論 文

A1 - Mg - B 系高ホウ化物結晶の作製

田中 実^{*1)} 東 以和美^{*2)}

Crystal growth of Boron-rich compounds in the Al-Mg-B system Minoru Tanaka^{*1)}, Iwami Higashi^{*2)}

The crystal growth of boron-rich compounds of the Al-Mg-B system from high temperature Al solutions was studied. The purities of starting materials were as follows: Al, 4N; Mg, 4N; B, 99.5%. Each of the mixtures with an excess quantity of Al was placed in an alumina crucible, and heated by an electric furnace in an argon atmosphere. The crystals were grown by cooling high temperature aluminum melts, which had been soaked for 2 or 3 h at 1500 \cdot . The grown crystals were separated by dissolving an excess of aluminum metal with hydrochloric acid. The boron-rich crystals thus obtained were examined by Video microscope, SEM, EDX, XRD and chemical analysis, etc. The crystals were AlMgB₁₄, Al_{-1.4}Mg_{-0.4}B₂₂ ($-AlB_{12}$ type) and α -AlB₁₂.

キーワード:高ホウ化物,アルミニウムーマグネシウムーホウ素

Keywords: Boron-rich compounds, Aluminum-Magnesium-Boron

1. はじめに

ダイヤモンドや *c*-BN 等の高硬度材料は,砥粒や加工部材 として切削研磨加工など幅広い分野において利用されてい る。これら材料の製造は,高温高圧などの特殊な条件下で の製造が一般的である。高ホウ化物もまたダイヤモンドや *c*-BN 等に匹敵する高硬度特性をもち,これらの代替材料と して期待される⁽¹⁾。

高ホウ化物材料は,その結晶が図1の様なホウ素原子12 個からなる正20面体ユニットが3次元的に配列した構造を 持つために,耐熱性,高硬度などの優れた特性をもつ⁽¹⁾。

本研究では,高融点かつ高硬度,化学的耐久性の高い材料として汎用性のある高ホウ化物,アルミニウム(マグネシウム)ボライドに注目した。さらに中でも高硬度特性が優れていると言われているAIMgB₁₄が主結晶相となるように原料調合を検討し,高温高圧などの特殊な条件を使わない雰囲気炉を用いたアルミニウムフラックス法で作製を試みたので報告する⁽²⁾⁻⁽⁵⁾。



^{*1)} 材料グループ ^{*2)} 千葉工業大学

2. 実験方法

2.1 高ホウ化物結晶の作製

アルゴンガス雰囲気炉(Ar(99.9%以上)中にて,高純度 金属原料を高純度アルミナルツボ(99%)に入れて,アルミ ニウムフラックス法(図 2)で高ホウ化物であるアルミニ ウム(マグネシウム)ボライドを作製した。開始原料は,AI (99.99%),Mg(99.99%),B(99.5%)で総量 50~100gであった。 過剰量のアルミニウムと,マグネシウムおよびホウ素のそ れぞれの原料を調合し,1500 で溶融,2~3時間保持した 後,-7.5~-15K/minの降温条件により目的高ホウ化物結晶 を析出成長させた。冷却後,析出結晶とアルミニウムの混 合物を塩酸処理により,アルミニウムを溶解し,結晶を分 離・回収した(図 3)。



図2 アルミニウムフラックス法



図3 実験手順

2.2 高ホウ化物結晶の同定,特性評価

得られた高ホウ化物結晶は,ビデオマイクロスコープ (VMS),SEM,EDX や X 線回折(XRD)などにより結晶形状観 察,化学分析や結晶同定をおこなった。また硬度,耐熱性, 耐薬品性など特性評価をおこなった。

3. 結果と考察

3.1 高ホウ化物結晶混合相

図4,5にアルミナルツボ中の析出結晶と塩酸処理後の結 晶の VMS 写真を示す。冷却後のアルミ中に高ホウ化物が析 出している状況などがわかる。



図4 アルミナルツボ中の析出結晶 アルミナ ルツボ片 結 晶

図5 塩酸処理後の結晶

表 1 に調合割合,総量,溶融・冷却の作製条件を示す。 次に得られた高ホウ化物結晶相の割合および結晶サイズを 表 2 に示す。この結果から,析出結晶は主に AI_{-1.4}Mg_{-0.4}B₂₂ や AIMgB₁₄であった。AI_{-1.4}Mg_{-0.4}B₂₂の結晶は,比較的少量の マグネシウムを含むアルミニウム融液から得られた。一方, AIMgB₁₄の結晶はより多量のマグネシウムを含むアルミニ ウム融液から得られた。マグネシウムの添加量により AIMgB₁₄90%程度の割合の結晶相を作製し,冷却速度の制御に より 0.5~2.0mm サイズの結晶を作製した。結晶サイズは 1500 での保持時間が長く,冷却速度が遅いほど大きくな る傾向があった。

表3に示すように,AI_{-1.4}Mg_{-0.4}B₂₂結晶は, -AIB₁₂構造 であり,純粋なAI-Bの二成分系に少量のマグネシウムを導 入することで, -AIB₁₂構造の単結晶相に近いものを得るこ とができた。一方,AIMgB₁₄結晶を主成分として作製するこ とは,AI_{-1.4}Mg_{-0.4}B₂₂に比べ困難であった。マグネシウムは 高温で蒸気圧が高く非常に揮発しやすい,その一方で AIMgB₁₄はAI_{-1.4}Mg_{-0.4}B₂₂に比べAI-Mg-B融液中により高濃度 のマグネシウムが取り込まれるようにする必要がある。

	表	1 合	成条件	
試料名	AI Mg B	総量	1500	降温速度
	(mol ratio)	(g)	保持時間(h) (K/min)
12-3-H	504:12:88	109	3	-15
14-3-H	518:14:88	104	3	-15
20-2-H	509:20:88	55	2	-15
20-2-L	509:20:88	62	2	-7.5
20-3-H	509:20:88	112	3	-15
30-2-L	509:30:88	63	2	-7.5
40-2-L	564:30:88	63	2	-7.5
50-2-L	550:30:88	63	2	-7.5

表 2 結晶相比率および結晶サイズ			
試料名	結晶相比率	大きさ(mm)	
12-3-H	,AI _{~1.4} Mg _{~0.4} B ₁₂ >>AIMgB ₁₄	1.0~2.0	
14-3-H	$AI_{-1.4}Mg_{-0.4}B_{12} > AIMgB_{14}$	1.0~2.0	
20-2-H	$AIMgB_{14}$, $AI_{\sim 1.4}Mg_{\sim 0.4}B_{12}$	0.5~1.0	
20-2-L	$AIMgB_{14}$, $AI_{\sim 1.4}Mg_{\sim 0.4}B_{12}$	0.5~2.0	
20-3-H	$AIMgB_{14}$, $AI_{\sim 1.4}Mg_{\sim 0.4}B_{12}$	1.0~2.0	
30-2-L	$AIMgB_{14}$, $AI_{\sim 1.4}Mg_{\sim 0.4}B_{12}$	0.5~2.0	
40-2-L	$AIMgB_{14}$, $AI_{\sim 1.4}Mg_{\sim 0.4}B_{12}$	0.5~2.0	
50-2-L	$AIMgB_{14}$, $AI_{\sim 1.4}Mg_{\sim 0.4}B_{12}$	0.5~2.0	
		(ルツボ浸食)	

表3 AI-Mg-B高ホウ化物結晶

<u>AI-Mg-B</u>	
少量 Mg Al _{~1.4} Mg _{~ 0.4} B ₂₂ ,(-AIB ₁₂) [-AIB12]
-AIB ₁₂ : <u>斜方</u> 晶, <u>銀</u> 赤鉄鉱色	
-AIB ₁₂ : <u>正方</u> 晶, <u>銀</u> 赤鉄絋色	
多量 Mg AIMgB14	
AIMgB ₁₄ : <u>斜方</u> 晶, <u>銀黒</u> 色	

3.2 AI_{~1.4}Mg_{~0.4}B₂₂結晶

マグネシウムが少量添加(表1,2のMg モル比が12,14) の条件で析出する結晶のVMS 写真を図6に,SEM 写真と結晶 モデルを図7(1),(2)に示す。斜方晶系の銀赤鉄鉱色で,成 長した結晶の形は平面に平行に B₁₂ 正 20 面体ユニットが配 列した構造をしている。図7では結晶の平面と(100)面が平 行になっている。AI や Mg の原子は B₁₂ 正 20 面体ユニット間 の11 種類のサイトに統計的に分布している^{(2),(4)}。AI_{~1.4}Mg _{~0.4}B₂₂(-AIB₁₂ タイプ)結晶,-AIB₁₂ 結晶の微小部 XRD 結果を図8に示す。



図 6 AI_{~1.4}Mg_{~0.4}B₂₂結晶



(2)



図7 AI_{~1.4}Mg_{~0.4}B₂₂結晶



図 8 AI_{~1.4}Mg_{~0.4}B₂₂, -AIB₁₂結晶の微小部 XRD (12-3-H よりピックアップ)

3.3 AIMgB₁₄結晶

マグネシウムが多量添加(表1,2の Mg モル比が 20~50) の条件で析出する結晶の VMS 写真を図9に,SEM 写真と結晶 モデルを図 10(1)~(3)に示す。斜方晶系の銀黒色で,AI₋ 1,4Mg_{-0.4}B₂₂と同様に,結晶の形は平面に平行に B₁₂ 正 20 面体 ユニットが配列した構造をしている^{(3).(4)}。図 10(1),(2)で は結晶の平面と(001)面が平行になっている。AI や Mg の原 子は図 10(3)に示した B₁₂ 正 20 面体ユニット間のサイトに配 置している。AI MgB₁₄結晶の XRD 結果を図 11 に示す。



図9 AIMgB₁₄結晶



図 10 AIMgB₁₄結晶

(1)



(3)



図 10 AIMgB14 結晶



図 11 AIMgB₁₄結晶の XRD (20-3-H より)

3.4 AIMgB₁₄結晶の特性

AIMgB₁₄結晶の諸特性を調べた結果を表 4 に示した。耐熱 性に関しては,大気中では 1000 以上で分解を始めるが, アルゴン雰囲気では耐熱性が高くおよそ 2030 付近で分解 した。硬度は,約 20 GPa であり,ダイヤモンド等に準ずる 程度の値であった。しかし,若干脆さに課題があった。耐 化学性(耐水性,耐酸性)は良く,特に変化がなかった。

	表 4	ΑI	MgB ₁₄	結晶特性	4
--	-----	----	-------------------	------	---

耐熱性			
2000	-2100	アルゴン雰囲	気中保持分解
<u>硬 度</u>			
20(最大	C24)GPa	(脆さにや	や問題)
耐化学性			
耐水性	:純水	80 保持	
耐酸性	:濃塩酸	シ・濃硫酸	室温保持
24	時間変化	公無し	

4. まとめ

高純度金属を開始原料とした AI-B 系に Mg を加えた AI-Mg-B系において,高融点かつ高硬度,化学的耐久性の高 い材料として汎用性のある高ホウ化物,アルミニウム(マ グネシウム)ボライドの作製を試みた。作製は常圧で,ア ルゴンガス雰囲気の電気炉を用いた簡易手法であるアルミ ニウムフラックス法で行うことができた。AIMgB₁₄が主結晶 相となるように原料調合・作製条件を調べ,AIMgB₁₄90%程度 の割合で,0.5~2.0mm サイズの結晶を作製した。

今後こうした高ホウ化物材料の利用用途として,加工部 材や砥粒として使用する場合,副結晶の影響,粒径の均一 化,材料の持つ諸特性(硬さ・脆さ・耐熱温度)を考慮し た検討をしなければならない。

(平成 19 年 6 月 29 日受付,平成 19 年 7 月 23 日再受付)

文 献

- (1) 東以和美:「ホウ化物の化学」,セラミックス 37 No.4 pp.251-254 (2002).
- (2) I.Higashi, T.Ishii, T.Narukawa, Y.Iimura, M.Tanaka, T.Sugawara and T.Shishido: "Crystal Growth of -AlB₁₂ and -AlB₁₂ from High-Temperature Al Solutions", ICCG-13/ICVGE-11, p.180 (2001).
- (3) I.Higashi, T.Ishii, Y.Iimura, M.Tanaka, T.Sugawara and T.Shishido: "Growth of B₁₂ Icosahedral Crystals of Al-Mg-B System", ICCG-13/ICVGE-11, p.181 (2001).
- (4) I.Higashi, T.Shishido, T.Ishii, Y.Iimura, M.Tanaka and T.Sugawara; "Study of Crystal Growth of Boron-Rich Compounds in the Al-Mg-B system", ISBB`02, p.53 (2002).
- (5) 田中実, 東以和美:「Al-Mg-B 系高ホウ素化合物の作製」, 日本 セラミックス協会第 19 回秋季シンポジウム講演予稿集, p.104 (2006).