## 特集:粉体の付着と摩耗に関する最新情報

# MSE (Micro Slurry-jet Erosion) 試験法による 材料表面の強度評価

1. はじめに

ものづくりに求められている技術は社会の動向 から影響を受ける。近年は SDGs や地球環境問題 そしてデジタル化が大きなテーマで、それらに貢 献する技術には軽薄短小への対応や高性能化そし て長寿命化などが求められる。これらを実現する ためには、従来の延長を超えてさらなる技術の限 界を目指すことになる。

材料に的を絞れば、デジタル化に必要なセンサー などでは、軽薄短小を実現するため高強度化や高 機能化そして高精度化といった「高度化」が必須 になる。空飛ぶ車はもちろん、モバイルでは軽量 化や高性能化が求められ、インフラや医療系でも 軽薄短小に加えて長寿命化が大きなテーマになっ ている。既知の材料や構造アイデアで達成可能な ものはあるが、新たな一歩には新しい材料が必要 になることも多い。

新しい技術を実用化するためには、それら「高 度化」に対応した材料を評価する技術が一つの大 きなポイントになると想定される。材料自体がど のような機能や性能を持っているかその寿命はど のくらいかを知ることは必要不可欠である。材料を 評価する技術としては観察・分析があり、走査電 子顕微鏡(SEM)、透過電子顕微鏡(TEM)、X線 光電子分光法(XPS)、フーリエ変換赤外分光法 (FT-IR) そしてその応用機器など多くが利用され、 ナノレベルの高分解能での評価が可能となってい る。他方、機械的特性試験(以下強さ試験)では 評価基準になる尺度の大きなくくりで、力の尺度 とエネルギーの尺度に分けられる。力の尺度では 引張・曲げ試験、硬さ試験、インデンテーション試 験などがあり、エネルギーの尺度では破壊靭性試 験、衝撃試験などがある。これら強さ試験はマク 口的な試験が多く、分析結果が比較可能なより高 分解能での「強さの分布計測」が期待されている。 株式会社パルメソ 松原 亨 Tooru MATSUBARA

材料強さを測る技術として、筆者らは微粒子投 射加工技術を使ったエネルギー尺度の材料強さを 測る MSE (Micro Slurry-jet Erosion) 試験法<sup>1)~3)</sup> を開発した。本稿では、MSE 試験による材料強さ の評価について、事例を交えて紹介する。

## 2. MSE 試験とは

MSE 試験の強さ試験における位置づけ、原理、 計測アウトプットについて以下に説明する。

#### 2-1 強さ試験における位置づけ

図-1は代表的な材料の特定の用いられる観察・ 分析方法と強さ試験法の分類で、MSE 試験はエネ ルギー尺度の試験法になる。計測は衝突速度一定 条件下での微粒子衝突量が加えられたエネルギー に対応し、その時の摩耗量が材料の強さの尺度と なる。図-2に他の強さ試験法との比較位置付けを 示す。本試験法の試験深さ分解能は10ナノメート ル程度で、評価する面積の広さは比較的広いと位 置づけされる。

#### 2-2 MSE の原理

材料の強さ試験は大なり小なりの破壊試験で成 り立っている。MSE 試験では粒子の衝突による摩 耗損傷部と摩耗痕の形状計測部の組み合わせで構 成される。図-3に摩耗発生システムの模式図を示 す。システムでは微粒子スラリーの循環回路が構 成され、その先に投射ガンがある。投射ガンでは スラリーと圧縮空気が混合され、ノズルより高速 投射が行われる。スラリーは水と粒子から成る混 合液で、粒子濃度は標準で3mass%に設定され、ノ ズルよりの投射速度はおよそ100m/秒である。使 用可能な粒子は樹脂、金属、セラミックス材質で 平均粒子径10µm 以下とし、比較可能にするため の標準粒子は多角アルミナ1.2µm、球形アルミナ



図-1 材料測定における観察・分析と機械的特性試験(強さ試験)の分類



図-3 MSE 原理の模式図

3.0µm および球形シリカ5.0µm になっている。特別に高精度の摩耗深さ分解能が求められる場合は、 粒子サイズをサブミクロンにすることなどの対応 を取る。 ノズル投射面積は□1mm で、例えば平均粒子径 1.2µm の粒子一個の摩耗深さは数ナノメートル以 下となる。しかし粉体1gの投射ではおよそ粒子 1千億個にもなり、試料の摩耗速度はそれなりに早 い。水は、粒子を含むスラリーの流量の制御と試 料表面粒子の洗浄および加工表面の冷却の用をな している。

## 2-3 試験からの計測アウトプット

図-4に装置外観を示す。試験では、一定量のス ラリー投射(一定量の粒子投射)と投射痕中央部 の形状計測を自動で繰り返して、表面から内部ま での連続した計測を行う。



図-5に試料 Si ウエハと超硬表面の Ti 系被膜を対象にした計測アウトプットの標準3点を示す。図-5 (a) は装置から排出される1次データの形状プロファイルで、試験回数分を積層表示している。各形状プロファイルでは、試験毎に順次深くなっていく様子も観察でき、Ti 系被膜では途中から1ピッチ当たりの深さが大きく変化していることがわか



図-5 試験から得られるデータ

る。図-5(b) は前記プロファイルの中心近辺の幅 (2本の点線間)を平均化して累積投射粒子量と深 さの関係を示したもので、エロージョン進行グラ フと呼ぶ。Si ウエハでは直線的に摩耗が進み、材 料強さ分布の均一さが見て取れ、本試験の校正材 料としている。Ti系被膜の場合は被膜部が緩やか な曲線で材料強さ分布が不均一なこと、被膜貫通 後の摩耗進行の遅い領域は WC-Co(超硬)であ ることがわかる。膜と超硬のクリッピングポイン トは膜厚として読むことができる。これらグラフ の曲線の傾きは強さの尺度となる。図-5(c)は前 記(b)の曲線を微分した値(以下エロージョン 率:強さの尺度)を横軸に、深さを縦軸に示した ものであり、エロージョン率分布グラフと呼ぶ。こ れは、深さ方向強さの分布を可視化したグラフと なっている。

## 3. MSE 試験が示す強さについて

これまでの強さ試験で採用されている変形や破 断に代わって、摩耗損傷を評価の尺度とした強さ 試験では、計測で示される強さが従来と異なる部 分があり、以下に実験工学的なアプローチから データからの解説を行う。

## 3-1 同じ試験条件でのゴム~樹脂~金属~セラ ミックスの強さの違い

図-6は均質なゴム~樹脂~金属~セラミックス 材料を対象に標準試験条件での多角アルミナ1.2u m粒子による結果を示したものである。縦軸はエ ロージョン率で横軸はヤング率で左から右に高く なるように並べた。ヤング率とエロージョン率の 関係は中央部アクリル樹脂 (PMMA) または Si ウ エハを頂点として分かれ、金属およびセラミック スはヤング率とエロージョン率との曲線状の順相 関を示し、樹脂およびゴムは逆相関を示している。 このことはエロージョンメカニズムが変化してい ることを示唆している。図-7に示す応力ひずみ曲 線からは、金属やセラミックスは伸びが少なく弾 性限度が高いが、樹脂は伸びが極端に大きく弾性 限度は小さいことが分かる。ひとつの考え方とし て、粒子衝突による損傷量は、衝突エネルギー量 が応力ひずみ曲線の面積を超えた分や、衝突によ る発生応力が弾性限度を超えた大きさにより決ま ると考えられる。つまり、金属やセラミックスの ようにヤング率が高く伸びの少ない材料の場合は



図-6 エロージョン率のランキング



図-7 樹脂、金属、セラミックスの概念的応力-ひずみ線図

原子間の結合強度が高くなるに従い損傷量は少な くなる。一方、樹脂やゴムのようにヤング率は低 いが伸びが大きい材料の場合は、衝突時の発生応 力が低く抑えられ高分子の結合強度が高いほどに 損傷量が低くなる。これはエネルギー吸収尺度で の評価軸ともいえる。同じ耐摩耗材料として超硬 を採用するか、またはゴムを採用するかは求める 機能により分かれるが、結果的に摩耗寿命延長に つながる選定を行うにあたっては、応力ひずみ曲 線の面積比つまりエネルギー尺度により評価可能 であることが理解できる。

#### 3-2 異なる粒子を使った材料強度の位置付け

現下で使われている材料は複合材料であったり、 内部に欠陥を有していたり、フィラーのような強 化機構を内在したりしており、同じような材料で

も強さの何かが異なっている。例えば材料強さを 表す言葉では「硬くて脆い」や「硬くて強靭」な ど2つの性能を組み合わせて表現されている。図-8 は金属とセラミックスおよび CVD/PVD 被膜を対 象に、微小な多角粒子と少し大きい球形粒子(図-9 粒子イメージ)の2条件試験結果を、エロージョン 率の逆数にしてプロットしたグラフで、MSE マッ プと呼んでいる。Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>を例に挙げると、横軸での 分布幅は狭く縦軸での分布幅が広くなっている。 縦軸で最大値をとるのは欠陥のないサファイアウ エハであり、逆に最も小さな値を取るのは多孔質 の焼結体となっており、その間のいくつかの分布 は CVD/PVD 被膜となっている。このような分布 形態は他の材料でも同様に見られ、横軸は主なる 材質単体の特性を示し(例えばヤング率の変化を 示唆している)、縦軸は材料内の欠陥を含む複合材 としての特性と考えられ、脆さの変化を示唆して いる。

っまり、多くの材料は主なる材質部(マトリッ クス材)と内部に分散している別材料(強化材や 欠陥)で構成されている複合材とみなすことがで きる。Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>において、単結晶(サファイアウエ ハ)は欠陥がなく主なるマトリックス材質100%で 構成され、試験結果は縦軸・横軸とも理論的な強 さを示している。一方、縦軸最下部にある多孔質 の焼結材は欠陥が多く存在している複合材と考え れば、横軸はマトリックス材と同じであるにもか かわらず縦軸は極端に低くなっている理由が説明 できる。中間にプロットされている材料は各種



コーティングで作成されたものである。このよう に同一材料系において、別材料(フィラーなどの 混合物や析出物およびさまざまな欠陥など)によ る強度変化は縦軸で示され靭性または脆さに影響 を与え、マトリックス材質自体の強度変化(他の 元素によるマトリックス材質の変化など)は横軸 の変化で示されヤング率や硬さの違いを示唆して いる。横軸における材料間のわずかな差は製造法 などによる差で、引張や硬さ、靭性や脆さ、そし て疲労などに関係していると考えられる。MSE マップは強度の2面性を敏感に顕わにし、開発や生 産プロセスでのちょっとした変化の数値化や分析 に役立つ指標になると期待される。

## 4. 試験評価事例

## 4-1 硬質薄膜の硬さと脆さの評価

金型を対象とした無機薄膜被膜の評価を試みた 結果を図-10に示す。基材は超硬合金(WC-Co)と



SKH51とし、被膜は TiN (PVD 法)、TiCN (HCD 法) DLC<sub>ION</sub> (イオン化蒸着法) と DLC<sub>PCVD</sub> (プラ ズマ CVD 法) の4種類である。試験条件について は、ヤング率や硬さ傾向を知るための多角アルミ ナ1.2µm 粒子を用いた条件と、靭性や脆さ傾向を 知るための球形アルミナ3µm を用いた条件の2種 類とした。試験の深さ分解能ピッチはおよそ0.1µm となっている。4種類の材料の強さ分布は、被膜お よび界面そして基材それぞれで異なり、また粒子 を変化させた2条件での強さ分布形態も大きく異 なっている。強さの分布曲線から読み取れる情報 は多いが、代表的な被膜および基材の強さおよび 膜厚についての評価について次に述べる。

被膜および基材の2条件試験強さを示す MSE 抵 抗値をマッピングした MSE マップを図-11(a) に 示す。被膜において、DLC<sub>ION</sub> は硬さと靭性の両方 が強く、DLC<sub>PCVD</sub> は硬さが高いが靭性が低く、 TiCN は DLC<sub>ION</sub> に次いでそれなりの硬さで粘り強 く、TiN の2種は同じ強さで硬さと靭性強さとも比 較弱い。基材において、硬さでは超硬(WC-Co) が SKH51に比べて格段に強いが、脆さでは超硬 (WC-Co) と SKH51の差はなくなっていて興味深 い結果となっている。基材 SKH51上の被膜は硬さ と靭性の両方が基材強さを上回っているが、基材 超硬上の被膜は靭性の向上のみが見て取れる。

2条件試験における界面部を除く被膜の厚さマッ ピングを図-11(b) に示す。多角アルミナ粒子での 膜厚は断面 SEM 観察の膜厚と近似であることが 確認されている。それに対して球形アルミナ粒子 での試験では4種類の被膜とも膜厚は薄く、TiCN と DLC<sub>ION</sub> では極端に薄く、DLC<sub>PCVD</sub> ではさらに



図-11 MSE マップと膜厚マップ

薄くなっている。1.2μm の多角粒子では粒子衝突 による基材への影響が小さくおよそ実膜厚を示し、 3.0μm の球粒子では衝撃力が大きいため、界面近 くになると界面の弱さや基材の弱さや脆さの影響 を受けた結果と想定される。なお、同じ膜でも外 部から働く力の大きさで膜が機能する膜厚に差が 出ることから、球形アルミナ粒子試験で示される 膜厚を「有効膜厚」と呼んでおり、耐久性に関係 する指標にしている。どのコーティング被膜も多 角粒子有効膜厚よりも球粒子有効膜厚が薄くなり、 2種類の DLC は膜自体が特に薄い。DLCPevD は球 粒子有効膜厚がほぼ0となり、衝撃または大応力に は弱いことがわかる。

被膜の耐久設計において硬さや靭性を考慮する ことに加えて、発生する衝撃力や応力の大きさに 対応した有効膜厚は重要な指標であると考えら れる。

#### 4-2 樹脂劣化の評価

図-12には PBT 樹脂に環境劣化を想定した熱、 紫外線、湿熱の3種類の加速試験を行いその強さ分 布変化を示した。湿熱劣化は劣化進行度が最も早 く、強さ変化の様相は表面から内部まで同程度の 進行形態をとり、劣化時間との関係では72hr まで 加速的に進行しその後は劣化度がサチレートし緩 やかになっている。熱単体での強さ変化の様相は 表面から内部まで同時に進むがその劣化度は湿熱 劣化に比べてかなり緩慢である。紫外線劣化での



強さ変化の様相は先の2つの劣化様相と異なり表 面部が進行して弱くなり深くなるに従い劣化度が 小さく、また照射時間が増すほどに曲線は相似形 状のままで強さ変化の度合いが大きくなることが わかる。

図-13は PBT 樹脂にカーボンアークによる紫外 線を300hr 照射することにより加速劣化した試料 における、MSE 試験強さ分布と FT-IR 分析にお けるカルボン酸生成量を併記したグラフである。 MSE 試験強さ変化は表面が最大で深さが深くなる に従い徐々に小さくなり、約70µm で未劣化強さ に近接し紫外線劣化の特徴的なパターンが示され ている。カルボン酸吸収強度は表面部が最大で深 くなるに従い徐々に小さくなり60µm 近傍でほぼ0 になっている。エロージョン率とカルボン酸吸収 度は良い相関を示していることから、エロージョ ン率が示す材料強さは酸化劣化などによるカルボ ン酸生成量すなわち分子量の低下などによる強度 の低下による結果といえる。

樹脂劣化の変化度合いを強度設計に用いるため の数値化には、表面観察程度では役に立たず、表 面から内部までの強さ変化の数値化が必須になる。 変化の数値化は劣化度合いからの寿命判断や耐久 性設計をより正確なものにできると期待される。



#### 4-3 薄膜多層膜の評価

図-14に異なる2種類の自動車ボディ塗装を対象 にプレッシャークッカー試験(PCT 試験)にて加 速劣化試験を行い、その前後の強さ変化を探った



事例を示す。塗膜Aにおいて、膜厚は劣化試験後 に全体膜厚が縮小し、特にクリア・カラー・中塗 り・電着の各層がそれぞれ薄くなっている。強さ は中塗り層が顕著に弱く変化している。一方、塗 膜Bにおいては、劣化試験の前後で膜厚や強さの 変化がほぼないといえる。なお各層の界面強さは 劣化試験前後にかかわらず弱いピークの存在が 示されている。

このように表面から内部まで連続した強さデー タにより、内部の個別各層の様相が分かり、強度 は低下しないが縮合するタイプの材料、強度の低 下と縮合が同時に起こる材料、強度や縮合に変化 のない材料などと明確に峻別できる。また連続し た強さ分布は EDX などの材質分析と併せて問題 点の解析や対策に役立つ。

#### 5. おわりに

本試験方法は福井大学特命教授の岩井善郎氏と の連携で開発され、そもそもは薄膜の強さを精密 に測ることが目的であった。本稿では試験法の発 表後に多くの材料の評価ニーズにこたえる形で広 がった試験事例の一部を紹介した。精密な強さを 測るために工夫したポイントは、これまでの力尺 度に代えて微粒子投射を使ったエネルギー尺度を 採用したことにある。測る基礎技術が変わったた めに課題は多く抱えている。一つはメカニズムと 強さ尺度の関係定義で、多くの研究者と連携して 進めていく必要がある。他には計測事例の積み上 げにあり、社内の開発と多くの受託試験の知見か ら実験工学的な積み上げを図っているところであ る。SDGs が要求する未来に材料の強さ試験から 貢献することを目標に、今後も日々積み重ねを行 い、実用情報として提供していきたい。

# 参考文献

- Y. Iwai, T. Honda, H. Yamada, T. Matsubara, M. Larsson WEAR, 251, pp.861-867 (2001)
- 2) 松原亭、平井雄一、春日井直生、岩井善郎、日本

機会学会論文集 (C編), **74**(739), pp.710-716 (2008)

Y. Iwai, T. Miyajima, T. Honda, K. Kanda, S. Hogmark, WEAR, 261, pp.112-118 (2006)



まつばら 松原 序 (株パルメソ 代表取締役

〒940-2024 新潟県長岡市堺町194-7 TEL:0258-86-0240 FAX:0258-86-0241 E-mail:t-matsubara@palmeso.co.jp