特集

環境セル その場観察

環境 TEM 周辺技術の開発と応用

上野 武夫^{•*},木下 圭介^b,荒井 重勇^c,坂 公恭^c

[®]株式会社日立ハイテクノロジーズ,^bトヨタ自動車株式会社第2材料技術部,^c名古屋大学

キーワード:ガス反応、高分解能観察、試料加熱ホルダ、酸化、触媒合成

1. はじめに

真空技術や電子光学技術などの進歩に支えられ,種々の機能を持つ環境 TEM が開発され,医学,生物分野から半導体,ナノ材料分野の発展に貢献している.なかでも高温 TEM は相変態,結晶成長,析出現象など,材料改質や製造 プロセス改善に役立つ情報が得られる観察法として古くから 注目され,いろいろな方式の試料加熱装置や観察法が開発, 応用されてきた¹⁾.我々は1000°C 以上の高温における試料 構造変化を原子レベルの高い分解能で観察できる試料加熱ホ ルダにガス噴射機構を設けたガス反応観察用試料ホルダを開 発し,いくつかの材料への応用を行っている.ここではその 試料ホルダの機構,特徴および応用例について述べる.

2. ガス導入機構付き試料加熱ホルダの機能,構造および 特性

試料を高温に加熱しながらその内部構造変化を高分解能で 観察するためには加熱時の試料ドリフトを最小限に抑える必 要がある.従来の一般的な加熱炉タイプの試料加熱装置では 加熱時の試料の動きや焦点変化が激しく,試料微細構造変化 を連続的に高い倍率で観察,記録することは極めて困難で あった.そこで,我々は螺旋状に成形したヒータを採用し た².材料は直径約25μmのタングステン線である.この ヒータで加熱できる試料は直径数μm以下の粉体や微粒子に 限定されるが,小電力でしかも短時間に1500℃以上の高温 が得られる.また,ヒータに流れる電流と対物レンズ磁場の 磁力線は直角に交わっているのでヒータには電流と直角の水 平方向にローレンツ力が働く.このローレンツ力により,加 熱されたヒータの伸び方向は常に水平方向に保持される

Takeo Kamino, Keisuke Kishita, Shigeo Arai and Hiroyasu Saka: Development of environmental TEM techniques and its application ^a〒312-0057 ひたちなか市石川町11-1 TEL: 029-354-1970; FAX: 029-354-1971 *E-mail: Kamino-takeo@naka.hitachi-hitec.com 2007年10月30日受付 (図1).加熱炉タイプの試料加熱装置を用いた観察では,加 熱温度の変化にともない試料位置とTEM 像の焦点の両方が 同時に変化し,折角の構造変化を十分な分解能で記録できな いという問題がしばしば発生したが,この方式では1000℃ 以上の高温領域でもTEM 像の焦点が一定に保たれるので試 料位置を補正するだけで試料の微細構造変化を原子レベルの 高い分解能で連続的に観察することが可能である.

なお、この方式では、試料をヒータに直接載せて観察する ので加熱電流の安定度および外乱の程度が TEM 像の像質を 大きく左右する.従って、直流電源の安定度はもちろん、そ の配線を介してヒータに流れ込むノイズ信号(外乱)も原子 レベルの高分解能観察に支障のない程度まで低く抑える必要 がある.本研究では電源として乾電池を採用することにより 加熱電流の高安定化と外乱の除去を図っている.乾電池によ る試料加熱を高温で、しかも長時間、安定して行うためには 使用する乾電池の電圧および容量に合わせたヒータ容量の設 定が必要である.本研究では試料を連続8時間以上、1500℃ に加熱することを目安とし、電源として単1乾電池4個 (6ボルト)を、ヒータとして螺旋状に成形した直径25μm のタングステン線を用いた.なお、この方式ではヒータに熱 電対温度計を付加することは困難なので、ヒータ温度の測定



図1 加熱電流,対物レンズ磁界およびローレンツ力の方向.

には放射温度計を用いる. ベルジャーを備えた真空装置内で ヒータを加熱し、その温度を外から放射温度計を用いて測定 する.これにより加熱電力ヒータ温度の関係が分かる.しか し、実際の TEM 像観察、特に、高倍率での原子レベルの高 分解能観察では数10A/cm²程度の高密度の電子線が照射さ れているのでそれによる試料温度上昇も把握しておく必要が ある、 電子線照射による温度上昇分の測定には融点の分かっ た材料を用いる.なお、ヒータ形状の簡素化にはもうひとつ の目的がある.実験コストの削減とヒータ交換操作の簡易化 である. 螺旋状ヒータはそのままでは取り付け操作が困難な のでヒータはステンレス鋼製の薄板フレームに溶接してあ る. ヒータ交換はフレームごと行ない、ヒータを試料ホルダ の所定の位置に固定した後、フレームの不要部分を切除す る. 高温観察実験後、ヒータを清浄に戻すことは困難なので 異種材料の実験に再使用することは好ましくないが、同一試 料の観察であればヒータが弾性を失うまで繰り返し使用でき る.

以上の方式の試料加熱ホルダをベースにガス反応観察用の 試料ホルダを開発した³⁾. 図2にその試料ホルダの外観を示 す. 試料ホルダには螺旋状のヒータとガス導入のためのノズ ルが近接して取り付けてある. ノズルとヒータ中心部の距離 は約1mmとしてある. ノズルには内径0.5mmのステンレ ス製パイプを使用している.

試料ホルダ内にガス導入ノズルを設けた理由は TEM 試料 室全体の圧力をあまり上げずに試料近傍にできるだけ多くの ガス分子を供給するためである4.ガス反応観察には隔膜で 試料環境を密閉した Window 方式と,試料室上下に多段の排 気機構と固定絞りを設けた差動排気方式のふたつの方式があ る. 前者は高い圧力のガス雰囲気が得られること、後者は高 い TEM 像分解能が得られることが知られている.本試料ホ ルダは、基本的アイデアは後者に近いが、汎用の TEM を用 いて固体試料ガスとの反応過程を原子レベルの高い分解能で 観察することを主目的に開発した.真空中に置かれたノズル からガスが放出された場合、放出ガスの圧力分布はノズルか らの距離や角度に大きく依存するはずである. モンテカルロ 法により希薄気体挙動のシミュレーションを行った結果を 図3に示す⁴⁾. 試料室の圧力が約2×10⁻²Paに保たれている 状態でノズルからガスを放出した場合を想定している. ノズ ル中心から横方向に数 mm 離れた場所では圧力の上昇は見 られないが、ノズル孔中心の延長線上では約2桁高い1Pa の圧力が得られることを示している. この圧力下で瞬間的に



図2 ガス導入機構付き試料加熱ホルダ.



図3 モンテカルロ法によるガス導入ノズル近傍の圧力分布シ ミュレーション結果 (ノズル径:0.5mm).

存在するガス分子数は1nm³当たり約700個である.ガスを 流し続ければ試料は常にこの密度の新鮮なガス分子に曝され ることになる.以上は大まかなシミュレーションの結果であ る.試料雰囲気の正確な把握はガス反応を解析する上で重要 であるので現在その詳細について検討している.

本試料加熱ホルダはレンズギャップの狭い高分解能対物レ ンズ内でも使えるようにその先端部(ヒータとガス導入ノズ ルが取り付けてある部分)の厚さは約2mmとしてある.

3. ガス反応観察 TEM 本体の構成

本体としては H-9000NAR および H-9500 300kV 分析 TEM を用いた. どちらも比較的狭いギャップの高分解能対物レン ズを搭載しており, 球面収差係数 (Cs) および色収差係数 (Cc) はそれぞれ 0.6mm, 1.4mm であり, 300kV における 点分解能は 0.18nm である.

図4に装置構成の一例を示す. ガスはガス流量コントロー ルユニット,ガスパイプを経由し,試料加熱ホルダに供給 される.ガス導入中の試料室および電子銃の圧力は電離真 空計により測定,表示する.試料室部は2601/sのターボ分 子流ポンプで,電子銃部は601/sのイオンポンプでそれぞれ 排気されている. 収束レンズ部には直径0.3mmの絞りを設



図4 その場観察 TEM とその構成.

け、ガス反応観察実験中における電子銃部の高真空保存を 図っている. さらに、電子銃およびフィラメントの保護を 目的とし、電子銃部と収束レンズ部の間に真空計に連動し たセーフティバルブを設けた. セーフティバルブの動作圧 力は5×10⁻⁵Paとした. これは LaB6 単結晶フィラメント保 護のためである. 動画は液晶モニタ上で観察しながらデジタ ルカメラに記録する. また、反応前後の試料組成確認用とし てEDX分析装置を装備してある. EDX検出器は熱線に弱く、 高温加熱された試料の分析には不向きであるが約 600℃ ぐ らいまでは問題なく動作する.

4. 錫微粒子の生成とその酸化過程高分解能その場観察

ガス導入機構付試料加熱ホルダを用い、錫(Sn) ナノ粒 子の酸化過程高分解能その場観察を行った.Sn ナノ粒子は 電子線蒸着法により作製した.直径数 $10\mu m$ のSn 粒子と SiO₂ 粒子をヒータに載せ、ヒータを約 200° C に加熱しなが ら Sn 粒子に高密度電子線を照射し、その一部をスパッタし た.スパッタされた Sn ナノ粒子は近傍の SiO₂ 粒子表面に付 着する.その後、ヒータ温度を 270° C に上げ、SiO₂ 粒子上 の Sn ナノ粒子を液滴化した.その低倍率 TEM 像および高 倍率 TEM 像を図 5 に示す.液滴化した Sn ナノ粒子が球状 の SiO₂ 粒子上に付着している.

Sn ナノ粒子を液滴化させたときの試料室圧力は約 2×10⁵Paである.Sn ナノ粒子を液滴化させた状態で,酸素 ガスを導入し,試料室圧力を4~6×10⁻⁴Paとした.酸素導 入によるSn ナノ粒子表面構造変化の高分解能 TEM 像観察 例を図6に示す.

酸素導入10分後,液滴化したSnナノ粒子表面に層状の 固相酸化物が形成された(図 6a).30分後,酸素ガスのSn 粒子内部への侵入がさらに進み,二層の酸化層が形成された (図 6b).引き続き,時間の経過とともに酸化層が一層ずつ 増えていく様子が原子レベルの高い分解能で観察された (図 6c-d).

酸化物層の増加にともない,酸素ガス導入前には球状で あった粒子の表面が徐々に平坦な面に変わって行く様子も捉 えられている.観察された層構造が酸化物であることは EELS分析により確認した.図7に酸素ガス導入前後のSn ナノ粒子のTEM像とそれらに対応するEELS分析例を示



図5 液滴化した SiO₂ 粒子上の Sn ナノ粒子,



図6 Sn ナノ粒子の酸化過程高分解能その場観察.



図7 酸素ガス導入前後のSnナノ粒子 TEM 像とそれらの EELS 分析例.

す. EELS 分析には GATAN 社製 GIF システムを用いた. 酸 素ガス導入前には Sn-M-edge(566 eV)しか現れていなのに 対し,酸素導入後は鮮明な O-K ピーク(536 eV)が現れて いる.

5. ヒータニ個とガス導入ノズルを備えた試料加熱ホルダ

その場観察技術多様化の一環として二個のヒータとガス導入ノズルを組み込んだ試料加熱ホルダを開発した⁵⁾. 試料ホ ルダの外観を図8に示す. 二個のヒータのうち一個は従来 の試料加熱ホルダ同様, 試料ホルダ軸中心に取り付けてあ り, 通常, 観察試料の加熱に用いる. もう一個は観察領域外 に取り付けてあり, 通常, 金属の蒸着に用いる. 試料ホルダ 先端部の厚さは高分解能対物レンズ内でも使用できるよう約 2mm としてある. ヒータの材質形状は前者と同じである.

このホルダにはいろいろいろな応用が考えられる.一例と してガス反応による材料合成,金属蒸着およびガス雰囲気中



図8 ヒータ二個とガス導入ノズルを備えた試料加熱ホルダ.

におけるそれらの材料の高温挙動の観察手順を図9に示す. まず,試料加熱用ヒータに固体試料を載せてガスを導入しな がら加熱し,試料とガスの反応による材料合成を行なう.材 料合成後,試料室を高真空排気し,合成した材料の構造およ び組成解析を行なう.材料解析後,合成材料上に金属を蒸着 する.金属蒸着は高倍率のTEM像を観察しながら行い,蒸 着粒子が所望のサイズに成長したところで蒸着を止める.そ の後,再び試料室にガスを導入しながら高温における金属蒸 着粒子およびガス反応生成物の構造変化を動的に観察,記録 する.

6. Au Pd/Al₂O₃ 触媒合成とその高温観察への応用

直径数 μm の Al 粒子をヒータに直接付着させて約 400℃ に加熱しながら試料室に空気を導入することによりアルミナ を合成した.次に,試料室を高真空排気し,合成したアルミ ナの上に AuPd 微粒子を蒸着しながらその成長過程を観察, 最後にもう一度試料室に空気を導入しながら高温におけるア ルミナと AuPd の挙動を高分解能その場観察した.

図 10 は酸化過程初期における AI 粒子表面近傍の構造変化 を観察した高分解能 TEM 像である. AI 粒子は予め真空中で 400°C に加熱してからガス導入ノズルを用いて空気を導入 し, 試料室圧力を約 2.5×10⁻¹Pa とした約 8 分後(a),約 40 分後(b) および約 45 分後(c)の像である. 空気導入 8 分 後には AI 粒子内部に間隔 0.23 nm の AI(111)面の結晶格子 像が観察されていたが,時間の経過とともにその格子像は消 え,40 分後には数層,45 分後には約 10 層のアルミナ結晶面 が構築されている. その後, Al の酸化は加速度的に進み, 約1時間後には直径数 μ m の Al 粒子が完全にアルミナに変 化するという興味深い現象が観察された. この反応速度の変 化については別途検討する必要がある. アルミナ合成後, 空 気導入と加熱を止め, 試料室を 10^5 Pa オーダに排気し, 反 応生成物の構造と組成の確認を行なった. 次に, 高倍率像で アルミナ粒子を観察しながら AuPd 線を取り付けたもう一方 のヒータを約 1100°C に加熱し, アルミナ上への AuPd 微粒 子蒸着を行なった.

図 11 に AuPd 蒸着前後のアルミナ粒子表面近傍の TEM 像 を示す. 160 秒間の蒸着で直径数 nm の AuPd 合金粒子がア ルミナ上に成長している. この方法では蒸着の様子を高倍率 でその場観察できるので蒸着粒子の大きさを精密に制御でき る. この観察では粒子が直径 3 ~ 4 nm に成長したところで 蒸着を中止し,その構造および組成の解析を行なった. 構造 解析には高分解能 TEM 法およびナノプローブ電子回折法を 用い,組成の分析には EDX 分析法を用いた. これらの結果 から蒸着粒子は Au と Pd の組成比が約 3:1 の fcc 構造を持 つ AuPd 合金粒子であることが判明した.

ー個の蒸着粒子から得た EDX スペクトルを図 12 に示す. アルミナからの O-K および Al-K, ヒータからの W-M ピー クとともに Au-M および Pd-L のピークが得られている. こ れらのスペクトル強度比から得られた Au と Pd の組成比3: 1 は蒸着源として用いた AuPd 合金線材の組成比とほぼ等し い.

AuPd 微粒子の構造と組成を確認した後,試料室に再び空



図10 A1粒子酸化過程の観察(温度400°C, 圧力2.5×10⁻¹Pa).a: 空気導入約8分後,b:約40分後,c:約45分後.



図9 ガス反応物合成,金属蒸着およびガス雰囲気中における高温観察の手順.



図 11 アルミナ上への AuPd 粒子の蒸着. a:蒸着前, b:160 秒間蒸着後.



図 12 アルミナ上に蒸着した AuPd 粒子の EDX スペクトル.

気を導入しながら高温におけるアルミナ上 AuPd 合金微粒子 のその場観察を行った.高真空中では高温でも比較的安定で あった AuPd 合金微粒子は圧力の上昇にともない様々な構造 変化を示す.合金粒子の代表的構造変化は粒子間の融合であ るが、中には特異な変化を示す粒子もある.その一例を図 13 に示す.観察時の雰囲気は温度 420°C,圧力 1.5×10³ Pa である.当初、明瞭なファセットと結晶格子像が観察された 粒子 (a)の一端が徐々に伸び (b)、その先端が元の粒子か ら分離し (c)、最後にはアルミナ上に拡散している (d).ま た、AuPd 粒子が拡散した領域ではアルミナ担体の構造も変 化している.



図 13 温度 420°C, 圧力 1.5×10⁻³Pa の雰囲気中におけるアル ミナ上の AuPd 合金微粒子挙動観察例.

6. おわりに

最近開発したガス導入機構付き試料加熱ホルダとその応用 について紹介した.従来,ガス反応の高分解能 TEM 観察は それ専用に設計された装置以外では困難な観察と思われてい た.本技術はそのような現状を打破することを目的として開 発されたもので,本技術の開発により特殊雰囲気における材 料構造変化や,固体試料とガスの反応などの諸現象を汎用 TEM を用いて,しかも原子レベルの分解能で観察できるよ うになった.新材料開発や材料改質に有効活用されることを 強く望む.

文 献

- 1) Butler, E.P. and Hale, Dynamic Experiments Amsterdam: North Holland, (1981)
- Kamino, T. and Saka, H.: Microsc. Microanal. Microstruct., 4, 127– 135 (1993)
- Kamino, T., Yaguchi, T., Konno, M., Watabe, A., Marukawa, T., Mima, T., Kuroda, K., Saka, H., Arai, S., Makino, H., Suzuki, Y. and Kishita, K.: *J. Electron Microsc.*, 54, 497–503 (2005)
- 4) 木下圭介, 上野武夫, 黒田光太郎, 坂 公恭: 電子顕微鏡, 42 (1), 62-64 (2007)
- 5) Kamino, T., Yaguchi, T., Konno, M., Watabe, A., Marukawa, T., Mima, T., Kuroda, K., Saka, H., Arai, S., Makino, H., Suzuki, Y. and Kishita, K.: *J. Electron Microsc.*, 54, 497–503 (2005)