マグネシウム合金鋳造材の熱処理による機械的性質の変化と金属組織

藤井 要* 鷹合滋樹*

近年、マグネシウム合金は航空機、自動車、自動二輪など、軽量化を重視する分野の部品として需要が拡大し、県内の鋳造業においても数年前から商業ベースで試作(小ロット)生産がされ始めた。しかしながら、この合金は、高温で酸化しやすいため熱処理が難しく作業実績が乏しい。そのため、機械的性質を十分に引き出すための熱処理条件データ等の蓄積が不足しているのが現状である。そこで、本研究では、熱処理による機械的性質の変化と機械的性質を左右する金属組織の特徴について調査検討し、次の結果を得た。1)時効処理と引張試験特性の変化の関係は、引張強さは時効時間に対して変化が少ないのに対し、耐力は増加し、伸びは低下する。2)耐力が同一な低温時効と高温時効による伸びを比較した場合、低温処理材の方が伸びが大きい。3)時効処理材の結晶粒内には、鋳造時のデンドライト組織の影響を受けた連続析出物の密度の変化が現れる。4)時効処理材の引張破面を観察した結果、ノジュラー組織等の粗大な粒界析出物による粒界破壊が支配的であり、球状の晶出物からのボイドの生成も確認された。

キーワード:マグネシウム合金,鋳造材,熱処理,機械的性質,金属組織

The Mechanical properties and microstructure of cast- AZ91 alloys on heat treatment

Kaname FUJII and Shigeki TAKAGO

The feature of microstructures and mechanical properties on heat-treatment process of AZ91E cast alloy was investigated. Obtained results are follows, 1) Increasing aging time, the change of tensile strength was small, however proof strength was increased, and elongation was decreased. 2) As compared the elongation of the between low-temperature processing and high-temperature processing in the case of same proof strength, the elongation of the low-temperature processing was larger than that of high temperature. 3) In the transgranular microstructure of the aged sample, the fluctuation of the density of the continuous precipitate which influenced of the dendrite as cast was observed. 4) As fracture surface observation of aged sample, the intergranular fracture which makes intergranular precipitation of a nodular precipitation was dominant and generation of void from rough spherical crystallization phase was also observed. Keywords: AZ91alloy, alloy castings, heat treatment, mechanical properties, microstructures

1. 緒 言

マグネシウムは比重が約 1.7 で,実用金属材料中で最も小さい。この特徴を活かして,軽量化を重視する分野の部品に需要が拡大し,石川県の製造業おいても鋳造部品が近年,商業ベースで製造され始めた。

アルミニウム合金等の時効硬化型合金の鍛造材や 展伸材がその加工硬化によって強さを増すことができ るのに対し、鋳造材は熱処理がその強さに重要な役割 を果たす。そのため、溶体化処理および人工時効処理 を施すいわゆるT6処理が一般的に行われる¹)。また マグネシウム合金は、アルミニウム合金と比較した場 合、高温で酸化しやすいため熱処理が困難でその作業 実績が乏しく,機械的性質を十分に引き出すための最 適な熱処理条件データの蓄積が少ないのが現状である。

本研究では、マグネシウム鋳造材の機械的性質に 及ぼす熱処理条件の影響を調べた。また、強度特性に 密接に関わる析出組織の変化を観察し、EPMA やオー ジェ電子分光分析装置による破断面の観察により、機 械的性質を左右する金属組織の特徴について調査した ので報告する。

2. 実験方法

2. 1 試験材料

マグネシウム鋳造材の試験片は、県内鋳造工場において表1に示す組成の市販材の JIS MC2E(ASTM AZ91E

^{*}機械金属部

相当)合金塊を溶解し、JIS Z 2201 の 4 号引張試験片形状に砂型鋳造した。この試験片を鋳造材とした。鋳造材を 413℃で 16 時間の SF_6 ガスとアルゴンガスの混合雰囲気中で溶体化処理後、衡風空冷し、溶体化処理材とした。さらに、168℃または 216℃の大気炉で時間を変化させて時効処理を行い、時効処理材とした。

2. 2 機械的性質、破面観察、組織観察等

試験材は、機械加工することなく鋳肌のまま、もしくは熱処理したままの表面状態で引張試験を行い、引張強さ、破断伸び、0.2%耐力を求めた。引張試験片つかみ部から採取した試験片を、鏡面研磨後、硝酸と酢酸のエタノール溶液でエッチングを行い、光学顕微鏡による組織観察や EPMA、電界放射型電子銃を搭載したオージェ電子分光分析装置を用いて電子顕微鏡観察(以下 SEM 観察)及び成分分析を行った。加えて、XRDによる解析も行った。引張破断後の破面の観察や分析は、オージェ電子分光分析装置を用いて行った。

3. 実験結果及び考察

3. 1 引張特性に及ぼす時効処理条件の影響

図1に鋳造材および溶体処理材の各時効時間に 対する引張強さ、0.2%耐力及び破断伸びの変化を示す。 鋳造材に溶体化処理を施すと引張強さは上昇するが、 時効時間に対する依存性は小さく、ほぼ横ばいであっ た。それに対して0.2%耐力は、時効時間が長くなると 徐々に増大した。また、破断伸びは、溶体化処理によ り増大するが、その後の時効処理では時間が長くなるに従い小さくなった。0.2%耐力の値が同一な168℃での長時間処理と216℃での短時間処理を比較した場合、低温長時間処理の方が破断伸びがわずかに大きいことがわかった。

3. 2 金属組織観察

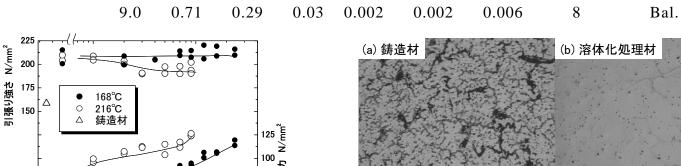
3. 2. 1 マクロ組織観察, EPMA 分析, XRD 解析

図2に216℃で時効処理した試料の各段階における光 学顕微鏡による組織写真を示す。図2(a)の鋳造材では 等軸デンドライド組織が見られ, 粒界近傍の輪郭明瞭 な共晶化合物とデンドライドの内部には黒い点状の晶 出相が見られる。これら化合物のEPMA分析を行った結 果, 粒界近傍の化合物はMg, Alの他にZnが若干検出され ることからMg-A1化合物にZnが固溶した晶出相であり、 点状のものはA1-Mnのみ,もしくはA1-Mnに若干のFeが含 まれる晶出相であることが確認された。(b)の溶体化処 理材の組織写真では,鋳造材に観察された晶出相は溶 体化処理により消失し、固溶されないA1-Mn系化合物の 点在が確認できた。(c), (d)の時効時間がそれぞれ1時 間,5時間の試料の組織写真では、A1-Mn系化合物に加 え、時効により析出したMg-A1系析出物が結晶粒界およ び粒内に黒色のコントラストとしてみられる。これら の析出相,晶出相に関し、XRD解析を行ったところ、Mg 母合金の回折ピークの他に鎌土ら 2 が報告する $Mg_{17}A1_{19}$ や、Cerriiら³⁾ が報告するAl₈Mn₅化合物の回折位置に一 致するピークが確認された。Mg₁₇Al₁₂ピークに関しては 溶体化処理でいったん消滅し, 時効時間の増大ととも に増加する傾向が見られた。それに対してA1₈Mn₅ピー

表 1 マグネシウム合金塊の成分 (mass%)

Cu

Ni



Si Fe

Mn

Zn

時効時間 hour

(c) 216°C1h時効処理材 (d) 216°C5h時効処理材 $-\frac{1}{200}\mu$ m

Be(ppm)

Mg

図1 各時効時間における機械的性質の変化

溶体化処理

図2 熱処理における組織の変化

クに関しては鋳造材および各熱処理段階において存在 し続けた。

3. 2. 2 SEMによるミクロ観察

図3に216℃で5h時効処理材のSEM組織写真を示す。 光学顕微鏡組織写真とは異なり、結晶粒界及び粒内の 析出相のコントラストは白く見られる。図3(a)の視野 中に観察されたAl-Mn系晶出物を高倍率で観察した結果, 約3~7 μ mの大きさの球状もしくは楕円形状であった。 (b)の結晶粒界では粒界反応析出による縞状のノジュラ ー組織が見られる。また(c)のようにノジュラー組織で はない粒界析出相も見られた。また結晶粒内の白いコ

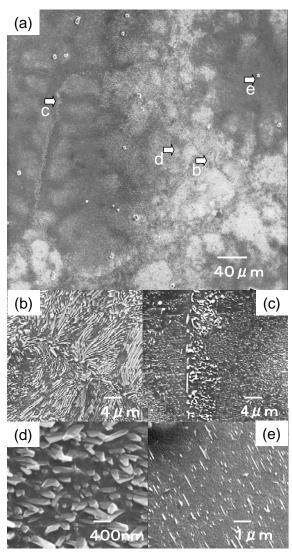


図3 216℃5h時効処理材のSEM組織写真

ントラストの強い部位では、析出物は(d)のように浮き 彫りになって観察され、方向性をもった数百nmの細長 く伸びた板状の析出物が高密度で見られた。これら析 出物の形状は、CELOTTO⁴⁾がTEMによって観察した連続 析出物の形状と一致した。また連続析出物は、低倍率 でコントラストが薄いe)部位ではまばらであった。こ の析出密度の違いは、鎌土ら²⁾が報告するように溶体 化処理後もデンドライト組織の影響を受けた溶質原子 濃度の高い部位と低い部位が存在し、時効処理により 析出密度の差が生じたためと思われる。

3.3 引張破面の観察

3. 3. 1 破面に対して垂直な断面からの観察

図4に216℃で5h時効処理を施し、引張試験後の破 面に垂直に切断し、断面観察した組織写真を示す。図 4(a)では破断位置が結晶粒界に沿って破断しているこ とが確認できた。また、矢印で示した箇所のように粒 内破壊も見られるが、その破断位置は周辺の粒界破壊 の形状に依存した形でき裂が伝播しているように思わ れ、コントラストの薄い部分をき裂が優先的に進展し ているように見られた。同図の□で囲った部位を SEM により高倍率で観察した写真を(b)に示す。ここで写真 右下, き裂内部に白く見えるのは試料研磨過程の樹脂 埋めの際に進入した樹脂であり、組織とは無関係であ る。き裂はノジュール内部もしくはその近傍に存在し ているのが確認できる。また, 矢印で示すようにき裂 表面に Al-Mn 系化合物もいくつか観察された。さらに □で囲った領域を拡大した写真を同図(c)に示す。右上 のクラックはノジュラー組織と微細な連続析出部位と の界面 (ノジュールの先進粒界) で発生していること がわかる。また,左下のクラックに関しては晶出物が割 れ、粗大な析出相に平行してクラックが進展している のがわかる。また、右下の晶出物界面と結晶粒界から

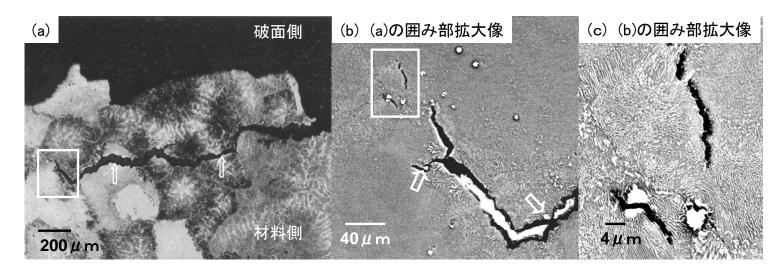


図4 引張破面断面の組織写真(216℃5h時効処理材)

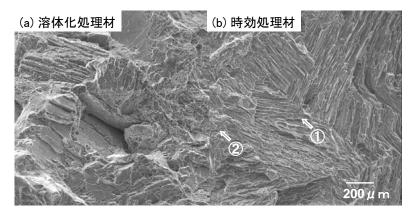


図5 破断面のSEM像

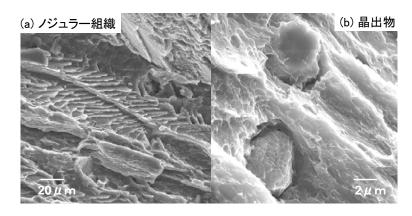


図6 図5①部周辺の拡大像

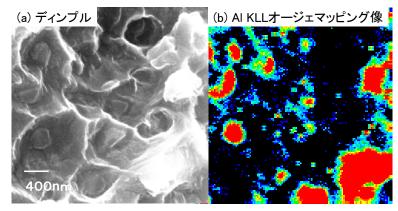


図7 図5②部の拡大像

クラックが発生し、ボイドを形成しているのが確認で きる。

3. 3. 2 破断面の観察

次に、破断面の SEM 観察を行った。図 5 (a) は比較のための溶体化処理のみを施し、図 2 (b) のような粒内粒界共に析出物が無い状態での引張破断面の像で、図 5 (b) は図 4 と同一の時効処理を施した試験片の破断面を示す。 (a) は粒内延性破面および脆性へき開破面の混合破面であるのに対して、(b) は粒界破面が支配的であることがわかる。これらは、溶体化処理材における伸びの値が時効処理材に比べ高いことと対応している。ノジュラー組織は結晶粒界から母相の晶へき面に沿って析出するので、き裂がノジュラー組織を介した場合、粒界破面となり得ることが考えられる。確認のため、図 5 (b) の破面の①部周辺を拡大した像を図 6 (a) (b) に

示す。(a)では、ノジュールを形成している析出物が破 断面に現出している。このような粒界析出物とマトリ ックス界面でき裂が発生したことが明瞭に確認できる 組織がいくつか確認された。また, (b)のように形状か ら A1-Mn 系晶出物と思われる組織も確認され、晶出物 とマトリックス界面にはボイドの形成が見られた。下 の晶出物の表面には微細なディンプルが確認され,上 の晶出物は表面が滑らかで粒子自体の割れによるか界 面での剥離によるものと見受けられる。また、オージ エスペクトルにより Mn が検出された。これらは図4 (C)で示したように晶出物の周辺組織の状態やマトリッ クスとの界面状態によって左右されると考えられる。 さらに、図5(b)②部の拡大像と A1 KLL オージェマッ ピング像を示す。延性破壊を示す 1μm 以下の微細なデ ィンプルが観察され、ボイドの核が A1 リッチな析出物 であることが確認できることから, この部位は粒界で はなく結晶粒内であることが推察できる。

4. まとめ

- (1) 時効処理における機械的性質の変化を調べたところ,引張強度は時効時間に対して変化が少ないのに対し,耐力は増加し,伸びは低下した。
- (2) 耐力が同一な低温時効処理と高温処理の伸びを比較した場合、低温処理の方が伸びが大きいことがわかった。
- (3) 時効処理後の結晶粒内には、鋳造時のデンドライト組織の影響を受けた連続析出物の密度の濃淡が現れた。
- (4) 時効処理材の破面観察を行った結果, ノジュラー 組織等の粒界析出物による粒界破壊が支配的であっ た。また, 球状のA1-Mn系晶出物からのボイドの生 成も確認された。

謝 辞

本研究を遂行するに当たり鋳造サンプルをご提供いただいた谷田合金㈱に感謝いたします。

参考文献

- 1) 鎌土重晴, 小島 陽. 熱処理. 38号巻1号, 1998, P.26.
- 2) 鎌土重晴 他. 軽金属. Vol. 37, No.11, 1987, P714.
- 3) E.Cerry 他. Material Sience and Engineering A. 2002, p208.
- S.CELOTTO. Acta MATERIALLIA. Vol. 48, 2000, p1775.