

し はじめに

材料の摺動性や塗装後外観などの表面特性は、材料表面の 3次元的な凹凸形態(以下、表面テクスチャー)に左右され る。表面テクスチャーの評価には様々な評価技術が利用され ているが、その中でも利用頻度の高い触針式の表面形状測定 装置の場合、触針による試料表面のダメージの問題や触針の 先端曲率に起因する1 µm以下の形状評価が難しいといった 課題がある。また、光学式の表面形状測定装置には反射光を 検出できない傾斜角の大きな部分の情報が欠落する問題や 1 µm以下の形状評価が難しいといった制約がある。原子 オーダーの分解能を有する原子間力顕微鏡 (AFM: Atomic Force Microscope) にも測定領域と追従できる凹凸の範囲 が狭いという課題がある。一方、材料の表面観察に多用され ている走査電子顕微鏡 (SEM: Scanning Electron Microscope)には、高さの定量評価が難しいという課題がある。 SEM像を180°回転させたら像の凹凸が反転して見えた経験 をお持ちの読者も多いと思うが、これなどはSEMによる高 さ評価が難しいことを端的に示す例と言える。

筆者らは、このような従来技術の課題を背景として、狙っ た視野を高精度で非破壊的に測定できる、三次元走査電子顕 微鏡 (3D-SEM) に注目し、これを用いて鋼板の種々の表面 特性を支配する表面テクスチャーの解明に取り組んでいる。 本解説ではSEMをファインダーとして測定領域を選択する ことができ、数十倍から数万倍までの広い倍率範囲で利用す ることのできる3D-SEMの魅力と利用上の留意点について 述べる。



SEMを用いた表面形状の三次元測定法には大きく分けて 二つの方法がある¹⁾。一つはステレオペアを用いたステレオ 観察法で、もう一つは複数検出器を利用した傾斜角測定法で ある。ステレオ観察法は、人間が左右の目で捉えた像の視差 から物体の高さを感じるのと同じように、試料表面を二つの 異なる視線方向から撮影し、これらの視差から三次元形状を 測定する方法である。この方法には試料表面が滑らかな場合 にステレオペア上で対応点を探すのが難しいなどの課題があ る。複数検出器を利用する方法には二次電子を利用する方法 と反射電子(後方散乱電子)を利用する方法とがあるが、い ずれも複数検出器の信号強度から試料面の傾斜角を求めて三 次元測定をおこなう点は同じである。

ここで、筆者らが使用している3D-SEMの測定原理につ いてもう少し詳しく述べる^{2,3)}。図1にエリオニクス社製3D-SEM ERA-8800FEの外観を示す。本解説に示す一連のデー タはこの装置を用いて測定した。通常のSEMに1本しか設 置されていない二次電子検出器が、電子銃の光軸周りに試料 を見込むように4本対称的に配置されているのがハードウエ ア上の大きな特徴である。3D-SEMの測定原理は、電子



図1 エリオニクス製3D-SEM ERA-8800FEの外観 矢印は4本の二次電子検出器のうちの前方の2本

ビーム照射位置から放出される二次電子の強度分布と密接に 関連している。図2は二次電子の放出強度分布の特徴を表わ したものであるが、この図からわかるように、電子ビーム照 射位置での電子ビームと試料面法線のなす角度をαで表わす と、試料面法線とθの角度をなす方向に放出される二次電子 の量は $\cos\theta$ に比例し、 $\cos\alpha$ に逆比例する^{1,4)}。この関係は Lambertの余弦則と呼ばれており、 α が75°程度まで近似的 に成り立つことが知られている。さて、図に示すように照射 点の左右に対称に検出器を配置すると、放出される強度分布 の左半分は左側の検出器Aに、右半分は右側の検出器Bに捉 えられ、信号強度の偏差A-Bは、符号も含めて、照射点での 傾斜角 α と一定の関係を持つ¹⁻³⁾。紙面に垂直な方向に検出 器をもう一対配置すれば、それらの信号強度の偏差とその方 向の傾斜角についても同様の関係が成り立つ。したがって、 電子ビームを走査しながら信号強度の偏差から照射点での傾 斜角を算出して高さ情報を逐次繋ぎ合わせてゆけば、試料の 表面形状を算出することができる。

3D-SEMの特徴

電気亜鉛めっき鋼板の表面を3D-SEMで三次元測定した 例を図3に示す。以降のデータも含め、測定時の加速電圧は 5kV、照射電流はpAオーダーとした。図3aは高さ分布をグ レースケールで等高線表示したもので、図3bは三次元形状 を左方照明による陰影で表示したものである。特に後者では hcp型の結晶構造を有するZn結晶の基底面(001面)が積層 するようにZn結晶が成長している様子がよく捉えられてい る。図3aではZn結晶全体の1 μm程度の起伏にグレース ケールを合わせているため、積層構造の詳細を識別できなく なっているが、図3bでは大きなZn結晶のテラスの上に高さ



図2 Lambertの余弦則と3D-SEMの測定原理

数nmの積層構造が存在することを示すステップエッジの配 列まで捉えられている。この例からわかるように、3D-SEMは、SEM像を見ながら測定領域を決められる利便性と AFMに迫る深さ方向分解能とを兼ね備えた三次元測定ツー ルと捉えることができる。

3D-SEMの4本の二次電子検出器の信号は、異なる情報 を持った二次電子像を表示する目的でも利用できる。図4は 飲料缶に用いられるSnめっき鋼板の表面を3D-SEMで観察



<u>бироор</u> 5*µ* т

図3 電気亜鉛めっき鋼板表面の3D-SEM像



図4 Snめっき鋼板の3D-SEM像

した例である。図4aは4検出器の和信号で観察した例(A +B像)、図4bは左右の検出器をペアとして図4aと同一視 野をこれらの差信号で観察した例(A-B像)である。図4aで はSnが地鉄よりも明るく捉えられているが、このように A+B像は、二次電子の放出量の違いを利用して組成の違い を検出するのに利用できる。一方、図4bにはSnめっき鋼板 表面の起伏が左方照明での陰影として捉えられている。この ようにA-B像は、定性的な凹凸を判断するのに利用できる。 図4 c、4dはSnめっき鋼板表面の三次元形状を等高線図(図 4 c)と鳥瞰図(図4d)で表示した例である。この他、筆者ら の装置にはエネルギー分散型X線検出器が付設されているた め、これらと同一視野での定性分析や元素マッピング(図4e) も可能である。

3D-SEMのもう一つの特徴は、JISやISOで規定された粗 さ測定に必要な数十倍から、微視的なキャラクタリゼーショ ンに有効な数万倍までの測定に対応できる測定レンジの広さ である。図5は触針用の粗さ標準片を3D-SEMで測定した 例であるが、このようにマクロな形状も測定できることは目 視外観が重要視される実用材料の世界では大変重要である。 図6は、自動車の車体などに用いられる溶融亜鉛めっき鋼板 の表面に種々の表面テクスチャーを付与した試料の観察例で あるが、鋼板表面の摺動性や外観などの表面特性はこのよう な表面テクスチャーの違いによって変化することが知られて いる⁵⁾。

4 3D-SEM測定時の留意点

先に述べた通り、3D-SEMでは数十倍から三次元測定が 可能であるが、低倍率で測定する場合、測定データに電子 ビーム走査に由来するアーティファクト(偽の情報)が重畳 するという課題がある。原理の説明では二次電子の放出点が 4本の検出器の対称軸、すなわち、電子銃の光軸上にあるこ とを暗黙の前提としてきたが、SEMでは偏向コイルで電子 ビームを"首振り走査"させる方式を採っているため、低倍 率測定では走査領域の周辺部分が光軸から外れる。その結果、 仮にその部分が水平だったとしてもそこから放出される二次 電子は直近の検出器に多く取り込まれ、4本の検出器の信号 強度に偏差が生じる^{6,7)}。3D-SEMではこの偏差が傾斜とし て認識されるため、低倍率での測定データには放物面に近い ゆがみが生じる。それ故、低倍率で測定する場合、生データ にこのゆがみを取り除く処理を施す必要がある。

このゆがみが各測定倍率に対して一義的に決まっているも のならば、単にその分を生データから差し引けば済む筈だが、 実際にはそれほど単純ではない。二次電子を捕集する際の電 界に影響する、試料ホルダー内での測定領域の位置、試料面 の平均傾斜の違いなどによって、ゆがみの中心や形状は微妙 に変化する。そのため、この低倍率補正は、ユーザーの判断 に任されているのが現状である。具体的な補正法としては回 帰処理(一種のフィルタ処理)^{8,9)}が有効で、そのための最低 限のソフトは装置に組み込まれている。したがって、ソフト の使い方を誤らなければ定性的な判断を誤るほどの支障は生 じないが、定量的な取り扱いが必要な場合には処理方法や処 理条件の影響を理解しておくことが望ましい。

首振り走査に由来するゆがみによって生データに生じる誤 差の程度は、理想的なフラット面を測定することによって評 価できる¹⁰⁾。この目的で鏡面研磨したシリコンウエハを測 定した結果を図7に示す。縦軸には、高さ測定した場合に生 じうる誤差の最大値として、高さ方向の最大値と最小値の差 をプロットした。この値が高倍率でもゼロに収束しないのは、 鏡面研磨したシリコンウエハにも若干の凹凸が残っているた めだと思われる。このように倍率が高くなるにつれて生デー



図5 触針用Ra標準片の3D-SEM像(鳥瞰図)



図6 種々の表面テクスチャーを付与した溶融亜鉛めっき鋼板表面の 3D-SEM像(鳥瞰図)



図7 回帰処理前後で比較した高さ方向の最大誤差

タに生じる最大誤差は急激に減少するが、数100倍までの低 倍率では、その値が数10~数100 μmにも達している。こ のことからわかるように、このような低倍率ではゆがみ由来 の誤差を極力抑制するような補正が必要不可欠である。

図7には、生データに加えて、二次曲面回帰、スプライン ハイパスフィルタ処理*1、二次曲面回帰後更にスプライン ハイパスフィルタ処理する複合回帰処理、の三種類の回帰処 理の結果も示した。なお、スプラインフィルタ処理のカット オフ波長(フィルタの振幅透過率が50%になる波長)は、 3D-SEMの長手方向の測定長の1/2に設定した。三種類の 回帰処理を比較した場合、特に低倍率で複合回帰処理の補正 効果が大きいことが伺えるが、これは次のような理由に拠る。 首振り走査に由来するゆがみの形状は厳密には放物面でない ため、二次曲面回帰だけでは補正に限界がある。一方、スプ ラインフィルタ処理は、短時間処理が可能で、なおかつ、振 幅伝達特性(必要な短波長域を残して不要な長波長域を減衰 させる特性) に優れているため、ゆがみの微妙な変化にも追 従する柔軟性を有している。但し、スプラインフィルタ処理 では、測定データの端部に境界条件として直線をあてはめる ため、数100倍までの低倍率ではデータ端部で急激に増加す るゆがみを補正しきれない。このデータ端部でのゆがみへの 追従性という点では二次曲面回帰の方が優れている。それ故、 低倍率では通常、この両者のメリットを活かした複合回帰処 理で補正するのが最も効果的である。なお、現時点では処理 時間に難があるためにルーチンでの使用は難しいが、振幅伝 達特性 (図8)⁸⁾とデータ端部での柔軟性に優れた二次の回帰 型ガウシアンフィルタ処理^{12)*2}を行えば、複合回帰処理よ りも補正の効果は更に向上すると予想される。

低倍率補正としてフィルタ処理を行う際には、カットオフ



図8 各種フィルタの振幅透過特性 GR2は二次の、GR0は零次の回帰型ガウシアンフィルタ

波長の設定に十分留意する必要がある。詳細は文献¹⁰⁾に委 ねるが、スプラインハイパスフィルタ処理をおこなう場合、 カットオフ波長の30%を上回る波長にはフィルタ処理の影 響が現れる。従って、注目形状の大きさがこの波長域にかか るようなら、測定倍率やカットオフ波長を変更するなどして これを回避しないと処理後の注目形状にアーティファクトを 生じる危険性がある。

5 回帰処理を利用した 注目情報の分離

前章で述べた回帰処理は、測定データから目的とする形状 情報を抽出する目的で利用することもできる⁹⁾。図9aは、測 定倍率1,000倍で測定した電気亜鉛めっき鋼板の三次元形状 を左方照明の陰影で表示したものであるが、このような試料 の表面は、図3に示した電気亜鉛めっき特有のステップ状の 凹凸に、下地鋼板の表面形状を反映したそれよりもマクロな 凹凸が重畳した形状になっている。そのため、例えば、この ような表面形状を三次元的に測定しただけでは、電気亜鉛 めっきの析出形態の特徴を表面テクスチャーパラメータを 使って定量的に把握しようと思っても、下地鋼板の凹凸の影 響を強く受けて、結果は大きくばらついてしまう。このよう な場合には、回帰処理によってこれらを分離してから定量化 するのが効果的である¹³⁾。

一般に、三次元形状は種々の波形の重ね合わせで表現でき るが、先の例の場合、下地鋼板の形状は総じて長波長成分か ら、電気亜鉛めっきの形状は総じて短波長成分から構成され ていると予想できる。したがって、これらを区分する波長を カットオフ波長として振幅伝達特性に優れたフィルタで処理

*1 スプラインフィルタ¹¹⁾を用いた、長波長成分を除去する処理

*2 ガウシアンフィルタ基礎とし、局所的な回帰の概念を用いて端部の評価も可能にしたフィルタ処理



図9 2次の回帰型ガウシアンフィルターで大雑把に分離した電気亜 鉛めっきと下地鋼板の三次元形状(左方照明による陰影表示)

することにより、両者を形式的に分離することができる。図 9bと図9cは、10 μmをカットオフ波長として2次の回帰型 ガウシアンフィルタを用いて分離した電気亜鉛めっきの形状 と下地鋼板の形状である。このような分離処理を行えば、目 的とする表面テクスチャーの特徴を精度良く定量化すること ができる。但し、このような処理に基づいて抽出した形状 データは、目的とする表面テクスチャーの特徴を強く反映し たものにはなるものの、そのものずばりではない点に留意す る必要がある。例えば、図9cは下地鋼板の表面形状の特徴 は反映しているが、実際の下地鋼板の形状に含まれる10 μm 以下の短波長成分を無視して構成しているために、実物には 認められる筈のシャープさが失われている。また、このよう なフィルタ処理はカットオフ波長の影響を強く受けるため、 設定を誤ると意味の無いデータを生み出す点にも留意する必 要がある。

(6) おわりに

使い勝手に優れ、AFMに迫る分解能を備えた三次元測定 ツールである3D-SEMの測定原理、応用事例と使用に際し ての留意点について述べた。3D-SEMは、他の表面形状測 定機器に比べるとまだまだマイナーな存在という印象が強い。本解説が少しでも3D-SEMの有用性の理解に繋がれば幸いである。

謝辞

三次元表面形状解析ソフトSUMMITを御提供項き、回帰 処理に関しても御指導下さいました長岡技術科学大学工学部 機械系の柳和久教授、3D-SEMの測定原理に関して議論下 さいました株式会社エリオニクスの田口佳男氏、株式会社電 子光学研究所顧問の大野輝昭氏、データ測定で御尽力頂きま したJFE テクノリサーチ株式会社の高瀬香織さんにこの場を 借りて厚く御礼申し上げます。

参考文献

- 1)走查電子顕微鏡,日本電子顕微鏡学会関東支部編,共 立出版,(2000),115.
- T. Suganuma : J. Electron Microsc., 34 (1985), 4, 328.
- 3) 田口佳男:トライボロジスト, 35 (1990) 11, 814.
- 4) J. L. H. Jonker : Philips Res. Rep., 12 (1957), 249.
- 5)野呂寿人,植野雅康,木村幸雄,曽谷保博:CAMP-ISIJ,18 (2005),1508.
- (株)電子光学研究所顧問(現,(株)テスネックス工房)の大野輝昭氏とのprivate communication.
- W. Drzazga, J. Paluszynski and W. Slowko : Meas. Sci. Technol., 17 (2006), 28.
- 8)加藤雅広,原精一郎,柳和久:精密工学会誌,67(2001)8,1281.
- 9) J. Raja, B. Muralikrishnan and Shengyu Fu : Precision Engineeering, 26 (2002), 222.
- H. Noro and K. Yanagi : Inst. Phys. Conf. Ser. No 179 Section 5, (2003), 207.
- 11) M. Krystek: Measurement, 18 (1996) 1, 9.
- 12) S. Brinkmann, H. Bodschwinna and H. W. Lemke : In Proceedings of the 8th International Conference on Metrology and Properties of Engineeering Surfaces, in Association with IMEKO. University of Huddersfield, UK, (2000)
- 13) 濵田悦男,野呂寿人,妹川透,杉本芳春,黒田光太 郎:鉄と鋼,90 (2004),244.

(2006年6月29日受付)

588