BL14B2

酸化物分散強化フェライト鋼の添加元素によって異なる酸化物粒子析出 プロセスの解明

Precipitation Mechanism of Various Oxide Particles in Oxide Dispersion Strengthened Ferritic Steels

<u>大野 直子</u>^a, 磯部 繁人^a, 金野 杏彩^a, 柴田 博紀^a, 鵜飼 重治^a, 本間 徹生^b <u>Naoko Oono^a</u>, Shigehito Isobe^a, Azusa Konno^a, Hiroki Shibata^a, Shigeharu Ukai^a, Tetsuo Honma^b

> ^a 北海道大学, ^b 高輝度光科学研究センター ^aHokkaido University, ^bJapan Synchrotron Radiation Research Institute

高速炉・軽水炉の燃料被覆管として開発が進められている酸化物分散強化(ODS)鋼では、合金に 添加される活性元素によって析出する酸化物粒子の種類が変化し、それが酸化物粒子のサイズや 分散状態に反映され、高温強度特性を支配する。本研究では、開発材に添加される元素である Al、 Ti、Zr を対象に、それぞれの元素について酸化物粒子析出初期の過程を模擬した試料を作製して、 BL14B2 の X 線吸収分光(XAFS)によって化学状態と結晶構造の変化を調査した。 X 線吸収端近傍 構造(XANES)スペクトルより、メカニカルアロイング後熱処理前から Y、Zr が酸化物として存在 することが明らかとなったが、X 線吸収微細構造(EXAFS)の動径構造関数からは、総じて ODS 試 料のピークは酸化物標準試料のピークと比べて弱く、結晶構造が乱れていると考えられる。

キーワード: 軽水炉、ODS 鋼、低温熱処理、酸化物析出、合金添加元素、X 線吸収分光法

背景と研究目的:

福島第一原子力発電所で経験したシビアアクシデント時には、ジルカロイと水蒸気の反応で生成した水素による爆発が重大問題となった。これを踏まえ、既存軽水炉の炉心については、高温で水素発生を伴わない材料で代替することが重要な課題となっている。鉄・クロム・アルミの三元系を基材とする酸化物分散強化鋼(FeCrAl-ODS)は代替候補のひとつであり、わが国では産学が連携して開発を進めている[1]。FeCrAl-ODSは、数 nm~十数 nm のイットリウム系酸化物粒子を基材の中に 10²² m⁻³程度以上の数密度で緻密に分散させた合金で、基材の FeCrAl が 1000℃以上の高温において耐酸化性をもたらすと同時に、ODS であることから優れた高温クリープ強度を有する。ステンレス鋼を軽水炉炉心に適用するにあたって問題となるのは中性子の吸収断面積であり、FeCrAl-ODSは、ODSによって強度を保てるため、被覆管の肉厚を薄くして中性子吸収量を抑制することが可能である[2]。しかし、AI を添加した ODS 合金の開発にあたっては、粗大な Y-AI 酸化物の形成による高温強度低下に注意しなければならない。

著者らは高温強度と耐酸化性を両立する FeCrAl-ODS の作製プロセスを制御するにあたって、 ODS の強度を担う酸化物粒子の析出プロセスを明らかにすることを研究の目的としている。ODS は Y₂O₃ をベースとしたナノ酸化物粒子を~10²³ 個/m³ 程度の数密度で緻密に分散させた材料で、 酸化物粒子を細かく緻密に分散させるほど高温クリープ強度が高くなる[3]。酸化物粒子サイズ・ 数密度は酸化物の種類によって異なる。例えば Al、Ti を添加した ODS の場合は Y-Ti 酸化物と Y-Al 酸化物が析出し、これに Zr を添加すれば更に Y-Zr 酸化物が析出することまでが経験的に知ら れている[4-6]。FeCrAl-ODS の工業生産では、原料粉末に Zr を添加して、粗大な Y-Al 酸化物より も微細な Y-Zr 酸化物を優先的に析出させることで、強度低下を抑制している[7]。これまでの著者 の研究から、析出する酸化物の種類はメカニカルアロイング(MA)処理した粉末の固化成型段階で 決定されることが明らかとなったが、工業生産される FeCrAl-ODS は 1150℃~1200℃程度の高温 の熱間押出で作製されており、昇温のどの段階でこれらの酸化物が形成されるかは未解明である。 以上から、本研究では低温熱処理試料を XAFS 法によって分析することで、それぞれのナノ粒子 が酸化物になる過程を明らかにすることを試みた。

実験:

試料は Fe-15Cr-2W-0.35Y₂O₃ (単位は wt. %) とした。ここで Fe は主成分であり、後述する微量 添加元素(・化合物)も含んだ全ての添加元素の重量%を差し引いた残りの重量割合をもつ。基本組 成に添加する活性元素はそれぞれ 0.2Ti、0.5Al、0.4Zr(単位は wt. %)とした。活性元素を添加する 試料には、合金中の Y₂O₃ がこれらの活性元素と完全に反応して複合酸化物となるよう、酸素供給 源として Fe₂O₃ を微量添加した。金属・酸化物混合粉末を準備し、遊星型ボールミルを用いて Ar 雰囲気下で 300 rpm、48 hの MA 処理を施した。MA 後の粉末を、純 Fe 箔を内側・Zr 箔を外側に して二重に包装し、~5×10⁻⁵ Torr 程度の真空炉を用いて 773 K、873 K、973 K、1173 K の温度にお いてそれぞれ 4 h の熱処理を施した。MA 後熱処理無し・熱処理ありの粉末それぞれについて、 BL14B2 において Y-K 吸収端 (17.03 keV)を中心とする室温 XAFS 測定を行った。Zr 添加試料につ いては Zr-K 吸収端(18.00 keV)を中心とした測定も行った。Y-K 吸収端、Zr-K 吸収端ともに分光 結晶として Si(311)を用いた。酸化物を同定するため、Y₂O₃ (monoclinic)、Y₂O₃ (cubic)、Y₂Ti₂O₇、 Y₃Al₅O₁₂(YAG)、Y₄Al₂O₉(YAM)、YAlO₃(YAP)混合(YAG+YAP+YAM)、Y₄Zr₃O₁₂の粉末を標準試料と して用いた。標準試料については透過法、ODS 試料については 45°入射の蛍光法で測定を行った。 蛍光 XAFS の検出器は 19SSD を用いた。ODS 鋼粉末の分析では、試料の主要構成元素である Fe の蛍光を弱めるため、検出器に 68 μm の Al ホイルを被せた。



図 1. XANES スペクトル: (a) 0.5Ti 添加試料の Y-K 吸収端 (b) 0.5Al 添加試料の Y-K 吸収端 (c) 0.4Zr 添加試料の Y-K 吸収端 (d) 0.4Zr 添加試料の Zr-K 吸収端 (標準試料を重ねて掲載)

結果および考察:

図1にX線吸収端近傍構造(XANES)のスペクトルを並べて示す。吸収端の立ち上がりとピークの位置に点線を描き入れ、参考となる標準試料のスペクトルも併せて表示している。Y-K 吸収端(図1(a)~(c))を見ると、0.5Ti、0.5Al、0.4Zr添加試料のいずれにおいても、Y-K 吸収端は同じ位置から立ち上がり、形も酷似している。これは、as MAの段階からYが金属ではなく酸化物として存在することを表している。0.4Zr添加試料のZr-K 吸収端(図1(d))も、Y4Zr₃O₁₂の吸収端の形と同様な位置に見られており、as MAの段階からZr の酸化数はY4Zr₃O₁₂の酸化数と同等であると考えられる。なお、本研究ではTi、Alの吸収端を測定しなかったため、Y-Ti、Y-Al酸化物が昇温過程で 複合酸化物に変化するかは判断できない。

図2は広域X線吸収微細構造(EXAFS)から得た動径構造関数である。議論の対象となるピーク に縦線を描き入れている。全てのプロファイルにおいて、約1 Å付近にピークが存在するが(図2(a) ~(d)の点線)、試料の種類によらず生じていることや、データベース[8]よりシミュレーションした 標準試料のピークとも一致がなかったことから、試料由来のピークではないと判断し、構造特定 から除外して考える。また、第一近接位置(約1.6 Å前後)のピークは全ての試料において観測でき るが、XANESより ODS 粉末も MA 時点で酸化物の存在が確認されているため、これは最近接の 酸素原子との結合に帰属するといえる。その他のピークについては、本研究で使用した各標準試 料の結晶構造に基づいて議論される。つまり、Y₂O₃ (monoclinic: 空間群 C2/m)、Y₂O₃ (cubic: Ia-3)、



図 2. EXAFS 動径構造関数: (a) 0.5Ti 添加試料の Y-K 吸収端 (b) 0.5Al 添加試料の Y-K 吸収端 (c) 0.4Zr 添加試料の Y-K 吸収端 (d) 0.4Zr 添加試料の Zr-K 吸収端 (標準試料を重ねて掲載)

Y₂Ti₂O₇ (pyrochlore: Fd-3m), Y₃Al₅O₁₂ (YAG: Ia-3d), Y₄Al₂O₉ (YAM: P2₁/c), YAlO₃ (YAP: Pnma), Y₄Zr₃O₁₂ (trigonal: R-3m)を基準としてプロファイルを解釈する。0.5Ti 添加試料の動径構造関数 (図2(a))においては、as MA 時に含まれている第2近接位置(約2.5 Å、一点鎖線)までを表すピー クが、1173 K の熱処理まで残存していると判断できる。これに対して第 3 近接位置のピーク(約 3.0 Å、長二点鎖線)は 973 K の熱処理から幅が広くなり、1173 K の熱処理後は約 2.7 Åと 3.2 Å の2 つのピークに分離しているように見える。この分離したピークのうち、約2.7 Åに存在する ピークは Y₂Ti₂O₇の第3 近接位置のピーク、約3.2 Åに存在するピークは立方晶 Y₂O₃ (図 2(a)の Y2O3(c))の第3近接位置に一致し、973Kから1173Kの昇温中にY2Ti2O7と立方晶Y2O3の両方が 形成されることを示唆する。また、as MA における第4近接位置以降のピークは熱処理によって 大きく形が変化する。過去のX線回折(XRD)と高分解能電子顕微鏡(HRTEM)による酸化物粒子の 解析[9]によって、Ti 添加試料は 973 K の熱処理から正方晶 Y2O3 が形成されることが確認されて いる。しかし本研究では、いずれの処理温度においても第2近接位置以降のピークは酸化物標準 試料のどれかと完全に一致することは無く、ピーク強度も非常に弱くなる。0.5AI 添加試料の動径 構造関数(図2(b))を見ると、as MA から 1173 K 熱処理に至るまで、第 8 近接位置(約 5 Å、長二点鎖 線)までのピークが殆ど一致していることがわかる。また、約 2.8 Åのピーク(一点鎖線)は熱処理 によって生じ、処理温度が高くなるほど大きくなる。しかし、as MA から存在するピーク・熱処理 によって生じるピークの両方とも、ピーク位置が完全に一致する酸化物標準試料は存在しない。 過去の XRD 解析[10]において、1173 K までの熱処理で形成された Y-Al 酸化物は YAH のみであ り、本研究で準備した Y-AI 酸化物の標準試料では対応できなかった可能性が高い。一方で、熱処 理によって大きくなる約 2.8 Åのピークは正方晶 Y2O3(図 2(a)の Y2O3(m))の第 3 近接位置に相当 する。よって、正方晶 Y2O3 は比較的低温の熱処理から形成されると考えられる。0.4Zr 添加試料 のY原子周辺を表す動径構造関数(図2(c))からは、773Kの熱処理によって第3近接位置のピーク が大幅に移動することが分かる(約2.8 Åの一点鎖線から3.2 Åの長二点鎖線位置へ移動)。3.2 Å のピークは Y₄Zr₃O₁₂のピークに一致しており、それ以降のピーク位置も一致している。0.4Zr 添加 試料は、Zr 原子周辺を表す動径構造関数(図 2(d))においても熱処理によって Y4Zr₃O₁₂の 2 番目に 強いピーク相当する約 3.2 Åのピークが強められ、熱処理温度が上がるほど、全体的に Y₄Zr₃O₁₂ のプロファイル形状に近くなる。これらの結果は 773K の熱処理から既に Y4Zr3O12の結晶構造が 存在することを示しており、過去の XRD 解析[10]とも整合している。多くの文献から酸化物粒子 のサイズは少なくとも数 nm 以上であることが報告されており[3-6, 11]、本研究で得られた動径構 造関数の距離(約1nm=10 Å)よりも広い範囲で酸化物の結晶が存在するはずであるが、本研究に おいては 2 Å以上の距離からピーク強度は著しく弱くなり、4 Å以上の距離では殆どピークが検 知されなかった。Fe 中に析出する酸化物粒子の結晶構造が、バルクの酸化物結晶の構造に対して 非常に乱れているからであると考えられる。

まとめ:

ODS の強度を担う酸化物粒子について、昇温の段階における酸化物の形成過程を明らかにする ため、熱間押出温度よりも低温で熱処理した試料を準備し、Y-K 吸収端とZr-K 吸収端の XAFS 分 析を行った。XANES スペクトルおよび EXAFS 動径構造関数から、MA 後熱処理前から Y が酸化 物として存在していることが明らかとなった。動径構造関数より、0.5Ti 添加試料からは 973 K → 1173 K の間に立方晶 Y₂O₃ および Y₂Ti₂O₇ の形成がなされること、0.5Al 添加試料からは 773 K の 熱処理から正方晶 Y₂O₃ が存在すること、0.4Zr 添加試料からは 773 K の熱処理から Y₄Zr₃O₁₂ が形 成されることが推察できるが、総じて ODS 試料のピークは弱く、構造の同定が難しかった。Fe 中 に析出する酸化物粒子の結晶構造はバルクの酸化物結晶の構造に対して乱れているからであると 考えられる。

謝辞:

本研究は平成 26 年度科研費 若手研究(B) 「酸化物分散強化合金中のナノ酸化物粒子析出・成長 モデルの構築 (課題番号 26820325)」の成果を含みます。

参考文献:

- [1] K. Sakamoto et al., J. Nucl. Mater., 557, 153276 (2021).
- [2] 坂本寛、日本原子力学会 2020 年春の年会予稿、1A PL01 (2020).
- [3] S. Ukai and M. Fujiwara, J. Nucl. Mater., 307-311, 749 (2002).
- [4] M. Klimiankou, R. Lindau and A. Möslang, J. Cryst. Growth, 249(1-2), 381 (2003).
- [5] P. Dou et al., Acta Mater., 59(3), 992 (2011).
- [6] P. Dou et al., J. Nucl. Mater., 444(1-3), 441 (2014).
- [7] S. Ukai et al., Mater. Sci. Eng. A, 794, 139863 (2020).
- [8] "Y₂O₃ (4296467364-1-2)", "Y₂O₃ (4295277148-1-2)", 物質 · 材料研究機構, AtomWork, https://crystdb.nims.go.jp/ (online available 2023/09/28).
- [9] N. Oono and S. Ukai, *Mater. Trans.*, **59**(10), 1651 (2018).
- [10] N. H. Oono et al., J. Mater. Sci., 54(11), 8786 (2019).
- [11] J. Ribis and Y. de Carlan, Acta Mater., 60(1), 238 (2012).

(Received: September 28, 2023; Accepted: December 5, 2023; Published: February 29, 2024)