208

レーザーピーニング処理したアルミニウム合金の 残留応力のレーザーパワー依存性 徳島大学 〇日下一也 徳島大学[学部] 田中 剛 徳島大学 英 崇夫

## 1緒 言

金属やセラミックの小片を、高速で試料表面に打ちつける ことにより、試料表面層を塑性変形させてその表面層に圧縮 残留応力を確実に付与することができるショットピーニング 技術は、繰り返し疲労を受ける環境にある自動車や航空機用 部品、腐食環境で使用される構造材料など、広い工学の分野 において実用化され疲労強度の改善や応力腐食割れの予防な ど多くの成果を挙げている. こういった表面改質技術の新し いものとして注目されているものにパルス状レーザーを用い たレーザーピーニングがある. これはレーザーの集光エネル ギを利用した技術である.処理の際の反動が存在しない点, 空間伝送による遠隔操作が可能な点、また微小領域および複 雑形状部品への適応が可能など、多くの利点を持った技術で ある、しかし、技術としてまだまだ新しいものであるために 国内、国外ともに実用化に即した本格的研究は始まったばか りと言ってよい. また、本研究のように小出力レーザーを用 いたレーザーピーニングの研究は全く行われていない. 将来 的に光ファイバを用いた遠隔操作処理を目指した場合、ファ イバを壊すことなく、遠く離れた部分ヘレーザーを導き、試 料表面を改質することを考慮すると、小出力のレーザーを用 いて効率よくピーニングすることが重要となってくる.した がって、この技術の基礎的な特性データを収集することは重 要な研究であり、また早急にされるべき項目である.

本研究では、レーザーピーニング処理条件の一つであるレ ーザー出力を変化させ、表面に発生する残留応力とレーザー 出力の関係を調べた.

### 2 実験原理および実験装置

2.1 実験装置 レーザーピーニングは、パルス状のレーザー を水中に設置した試料表面に向かって照射することで行われ る. 発振されたレーザー光は、設置された試料の手前に置か れた平凸レンズによって試料表面へと集光され、徐々にレー ザーのエネルギが高められる<sup>11</sup>. そしてエネルギが十分に高 められると、その集光点付近において瞬間的に、高温高圧の プラズマが発生する. 発生したプラズマは周囲に存在する水 によって抑制され、より高い圧力状態へと高められる. この ときのプラズマの圧力は2 GPa 程度<sup>3</sup>であるとも見積もられ ている. そしてこの瞬間的なプラズマの発生は、周囲の水を 瞬時に膨張させ、音速程度の衝撃波を発生、試料内部へと伝 播させる. この結果、衝撃波によって試料表面は塑性変形さ せられ、圧縮残留応力が発生するものと考えられる. Fig 1 にレーザーピーニング原理についてのモデルを示す.



Fig. 1. Principle of underwater laser peening.



Fig. 2. Laser peening device.

22 実験方法 光源には YAG レーザー第2高調波 (λ =532nm, f=10Hz)を用いた.発振されたレーザー光は, 2枚 の全反射ミラーによって空間伝送される.その後,平凸レン ズによって集光され,水中に設置された試料表面へと照射さ れる.レーザパルス幅は6~7nsで,集光させる前のレーザー 径はφ10mm である.レーザー集光に使用した平凸レンズの 焦点距離は250mm である.装置の外観をFig.2に示す.本装 置は新しく水の循環濾過システムを導入し,プラズマによっ て水中に放出された金属粒子を回収する.このシステムの導 入により,水の汚染によるレーザーの散乱が軽減され,最後 まで一定のピーニング処理が期待できる.レーザーピーニン グ処理条件を Table I に示す.

2.3 X線応力測定 本研究において試料表面の残留応力はX 線回折による sin<sup>2</sup>ψ法を用いた.特性 X 線として CrKα線を 用い,平行ビームを用いた並傾法を用いて測定を行った.回 折面としては 2*θ*=139.3°に出現する 311 回折線を用いた.

Laser power P, W	0.10, 0.25, 0.50, 0.75, 1.00, 1.25,
	1.50, 1.75, 2.00, 2.25, 2.50
Intervals of scanning lines, mm	0.2
Water temperature, °C	22
Exposed area, mm <sup>2</sup>	10×10
Scanning speed, mm/s	2.0
Laser spot diameter on specimen, mm	0.1

Table I. Conditions of laser peening.

## 3 実験結果および考察

3.1 残留応力のレーザー出力依存性 レーザー出力と表面 残留応力の関係をFig.3に示す.ここで $\sigma_x$ はピーニング走査 方向の応力、 $\sigma_y$ は走査方向に対して垂直方向の応力を示す. すべてのレーザー出力において $\sigma_x$ よりも $\sigma_y$ の方が約 50MPa 圧縮側へ移行している.レーザー出力 P=0.25Wのとき,圧縮 残留応力が $\sigma_x$ 、 $\sigma_y$ ともに最大となり、それぞれの値は $\sigma_x$ =190MPa、 $\sigma_y=250$ MPa となる. P $\geq 0.25W$ の領域では、レー ザー出力の増加とともに、圧縮残留応力は $\sigma_x$ 、 $\sigma_y$ ともに減少 する.

鉄鋼材料に1発のパルスレーザーによりピーニング処理した場合、レーザースポットの内部は引張、外周部は圧縮残留応力が発生することが明らかになっている<sup>3)</sup>. 今回の実験では、ピーニングはX軸方向に連続的に走査したので、レーザ ースポットの重なりはY軸方向よりもX軸方向の方が大きくなる. レーザースポットが重なることにより、外周部が失われる、すなわち、圧縮残留応力部が少なくなる. したがって、 走査方向の残留応力ox, がox, よりも小さくなったと考えられる.



Fig. 3. Effect of laser power P on residual stresses in the laser peened aluminum surface.

3.2 X線半価幅変化率のレーザー出力依存性 レーザーピー ニング処理面におけるX線半価幅変化率のレーザー出力依存 性をFig.4に示す.X線半価幅変化率は次式で与えられる.

$$\frac{\Delta B}{B_0} = \frac{B - B_0}{B_0},\tag{1}$$

ここで, B。はレーザーピーニング処理前の試料から得られた X線回折の半価幅, B は処理後の試料から得られた X線回折 の半価幅である. すべてのレーザー出力において X線半価幅 変化率は正となった. また, レーザー出力の増加とともに X 線半価幅変化率も増加することが分かった.

X 線半価幅変化率の増加原因の一つとして,結晶粒の微細 化が挙げられる.したがって,レーザーピーニング処理を行 うことによって試料表面が組成変形し,結晶が微細化したと 考えられる.また,レーザー出力が増加するほど組成変形量 が増加すると思われるので,レーザー出力の増加とともに X 線半価幅変化率も増加すると考えられる.



Fig. 4.  $\Delta B/B_0$  of the laser-peened aluminum surface.

# 4 まとめ

本研究では、レーザーピーニング処理条件の一つであるレ ーザー出力を変化させ、表面に発生する残留応力とレーザー 出力の関係を調べた. その結果、次のことが明らかとなった.

- (1) 今回得られたほとんどすべてのアルミニウム試料表面 に圧縮残留応力が発生した.
- (2) すべてのレーザー出力において、レーザーピーニング走 査方向の残留応力oxはoxよりも引張側に移行する.
- (3) レーザー出力 P= 0.25W のとき、σ<sub>x</sub>、σ<sub>y</sub>ともに最大圧縮 残留応力値が得られた.したがって、レーザー出力 P= 0.25W のときがレーザーピーニングの最適条件となる.
- (4) X線半価幅変化率は、レーザー出力の増加とともに増加 する.

#### 参考文献

- Y. Sano, N. Mukai, K. Okazaki and M. Obata: Nucl. Instr. Meth. B, 121, 432 (1997).
- 小畑稔, 久保達也, 佐野雄二, 依田正樹, 向井成彦, 嶋 誠之, 管野眞紀, J. Soc. Mat. Sci., Japan, 49, 193 (2000).
- K. Akita, Y. Sano, T, Kubo, Y. Yoshioka and H. Suzuki, Proceedings of ATEM'03 (International conference on Advanced Technology in Experimental Mechanics 2003), JSME-MMD, 2003.