高温 X 線回折測定によるチタン材表面の結晶性評価

近藤 千尋*1)

Crystalline Evaluation of Titanium Material Surface

by High Temperature X-ray Diffraction Measurement

KONDO Chihiro^{*1)}

当所では、平成 30 年度に全自動多目的 X 線回折装置(SmartLab)を導入した.この装置から得られる X 線 回折プロファイルを読み解くことで、結晶性試料の定性分析、定量分析、結晶子サイズ、結晶格子歪、結晶 化度、配向性評価など多面的な解析評価が可能となる.本技術資料では、SmartLab の機能の一つである高温 測定に焦点を当て、チタン材加熱時の結晶構造変化を追跡した結果について報告する.

1. 緒言

X線回折法は,結晶性物質に固有の結晶構造情報を得る ための非破壊的分析手法である¹⁾. その中でも高温状態を 保持しながら分析する高温X線回折法は,高温下で物質に 起こる相転移や化学反応,合成・分解・劣化プロセスなど を In-situ 観察するための有用な手段である.

光触媒や色素増感太陽電池の材料として用いられる酸化 チタンには、室温で安定な主な結晶相としてルチル型とア ナターゼ型がある.上記材料としての活性は、ルチル型よ りもアナターゼ型の方が高いと言われているが²⁾、熱処理 過程で高温になるとアナターゼ型からルチル型への相転移 が起こるため、相転移温度の把握は極めて重要である.

そこで、高温測定機能を有する X 線回折(XRD)装置を 用いて、チタン材加熱時の結晶構造変化の追跡を試みた.

2. 測定原理

2.1 X線回折現象 1)

X線を結晶性物質に照射すると,結晶格子面の各層に配置している原子からX線が散乱される.散乱されたX線が相互に干渉して特定の方向で強め合うと,強い回折X線波が観測される.これらの回折X線は,図1に示されるようにブラッグ(Bragg)の式に基づいて発生する.



^{*1)} 機械・計測・エネルギーグループ

2.2 X線回折装置の構成³⁾

XRD 装置は、主に X 線源部、入射光学系部、ゴニオメー ター(試料台部)、受光光学系部、検出部から成る(図 2). また、測定に用いられる走査軸として、X 線源を走査す る ω 軸、検出器を走査する 20 軸、20 軸と直交する方向へ 検出器を走査する 20χ軸(インプレーン軸)、φ 軸(面内回 転軸)、χ 軸(あおり軸)の計5 軸から構成されている.



図 2 ×線回折装置の主要部

2.3 X線回折装置の光学系⁴⁾

XRD 装置の光学系を大別すると,集中法光学系と平行ビーム光学系があり(図3),試料に適した光学系を選択する 必要がある.今回は,試料の表面形状や光学系の幾何学的 な制限を受けない平行ビーム光学系により測定を行った.



3. 実験方法

3.1 試料

試料片として,厚さ1mmの純チタン圧延板(純度 99.5%) を脱脂処理して 20×20 mm のサイズに切り出したものと, 脱脂処理, 陽極酸化処理後に同サイズに切り出したものの 2 種類を用いた. なお,チタン板の陽極酸化処理に際して は,1wt%リン酸水溶液中,チタン板を陰極として電流密度 0.5 A/dm²で 10 分間電解処理することで被膜形成させた.

3.2 高温X線回折装置

測定にあたっては、(株)リガク製全自動多目的 X 線回折 装置(SmartLab)にドーム型高温装置(DHS 1100)を装着 したものを用いた.図4に装置の外観とドーム型高温装置 を示す.ドーム部はグラファイト製で、最大 1100 ℃まで の昇温が可能である.



図4 ドーム型高温装置を装着したX線回折装置外観

3.3 測定条件

表1に高温測定条件を,図5に温度履歴を示す.加熱前後(室温)および300℃から800℃まで100℃毎に昇温・ 60分間温度保持後について,毎回,試料位置調整を行った 後に測定した.なお,測定は大気中で行った.

本測定は、2.3 節で述べた平行ビーム光学系(20/0 スキャン)で行い、X線源として Cu-Ka線、管球出力として管 電圧 40 kV,管電流 200 mA,スキャン範囲 5°-90°,スキャン速度 10°/分,スキャンステップ 0.1°とした.

表 1 高温測定条件

測定温度	加熱前 (室温), 300 ℃, 400 ℃, 500 ℃, 600 ℃, 700 ℃, 800 ℃, 加熱後 (室温)
温度保持時間	60 分
測定時間	8.5 分
温度上昇率	100 °C/分
測定雰囲気	大気中



4. 結果および考察

4.1 チタン板の定性分析結果

表1の条件で測定した各温度におけるチタン板のX線回 折プロファイルを図6に示す.なお、図中の記号やミラー 指数は、主要なもののみを記載している.加熱前はα-Ti相 のピークのみであったが、600℃からα-Ti相ピークが減少 する一方、ルチルTiO2相(1,1,0)面のピークが出現し、800℃ までピークの増大が続いた.また、アナターゼTiO2相 (1,0,1)面のピークは、700℃でわずかに認められた.



4.2 陽極酸化処理チタン板の定性分析結果

4.1節同様,陽極酸化処理チタン板のX線回折プロファ イルを図7に示す.陽極酸化処理したものは,加熱前の段 階でアナターゼ TiO₂相(1,0,1)面ピークが確認された(ア ナターゼ型 TiO₂であることは,顕微レーザラマン分光測定 装置(日本分光(株)製 NRS-7500)により判断した(表 2, 図 8)). 600 ℃からα-Ti相ピークの減少とともに,アナタ ーゼ TiO₂相(1,0,1)面ピークの増大とルチル TiO₂相(1,1,0) 面ピークの出現が見られ,800 ℃まで両ピークの増大が続 いた.







4.3 X線回折プロファイルからの情報

図6と図7のX線回折プロファイルで、低角領域を重ね 書きしたものを図9と図10に示す.昇温の進行とともに、 X線回折角20が低角側へシフトしていることから、2.1節 で述べたブラッグの式より、アナターゼ型・ルチル型とも に結晶の格子面間隔dが大きくなっている(試料の熱膨張 が起こっている)ことが示唆される.また、加熱後に室温 に戻すと、X線回折角が高角シフトしているので、常温の 格子面間隔に戻ったことが伺える.さらに、詳細な検討は 割愛するが、昇温に伴い、ルチルTiO2相(1,1,0)面のピー ク強度の増大とともに、ピーク半値幅が小さくなっている ことから、結晶量の増加とともに結晶子サイズが大きくな っていることが推測される.上記のようなX線回折角や半 値幅の変化は、他のピーク領域でも随所で確認できる.



5. 結言

加熱処理と X 線回折分析を組み合わせた高温 X 線回折 測定により, チタンからアナターゼ型・ルチル型酸化チタ ンへの相転移挙動を把握することができた. さらに, 測定 により得られた X 線回折角やピーク形状などの情報から, 加熱時の結晶状態に関する考察もできた. 本技術により, バッチ処理の予備試験として利用が見込めること, また, 高温下での結晶状態を In-situ 観察できることを確認した.

本装置は、高温測定以外にも、薄膜測定やインプレーン 測定、さらには微小部測定用のユニットも付属しているの で、引き続き SmartLab の機能を活かした解析評価の提案を 進めていきたい.

なお、本研究で使用した全自動多目的X線回折装置 (SmartLab)および顕微レーザラマン分光測定装置は、公 益財団法人 JKA の「機械工業振興補助事業」により導入, 設置したものである.



参考文献

- 1) 日本分析化学会:粉末 X 線解析の実際, 1-14, 朝倉書店, 2002
- Yasuhiro Yamada and Yoshihiko Kanemitsu: Determination of electron and hole lifetimes of rutile and anatase TiO₂ single crystals, Applied Physics Letters, 101, 133907, 2012
- 3) 稲葉克彦:九州大学中央分析センター センターニュー ス 112, Vol.30, No.2, 2, 2011
- 4) 西郷真理:九州大学中央分析センター センターニュース 116, Vol.31, No.2, 1-2, 2012