微粒子ピーニングとコーティング法によるアルミニウム合金の表面改質

片岡泰弘*1 黒澤和芳*1 来川保紀*1

Surface Modification of Aluminum Alloys by Micro Particles Peening and Coating.

Yasuhiro KATAOKA, Kazuyoshi KUROSAWA and Yasunori KITAGAWA

Technical Consulting Division, AITEC^{*1}

本研究では、自動車部品等の軽量化で使用されるアルミニウム合金の機能向上を図るため、その表面改 質方法の開発に取り組んだ。実験の結果、微粒子ピーニングの前後で11.7倍の疲労寿命延伸を達成した。 また、微粒子ピーニングをコーティング技術¹⁾として応用・展開することにより、摩耗量を未処理品の 約1/4に軽減することができた。

1.はじめに

自動車部品および一般工業部品には、多数の金属部品 が使用されるが、金属部品を軽量化して操作性の向上を図 るために、近年はアルミニウム合金などの軽金属材料を代 用する傾向にある。鉄鋼材料に比べて強度の劣る軽金属材 料を使用する場合、疲労強度や耐摩耗性などの機械的特性 を向上させる表面改質技術が必要とされる。

本研究では、ガラスやアルミナ微粒子を用いたピーニン グ法による疲労特性の改善、またSn、MoS₂,四フッ化 エチレン(以下PTFEとする)などのコーティングによ る耐摩耗性の向上に関する検討を行った。

2.実験方法

2.1 微粒子ピーニング処理条件および評価方法

実験に使用した材料は、アルミニウム合金展伸材 A 2024、A6061、A7075を時効熱処理した丸棒材(50mm) である。これを表1に示す条件で微粒子ピーニングし、残 留応力や硬さの変化を調べた。内部の残留応力については、 電解研磨装置で電解エッチングした後、微小部X線応力測 定装置で測定した。

疲労試験片は、A7075合金をV字型の切欠材(直径8mm、 切欠係数 =1.703)に加工した後、粉砕粉末 600と 1000 の二段階の微粒子ピーニングを施した。疲労試験には、小 野式回転曲げ疲労試験機(3400r.p.m)を用い、室温・大 気中で行った。 表1 微粒子ピーニング条件

ショット材その1(球状粉末)							
材質	メッシュサイズ	噴射圧力	噴射時間				
SiO₂	300,400,600	0.4M P a	20sec				
				-			
ショット材その2(粉砕粉末)							
材質	メッシュサイズ	噴射圧力	噴射時間	-			
AI_2O_3	600,1000	0.4M P a	20sec				

表2 固体潤滑材のコーティング条件

ショット材質	メッシュサイス	噴射圧力	噴射時間
S n	400	0.4MPa	20sec
MoS ₂	400	0.4MPa	20sec
ΡΤΓΕ	400	0.4MPa	20sec





写真1 固体潤滑材のSEM像

*1技術支援部加工技術室

2.2 コーティング処理条件および評価方法

実験に使用したショット材のSEM像を写真1に示す。 SiO₂は前処理として噴射し、潤滑材は、表2に示す条件 でコーティングした。

付着物の定性・定量分析には、エネルギー分散型X線分 光分析装置を用い、摩耗は、大越式摩耗試験(最終荷重21.3 N、摩擦速度1.09m/sec、摩擦距離100m、相手円板SKD 11)で調べた。

3. 実験結果および考察

3.1 球状粉末を利用した場合の残留応力

鉄鋼材料では、残留応力の測定によって疲労寿命を推定 しているので²⁾、アルミニウム合金においてもX線によ る残留応力の測定を行った。

図1は、アルミニウム合金の材質をA2024とした場合の 残留応力分布である。未処理品の残留応力は表面・内部と もに - 20M Paであった。一方、微粒子ピーニングを施し た試料の残留応力は最大 - 250M Paまで上昇した。

アルミニウム合金の材質をA6061とした場合の残留 応力分布を図2に示す。微粒子ピーニングを施した試料 の残留応力は最大 - 100M Pa前後だった。



素材:A6061 ショット材:球状粉末

同様にA7075とした場合の結果を図3に示す。 600の 微粒子を用いた場合は、表面の圧縮残留応力は - 220M Pa と大きいがその影響層は約20µmであった。一方、 300 または 400で処理した場合は、表面の圧縮応力は - 120 M Pa程度であるが、影響層は約30µmであり、大きな粒子 を用いた場合には、表面より内部に圧縮残留応力のピーク が移行する傾向が見られた。



3.2 粉砕粉末を利用した場合の残留応力の変化

図4は A 2024の残留応力分布を示したものである。ア ルミナによる微粒子ピーニング後の残留応力は - 300MP aまで上昇しており、球状粉よりやや残留応力が大きくなった。



図4 残留応力に対するピーニング効果 素材:A2024 ショット材:粉砕粉末

アルミニウム合金の材質をA6061とした場合の結果を 図5に示す。微粒子ピーニングによる残留応力は最大で-200M Pa前後と球状粉に比べて大幅に上昇した。

同様に、A 7075とした場合の結果を図6に示す。 1000 の微粒子を用いた場合は、表面の圧縮残留応力は - 330M Paと大きいが、試料内部へ入るにつれ急に圧縮残留応力 は下がった。一方、 600で処理した場合は、表面の圧縮 応力は - 260M Paであるが、深さ7 µmでピークの - 300M Paに達した後、ゆるやかに圧縮残留応力は低下する傾向 が見られた。

通常、材料はその表面から破壊するため、表面の圧縮残 留応力を高めることが効果的であるが、表面強度が増すと 内部を起点とする破壊形態に変わるため、表面および内部 の圧縮残留応力を高めることが重要となる。そこで、 600 につづいて 1000を噴射する二段階の微粒子ピーニング ³⁾を行ったところ、 1000と 600の残留応力分布を重ね 合わせたような分布形態にすることができた。



図5 残留応力に対するピーニング効果 素材: A 6061 ショット材: 粉砕粉末



鉄鋼材料において圧縮の残留応力の増加は疲労強度を 上昇させるので、残留応力が最も大きい二段階の微粒子ピ ーニングを行ったA7075についても疲労強度の増加を期 待して、小野式回転曲げ疲労試験機により切欠き試験片を 用いて行った。図7に疲労試験結果を示す。繰返荷重が78 MPaにおいては、未処理品の11.7倍に寿命延伸した。



3.3 球状粉末を利用した場合の硬さの変化

図8は、A2024の硬さ分布を示したものである。未処理 品に対し、ガラスビーズによる微粒子ピーニングを施した ものは52HV0.01だけ硬度が上昇した。

アルミニウム合金の材質をA6061とした場合の硬さ分 布を図9に示す。硬さの上昇は22HV0.01であり、本合金 は、残留応力と同様に硬さも上昇しにくかった。



また、A7075へ処理した場合の結果を図10に示す。硬 さの上昇は28HV0.01程度であった。

以上の結果から、A 2024は、今回の合金中もっとも硬さ が上昇したが、これは添加元素であるCu(3.5%含有) の粒子分散効果により転位の動きを妨げた結果であると 考えた⁴⁾。



素材:A7075 ショット材:球状粉末

3.4 固体潤滑皮膜による耐摩耗性の向上

写真2は、各固体潤滑材をショットした場合の表面SEM像を示す。各粒子の安定な付着により、前処理のSiO₂の衝突で生じた凹凸が覆い隠されていることが分かった。



図11は、皮膜表面を定性・定量分析した結果を示す。 付着量は、 PTFE MoS₂ Snの順に増加した。 図12は摩耗試験結果である。前処理品は表面の加工硬 化により⁵⁾、基材に比べて耐摩耗性が向上した。さらに、 固体潤滑材をコーティングした場合には、 PTFE M oS₂ Snの順に耐摩耗性が向上した。これは、付着量の 順でもあった。





摩擦速度:1.09m/sec, 最終荷重:21.3N

4.結 び

自動車ボディとエンジン主要部のアルミ化は、現時点で はホンダ車やアウディ車の一部に実用化されている。しか し、アルミニウム合金の材料コスト、加工コストの点から、 全車種への適用には大きな障害が残っている。しかし、エ ネルギー・環境問題を考えると輸送車両の軽量化は最重要 課題であり、本研究のデータが、一助を担えればと期待し ている。

文 献

- 1)片岡泰弘:表面技術,52,191(2001)
- 2)後藤徹:機械の研究、28,971(1976)
- 3)飯田喜介ら:ショットピーニングの方法と効果, p105(1997)

4) 斉藤安俊、渡邊慈朗:基礎金属材料,p116(1979) 5) 飯田喜介ら:ショットピーニングの方法と効果, p41(1997)