(平 均原子番号10.39)で較正し、介在物の平均原子番号を推定し ている。また、粒子からの特性X線を測定し、組成、化学種、 円相当径などが求められた。検出された最小の介在物は直 径23nmであった。ただし、加速電圧10kVでプローブ電流が 10nAという測定条件では、信頼できる値は100nm以上であ



Composition calculated based on EPMA result (mass%)

*	Si02	Ca0	A1203 5.63 6.19	MgO	Iron oxide	M :Magnetite CF:Calcium		
	30.6 14.3	32.8 17.4		0.22 0.37	29.5 60.8	S :Silicate slag		

* : Analysis of area 1 (Calcium ferrite and slag)
 **: Analysis of region 2 (Calcium ferrite)

図3 焼結鉱の共晶組織と組成¹⁵⁾



20 µ m

図4 アルミニウム脱酸1秒後に採取した鋼中の介在物の反射電子像16)

るとしている。

3.3 連続鋳造鋼片中の合金元素

連続鋳造法によって製造された鋼片は、中心部にC、Mn、 P、S等の合金元素が濃化し、製品の機械的性質に影響を与 える。連続鋳造材の中心偏析挙動やその制御方法に関する研 究開発にEPMAが多く活用されている。例えば、白岩らは、 高張力鋼や、9%Ni鋼、耐候性鋼連続鋳造材の中心偏析部を EPMAで線分析を行って、鋼片中心部に見られる異常組織は Mn、Pの局所的な濃化によって焼き入れ性が高まった結果 であることを示している¹⁷⁾。

また、村山らは連続鋳造した鋼片の中心偏析におよぼす 合金元素の影響をEPMAでしらべ、P、Ni、Cr、Moなどの元 素の偏析率は溶質の固液分配と固相内拡散に依存し、特にP は他の元素と比較して高い偏析率を示すことを確認してい る¹⁸⁾。

浜田は、連続鋳造した鋼片(C:0.08%、Si:0.32%、Mn: 1.04%、P:0.005%、S:0.001%)の板厚方向の中心部から試 料を採取し、10mm×20mmの範囲についてMnの分布を EPMAで分析し、鋳造条件とMnの濃化状態との関係を調べ ている⁹⁾。分析結果の一例を図5に示す。鋳造条件によって、 鋼片の中心部におけるMnの濃化の程度が異なることが示さ れている。白色部分はMn含有量が鋼片全体の平均含有量に 対して1.3倍以上ある部分を示しており、その面積率は、濃 化の程度が小さい試料(a)は0.7%、濃化の程度が大きい試料 (b)で2.76%と、鋼片中心部のMn濃化の程度が定量的に示



図5 連続鋳造された鋼片中心部における Mn濃化状態の EPMA による分析⁹⁾ 視野サイズ:10mm×20mm
 白色部は、Mn濃度が鋼片全体の平均 Mn濃度の1.3倍以上である箇所を示しており、観察視野内におけるその面積率は(a)
 0.7%、(b) 2.76%

1

1

された。このような分析情報は、製造法の確立と工程管理に 有効活用されている。

また、図6は炭素鋼 (C:0.13%、Si:0.32%、Mn:1.52%、P: 0.016%) を一方向に凝固させ、MnとPの挙動をEPMAで調 べた結果である^{19,20)}。



表示されている画像の輝度は元素濃度に対応しており、濃 度が高いほど輝度が高くなるように表示されている。また、 Mnは赤、Pは緑で、MnとPが共存する部分は黄色の表示と なっている。鋼片の凝固過程でMnとPなどの溶質元素は全 てデンドライト樹間に濃縮すると考えられていたが、この分 析結果から、冷却速度を十分下げで固相内の拡散を促進させ るとPは樹間から樹芯へ、一方、Mnは樹芯から樹間へ再分 配することが示された。 $\partial \rightarrow \gamma$ 変態開始温度から ∂ 、 γ 2相 領域ではMnとPの共存領域(黄色で表示されている部分) が減少し、温度の低下とともに両元素は ∂ 相と γ 相のそれぞ れの溶解度に応じて再分配することが確認された。



 図7 グラファイト上に蒸着した金粒子のFE-EPMAによる反射電子 像(a)とAuのX線像(b)



図8 焼鈍したDP鋼板のFE-EPMAによる反射電子像 (BSE) とC、Si、Mnの分布²²⁾ 焼鈍温度:800℃、焼鈍時間:(a) 100秒 (b) 1000秒

3.4 鋼板への応用

鋼板の強度、伸び等の機械特性やめっき鋼板の加工性はその組織に影響される場合が多く、鋼板の組織と成分の関係を 調べることは、材質制御の指針を得るために重要な分析項目 である。EPMAはその目的に有効な手段であるが、タングス テンフィラメント電子銃を搭載したEPMAでは、電子の加 速電圧と電流を元素分析用の条件、例えば10kV、50nAに設 定すると、プローブ径が400nm程度になるため、冷延鋼板 やめっき層内の微細組織に対応した元素分布を測定するこ とは困難な場合があった。電界放出型の電子銃を搭載した EPMA(以下、FE-EPMAと表記する)が木村らによって開発 され²¹⁾、上記条件でプローブ径は数十nm程度に絞れるため、 微細組織の観察と分析が可能になった。

図7は、グライファイト上に蒸着した金粒子の分布をFE-EPMAで測定した例である。加速電圧20kV、電流10nAで、 Au-L線によって、Auの分布を測定した。粒径1µm以下のAu 粒子の分布が測定できた。これにより鋼板やめっき層の微細 組織も比較的容易に観察できるようになった。

3.4.1 冷延鋼板

自動車車体などに用いられる鋼材は、強度と加工性を兼備 した特性が要求される場合がある。それに答える鋼材の一つ が、複合組織鋼 (Dual Phase Steel、DP鋼) で、鋼中にC、Si、 Mnを添加し、冷延後に焼鈍処理を施してフェライト相とマ ルテンサイト相の2相組織にすることで、優れた機械特性を 発現している。このDP鋼の製造過程で、合金元素がどのよ うに挙動するかを把握することは、組織形成機構を明らかに し、安定な製造法を確立する上で大変重要である。DP鋼の 冷延後の焼鈍過程におけるC、Si、Mnの分配挙動が山下らに よって調べられた²²⁾。0.125%のC、1.4%のSi、1.98%のMnを 添加した鋼試料を800℃で焼鈍した場合に、焼鈍時間の経過 にともなって、フェライト相とオーステナイト相にそれぞれ 含まれるC、Si、Mnがどのように変化するかをFE-EPMAに よって調べ、観察倍率8000倍で測定を行っている。図8は測 定結果の一例である。結晶粒径が数µm程度のフェライト相 とマルテンサイト相に含まれるC、Si、Mnの濃度の差異が明 確にわかる。Cが濃化している領域がマルテンサイト相に相 当する。さらに焼鈍時間を100秒から1000秒に延長すると Si、Mnについては分配が進行している様子もはっきりとら えられている。空間分解能にすぐれたFE-EPMAが、金属組 織評価に大変有効であることを示す例である。

3.4.2 めっき鋼板

溶融亜鉛めっきは耐食性に優れているため建材や家電で多 く使われている。特に建材など腐食環境が厳しい屋外で使用 される材料では、Mgを添加して耐食性を高めたZn-Al-Mg系 の溶融めっき鋼板が使用されるようになった。Al添加量を増 やすと、めっき/鋼板界面にAl-Fe系金属間化合物が厚く成 長してめっき鋼板の加工性を損なうことがあるので、Al-Fe 系金属間化合物の生成と成長を制御する必要がある。本田ら は、Al-Fe系金属間化合物の成長機構を考察するため、EPMA やSEM、TEMを用いてめっき層を分析している²³⁾。

Zn、10mass%Al、3mass%Mgまたは、Zn、10%Al、3.5%Mg、 0.2%Siの組成に成分を調整しためっき浴に鋼板を浸漬して めっきを施し、めっき層と鋼板の界面を含む断面を鏡面研磨 して、SEMおよびEPMAで観察と分析を行った。図9と図 10にEPMAによる反射電子像とZn、Fe、Al、MgおよびSiの X線像を示す。厚さ20~40µm程度のめっき相内の組織に 対応した成分元素の分布が観察された。合金相の組成を定量 し、めっき層と鋼板の界面にFe₂Al₅相が形成され、めっき層 にはZn-Al-MgZn₂三元共晶、Al相、MgZn₂相の形成が確認さ れた。さらに、Siを添加しためっき層には、Mg₂Si相が形成 され、Fe₂Al₅相の急激な成長が抑制されていることが確認さ れた(図9)。

また、山田らは上記めっきの凝固過程を理解するために、 めっき組織の観察・分析と計算状態図手法を用いて凝固機構



図9 Zn-10%Al-3%Mgめっき層の反射電子像a)とZn b)、Fe c)、Al d)、Mg e)のX線像²³⁾



図10 Zn-10%Al-3.5%Mg-0.2%Siめっき層の反射電子像a)とZnb)、 Fe c)、Al d)、Mg e)、Si f)のX線像²³⁾

を検討した^{24,25)}。

Tiを添加した場合のめっき層の断面をEPMAで分析する と図11のような結果が得られ、Al相のデンドライトの中心 にTiAl3金属間化合物が析出し、これが接種核となって初晶 Al相が微細化していることが確認された。



図11 Tiを添加したZn-11%Al-3%Mg-0.2%Siめっき層の断面の凝固 組織のEPMAによる観察結果²⁴⁾ (a) Mg、(b) Al、(c) Ti、(d) Zn

3.5 耐候性鋼

耐候性鋼は、鋼中にCu、Pを添加することで、無塗装で使 用しても保護性のさびが形成されて腐食速度が低下するとい う特徴がある。耐候性鋼の表面に形成される保護性さびの構 造を調べて防食作用の機構を明らかにする試みが行われて いる。木村らは、数週間から35年間の腐食試験で耐候性鋼の 表面に形成したさび層をEPMA、TEM、XAFSによって調べ た²⁶。

腐食試験は、試料を田園地域の屋外で暴露して行い、回収 した試料を樹脂に埋め込んでさび層の断面を鏡面研磨して 分析に供された。EPMA分析は、電子の加速電圧15kV、電流 0.25µAで組成分析と元素マッピングが行われた。図12は暴 露期間が半年間と5年間の試料のEPMA分析結果である。暴 露期間が半年間の試料では、Crが母材の数倍程度濃化したく ぼみが地鉄に観察され、腐食に伴うアノード浸食部に相当す ると考えられる。暴露期間が5年間の試料では、アノード浸 食部は広がって、Crは層状に濃化し、さび層は厚くなってい ることが確認された。このEPMAによる観察結果と、TEM およびXAFSによる分析から、暴露時間経過とともにCrが さび層に濃化し、Cr (O,OH)6ユニット構造が形成され、Fe (O,OH)6ネットワーク構造の不均一性として作用し、腐食反 応の起点となってネットワーク構造を緻密化させているとい う機構が提案された。

3.6 状態分析

波長分散型X線検出器を使って特性X線スペクトルを比較



図 12 耐候性鋼の大気暴露試験で形成されたさび層中の EPMA による合金元素の分布²⁶⁾
 暴露時間:(a)半年間、(b)5年間

的高いエネルギー分解能で測定すると、物質中の元素の原子 価や配位数など化学結合状態を反映したピーク形状になる場 合がある。特に外殻電子が関与するような波長が長い特性X 線で化学状態を反映したX線スペクトルが観察される。

元山らは窒化ホウ素からのB-K線を測定し、そのピーク位 置と形状が窒化ホウ素の結晶構造によって変化することを 確認している²⁷⁾。測定された窒化ホウ素は、立方晶(cBN)、 ウルツ鉱型(wBN)、六方晶(hBN)、菱面体晶(rBN)、非晶 質(aBN)のもので、比較のため金属ホウ素も測定された。 B-K線は、鉛ステアレートを分光結晶として用い、加速電圧 15kV、電流0.07~0.15µAで測定された。

図13は測定結果の一例で、金属ホウ素、立方晶BN、六方 晶BNからのB-K線スペクトルである。表1に各種BNからの B-K線の主ピークの位置、半値幅、非対象性指標、およびサ テライトピークの位置、相対強度が示されている。結晶構造 の違いがスペクトルの位置や形状に反映されている。

EPMAによる状態分析は、X線光電子分光法では困難な数 µm程度の微小領域の化学状態分析が可能で、また化学状態





のマッピングも可能になるものと期待される。

3.7 EPMA分析法の規格

国内外で流通している工業製品の評価は、マクロな情報だ けでなくミクロ領域の分析情報が必要とされるケースが多 く、国内外で物理分析法の統一規格に対する必要性が高まっ ている。EPMAについても、国際規格(ISO)や日本工業規格 (JIS)が制定されており、標準規格に沿った分析が要求され る場合もあるので、それらの内容を把握しておくことは重要 である。

EPMA分析については、国際標準化委員会ISO/TC202に よって、国際標準規格が策定され、以下のような国際規格が 制定されている^{28,29)}。

· ISO14594-2003

波長分散分光法によって特性X線分光分析を行う場合の実 験パラメータを決定する指針を示している。ビーム電流、 特性X線検出の不感時間、波長分解能、バックグラウンド、 分析面積、分析深さおよび分析体積の決定手順が規定され ている。

· ISO14595-2003

EPMAで用いる認証標準物質に関する規格であり、認証標 準物質として必要な特性と標準物質を正しく使用するた めの方法が示されている。不均一性評価について、試料の 前処理方法、EPMAの分析条件および試験手順、データの 統計処理法が記載されている。また、標準物質の電子照射 に対する安定性評価法、化学組成決定法、標準物質の取り 扱い方法が記載されている。

· ISO17470-2004

EPMAで定性分析を行うための指針で、照射電子の加速電 E、電流、X線分光器の分光結晶と走査速度、高次回折線 を分離するための波高分析器の条件設定について記載さ れている。また、測定されたX線スペクトルから特性X線 のピークを認識する方法、検出下限について記載されてい る。この国際規格を翻訳した、JIS K 0190:2010が制定さ れている。

Samples	Main peak			Satellite peak					
	Position (nm)	FWHM (nm)	Asymmetric index	Position (nm)			Relative intensity (%)		
В	6.76	0.16	1.82	_	_	_		-	-
cBN	6.81	0.21	0.95	6.34	6.51	7.29	0.6	1.4	14.4
wBN	6.80	0.22	1.35	6.32	6.47	7.29	0.8	5.2	15.8
hBN	6.86	0.20	1.12	6.34	6.52	7.31	1.6	2.9	16.6
rBN	6.86	0.21	0.85	6.34	6.53	7.31	0.6	4.8	17.0
aBN	6.86	0.21	1.20	6.34	6.53	7.30	1.0	7.3	11.9

表1 BおよびBNからのB-K線の比較²⁵⁾

· ISO22489-2006

EPMAで定量分析を正しく行うための規格で、EPMAで定 量分析が可能な元素と濃度範囲、試料に対する必要条件が 記載されている。正しい試料の前処理方法や装置が正常に 動作しているか確認するための事項、適切な分析条件の決 定方法、標準試料の選択の基準、定量分析の基本手順と注 意事項が示されている。

· ISO16592-2012

EPMAで検量線によって低合金鋼中の1%未満の炭素含有 量を求める方法を示している。試料の炭素汚染を低減する ための試料調整法やX線検出法、炭素からの特性X線を高 感度で検出するための電子加速電圧、電流および分光結晶 について述べられている。測定したX線スペクトルについ て、バックグラウンドを除去する方法が述べられている。 さらに標準物質を用いた検量線の作成方法が述べられて いる。

4 まとめ

本稿では鉄鋼分野でのEPMAの活用事例を述べたが、 EPMAの応用範囲は大変広く、鉄鋼分野以外の文献でも多く の活用事例を見ることができる。それらの知識を整理するに は、たとえば文献30)には、実務の基礎事項がまとめられ、 具体例が多く示された実用書で参考になる。しかし、試料の 作成、測定条件の決定、データ処理・解析の方法の組み合わ せは無限にあると言って良く³¹⁾、EPMAを有効に活用するに は、過去の事例を参考にしつつ、経験を積むことが重要であ る。

参考文献

- 1)橋本哲,永富隆清,木村隆: J.Surf.Anal., 12 (2005), 405.
- たとえば 吉川年彦,日下昭二,直原毅,吉田徹志:日本 土壌学会誌,48 (1977),523.
- 3) たとえば B.M.Jessop, J.-C.Shiao, Y.Iizuka and W.-N. Tzeng: Mar.Ecol.Prog., 233 (2002), 217.
- 4) 酒井恒蔵, 黒田隆之介, 椛島修治, 川上幹通, 前原輝敬: Res.Reports Asashi Glass Co.,LTD, 59 (2009), 45.
- 5) 仲山和海, 大武義人: プラスチックス, 62 (2011), 80.
- (1996) 濱田忠平, 宮原利浩, 川崎秀一: 紙パ技協誌, 50 (1996),
 76.
- 7)山田一夫, 森大介:セメント・コンクリート, 726 (2007), 61.
- 8) 伊藤一夫,田口勇,濱田広樹,平田衡,田形昭次郎:機械 振興,18 (1985),51.
- 9) 浜田広樹:表面科学, 9(1988), 38.

- 10) 田口勇: 鉱物学雑誌, 17 (1986), 265.
- Ahmad R Shirazi, L. Eklund and O. Lindqvist : Fuel, 73 (1994), 193.
- 12) 藤野允克, 猪熊康夫, 加藤幹郎: 鉄と鋼, 64 (1978), S508.
- 13) 木村隆, 深町正利, 大場章:日本金属学会誌, 56 (1992), 1179.
- 14) 汪志全,石井邦宜,佐々木康,堤武司,樋口謙一,細谷陽
 三:鉄と鋼,84 (1998),1.
- 15) 細谷陽三, 今野及光, 加太茂久, 北村光章, 阿部哲也:鉄 と鋼, 83 (1997), 347.
- Masamitsu Wako and Nobuo Sano : ISIJ Int., 47 (2007) , 627.
- 17) 白岩俊男,藤野允克,杉谷泰夫,石村進,山中和夫,原田 武男:鉄と鋼,64 (1978),47.
- 18) 村山順一郎, 市橋弘行, 大橋泰夫, 大森靖也: 鉄と鋼, 72 (1986), 94.
- 19) 上島良之, 溝口庄三, 船岡博幸, 松宮徹: 鉄と鋼, 71 (1985), S201.
- 20) 上島良之, 溝口庄三, 船岡博幸, 松宮徹: 鉄と鋼, 71 (1985), S202.
- 21) 木村隆, 深町政利, 西田憲二, 田沼繁夫, 本田敏和:日本 金属学会講演概要, 130 (2002), 371.
- 22) 山下孝子,田路勇樹,野呂寿人:日本金属学会誌,75 (2011),398.
- 23) 本田和彦, 潮田浩作, 山田亘: 鉄と鋼, 97 (2011), 19.
- 24) 山田亘,本田和彦,田中幸基,畑中英利,潮田浩作:新日 鉄技報,392 (2012),38.
- 25)本田和彦,潮田浩作,山田亘,田中幸基,畑中英利:日本 金属学会誌,72 (2008),43.
- 26)木村正雄,鈴木環輝,重里元一,斉藤正敏,鈴木茂,紀平 寛,田辺康児,早稲田嘉夫:日本金属学会誌,66 (2002), 166.
- 27) 上月秀徳, 元山宗之: 日本金属学会誌, 56 (1992), 565.
- 28) 小林尚, 村山順一郎, 斉藤昌樹, 奧村豊彦, 丹羽直昌, 大 堀謙一, 梅原博行, 田中幸基, 源内規夫, 日野谷重晴: J.Vac.Soc.Jpn., 48 (2005), 274.
- 29) 村山順一郎: J.Sur.Anal., 12 (2005), 369.
- 30)日本表面科学会編,電子プローブ・マイクロアナライ ザー,丸善株式会社,(1998)
- 31) 副島啓義:電子線マイクロアナリシス,日刊工業新聞社, (1987)

(2013年2月27日受付)

17