文章编号 1004-924X(2006)04-0580-04

LD 端面泵浦的高输出单频 Nd: YVO4 绿光激光器

郝二娟^{1,2},檀慧明¹,李 特^{1,2},苗杰光^{1,2},付喜宏^{1,2},钱龙生¹
(1.中国科学院长春光学机密机械与物理研究所,吉林长春,130022;
2.中国科学院研究生院,北京,100039)

摘要:用激光二极管(LD)抽运 Nd:YVO₄晶体,采用四镜环形腔结构,腔内放置由法拉第旋光器,λ/2 波片及布氏片组成的光学单向器,利用 KTP 内腔倍频技术,实现了高输出单频 Nd:YVO₄绿光激光器及稳定的单频激光输出。在9 W 的泵浦功率下,最大单频绿光输出为1.1 W,光-光转化效率为12.2%。在腔内插入 Cr⁴⁺:YAG 晶体,又获得了脉宽为 100 ns,重复频率为21 kHz 的单纵模被动调 Q 激光输出。

关 键 词:Nd:YVO4 激光器;绿光激光器;单频激光器;环形腔;被动调 Q **中图分类号**:TN 248.1 **文献标识码**:A

High output and single-frequency ring Nd : YVO₄ laser end-pumped by diode laser

HAO Er-juan^{1, 2}, TAN Hui-ming¹, LI Te^{1, 2}, MIAO Jie-guang^{1, 2}, FU Xi-hong^{1, 2}, QIAN Long-sheng¹

(1. Changchun Institute of Optics, Fine Mechanics and Physics, Chinese Academy of Sciences, Changchun 130022, China; 2. Graduate School of the Chinese Academy of Sciences, Beijing 100039)

Abstract: A frequency-stability and intracavity frequency-doubled ring Nd : YVO_4/KTP laser endpumped by a laser diode was designed and experimentally demonstrated. The laser was single-frequency operated by using a TGG, a Brewster polarizer, and a half-wave plate acted as optical diode in the cavity. Under the incident power of 9 W, the maximum green laser output is 1.1W, and conversion efficiency from light to light is 12.2%. Also, a passively Q-switched single-frequency laser in laser pulse duration of 100 ns and repetition rate of 21 kHz was achieved in a ring cavity by inserting a piece of Cr^{4+} : YAG as an intracavity laser pulse saturable absorber.

Key words: Nd : YVO4 laser; green light laser; single-frequency laser; ring cavity; passively Q-switched

1引言

由于 LD 泵浦的全固体激光器具有效率高、

结构紧凑、性能稳定、寿命长等优点,因而引起人 们的广泛重视,尤其是全固化单频绿光激光器,已 广泛地应用于光谱学、相干通讯、激光雷达、引力 波探测、二次谐波产生、参量振荡,光学数据存储

收稿日期:2005-09-22;修订日期:2006-06-20.

基金项目:863 课题基金资助项目(No. 2002AA311140)。

第4期

维普资讯 http://www.cqvip.com

581

等领域[1-3]。近几年,国内外学者在理论和实验上 对LD泵浦的全固体单频激光器进行了大量的研 究,提出了诸如标准具、1/4 波片[4]、短程吸收法、 双折射滤光片技术,行波腔法等实现单频输出的 方案。这些方案各有局限性。前两种方案由于插 入元件会引起较大的损耗,无法获得高效率的单 频输出[5];短程吸收法则要求激光工作物质很短, 难以得到较高的泵浦吸收效率[4];有关实验已经 证实双折射滤光片技术也不能获得较高功率的单 频绿激光输出[6],只有采用环行谐振腔,使激光器 单向运转,消除空间烧孔效应,才能实现精密选 模,达到理想的频率稳定性。近年来,国内外学者 对此展开了大量研究[7-8]。本文采用环形腔法,内 加法拉第旋转器, λ/2 波片和布氏片作为光学单 向器,实现了 LD 泵浦的全固体绿光激光器低阈 值,大功率和高效率的单频运转。在插入可饱和 吸收体 Cr⁴⁺: YAG 晶体时,获得了脉宽为 100 ns, 重复频率为 21 kHz 的单纵模被动调 Q 激 光输出。

2 实验装置及腔形设计

实验采用光纤耦合的激光二极管作为泵浦 源,25℃下输出中心波长为806.6 nm,经准直聚 焦系统(传输耦合效率约为80%),会聚成半径为 200 μm的泵浦光斑,注入到Nd:YVO4 工作物 质中。激光二极管泵浦的Nd:YVO4 单频激光 器采用的环形腔结构如图1所示。



Fig. 1 Setup of the experiment

Nd: YVO4 晶体采用 a 轴切割,掺杂浓度为 0.5%(原子数分数),尺寸为 3 mm×3 mm×5 mm,两端面均镀有 808 nm 和 1 064 nm 的增透 膜。采用 KTP 腔内倍频方式,晶体尺寸为 2 mm ×2 mm×5 mm,以 II 类角度匹配方式切割,两个 通光面均镀 532 nm 和 1 064 nm 的增透膜。平面 镜 M_1 为输入耦合镜,靠近泵浦源的一端镀 808 nm 的增透膜,靠近激光晶体的一端镀对 1 064 nm 高反,对 808 nm 增透的膜, $R_{1.064 nm} > 99.5\%$, $R_{808 nm} < 5\%$; M_3 , M_4 为凹面镜,凹面镀 1064/532 nm 高反双色膜, $R_{1.064 nm} > 99.5\%$, $R_{532 nm} >$ 99.5%,曲率半径为 100 nm; 平面镜 M_2 为输出 耦合镜,对 532 nm 高透,对 1 064 nm 高反, $R_{1.064 nm} > 99.5\%$, $R_{532 nm} < 5\%$ 。腔内插入由 $\lambda/2$ 波片, BP 片, TGG 晶体(插入一个内径为 6 mm, 外径 34 mm 的磁场中,可以使激光偏振方向转动 8~9°) 组成的单向器中,使激光器单向运转。 TGG 和 $\lambda/2$ 波片的前后表面均镀有 1 064 nm 的 增透膜。

在中高泵浦功率情况下,Nd:YVO4 的热透 镜效应已很明显,因此,在设计腔形前,有必要对 激光晶体的热透镜焦距进行估算。在此,本文将 受热的激光晶体等效为一个薄透镜,下式为端面 泵浦情况下热透镜焦距公式^[9]:

$$f_{th} = \frac{\pi \times K \times \omega_{\rho}^{2}}{P_{\rho} \times \xi \times (dn/dt)} \times \frac{1}{1 - \exp(-\alpha \times l)}$$

其中, ω_p 是泵浦光束在激光晶体中的光腰半径, 聚焦后光斑半径为200 μ m;激光晶体的热传导系数 κ =0.054 W/(m·K);激光晶体对泵浦光的 吸收系数 α =14.8 cm⁻¹;吸收的泵浦能量中转化 为热的比率 ξ =0.25; P_p 是注入到激光晶体的泵 浦功率,为9 W;*l* 是激光晶体的长度,为5 mm; 激光晶体随温度变化的折射率变化量 dn/dT= (4.7+0.6)×10⁻⁶/K。由上述参数计算热透镜 焦距 f_t ≈130 mm.

为了提高对泵浦光的利用率及倍频效率,必须对谐振腔进行合理的设计.以晶体中心为参考 点等价薄透镜序列如图 2 所示。





图中,f为激光晶体的等效热透镜,在此,假设热

第14卷

透镜中心在激光晶体的中心,设 M_1, M_2 之间的距离为 $L_1; M_2, M_3$ 之间的距离为 $L_2; M_3, M_4$ 之 间的距离为 $L_3; M_4, M_1$ 之间的距离为 $L_4; M_1$ 与 激光晶体中心的距离为L, L=20 mm。考虑到伴 随热透镜所产生的高阶球差引起的附加衍射损 耗,第一分臂的基频光腰应略小于泵浦光聚焦光 斑,这样有利于获得 TEM₀₀模输出^[10]。同时, L_3 的大小对腔的稳定性和 L_3 上的光腰的大小影响 较大。在稳区内计算出腔镜 M_3, M_4 的曲率半径 及 L_3 与 L_3 上的光腰 ω_{034} 之间的关系如图 3 所示。



图 3 L_3 和平凹镜的焦距与光腰 ω_{034} 的关系 Fig. 3 Relationship between L_3 , ω_{034} and the focus of the plano-concave lens

环形腔的传输矩阵为:

 $\begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & L4+L \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1/f_4 & 1 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 & L3 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1/f_3 & 1 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 & L1+L2-L \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1/f & 1 \end{bmatrix}$

式中 f_3 , f_4 为镜 M_3 , M_4 的焦距。这里取总腔长 约为 530 mm, $L_1 = 180$ mm, $L_3 = 119$ mm, Nd: YVO₄ 晶体内的光斑半径为^[11] $\omega_{034} = \left[\frac{2\lambda B}{\pi}\sqrt{4 - (A+D)^{2^{-1}}}\right]^{1/2} = 329 \ \mu$ m, 约等于 0.8 ×400 μ m, 实现了基频光与泵浦光的良好匹配, 可以有效地利用泵浦能量。

3 实验结果及分析

实验装置如图 1 所示,将激光晶体 Nd: YVO4 用铟箔包好置于热沉中,通过温度调节,使 泵浦光中心波长与 Nd:YVO4 的中心吸收波长 808.9 nm 重合,在泵浦光功率 9 W 的情况下,获 得了 1.1 W 的绿光连续单纵模输出,光-光转化 效率为 12.2%,如能进一步控制好 Nd:YVO4 的温度,转化效率会进一步得到提高。因为在设 计腔形的时候考虑了激光晶体的热透镜效应,所 以设计的腔形的最佳工作点在注入功率为 9 W 时。若增大注入功率,Nd:YVO4 的热焦距会发 生改变,输出变得不稳定,要得到稳定的激光输 出,需要重新设计腔形。在注入功率为 9 W 时, 用法布里-珀罗干涉仪观察到的纵模情况如图 4 所示。

在该环形腔中插入可饱和吸收晶体,同时还可以得到单纵模的被动调 Q 激光输出。选择了 Cr⁴⁺:YAG 作为被动调 Q 晶体,由于 YAG 是各



图 4 法布里-珀罗干涉仪观察到的纵模情况 Fig. 4 Transmission from scanned F-P

向同性晶体,所以对腔内的激光偏振态没有影响。 实验中所用的 Cr⁴⁺:YAG 晶体的初始透过率为 70%,并且两边均镀 1 064 nm 的增透膜。随着注 入功率的增加,重复频率和平均输出功率均增加, 脉宽变化较小;当注入功率一定时,脉宽随着腔长 的改变有较大的变化。在 9 W 的注入功率下,获 得了脉宽为 100 ns,重复频率为21 kHz的单纵模





维普资讯 http://www.cqvip.com

被动调 Q 激光输出,峰值功率为 571.4 W。如果 将未镀膜 Cr⁴⁺: YAG 晶体以布氏角放入腔中, 则该晶体在作可饱和吸收体的同时,又起到了选 模的作用,可以进一步简化腔型结构。图 5,6 为 激光输出的时间波形图。



图 6 脉冲的重复频率为 21 kHz Fig. 6 Laser pulse repetition rate (21 kHz)

4 结 论

郝二娟,等:LD 端面泵浦的高输出单频 Nd:YVO4 绿光激光器

本文利用行波腔结构,获得了高功率的单纵 模激光输出,在9W的泵浦功率下获得了1.1W 的532 nm 的绿光输出,光-光转化效率为12. 2%,改善激光晶体的温控,转化效率有望得到进 一步的提高。在插入被动调Q晶体 Cr⁴⁺ : YAG 时,又获得了脉宽为100 ns,重复频率为21 kHz 的单纵模被动调Q激光输出。

参考文献:

- [1] 吕彦飞,檀慧明,钱龙生.全固态 589 nm 复合腔连续波和频激光器[J].光学 精密工程,2005,13(3):260-264.
 LU Y F,TAN H M,QIAN L SH. All-solid-state continuous- wave doubly resonant all intra-cavity sum-frequency laser at 589 nm.[J]. Optics and Precision Engineering,2005, 13(3): 260-264. (in Chinese)
- [2] 张靖,张宽收,王润林,等. 全固化单频 Nd: YVO4 环形激光器[J]. 中国激光,2000,A27(8);694-696.
 ZHANG J,ZHANG K SH,WANG R L, et al. All-solid-state Nd: YVO4 ring Laser of single-frequency operation
 [J]. Chinese Journal Of Lasers, 2000;A 27(8):694-696. (in Chinese)
- [3] 毕勇,孙志培,李瑞宁,等. 高平均功率腔内和频蓝光 Nd:YAG 激光器[J]. 光学精密工程,2005,13(1):16-21. BI Y,SUN ZH P, LI R N, et al. High power blue Nd:YAG laser by intracavity summing frequency[J]. Opt. and Laser Tech., 2005,13(1):15-25. (in Chinese)
- [4] WU E, PAN H, ZHANG S, et al. High power single-longitudinal-mode operation in a twisted-mode-cavity laser with a c-cut Nd : GdVO4 crystal[J]. Appl. Phys., 2005:1-4.
- [5] 郑义,钱卫红,姚建铨. LD 泵浦的内腔倍频激光器单频运转的理论研究[J]. 中国激光,1997, 24(8):673-678. ZHENG Y,QIAN W H,YAO J Q. Theoretical study on the single-frequency operation of diode-pumped intracavity frequency-doubled laser[J]. *Chinese Journal of Lasers*, 1997; 24(8):673-678. (in Chinese)
- [6] NAGAI H, KUME M. Low-noise operation of a diode-pumped intracavity-doubled Nd : YAG laser using a Brewster plate [J]. *IEEE J. of Quant. Electro.*, 1992, 28(4):1164-1168.
- [7] HARDMAN P J, CLARKSON W A, HANNA D D. High-power diode-bar-pumped intracavity-frequency-doubled Nd: YLF laser[J]. Optics Communications, 1998, 156:49-52.
- [8] 万顺平,孙利群,田芊.一种 LD 泵浦双向输出固体环形激光器[J]. 光学技术,2005,31(1):44-47.
 WAN SH P, SUN L Q, TIAN Q. LD-pumped solid-state ring laser with bidirectional outputs[J]. Optical Technique, 2005,31(1):44-47. (in Chinese)
- [9] INNOCENZI M E, YURA H T, FINCHER C L. Thermal modeling of continous-wave end-pumped solid-state lasers[J]. Phys. Lett., 1990, 56(19):1831-1833.
- [10] 刘均海,吕军华,卢建仁,等. 高功率端面抽运 Nd:YVO,固体激光器模式匹配的研究[J]. 光学学报,2000,20 (2):186-189.

LIU J H, LU J H, LU J R, et al. Mode matching in high-power laser-diode-array end-pumped Nd: YVO4 solidstate lasers[J]. Acta Optica Sinica, 2000, 20(2): 186-189. (in Chinese)

- [11] 吕百达.激光光学[M].第三版,高等教育出版社,2002.
 LU B D. Laser optics[M]. (the third edition) High Education Press, 2002. (in Chinese)
- 作者简介:郝二娟(1980-),女,河南人,中国科学院长春光学精密机械与物理研究所博士研究生,主要从事二极管泵浦 的全固体激光器方面的研究。E-mail; haoerjuan0415@sohu.com

583