超音波振動を用いた AC4CH アルミニウム合金鋳物の機械的特性*

長坂明彦^{*1}・深井郁夫^{*2}・中澤啓明^{*3}・鎌土重晴^{*4} 岡田 学^{*5}・川尻將洋^{*6}・中村麻人^{*7}

Mechanical Properties of AC4CH Aluminum Alloy Casting with Ultrasonic Vibration

NAGASAKA Akihiko, FUKAI Ikuo, NAKAZAWA Hiroaki, KAMADO Shigeharu OKADA Manabu, KAWAJIRI Masahiro and NAKAMURA Asato

Ultrasonic vibration on solidifying metals have been carried out expecting grain refining effect, reduction of segregation, elimination of inclusions and so on.

In cast process, 1) vibration addition at solidification, 2) enhancement cooling speed and 3) grain refinement agent addition have been employed to improve mechanical properties of products. Ultrasonic vibration which frequency and amplitude are 19kHz and 12 μ m respectively, is used as a vibration. Horn material is a SIALON (shape: straight type, diameter: 20 mm, length: 280 mm) and it is inserted into AC4CH (7.1Si-0.4Mg-0.01Zn-0.1Fe-0.15Ti (mass%), Ai-Si-Mg alloy) which is a material under test in this thesis to add ultrasonic vibration.

Mean grain diameter of primary α in the product (with ultrasonic vibration) made in CO₂ sand mold has become smaller than without ultrasonic vibration one, therefore Vickers hardness (*HV*) of the product has been improved about 20%. Eutectic silicon has scattered and become fine by ultrasonic vibration as well as the result in gravity mold. This eutectic silicon scattering effect of ultrasonic vibration has been recognized clearly by the result of distribution on a length of eutectic silicon.

キーワード:超音波振動、アルミニウム合金、鋳物、機械的特性

1. 緒言

素材の機械的特性の向上が要求され溶融アルミニ ウム(Al)合金へ振動を付加する研究が報告されてい る¹⁻⁶⁾.これまでの金型を用いた超音波振動(US)付 加実験において,結晶粒は微細化および引張強度は改 善されなかったが,共晶 Si相の微細化が示唆された^{7,8)}.

そこで、本研究では CO₂型を用いて US 付加実験を行い、凝固組織および共晶 Si 相の微細化メカニズムを 検討した. さらに、脱ガス効果について報告する.

- * 2009 年 3 月 6 日 日本機械学会北陸信越学生会 第 38
 回学生員卒業研究発表会にて一部発表
- *1 機械工学科教授
- *2 技術室
- *3 有限会社 中澤鋳造所
- *4 長岡技術科学大学教授
- *5 機械工学科准教授
- *6 筑波大学大学院 学生(平成 20 年度専攻科修了)
- *7 生産環境システム専攻 学生 原稿受付 2009 年 5 月 20 日

2. 実験方法

2.1 供試材

供試材には 7.1Si-0.4Mg-0.01Zn-0.1Fe-0.15Ti, mass% の化学組成を有する市販の Al-Si-Mg 系合金 (AC4CH) を用いた. AC4CH は Al-Si 系合金に少量の Mg を加え たもので,機械的特性および被切削性を改善した合金 で,耐熱性が良い^{9,10}.

2.2 超音波振動装置および CO2型

図1に超音波実験装置を示す.超音波振動装置は周 波数自動追尾型であり,超音波発振器,振動子,2段 水冷ブースタ,ホーン,るつぼ,ホーン予熱用電気炉, Al溶解用電気炉,温度指示計で構成されている.超音 波発振器は出力600W,振動数19kHzであり,ホーン はサイアロン製ストレートホーン,直径20mm,全長 280mmを使用した.本実験で付加した超音波振動の縦 振幅は12µmである.

図 2 に振動を付加する際の供試材,ホーンおよび CO₂型の位置関係を示す.CO₂型は内径 40mm,深さ 80mm である.ホーン浸漬深さは液面から 20mm であ る.ホーンは予め約 500℃に加熱している.

2.3 超音波振動付加条件

図3に超音波振動付加条件を示す.700℃で供試材

を溶解し、CO2型へ注湯. 直ちに鋳型内の供試材へホ ーンを挿入し,超音波振動付加を開始.供試材温度 595℃でホーンを抜き取り,凝固させた.

2.4 熱処理

超音波振動付加後,供試材に熱処理(T6処理)を行った.熱処理条件は520℃で5時間の溶体化処理を行った後,170℃で5時間,人工時効効果処理を施した.

硬さ測定はビッカース硬さ試験機を用い,荷重 9.81N,保持時間15sで行った.10点ずつ試験片断面 に行い,10点のデータをとり,最大値と最小値を除い たものを平均とした.

実験結果および考察

図4に供試材のミクロ組織を示す.70℃の70%硝酸 水溶液でエッチングを行い観察した.(a)は超音波振動 (以下,US)付加なし,(b)はUS付加ありである.切 断法による初晶 α の平均粒径はそれぞれ206 μ m, 144 μ mとなり,US付加により結晶粒が微細化され, 初晶 α の形態が球状になった.これはAC4CHの量お よびCO2型の内径が振動装置出力とホーン形状に対し 適正であったことが考えられる¹⁻⁶.

図 5 にミクロ組織を示す. (a)は US 付加なし, (b)は US 付加ありである. 初晶 α の界面上に存在する共晶 Si 相について光学顕微鏡にて観察した. US 付加した ことで針状な共晶 Si 相が細かく分布した.

図6に共晶Si長さ分布図を示す.縦軸は観察視野内 (1.13mm²)での個数を示す.US付加なしでは,共晶 Siの分布が広範囲になっているが,USを付加するこ とで長さの短い共晶Siの数が増加している.さらに約 60µm以上の共晶Siが存在しない.以上のことから US付加による共晶Siの微細化効果が明確になった. 初晶 α が微細化(球状化)したことで,共晶Siが晶 出する初晶 α 界面の直線的な部分が少なくなったこ とが要因と考えられる.

図 7 および図 8 に US 付加なしと US 付加ありの試 料の EPMA 分析結果をそれぞれ示す.分析条件は加速 電圧 12kV,照射電流は 60nA である. それぞれ (a)反 射電子組成像,(b)Al,(c)Mg,(d)Si,(e)Fe を示してい る.(a)において,反射電子は原子番号が大きいほど明 るいことにより,Mg(原子番号:12),Al(原子番号: 13),Si(原子番号:14),Fe(原子番号:26)の中で Fe が白いことがわかる.図8(c),(d),(e)により Mg, Fe,Si が共存している領域,Mg,Si が共存している 領域,Fe,Si が共存している領域が存在していること がわかる.供試材 AC4CH の化学組成から示されるよ うに,Al と Si の割合が非常に多く,Mg および Fe は ほとんど存在しない.Al は母相に多く,Si は第二相に 多く分布している.また,Mg とFe は母相と第二相の 界面に点在した.



図4 ミクロ組織(70%硝酸水溶液) ((a)US付加なし,(b)US付加あり)







0.0

0.3

18.1

1.4

1.0

0.8

0.8

0.7

0.7

0.5

0.5

0.6

0.9

3.0

0.0

0.3

0.8

1.2

1.0

0.7

0.6

0.4

0.5

0.5

0.5

0.5

0.6

0.7

1.1

1.5

88.9

0.0

0.0

0.0

0.0

0.0

0.0

0.0

0.0

0.0

0.0

0.0

0.0

0.1

0.1

0.2

0.4

3.3

95.6

Ave

50µm Ave

evel Area% 1200 0.3 vel Area% 600 0.0 Al L (b) (a) 0.1 562 1165 0.0 1131 525 0.1 1096 487 0.2 59.0 1062 450 0.3 11.6 1028 412 1.5 993 375 2.2 959 337 1.4 925 300 1.0 890 262 1.3 856 225 1.7 821 187 18.5 787 150 57.9 753 112 12.9 718 75 0.4 684 37 0.1 650 790 0 439 0.1 Al 50 Ave vel Area% 80 0.0 SiL evel Area% Mg (c) (d) 0.0 75 140 0.0 70 131 0.0 65 121 0.0 60 112 0.0 55 103 0.1 50 93 0.1 45 84 0.1 40 75 0.1 35 65 0.2 30 56 0.2 25 46 0.2 37 20 0.2 15 28 0.3 10 18 6.2 5 9 92.2 0 2 09 0.0 50 CP Level Area% Fe Level Area (e) 1200 45 0.1 1165 42 0.1 1131 39 0.1 1096 36 0.2 1062 34 0.3 1028 31 1.5 993 28 2.2 959 25 1.4 925 22 1.0 890 20 1.3 856 17 1.7 821 14 18.5 787 11 57.9 753 9 12.8 718 6 0.4 684 3 0.1 650 790 0.1 0 0.38

図7 EPMA 分析結果(US 付加なし)((a)反射電子組成像, (b)Al, (c)Mg, (d)Si, (e)Fe)

-50 um

Fe



図8 EPMA 分析結果(US 付加あり)((a)反射電子組成像, (b)Al, (c)Mg, (d)Si, (e)Fe)



図9 EPMA 分析結果(US 付加あり)((a)Mg, (b)Fe, (c)Si, (d)反射電子組成像)



((a)US 付加なし, (b)US 付加あり)

表1	ビッカー	-ス硬さ
----	------	------

	ビッカース硬さ <i>HV</i>	
	US なし	US あり
熱処理なし	53	63
T6 処理	130	130

図9にUS付加ありの拡大した EPMA 分析結果を示 す.図9(a),(b),(c)よりMg,Fe,Siが共存している 領域,Mg,Siが共存している領域およびFe,Siが共 存している領域の3領域が存在していることがわかる. MgとFeは金属間化合物もしくは微細なMgシリサイ ドとFeシリサイドとの混合物として存在しているた め,同じ位置で反応したと考えられる.

図 10 に熱処理を行った供試材のミクロ組織を示す. (a)が US 付加なし,(b)が US 付加ありである.図 10(b) より,熱処理後の組織に US 付加の履歴が残ることが 分かる.

表1に US 付加および熱処理を行った試験片のビッ カース硬さ HV の値を示す. US 付加することで HV は 約 20%改善した. これは初晶 α の微細化が要因であ ると考えられる. 一方, T6 処理を行った場合, HV は 同様の値を示す.

図 11 に内部気泡(ポロシティ)の分散を示す.(a) は US 付加なし,(b)は US 付加ありである.CO2型内 の水蒸気が溶融 Al の熱により気化し,製品へ溶け込ん だことにより内部気泡が形成されたと考えられる.気 泡率(気泡の面積/試料面積)は US 付加なしとあり でそれぞれ 4.3%と 3.1%であり,US 付加による脱ガス 効果が期待できる.さらに約 1mm 四方の巨大な気泡 が US 付加で非常に細かく分散することがわかり,こ れは応力集中の低減に繋がると考えられる.

4. 結言

CO₂型を用い, 溶融 Al 合金への超音波振動付加によ る凝固組織および熱処理への影響について調査した結 果は以下の通りである.

(1) 超音波振動付加により初晶 α が微細化される.

(2) 超音波振動付加により初晶 α 界面に存在する共
 晶 Si が微細になる.



図11 内部気泡((a)US 付加なし、(b)US 付加あり)

(3) 超音波振動付加した試験片へ熱処理(T6)を行った場合,超音波振動付加の履歴が残る.

(4) 超音波振動付加により HV は約 20%改善した. 一 方, T6 処理を行った場合, HV は同様の値を示した.

参考文献

1) 大澤嘉昭, 荒金吾郎, 高森 晋, 佐藤 彰, 大橋 修: 鋳造工学, **71**, (1999), p. 98.

2)大澤嘉昭,高森 晋,荒金吾郎,梅澤 修,佐藤 彰,

大橋 修:鋳造工学, 72, (2000), p.187.

3) 大澤嘉昭, 佐藤 彰: 鋳造工学, 72, (2000), p. 733.

4) 大澤嘉昭, 高森 晋, 木村 隆, 皆川和己, 垣澤英樹: 鋳造工学, **78**, (2006), p. 65.

5) Yoshiaki Osawa, Goro Arakane, Susumu Takamori,

Akira Sato : Processing and Fabrication of Advanced MaterialsVI, Edited by K.A Khor, T.S. Srivatsan and J.J. Moo, (1998), p. 15.

6)田賀佳奈子,恒川好樹,奥宮正洋:日本鋳造工学会,第151回全国講演大会講演論文集,(2007),p.47
7)川尻將洋,深井郁夫,中澤啓明,高橋好身,岡田 学,長坂明彦:日本機械学会北陸信越学生会,第37回学生

員卒業研究発表講演論文集, (2008), p. 83.

8) 川尻將洋,中村麻人,中澤啓明,鎌土重晴,長坂明 彦:日本金属学会北陸信越支部・日本鉄鋼協会北陸信 越支部 平成 20 年度総会・連合講演会,平成 20 年度 連合後援会概要集, (2008), p.96.

9)小林俊郎:アルミニウム合金の強度,内田老鶴圃, (2001), p. 324.

10) 矢島悦次郎, 市川理衛, 古沢浩一: 若い技術者の ための機械・金属材料, 丸善株式会社, (1999), p. 75.

11) Akihiko Nagasaka, Masahiro Kawajiri, Ikuo Hukai, Shuichi Yamamoto and Nakamura Kazuhiro : 68th WFC – World Foundry Congress 7th – 10th February 2008, (2008), p. 543.

12) 長坂明彦,川尻將洋,深井郁夫,山本周一,中村 和弘:日本鋳造工学会 第151回全国講演大会,(2007), p.113.

13) 長坂明彦, 深井郁夫, 山本周一, 中村和弘, 竹田 充, 川尻將洋, 小島 敦: 長野高専紀要, **41**, (2007), p. 7.

14) 長坂明彦,深井郁夫,中澤啓明,高橋好身,岡田学,川尻將洋:長野高専紀要,42,(2008), p.1.