# 研究ノート

# 金属表面熱処理へのディスクレーザの適用

山本紘司\*1、古澤秀雄\*2、斉藤昭雄\*2、花井敦浩\*2

# Application of the Surface Heat Treatment by Disk Laser

Kouji YAMAMOTO<sup>\*1</sup>, Hideo FURUZAWA<sup>\*2</sup>, Akio SAITO<sup>\*2</sup> and Atsuhiro HANAI<sup>\*2</sup>

Industrial Research Center \*1\*2

金型材料のSKD11にディスクレーザを用いた表面熱処理の適用を検討した。レーザの出力、走査速度、 焦点位置等を調整することにより、硬さ700HV、厚さ0.1mmの表面硬化層を得る条件を見出すことができた。

### 1. はじめに

レーザを用いた熱処理は、必要な部位に処理が可能で、 熱歪みが少ないことから、多くの研究開発が行われてき たが<sup>1)</sup>、レーザ加工機が高価であることやランニングコ ストなどの問題があり、実用化が進んでいない。

しかし、レーザ加工機が著しく発展し、従来から使用 されているCO<sub>2</sub>レーザやYAGレーザよりもコストや効率 に優れ、操作やメンテナンスも容易なファイバーレーザ やディスクレーザなどが開発され、様々な用途に対する 実用化がなされるようになった。

本研究では、レーザ出力が高く、ビーム品質の良いディスクレーザを用いた表面熱処理を検討した。対象材料 にはプレス金型で利用されるSKD11を用いた。

# 2. 実験方法

### 2.1 ディスクレーザ

本研究で使用するディスクレーザの原理図を図1に 示す。レーザ媒質は直径数mm、厚さ数百µmのYAGデ ィスク、励起は半導体レーザを用いており、ディスク裏 面には反射鏡と冷却用の放熱板がある。YAGディスクを 効率的に励起するため、励起用レーザビームは放物面鏡 と反射鏡により多重照射している<sup>2)3)</sup>。表1にレーザの 仕様を示す。

機種名	Trudisk4002(Trump社)
レーザ発振方法	CW(連続波)
レーザ波長	1030nm
最大出力	4000W
レーザ最大走査速度	2000mm/min

表1 ディスクレーザの仕様



#### 2.2 供試材

供試材は、焼きならししたSKD11ブロック板(硬さ 240HV)から200×50mm、厚さ40mmに切り出した。レ ーザ熱処理は試料の表面を平面研削した後に行った。

### 2.3 レーザ熱処理と評価方法

レーザ熱処理実験の模式図を図2に示す。レーザ発振 器の出力を光ファイバーで伝送し、放物面鏡および反射 鏡からなる光学系で15×1mmのラインビームに成形す る。焦点距離は320mmである。これを走査しながら試料 に照射することにより試料表面が急速加熱、急速冷却さ れ、熱処理が行われる。図中のシールドガス(N<sub>2</sub>ガス) は酸化防止のために用いた。調整するパラメータはレー ザ出力、走査速度、焦点位置とし、SKD11の熱処理後の 一般的な数値である硬さ800HV、硬化層0.1mmを熱処理 の目標とした。

評価項目は断面組織観察、断面硬さ、残留応力および 残留オーステナイト量とし、熱処理部の中央から試料を 採取した。残留応力、残留オーステナイト量はX線応力 測定装置を用い、電解研磨して深さ方向に測定した。



# 3.実験結果と考察

### 3.1 金属組織の評価

**表2**に示した条件でレーザ熱処理を行い、表面組織を 比較した。条件1~5は表面を 1000 倍で観察した際、 溶融時に現出するデンドライト組織が観察され、表面温 度が上昇しすぎたと思われる。表面溶融の見られなかっ た条件6について機械的特性を評価した。

条件	出力	走査速度	焦点位置	備考
No	(W)	(mm/min)	(mm)	
1	800	100	0	溶融
2	1000	100	0	溶融
3	800	200	0	溶融
4	800	300	0	溶融
5	800	200	-10**)	溶融
6	800	300	-10**)	

**表2** 熱処理条件

※)供試材を焦点距離の位置から 10mm 近づけた。

### 3.2 機械的特性評価

### 3.2.1 熱処理部の硬さと残留オーステナイト

図3に条件6の断面硬さ測定結果と残留オーステナ イト量を重ねてプロットした。硬さの最高値は700HV に達したが、表面直下では600HVと硬化が不十分であ り、表面の残留オーステナイト量も多かった。表面溶融 の見られなかった条件6でもSKD11の最適熱処理条件 である1000~1050℃より高い温度まで加熱されたと推 測される。

## 3.2.2 残留応力分布について

金型は疲労寿命が重要な要素であり、圧縮の残留応力 は疲労寿命の向上に寄与する。そこで、素材と表面溶融 の見られなかった条件6で残留応力を測定し、結果を図 4に示す。表面から0.1mmの深さで400MPaの強い圧 縮残留応力が得られていることを確認した。



図3条件6の硬さ分布と残留オーステナイト量



## 4. 結び

SKD11にディスクレーザを用いて表面熱処理を行い、 最高硬さが700HV(60HRC相当)、硬化層が0.1mmとな る熱処理条件を見出した。従来の熱処理方法と同程度の 硬さが得られなかったのは加熱温度が高くなりすぎて、 残留オーステナイトが生成したためと推測される。残留 応力に関しては最大で400MPaの圧縮が得られ、疲労寿 命の向上へ寄与すると考えられる。更なる機械的特性の 向上には、出力、走査速度、焦点位置を調整する必要が ある。

### 謝辞

本研究に当たり、熱処理試験でご協力いただいた(株) 齋藤工業に、深く感謝いたします。

# 文献

- 三宅正司:レーザ表面改質の現状と展開, P41(2001), 日本溶接協会
- 永井治彦:レーザプロセス, P156(2007)、オプトロ ニクス社
- 3) 門屋, ディスクレーザの動向, P69-73(2003), 第58 回レーザ加工学会論文集