文章编号:0258-7025(2001)10-0957-03

镍基合金的宽带激光熔覆*

雒江涛 郭 洪 梁二军 杜利平 晁明举 马润香

(郑州大学河南省激光应用技术重点实验室 郑州 450052)

提要 利用振荡聚焦光束和自动送粉技术 获得单道宽 12 mm 以上、组织致密无缺陷的镍基合金激光熔覆层,并对其 硬度分布、组织及成分进行了分析和测试。 关键词 宽带激光熔覆,振荡聚焦光束,自动送粉

中图分类号 TG 665 文献标识码 A

Wide-band Laser Cladding of Ni-based Alloy

LUO Jiang-tao GUO Hong LIANG Er-jun DU Li-ping CHAO Ming-ju MA Run-xiang (*Henan Key Laboratory of Laser Technology and Applications*, *Zhengzhou University*, *Zhengzhou* 450052)

Abstract With techniques of vibrating focusing beam and automatic powder feeding, a faultless laser-cladding layer of Ni based alloy with single-track width of 12 mm and thickness of 0.9 mm was obtained. Its hardness distribution, metallurgical structure and compositions were investigated and analyzed.

Key words wide-band laser cladding , vibrating focusing beam , automatic powder-feeding

1 引 言

激光熔覆是近年激光材料处理领域非常活跃的研究方向,同时获得了一些初步的应用^{1]}。从应用角度来 看,一方面是对大型、贵重设备进行修复;另一方面是在 普通或廉价材料表面全部或大面积熔覆某种特殊功能 材料。传统的解决办法,例如热喷涂,它可以在材料表 面获得均匀平整的合金或陶瓷涂层,而且效率比较高, 但缺点是涂层与基体仍属机械结合,结合强度不够。激 光熔覆能使合金层与基体达冶金结合,并且几乎能够熔 所有的合金或陶瓷,但由于激光束必须经过聚焦,与材 料作用的区域很小,这样单道熔覆层的宽度非常有限。 比如采用静止聚焦法时,单道熔覆宽度一般为2~3 mm²³¹最多不超过5 mm(用多模5 kW CO₂ 激光器)。 如果进行大面积激光熔覆,必须采取多道搭接的方法。 这样带来的问题主要是效率低、缺陷倾向大。解决的办 法是寻找功率密度分布均匀的宽带激光光源。获得这

收稿日期 2000-07-05; 收到修改稿日期 2000-11-23

种光源的方法主要有振荡聚焦和采用积分镜两种。国 内在前一种方法上已做了很多工作,并且已研制出相应 的宽带扫描系统,然而对该系统本身的报道很多^[45],但 对利用该系统获得宽带熔覆结果的报道却很少。

镍基合金以其良好的润湿性和适中的价格在激光 熔覆中用得最为广泛,对其进行的研究也很多^{236~9]}, 但过去的工作主要集中在静止聚焦光束和预置粉末法, 其宽带熔覆结果和性能测试的报道很少,本文利用振荡 聚焦光束和同步送粉方法,对激光熔覆常用的镍基合金 粉进行了大量实验,获得了单道宽达 12 mm,组织致密 无缺陷的合金熔覆层,对其硬度分布、金相组织及成分 进行了分析和测试。

2 实验方法

镍基合金粉选用 NiO2,其成分如表 1 粒度为 140~ 320 目 基体采用 45 # 钢(其成分如表 2),样品加工成 100 mm × 30 mm × 20 mm 立方块,待熔覆面经磨削加工。 激光器为国产 5 kW 横流 CO₂ 激光器,输出功率(P)为 多模 3.3 kW 发散角 5~6 mrad,采用抛物面聚焦,焦距 315 mm 熔覆时离焦量(Δf)为 21 mm。转镜转速 2000 r/min 折合振荡聚焦光束的扫描频率为 1000 Hz 线光斑

[※]河南省高校创新工程基金、河南省杰出人才创新基金 资助项目。

自动送粉速度(pfr)16.0 g/min。实验系统见图 1。

表1	Ni02 合金粉的化学成分(重量百分比)
----	------------------------

Table 1 Chemical compositions (weight percentage) of Ni02 powder

Chemical compositions	Fe	Cr	В	Si	С	Ni
wt- %	1.5	16	3.5	4.5	0.8	Bal.

表 2 基体材料 45 # 钢的化学成分

Table 2 Chemical compositions of the base material 45 # steel

Chemical compositions	С	Si	Mn	Р	S	Cr	Ni	Fe
wt- %	0.42~0.50	0.17~0.37	$0.50 \sim 0.80$	≤0.035	≤0.035	≤0.25	≤0.25	Bal.



图 1 宽带扫描和自动送粉激光熔覆系统示意图 1 激光束 2 抛物面聚焦镜 3 平面反射镜 4 转镜; 5 线光斑 6 熔覆层 7 粉嘴 8 工件

Fig.1 Schematic diagram of wide-band scanning and automatic powder feeding system

1 : laser beam ; 2 : parabolic focus mirror ; 3 : folding mirror ; 4 : scanning mirror ; 5 : linear facula ; 6 : cladding layer ; 7 : powder nozzle ; 8 : workpiece

实验前用砂纸擦磨试块表面 除去氧化物,然后用 丙酮清洗干净,再预热约3min。熔覆后自然冷却。使 用金相切割机把试块切开,首先对熔覆层横断面的宏观 形貌进行拍照,然后分别使用 HXD-1000 数字式显微硬 度计,MBA-21000 金相显微镜和 Max-γA²转靶 X 射线衍 射仪对熔覆层进行显微硬度、金相组织及合金成分的分 析测量。

3 实验结果

3.1 熔覆层横断面宏观形貌

图 2 为熔覆层(CL)的宏观形貌,其单道宽约 13 mm 厚约 0.9 mm。宽度为一般直接聚焦法获得熔覆层 宽度的 4~5 倍^{3]}。通过改变线光斑长度、激光功率和 送粉量 ,可进一步控制熔覆层的宽度和厚度。熔覆层表 面光亮 ,熔覆过程中和样品长时间存放后 ,均未发现任 何裂纹或气孔。



图 2 宽带激光熔覆层横断面照片

激光功率 3.3 kW 扫描速度 2 mm/s 送粉速度 16.0 g/min,

离焦量 21 mm 线光斑长度 :15 mm

Fig.2 Cross-section of wide-band laser cladding layer (CL) P:3.3 kW, v:2 mm/s, pfr:16.0 g/min,

 Δf :21 mm , sw :15 mm







3.2 熔覆层的硬度分布

图 3 为宽带激光熔覆层的硬度分布情况。由图知, 熔覆层硬度在 600~850 Hv 之间;在熔覆层内随着深度 的增加,硬度略有下降;深 0.8~0.9 mm 之间为过渡区, 硬度下降剧烈 在 0.9 mm 以下硬度稳定在 200 Hv 附近, 基本上等于基体硬度。不同标记的曲线代表测量点到 熔覆层中线的不同横向距离(见图 3)。由图可知,在熔 覆层宽度方向上,硬度测量值交错在一起,表明此方向 硬度分布比较均匀。

3.3 熔覆区微观组织分析

熔覆区明显可以分为熔覆层(CL),结合区(BZ)和 基体热影响区(HAZ)三部分(如图4)。熔覆层主要由枝 晶和多种共晶组成,在靠近结合区,主要由一薄层胞晶 组成,基体热影响区主要为细化马氏体,结合区(又称互 溶区)则为二者的固溶体,呈一道亮白线,它是在高温度 梯度、无晶核情况下,直接在基体上通过外延附生出来 的一层组织^{1]}。这与直接聚焦法获得熔覆层的组织特 征基本一致^[8],而且在此实验条件下,未发现任何微区 裂纹或气孔。



图 4 熔覆区横断面的金相组织(300×)

Fig.4 Metallurgical photograph of cladding area ($300 \times$)



图 5 熔覆层表面 XRD 分析 Fig.5 XRD analysis of CL surface

3.4 熔覆层 X 射线衍射(XRD)分析

经 XRD 分析发现 熔覆层主要为 γ-Ni 和四角结构 的 Fe₂I sys :Tetragonal , a = 0.709300),在其他工艺条件 下 除 γ-Ni 外还发现有 Cr-Fe-Ni ,CrB 等。文献 2 3 6~ 9 普遍认为 Ni 基合金熔覆层的基本组成为 γ-Ni 与 Ni , Cr 和 Fe 的 B 及 C 化物的固溶体 ,但除 γ-Ni 外 ,其他成 分的种类及形态 ,各自报道的结果大不相同^{236~9]}。这 主要是因为激光熔覆是一个快速的非平衡凝固过程 ,中 间有大量亚稳相、中间相生成 同时会产生晶格畸变等, 这些相的形成对凝固条件非常敏感 同时采用标准衍射 数据进行标定本身也会引入一定的误差。

4 结 论

 1)利用振荡聚焦光束和自动送粉技术,一次获得 了宽12mm以上、组织致密无缺陷的镍基合金激光熔覆
层。这个宽度是静止聚焦法的4~5倍,可大大提高激 光熔覆的效率;并且在熔覆过程中和样品长时间存放
后,均未发现任何裂纹或气孔。

2)熔覆层硬度在 600~850 Hv 之间 ;在熔覆层内随 着深度的增加 ,硬度略有下降 ;在熔覆层宽度方向上 ,硬 度分布比较均匀。

3) 熔覆层主要由枝晶和多种共晶组成,基体热影 响区主要为细化马氏体 结合区为二者的固溶体。这与 静止聚焦法获得熔覆层的组织特征一致。

4) 熔覆层表面 XRD 分析表明 ,熔覆层主要由 γ-Ni 和 Ni ,Cr ,Fe 等的 B ,C 化物构成。它们的出现与否、含 量多少和具体形态与工艺条件密切相关。

参考文献

- 1 R. Villar. Lasr Cladding. J. Laser Appl., 1999, 11(2) 64~78
- 2 Li Qiang, Lei Tingquan, Meng Qingchang *et al*.. Transmission electron microscopy for microstructural characterization of the laser clad Ni-Cr-B-Si-C alloy. *Chinese J. Lasers* (中国激光), 1999, 26(4) 372~378(in Chinese)
- 3 Xu Chun, Lou Yuanying, Zou Zhirong. Laser cladding of NiCrBSi alloy on the 45 steel. *Chinese J. Lasers* (中国激光), 1997, 24 (1), 78~82 (in Chinese)
- 4 Yang Xichen. Study of laser beam pattern for a wide-band laser heat treatment. *Chinese J. Lasers* (中国激光), 1990, 17(4):229~235 (in Chinese)
- 5 Wang Yunshan. Analysis for laser beam pattern of wide-band scanning mirror. *Optoelectronics* · *Laser*(光电子·激光),1997,8 (4)282~283
- 6 Shang Lijuan, Zhu Jingpu, Tan Chaoxin. Investigation on laserdeposition and the self-melted Co-base and Ni-base alloys. *Chinese* J. Lasers (中国激光), 1990, 17(8) 491~496 (in Chinese)
- 7 Wang Anan, Yuan Bo. Microstructure and phase constitution in NiCrSiB alloy produced by laser cladding. *Chinese J. Lasers*(中国激光),1997,24(2):169~173(in Chinese)
- 8 Y. T. Pei, J. H. Ouyang, T. C. Lei. Microstructure of bonding zones in laser-clas Ni-ally-based composite coatings reinforced with various ceramic powders. *Metall. Trans. A*, 1996, 27A 391 ~ 400
- 9 Yang Xichen, Yan Yuhe, Wang Xingkai *et al*.. Laser cladding of NiCrSiB alloy. *Chinese J. Lasers* (中国激光), 1988, **15**(3):174~178 (in Chinese)