

核融合炉用カリウムドープタングステン厚板

Potassium-Doped Tungsten Thick Plate for Fusion Reactor





脱炭素を実現する有力候補の一つであるフュージョンエネルギーの研究活動が盛んになっている。核融合炉の構成機器のうち、2000℃を超える超高温に晒されるダイバータにはタングステンが使用されている。発電実証に向けた原型炉では長時間の運転が想定され、核融合炉に用いるタングステン(W)材料にはより高い機械的健全性が求められる。㈱アライドマテリアルでは大学などとの共同研究を通して種々の材料を試作評価し、カリウム(K)ドープWの有効性を見出してきた。これを実際にプラズマ対向機器に適用可能な規模を有するKドープW厚板を開発した。本稿ではそれら材料の主な特性の評価結果について報告する。

Research on fusion energy, a key contender for achieving decarbonization, is becoming increasingly active. Tungsten (W) is used in the divertor of fusion reactors, which is exposed to extreme temperatures exceeding 2000°C. The DEMO-Reactor, designed to demonstrate power generation, is expected to operate for extended periods, requiring increased mechanical durability from W materials used in fusion reactors. In collaboration with universities and other institutions, A.L.M.T. Corp. has evaluated various materials and has found the effectiveness of potassium (K)-doped W. Aiming to apply the findings to plasma-facing components, we have developed K-doped W thick plates tailored for this specific application. This paper reports the evaluation results of the main characteristics of these materials.

キーワード:核融合炉、タングステン、カリウムドープ、再結晶、低温脆性

1. 緒 言

近年、石油や石炭などの化石燃料から脱却を目的とした 「脱炭素」に向けた活動が活発となっている。その中で「地 上の太陽」と呼ばれるフュージョンエネルギーによる発電 の研究は、実験炉を建設し科学技術的に成立するか実証す る段階に入り、核融合実験炉「ITER」^{*1}をフランスに建設 中である。ITERのダイバータには、プラズマ対向材料とし て純タングステン(W)が使用され、高い熱負荷に対する 耐久性が必要とされる。これまで㈱アライドマテリアルで は2000℃を超える熱負荷への耐久性を高めた純Wの板材 を開発し、ITER機構が実機適用の可否を判断するための熱 負荷試験において優れた耐久性を示し⁽¹⁾、現在供給中であ る。近年はITERの研究成果を基にフュージョンエネルギー による発電を実証していくための原型炉^{*2}の設計活動も始 まっている。 原型炉以降の核融合炉では ITER を上回る長時 間運転が期待されるため、プラズマ対向材料には長時間の 熱負荷や中性子照射損傷の蓄積が想定される。よって、W 材料の機械特性としてはより強靭で、かつ長期間の運転環 境下での特性の劣化を抑えることが必要になる。

これらの課題に対し大学などと共同で材料開発に取り組 み、様々な添加元素を加えた試作材を評価し有効な材料改 質の方法を検討した。**表1**は、これまでの小型試作材での 材料評価結果を簡便にまとめたものである。カリウム(K) ドープW、W-レニウム(Re)合金といった材料を評価し純 Wと比較した結果、KドープWの有効性が示された^{(2)、(3)}。 KドープWは、Kを微量添加することで材料中に微細なKバ

	KドープW	W-3%Re合金
強度	0	0
耐低温脆性	0	0
耐再結晶	0	0
熱伝導性	0	\bigtriangleup
耐中性子脆化	0	\bigtriangleup

ブルの列を形成させ(**写真1**)、再結晶組織を制御する。その結果、再結晶粒の粗大化の抑制や、粒界すべりの抑制による耐変形性の向上が知られている。これらの特徴から、 白熱電球のフィラメント用や放電灯の電極用として線・棒 材料が用いられている。またプラズマ対向材料はプラズマ



写真1 KドープW中のKバブル

表1 小型試作材の純Wとの比較結果(2)、(3)

から受ける熱を効率よく冷却部材に伝える必要があり、高 い熱伝導率が求められる。KドープWは純Wと比較して も、熱伝導率を損なわないという特徴がある。このように、 プラズマ対向材料に好ましい特徴を有しており、これまで 板材の適用事例は少なかったが、我々の一連の研究では小 型の板材を試作、評価し、板材においても優れた材料改質 の効果を有することを明らかにしてきた。

一方で原型炉へのKドープWの適用を具体化していくに あたり、プラズマ対向機器の製作に十分な規模を有するK ドープW厚板の開発が必要と考えられる。(㈱アライドマ テリアルでは、大型W厚板の製造技術を用いて、ITERダ イバータの純W製モノブロックの製造実績を積み上げて きた。これをKドープWで実現するには、過去に有効性 が示された小型の板材での良特性を厚板で如何に再現する か、十分な検証を経て製作する必要があった。そこで筆者 らは、(㈱アライドマテリアルが有するKドープW粉の製造 技術、大型インゴットの焼結技術および圧延組織の制御技 術を駆使することで、KドープW厚板を開発した。本稿で は、その取組み内容について報告する。

2. KドープW板材の製作と特性

図1にW材の製造工程を示す。KドープW厚板は、Kドー プW粉末をプレス成形および焼結してインゴットを作製し た後、インゴットを熱間圧延することで作製した。大型化 にあたっては材料内の均一性についても留意する必要があ る。特に板厚が増すと板厚方向にわたる特性に差が生じる 場合があり、均一性が高いことが求められる。



図1 W材の製造方法

板厚方向の特性を評価するため、開発材のTD断面に対し、板厚方向にわたってビッカース硬さ試験を行なった。 図2に板厚中心を基準とした硬さの偏差を示す。板厚中心から表層に向かい等間隔で測定し、各測定位置で3点硬さ を測定した。板厚中心の3点の平均値を基準として、各測 定位置の偏差をプロットして均一性を評価した。厚い板材 では均一性が課題となるが、開発材は圧延条件の厳密な制 御により偏差±2%以内に硬さが収まっており、板厚全体 にわたり均一であることがわかる。



図3に開発材の圧延加工後の断面組織を示す。参照材として、従来の製造方法で準備した純W材を用いた。開発材は結晶粒が非常に微細であることがわかる。一般的に多結晶金属材料の降伏応力と平均結晶粒との間にはいわゆるHall-Petch関係式^{(4)、(5)}が成り立つ。開発材においては結晶粒が非常に微細であり、降伏応力などの向上が期待できる。しかしながら、一般的に製造したままの純W材は繊維状の加工組織を呈しているが、高温で再結晶^{**3}を開始し、粒成長による粗大化が起こる。このため実機の使用環境下での機械特性の劣化を抑えるには、想定温度における再結晶粒成長を可能な限り抑制することが有効であると考えられる。



図3 圧延加工後の断面組織 (a)開発材(KドープW)(b)参照材(純W)

図4に実機の想定温度以上の温度で熱処理した後の開発材の組織を示す。開発材は処理後でも参照材に比べて微細な 再結晶粒であった。



図4 熱処理後材料の断面組織 (a) 開発材(KドープW)(b)参照材(純W)

実機の想定温度以上の熱処理後の開発材を走査型電子顕 微鏡により観察した結果を**写真2**に示す。材料中にはKバブ ルと推測される気孔が分散していることを確認され、気孔 周辺部の粒界が屈曲している様子が示されている。これは 分散するKバブルが分散粒子としてふるまいピン止め効果 を及ぼし、再結晶後の粒成長を抑制していると推測される。 は200℃の低い温度においても靭性値が低く、低いエネル ギーで破壊に至ることを示しているが、開発材は200℃に おいても高い靭性を示した。このことから、想定熱負荷を 受けた後でも開発材は強靭性を保ち、プラズマ対向機器の 信頼性を高めることができると考えられる。



図5 熱処理後材料の靭性係数と試験温度の関係



写真2 熱処理後材料の走査型電子顕微鏡写真

3. 開発材の機械特性評価

機械特性の評価のため、開発材に対し実機の想定熱負荷 を上回る温度で熱処理を行なったのちに引張試験を行なっ た。図5に結果を示す。引張試験は、引張方向を板幅方向 (T.D)とし、試験温度200~500℃で実施した。応力-ひ ずみ曲線の内面積に相当する値を靭性係数(MJ/m³)と定 義して評価した。この値が高いほど、材料の靭性が高いこ とを示しており、また靭性が現れる温度が低いほど延性-脆性遷移温度(DBTT)^{*4}が低いことを示している。冷熱 サイクルを受けるプラズマ対向機器向けの材料としては高 靭性かつ低DBTTであることが好ましい。各試験温度での 材料の靭性を評価した結果、開発材は参照純W圧延材に比 べ靭性値がすべての試験温度で向上している。純W参照材

5. 結 言

本稿ではKドープW厚板の特性について報告した。本 材料はKドープによる再結晶粒径の微細化により靭性を高 めることに成功した。今後、実際のプラズマ対向機器が置 かれる環境を模擬した熱負荷試験などを行ない、耐熱衝撃 性を実証していく。さらには、国内外の研究機関等へ展開 し、原型炉の実用化に向けて貢献していく所存である。

用語集-

%1 ITER

International Thermonuclear Experimental Reactorの 略称でITERの語源となっているが、現在は「ITER」が正 式名称となっている。

※2 原型炉

ITERの成果に基づいて発電を実証する目的の核融合炉。現 在概念設計が行われている。

※3 再結晶

塑性加工を施した金属材料を高温で保持すると、材料内部 に蓄積されたエネルギーを駆動力とした新しい結晶粒(著 しく低い転位密度を持つ)が生成・成長する現象。

※4 延性-脆性遷移温度(DBTT)

材料が延性から脆性に変わる温度。延性一脆性遷移温度以下の脆性を示す温度域では材料に外力が加わると、比較的小さい力で破壊が生じる。このため延性一脆性遷移温度は低いほうが好ましい。

- (1) K. Ezato, S. Suzuki, Y. Seki, K. Mohri, K. Yokoyama, F. Escourbiac, T. Hirai, V. Kuznetcov, Fusion Eng. Des., 98-99 (2015), 1281
- (2) S. Nogami, A. Hasegawa, M. Fukuda, M. Rieth, J. Reiser, G. Pintsuk, J. Nucl. Mater. 543 (2021) 152506
- (3) S. Nogami, D. Terentyev, A. Zinovev, C. Yin, M. Rieth, G. Pintsuk, A. Hasegawa, J. Nucl. Mater. 553 (2021) 153009
- (4) E. O. Hall, Proceedings of the Physical Society of London, Vol.64B, pp.747-753 (1951)
- N. J. Petch, Journal of the Iron and Steel Institute, Vol.174, pp.25-28 (1953)
- (6) M. Fukuda, Y. Seki, K. Ezato, K. Yokoyama, H. Nishi, S. Suzuki, J. Nucl. Mater., 542 (2020), 152509

執 筆 者 ------

松田 直也*:㈱アライドマテリアル 主務

三浦 径 :(㈱アライドマテリアル



*主執筆者