Al-Si 合金粉末により表面複合化した Mg 合金の組織と耐摩耗性

金森陽一*, 樋尾勝也*

Microstructure and Wear Resistance of Magnesium Alloy Surface-Composited with Al-Si Alloy Powder

Yoichi KANAMORI and Katsuya HIO

Key words: magnesium alloy, Al-Si alloy powder, surface-composited, microstructure, wear resistance

1. はじめに

Mg 合金は実用金属の中で最も軽量であることから、自動車部品などへの利用が望まれている¹⁾. 特に、耐食性や耐摩耗性などの機能を有する Mg 合金への期待は大きく、低コストで、Mg合金の耐 食性、耐摩耗性を向上させる技術が開発できれば、 Mg 合金の利用拡大は加速すると考えられる.

Mg 合金の耐食性、耐摩耗性を向上させる技術と して,各種表面処理が研究され,多数報告されてい るが,特に耐摩耗性に関する研究として,陽極酸化 2)、レーザクラッディング 3)などが報告されている.

著者らは,表面処理なしで Mg 合金の耐摩耗性を 向上させる技術の開発を目的として,鋳型内で Mg 合金溶湯と Al-Si 合金粉末を溶融・反応させ,Mg 合金表面に皮膜を形成させる技術を検討してきた. これまでの研究において,凝固時の加圧及び適切な 鋳造条件を選定することにより,AZ91Mg 合金表 面に約 260HV の硬さを有する皮膜を形成させるこ とができることなどを明らかにした⁴.

本研究では、Al-Si 合金粉末の量が皮膜の組織及 び耐摩耗性に及ぼす影響を調べた.

2. 実験方法

2.1 試験片の作製

実験には、市販の AZ91Mg 合金(以下, AZ91 とする.)とメジアン径:74µmの Al-12%Si 合金 粉末(以下, 粉末とする.)を用いた.作製した試 験片の形状は 50mm×10mm×高さ 5mm である.

* 金属研究室

試験片の作製手順は以下の通りである. 試験片作 製用金型 4の底部に粉末 0.06g (0.12mg/mm²), 0.1g (0.2mg/mm²), 0.2g (0.4mg/mm²), また は 0.5g (1mg/mm²) をなるべく均一になるように 敷き詰め, 金型を 573K に加熱した. この金型に, 1023K の AZ91 溶湯約 500g を注湯し, 100MPa で加圧しながら凝固させ, 試験片とした.

· ↓ /手作Litting大不一	
相手材(ボール)	3/16 インチ SUJ2
荷重	0.98N
半径	2mm
線速度	50mm/s
すべり距離	15,60,180m
雰囲気	大気中

表1 摩耗試験条件

2.2 評価

作製した試験片の評価としては、マイクロビッ カース硬さ測定,光学顕微鏡及び SEM による組 織観察,EDS による元素分析,X線回折による構 成相の同定,ボールオンディスク式摩擦摩耗試験 機による摩耗試験等を行った.

光学顕微鏡による組織観察については,5%クエン酸によるエッチング後に行った.また,摩耗試験については,表1の条件にて行った.なお,摩 耗試験後の摩耗痕については,工具顕微鏡により 摩耗幅を測定し,摩耗体積及び比摩耗量を算出した.

3. 実験結果と考察

3.1 皮膜の硬さ

図1に,粉末量:0~1mg/mm²の条件で作製し た皮膜の硬さ(測定位置:表面から 60µm)を示 す.粉末量が多くなるとともに,皮膜の硬さは大 きくなり,粉末量:0.2mg/mm²で最大値:約 270HV0.025を示し,それより粉末量が多くなる と皮膜の硬さは小さくなった.また,粉末量:0.12 ~0.4 mg/mm²において,皮膜硬さ:220HV0.025 以上が得られた.



3.2 皮膜のミクロ組織と EDS による
元素分析

図2に,粉末量:0.2mg/mm²で作製した皮膜の ミクロ組織を示す.図2から,0.2mg/mm²では, 皮膜は3つの領域(A~C部)に分かれているよ うに見受けられる.最表面のA部では,数µmの 微細な化合物が観察された.EDSによる元素分析 の結果から,この微細な化合物はMg-Si化合物で あると推定される.また,A部のマトリックスか らは,MgとAlが検出された.MgとAlの濃度比 をみると,マトリックスとAZ91のMgとAlの濃

度比は明らかに異なってい た.この結果から,溶湯(Mg) は皮膜最表面まで浸透し,溶 湯(Mg)と粉末の Al が反応し て,マトリックスに Mg-Al 化合物が生成したと推定さ れる.

B 部では, A 部と同様な微 細な化合物, 粒状化合物, 共 晶組織が観察された. EDS



図2 0.2mg/mm²で作製した皮膜のミクロ組織 による元素分析の結果から, 微細な析出物は Mg-Si化合物, 粒状化合物は Mg-Al 化合物, 共晶 組織はロッド状の Mg 固溶体と Mg-Al 化合物であ ると推定される.

C部では、微細な化合物は観察されず、B部と同様の共晶組織のみが観察された.EDSによる元素分析の結果から、C部の共晶組織もロッド状のMg固溶体とMg-Al化合物であると推定される.

図 3 に, 粉末量: 0.12mg/mm²(a), 1mg/mm²(b) で作製した皮膜のミクロ組織を示す.

図 3-a) 0.12mg/mm²では、皮膜は、3 つの領域 に分かれておらず 1 つの領域からなり、微細な化 合物と粒状化合物と共晶組織が観察された. EDS の測定結果から、微細な化合物は Mg-Si 化合物, 粒状化合物は Mg-Al 化合物,共晶組織はロッド状 Mg 固溶体と Mg-Al 化合物であると推定される. この組織は、粉末量:0.2mg/mm²の B部(図 2) と同じであった.

図 3-b) 1mg/mm²では,皮膜は 2 つの領域(A, B 部)に分かれているように見受けられる. A 部



図 3 0.12, 1mg/mm²で作製した皮膜のミクロ組織

では、未溶融と思われる粉末が多数観察され、その周りに粉末量:0.2mg/mm²のA部(図2)と同様の組織が観察された.この未溶融部の硬さを測定したところ、80HV0.025程度であった.また、溶融部の硬さは約250HV0.025程度であったことから、粉末量が多い条件(1mg/mm²)では、粉末が溶け残り、皮膜の硬さを低下させることがわかった.

B 部では、粉末量: 0.2mg/mm²の B 部(図 2) や粉末量: 0.12 mg/mm²(図 3-a)と同様の微細な Mg-Si 化合物と Mg-Al 化合物と共晶組織(ロッド 状 Mg 固溶体と Mg-Al 化合物)が観察された.



◎ Mg₁₇Al₁₂, □: Mg₂S₁, ○: Al₃Mg₂ 図4 X線回折パターン

3.3 X線回折による皮膜構成相の同定
図4にAZ91,粉末量:0.12,0.2,1mg/mm²
のX線回折パターンを示す.AZ91では,Mgと
Mg17Al12のピークが検出された.

粉末量: 0.12mg/mm² では, Mg, Mg₁₇Al₁₂, Mg₂Si のピークが検出された.また, AZ91 の回 折パターンと比較すると Mg のピークが低くなり Mg₁₇Al₁₂のピークが高くなっていることから, 粉 末量: 0.12mg/mm²の皮膜では, Mg₁₇Al₁₂ と Mg₂Si が生成したと推定される.この結果から, 粉末量: 0.12mg/mm²のミクロ組織で観察された Mg-Si 化 合物は Mg₂Si, Mg-Al 化合物は Mg₁₇Al₁₂ であると 考えられる.また,これらの化合物の硬さはそれ ぞれ,約 450HV,250HV と言われている ⁵⁾。粉 末量: 0.12mg/mm²において,約 270HV が得ら れた要因としては,これらの化合物によるもので あると考えられる. 粉末量: 0.2mg/mm²では, 粉末量: 0.12mg/mm² に比べ, Mg₂Si のピークが高くなる (Mg のピー クが更に低くなる) とともに, 小さい Al₃Mg₂ の ピークが検出された. このことから, 粉末量が増 えると Mg₂Si の生成量が増える(Mg は減少する) とともに, Mg₁₇Al₁₂に加え Al₃Mg₂が生成したと 考えられる. この結果から, 粉末量: 0.2mg/mm² のミクロ組織で観察された Mg-Si 化合物は Mg₂Si, Mg-Al 化合物は Mg₁₇Al₁₂ (一部 Al₃Mg₂) である と考えられる.

粉末量: $1mg/mm^2$ では, Mg のピークは更に低 $くなり, <math>Mg_2Si$, $Mg_{17}Al_{12}$, Al_3Mg_2 , Al, Si のピークが検出された. この Al, Si のピークは未溶融の粉末のピークであると考えられる. また, 粉末 $量: <math>0.12mg/mm^2$ と比べると, $Mg_{17}Al_{12}$ のピーク が低くなり, Al_3Mg_2 のピークが高くなったことか ら, 粉末量が多くなると Al_3Mg_2 の生成量が増え ることがわかった.



3.4 耐摩耗性の評価

図5に,粉末量:0~1mg/mm²の条件で作製し た皮膜の粉末量と比摩耗量の関係(すべり距離: 60m)を示す.比摩耗量は,粉末量が増えるとと もに小さくなり,粉末量:0.2mg/mm²で最小値(約 1.25×10⁻¹²m²/N)を示し,それより粉末量が多く なると比摩耗量は大きくなった.比摩耗量が小さ いほど耐摩耗性に優れていることから,この結果 から皮膜の耐摩耗性は粉末量:0.2mg/mm²が最も 優れていること,またそれより粉末量が多くても 少なくても,耐摩耗性が悪くなることがわかった. この傾向は皮膜硬さの測定結果と同様の傾向であ



図6 すべり距離と摩耗体積の関係

ったことから,作製した皮膜の耐摩耗性は皮膜の 硬さにより決まると考えられる.

図 6 に,粉末なしと粉末量: $0.2mg/mm^2$ の条件 で作製した皮膜について,すべり距離を変えて摩耗 試験をしたときのすべり距離と摩耗体積の関係を 示す.粉末なしと粉末量: $0.2mg/mm^2$ ともに、す べり距離が増えるとともに摩耗体積は直線的に増 加し,その傾きは粉末量: $0.2mg/mm^2$ の方が小さ く,すべり距離:180m での粉末量: $0.2mg/mm^2$ の 摩耗体積は粉末なしのおおよそ半分であった.ま た,すべり距離:180mの粉末量: $0.2mg/mm^2$ の 摩耗痕の深さは約 $40\mu m$ であったことから、この 摩耗は A 部(図 2)のみで生じていたことがわかる. この結果から、本実験での粉末量: $0.2mg/mm^2$ の 耐摩耗性の向上は、A 部で確認された Mg2Si と Mg17Al12 (一部 Al3Mg2) によるものと考えられる.

4. まとめ

鋳型内で Mg 合金溶湯と Al-Si 合金粉末を溶 融・反応させ、Mg 合金表面に皮膜を形成させる 技術の開発を目的として、粉末量が皮膜の組織、 耐摩耗性に及ぼす影響を調べた結果、以下のこと が明らかとなった。

(1) 粉末量が多くなるとともに、皮膜の硬さは大きくなり、粉末量:0.2mg/mm²で最大値(約270HV0.025)を示し、それより粉末量が多くなると皮膜の硬さは小さくなった。

- (2) 粉末量: 0.2mg/mm²で作製した皮膜は、3つの 領域(A~C部)に分かれており、A部は微細な Mg₂Si と Mg₁₇Al₁₂, B部は微細な Mg₂Si と粒状 Mg₁₇Al₁₂ と共晶組織(ロッド状 Mg 固溶体と Mg₁₇Al₁₂), C部は共晶組織(ロッド状 Mg 固溶 体と Mg₁₇Al₁₂)により構成されていると考えら れる.
- (3) 粉末量が増えるとともに、比摩耗量は小さくなり、粉末量:0.2mg/mm²で最小値(約1.25×10⁻¹²m²/N)を示し、それより粉末量が多くなると比摩耗量は大きくなった。この結果から、今回の実験条件では、粉末量:0.2mg/mm²の皮膜の耐摩耗性が最も優れていることがわかる。また、粉末量:0.2mg/mm²の耐摩耗性の向上は、A部で確認された Mg₂Siと Mg₁₇Al₁₂によるものと考えられる。

謝辞

本研究は,独立行政法人科学技術振興機構 平成 24年度第2回 研究成果展開事業 研究成果最適展 開支援プログラム(A-STEP) FS ステージ 探索 タイプにより実施しました.

参考文献

- 1) 板倉浩二: "マグネシウム合金の自動車への適 用動向と課題". 金属, 80, p649-654 (2010)
- 関口裕士ほか: "陽極処理によるマグネシウム 合金上に作製した Mg(OH)2 膜の摩擦・摩耗特 性". 軽金属, 53, p595-600 (2003)
- 高木亨ほか: "レーザクラッディングによる AZ91D マグネシウム合金の表面改質". 軽金属, 51, p619-624 (2001)
- 金森陽一ほか: "Al-Si 合金粉末による Mg 合金 鋳造材の表面複合化". 平成 23 年度三重県工業 研究所研究報告, 36, p95-98 (2012)
- 5) 市川理衛ほか: "マグネシウム合金の熱間硬さ におよぼすその金属間化合物の影響". 軽金属, 14, p264-268 (1964)