gradient[J]. *Chinese J. Lasers*, 2002, **A29**(5): 475~479 杨 森, 黄卫东, 刘文今 等. 激光超高温度梯度快速定向凝固研究[J]. 中国激光, 2002, **A29**(5): 475~479

- 9 Li Yanmin. Research on Technical Characters and Microstructure of Laser Solid Forming[D]. Xi'an: Northwestern Polytechnical University, 2001. 50∼58
 - 李延民. 激光立体成形工艺特性与显微组织研究[D]. 西安: 西北工业大学, 2001. $50\sim58$
- 10 Tao Chunhu, Zhang Weifang, Shui Huiji et al.. Recrystallization of Directionally Solidified Superalloy [M]. Beijing: National Defense Industry Press, 2007. 1~16
 - 陶春虎,张卫芳,施惠基 等. 定向凝固高温合金的再结晶[M]. 北京: 国防工业出版社,2007. $1\sim16$
- 11 Feng Liping, Huang Weidong, Li Yanming *et al*.. Influences of crystal orientation of substrate on microstructure of mutli-layer laser cladding[J]. *Chinese J. Lasers*, 2001, **A28**(10): 949~952 冯丽萍,黄卫东,李延明 等. 基材晶体取向对激光多层涂覆微观

- 组织的影响[J]. 中国激光, 2001, A28(10): 949~952
- 12 Tan Hua. Temperature Measurement and Research on Microstructure Controlling in Laser Rapid Forming Process[D]. Xi'an: Northwestern Polytechnical University, 2005. 59~86 谭 华. 激光快速成形过程中温度测量及组织控制研究[D]. 西安: 西北工业大学, 2005. 59~86
- 13 Xi Mingzhe, Zhang Yongzhong, Zhang Pingzhi et al.. Influence of processing on the microstructure and properties of the 316L SS fabricated by laser direct deposition[J]. Chinese J. Lasers, 2002, A29(11): 1045~1048

席明哲, 张永忠, 章萍芝等. 工艺参数对激光快速成型 316L 不锈钢组织性能的影响 [J]. 中国激光, 2002, A29 (11): $1045 \sim 1048$

14 X. Lin, T. M. Yue, H. O. Yang et al.. Laser rapid forming of SS316L/Rene88DT graded material[J]. Materials Science and Engineering, 2004, 30(8): 325~336

Nd:Y18La09O3透明陶瓷实现瓦级激光输出

掺钕离子的稀土倍半氧化物 Y_2O_3 陶瓷由于其具有良好的光学性能、高的热导率(13.6 W/mK)、好的化学和机械性能引起了人们的广泛关注。但是 Y_2O_3 熔融温度高达 2430 \mathbb{C} ,且在 2280 \mathbb{C} 时, Y_2O_3 会发生立方相向六方相的多晶相变,因此采用传统提拉法很难生长高质量的 Y_2O_3 单晶。

上海大学激光透明陶瓷课题组研究发现, La_2O_3 能够改善 Y_2O_3 透明陶瓷的高温热稳定性能,掺入 La_2O_3 可以使得氧化钇陶瓷的烧结温度下降,并且具有更宽的吸收带。采用高纯度的 Y_2O_3 , La_2O_3 和 Nd_2O_3 的纳米粉,利用固态反应法可以生长出高质量 Nd^{3+} 氧化镧钇透明陶瓷。最近我们利用 1% (原子数分数)掺杂浓度的 $Nd:Y_{1.8}La_{0.2}O_3$ 透明陶瓷作增益介质,实现了平均功率 1.03 W 的连续波激光输出,据我们所知,这是目前在 Nd^{3+} 掺杂的氧化物陶瓷中得到的最大输出功率。

实验中所用的样品尺寸为 3 mm×5 mm× 3 mm,其中抽运源的波长为 806 nm,采用数值孔径为 0.22、芯径为 200 μ m 的光纤耦合输出以实现端面抽运,并利用 1:1的聚焦模块聚焦到陶瓷内部。谐振腔采用平凹腔,腔长约 17 mm。抽运镜为平面镜,双面在 806 nm 处高透,1020~1200 nm 高反,输出镜曲率半径为 80 mm,输出耦合率(OC)分别为 2%,6%和 10%。

优化激光运行后的输出功率随着吸收抽运光功率的变化如图 1 所示,采用6%的输出耦合率,在6.95 W吸收抽运功率下,最大的激光输出功率为

1.03 W,对应的斜率效率为 18.4%,光-光转换效率 为 14.8%。图 1 中插图是输出的光谱,光谱仪分辨率为 0.05 nm,中心波长在 1079.4 nm。如果进一步选择合适的掺杂浓度以及合适的陶瓷长度,我们将会获得更高效率的输出。

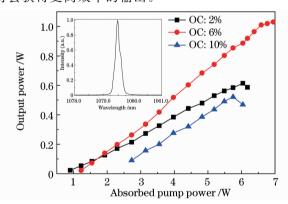


图 1 连续运转时的输入输出曲线。图中插图是输出功率为 1.03 W 时的激光光谱

Fig. 1 Output power versus absorbed pump power under continuous wave running, the inset is the laser spectrum when the output power is 1.03 W

工 庆¹ 魏志义^{1*} 张治国¹ 王振琳² 朱江峰² 杨秋红³ 张浩佳³ 陆神洲³ ¹中国科学院物理研究所光物理重点实验室,北京凝聚态物理国家实验室,北京 100190 ²西安电子科技大学技术物理学院,陕西 西安 710071 ³上海大学材料学院,上海 200072

收稿日期: 2011-07-04; **收到修改稿日期:** 2011-08-25

* E-mail: zywei@iphy. ac. cn