800 mJ 高光束质量全固态 1319 nm 脉冲激光器

李 楠^{1,2,3} 庞 毓^{1,2}* 鲁燕华^{1,2} 张 雷^{1,2} 谢 刚^{1,2} 干卫民^{1,2} 许晓小^{1,2}

1 中国工程物理研究院高能激光科学与技术重点实验室,四川 绵阳 621900

² 中国工程物理研究院应用电子学研究所,四川 绵阳 621900

³ 中国工程物理研究院研究生部,北京 100088

摘要 报道了一台高能量、高光束质量激光二极管抽运全固态 1319 nm 激光器,激光器采用了主振荡器与放大器 (MOPA)结构。通过反射镜镀膜和插入 45°反射镜增加损耗以抑制 1338 nm 和 1064 nm 激光起振。主振荡器腔内 插入温控法布里--印罗(F-P)标准具实现线宽压窄和波长选择。为充分提取放大器能量以获得高能量脉冲输出,两 级激光放大器均为双程放大,并对激光驱动电源信号进行处理,使激光器主放大器注入激光脉冲与驱动电源脉冲 在时域上的重合性更好。在主放大器抽运电流为 140 A 时获得了脉冲能量为 800 mJ 的 1319 nm 激光输出,光束 质量因子 M² = 1.49,线宽为 1.05 GHz,重复频率为 50 Hz,脉宽约为 200 μs。

关键词 激光器;全固态激光器;高能量激光;1319 nm 激光;光束质量

中图分类号 TN248 文献标识码 A doi: 10.3788/CJL201340.0802007

800 mJ High Beam Quality All-Solid-State 1319 nm Pulsed Laser

Li Nan^{1,2,3} Pang Yu^{1,2} Lu Yanhua^{1,2} Zhang Lei^{1,2} Xie Gang^{1,2} Wang Weimin^{1,2} Xu Xiaoxiao^{1,2}

⁴ The Key Laboratory of Science and Technology on High Energy Laser, China Academy of Engineering Physics, Mianyang, Sichuan 621900, China

² Institute of Applied Electronics, China Academy of Engneering Physics, Mianyang, Sichuan 621900, China ³ Graduate School, China Academy of Engneering Physics, Beijing 100088, China

Abstract A high energy and high beam quality laser diode pumped all-solid-state laser is reported. Master oscillator and power amplifier construction is used. The 1338 nm and 1064 nm oscillations are suppressed by coating reflector and inserting 45° mirror to increase losses. A temperature-controlled Fabry-Porro etalon is inserted in resonant cavity to realizing linewidth narrowing and wavelength selecting. In order to achieve high output energy, the laser is amplified twice in pre-amplifier and main amplifier. Drive source signal is delayed to make injected laser pulse of main amplifier and drive source pulse time-synchronization better. When pumping current of the main amplifier is 140 A, the laser output energy is 800 mJ, the beam quality foctor M^2 is 1.49, and the linewidth is 1.05 GHz. The repetition frequency is 50 Hz with the pulse width of about 200 μ s.

Key words lasers; all-solid-state laser; high energy laser; 1319 nm laser; beam quality OCIS codes 140.3480; 140.3580; 140.3538

1 引 言

高能量 1319 nm 脉冲激光在医学和自适应光 学等方面有重要应用。Nd:YAG 激光器介质在室 温条件下可同时跃迁产生1064、1319、1338 nm 激光 振荡^[1],但是由于 1319 nm 发射截面相对较窄,要 得到高能量的 1319 nm 单一波长激光输出比较困 难。实现较好光束质量和高能量的 1319 nm 激光 输出一直是国内外研究热点。

基金项目:国家自然科学基金重大项目(60890201)和中国工程物理研究院科学技术发展基金项目(2012A0401020)

作者简介:李 楠(1987—),男,硕士研究生,主要从事二极管抽运固体激光器技术方面的研究。

E-mail: linan87@sohu.com

导师简介:王卫民(1965—),男,博士,研究员,主要从事全固态激光技术方面的研究。E-mail: weimin_653@163.com * 通信联系人。E-mail: chenxl3175@sohu.com

收稿日期: 2013-03-01; 收到修改稿日期: 2013-04-11

2000年,日本 Inoue 等^[2]实现功率为 122 W,光 束质量因子 M² 为 35 的 1319 nm 连续激光输出。 2005年,美国空军研究实验室 Denman 等^[3]采用注入 锁定激光器获得功率为 60 W,光束质量因子 M² 为 1.1的 1319 nm 连续激光输出。2006年,日本国家天 文台 Saito 等^[4]获得功率为4.99 W, M² 为 1.1 的 1319 nm激光输出。2009年,中国科学院理化技术研 究所谢仕永等^[5]通过主振荡器与放大器(MOPA)结 构的激光器获得平均功率为 25 W,重复频率为 500 Hz,光束质量因子 M² 为 1.4 的 1319 nm 脉冲激 光输出。同年,中国科学院半导体研究所侯玮等^[6]报 道了一台输出功率为 1.2 kW 的 1319 nm 激光器,但 是没有提到除功率外的其他相关参数。在最近两年 报道的 589 nm 激光器中,均用到高功率、高光束质量 1319 nm激光器作为基频光源^[7-9]。

目前国内外研究机构所获得的高功率 1319 nm

激光大部分是连续波输出,有关高能量、长脉冲、高 光束质量的二极管抽运全固态 1319 nm 激光器报 道较少^[10-16]。本文报道的 1319 nm 激光器采用 MOPA 结构,在主放大器工作电流为 140 A 时,获 得了 800 mJ 脉冲能量输出,光束质量因子 M² 为 1.49,线宽为 1.05 GHz,重复频率为50 Hz,脉宽约 为 200 μs。

2 激光器设计

以 Nd: YAG 棒作为增益介质的单级谐振腔激 光器难以获得高能量、高光束质量的激光输出,在高 抽运能量下,严重的热效应会引起光束质量的快速 退化。要在高能量激光输出时获得较好的光束质 量,可采用 MOPA 结构的激光器,将高光束质量的 种子激光进行放大。激光器为主振荡器与两级放大 器结构,如图 1 所示。



图 1 激光器装置示意图 Fig. 1 Sketch map of laser

2.1 振荡器

Nd:YAG介质中1319 nm激光发射截面较窄, 因此在激光器设计时,需要采取措施以抑制发射截 面更宽的 1064 nm 和 1338 nm 波长激光起振:振荡 器为双棒串接平-平对称腔结构,全反镜 M1 镀 1319 nm 高反膜与 1338 nm 高透膜,未针对 1064 nm波长激光镀膜;输出镜 M4 镀有 1319 nm 部分反射膜与1064 nm高透膜。在实验过程中发 现,仅靠输出镜镀膜增加 1064 nm 波长损耗不能有 效抑制其起振,激光器工作时检测到有 1064 nm 激 射。因此,在腔内插入镀有 1064 nm 高反膜与 1319 nm高透膜的 45°反射镜以增加 1064 nm 激光 损耗,实验中经观察无1064 nm激光起振。由于 M1 镜对 1338 nm 的激光透射率不高,腔内有部分 1338 nm激光起振,对此考虑利用标准具在压窄 1319 nm激光线宽的同时,增加1338 nm损耗,消除 其振荡。为控制线宽,在全反镜前插入一组法布里--珀罗(F-P)标准具,并对其采取精确到0.1 ℃的温 控措施。根据抽运模块在工作电流下的热焦距选取 负透镜 M2 对两棒工作时的热透镜进行补偿,增大 基模体积,从而获得较好的光束质量。输出镜前插 入偏振片,使激光线偏振输出。

振荡器输出激光经 M5 与 M6 两个 45°反射镜 (镀 1319 nm 全反膜)注入预放大器。M5 镜前的偏 振片、λ/2 波片和法拉第旋转器组合成隔离器防止 预放大器回光进入振荡器。

2.2 预放大器

为充分提取能量,预放大器设计使用双程放大体制。预放大器使用增益介质为直径 3 mm 的 Nd:YAG棒。通过该抽运模块搭建谐振腔测量输出 能量对激光储能进行估算,在 50 Hz 重复频率下电 流为 95 A 时得到波长为 1064 nm 的脉冲能量为 250 mJ,按提取效率 80%求得波长为1064 nm的储 能约为313 mJ,估算 1319 nm 激光储能为 100 mJ。 根据公式 $g_0 = E_{st}/(E_sV)$ (其中 g_0 为小信号增益系 数, E_{st} 为增益介质储能,单位为 mJ, E_s 为介质饱和 通量,单位为 mJ/cm²,V 为介质体积,单位为 cm³), 求得 1064 nm 激光的 小信号增益系数为 2.37 cm⁻¹,1319 nm 激光为 0.79 cm⁻¹,进而获得 双程放大增益,则此时易出现 1064 nm 自激振荡。 因此抽运电流应小于 95 A,经实验测定电流为 88 A 时无 1064 nm 自激振荡并满足放大要求。

预放大器采用四棒串接结构,其中两个抽运模 块为一组。透镜 M7 将振荡器输出激光注入激光扩 束器,使之与预放大器模块 Nd:YAG 棒口径相匹 配。两组模块间插入 45°平面镜 M8(镀 1319 nm 高 透膜与 1064 nm 高反膜)避免预放大器内产生 1064 nm寄生振荡。将补偿热致双折射与热致退偏 的 90°石英旋转器置于 M8 之后,能有效防止与全反 镜间产生自激。为了对晶体棒的热透镜进行补偿, 全反镜 M10 前插入透镜 M9。激光两次通过全反镜 前的 λ/4 波片后由 p 偏振态旋转为 s 偏振态,在二 次放大后通过 M7 前的偏振片输出。

2.3 主放大器

为了在获得较高的 1319 nm 激光放大增益的 同时,避免 1064 nm 自激振荡,对主放大器使用的 棒尺寸与抽运模块工作电流进行了模拟计算。在获 得预放大器输出激光参数后,经计算可知注入光能 量密度与饱和能量密度相比较小,因此在计算时认 为是小信号增益。根据对不同尺寸介质棒在不同工 作电流下 1319 nm 与 1064 nm 激光小信号增益系 数的计算,获得了两个波长激光的双程放大增益系 数。在使用直径为 4 mm 的介质棒,工作电流小于 150 A 时,放大器不易出现自激振荡。

主放大器结构与预放大器类似。预放大器输出 激光经透镜 M12 与 M13 扩束至与棒尺寸匹配,以 使棒中储能被充分提取。扩束后的激光通过 $\lambda/2$ 波 片旋转偏振态,经偏振片进入棒中。主放大器采用 两个抽运模块串接,为避免棒端面回光放大,对棒端 进行了切角处理,光轴方向有一定倾斜。模块间插 入 90°石英旋转器,补偿负透镜 M14 和 45°反射镜 M15 镀 1319 nm 高透 膜 与 1064 nm 高反 膜。 1319 nm全反镜 M16 前插入 $\lambda/4$ 波片改变光偏振 态。激光经双程放大后,由偏振片输出。

3 实验结果与分析

根据设计的 1319 nm 脉冲激光器,振荡器输出 功率为 1.5 W,脉冲能量为 30 mJ,光束质量为 $M_x^2 = 1.22, M_y^2 = 1.25$ 。经预放大器后输出功率为 9.5 W,脉冲能量为 190 mJ,放大增益倍数为 6.33。 激光输出功率随主放大器工作电流的变化,如图 2 所示。



图 2 1319 mm 微九捆出功半随工作电加的变化 Fig. 2 Output power of 1319 nm laser versus pumping current

图 2 中,在抽运电流逐渐增大的情况下,输出功 率线性增加,说明放大器在该电流范围中工作在稳 定状态。当主放大器抽运电流为 140 A 时,获得最 大平均功率为 40 W 的 1319 nm 脉冲激光输出,单 脉冲能量为 800 mJ,放大增益倍数为 4.21。由于在 激光器每一级中均加入 45°反射镜以抑制 1064 nm 激光振荡,造成部分 1319 nm 激光在振荡和两级双 程放大过程中逸出。若能提高全反镜镀膜质量,无 需对 1064 nm 的 45°全反镜就能抑制 1064 nm 振 荡,输出激光能量还可有一定程度的提高。

由于设计的激光器在各级放大中均进行了热透镜效应补偿,因此获得了较好的光束质量。光束质量测量仪器为 Spiricon 公司生产的 M-200 型 M^2 因子测量仪。在激光器输出能量为 800 mJ 时,光束质量因子 $M^2 = 1.49(M_x^2 = 1.44, M_y^2 = 1.54),$ 如图 3 所示。



图 3 光束质量 Fig. 3 Beam quality

对于输出激光谱线的测量采用日本 YOKOGAWA 公司 AQ6370C型光谱分析仪,设置扫 描测量范围为1000~1350 nm。由图4可知,所获得 的激光光谱为单一谱线,中心波长为1319.155 nm, 1064 nm和1338 nm 激光被充分抑制。





Fig. 4 Output laser spectra

图 5 为输出激光脉冲波形。激光器的振荡器、预 放大器和主放大器均采用同一信号源驱动,重复频率 为 50 Hz,脉宽为 250 μs,如图 5(a)所示。激光脉宽约 为 200 μs,这是由于在信号驱动过程中,为了获得最 大的输出功率,通过信号延迟对激光器不同级间选取 了合适的抽运时间匹配,以使两级放大器注入激光脉



冲与驱动电源脉冲在时域上具有更好的重合性。脉冲前沿有较强的尖峰,并随时间动态变化,这是由于 长脉冲激光器在运转时存在的弛豫振荡。在振荡器 输出激光脉冲波形中,前沿尖峰较强,但是脉冲后部 较为匀滑,经两级放大后,弛豫振荡峰分布逐渐延伸 至脉冲后部,如图 5(b)所示。





使用 WS-7 型高分辨率波长计测量激光线宽, 由于波长计的有效测量范围在 1100 nm 以下,因此 不能直接测量 1319 nm 激光参数。对此,采用间接 测量方法:将 1319 nm 激光倍频为 660 nm 激光后 再进行测量。根据倍频前后的频率关系,可知 1319 nm激光的线宽是 660 nm 激光线宽的一半。 测得倍频后的 660 nm 激光线宽为 2.1 GHz,则 1319 nm 激光线宽为 1.05 GHz。

4 结 论

设计了一台全固态 1319 nm 脉冲激光器,采用 MOPA 结构,获得了重复频率为 50 Hz,脉宽为 200 μ s,单脉冲能量为 800 mJ, $M^2 = 1.49$ 的高光束

质量 1319 nm 单一波长激光输出。验证了 MOPA 结构用于发展大能量、高光束质量 1319 nm 激光器 是可行的。下一步工作将对弛豫振荡的抑制及在高 光束质量下输出功率的提高进行研究,以获得更佳 脉冲波形和脉冲能量的 1319 nm 激光输出。

参考 文 献

- W Koechner. Solid-State Laser Engineering[M]. Sun Wen, Jiang Zewen, Cheng Guoxiang, Transl. Beijing: Science Press, 2002.
 W 克希耐尔. 固体激光工程[M]. 孙 文, 江泽文, 程国祥译. 北京:科学出版社, 2002.
- 2 Yoko Inoue, Shuichi Fujikawa. Diode-pumped Nd: YAG laser producing 122 W CW power at 1. 319 μm[J]. IEEE J Quant Electr, 2000, 36(6): 751-756.
- 3 Craig A Denman, Paul D Hillman, Gerald T Moore, *et al.*. Realization of a 50-watt facility-class sodium guidestar pump laser [C]. SPIE, 2005, 5707: 46-49.

- 4 Yoshihiko Saito, Yutaka Hayano, Norihito Saito, *et al.*, 589 nm sum-frequency generation laser for the LGS/AO of Subaru Telescope[C]. SPIE, 2006, 6272; 627246.
- 5 Xie Shiyong, Lu Yuanfu, Ma Qinglei, *et al.*. High power high beam quality diode-pumped 1319-nm Nd: YAG oscillator-amplifier laser system[J]. Chin Phys B, 2010, 19(6): 064208.
- 6 Hou Wei, Lin Xuechun, Li Jinmin. 1.2 kW high power 1319 nm all-solid-state laser[J]. Chinese J Lasers, 2009, 36(12): 3328.
 侯 玮,林学春,李晋闽. 1.2 kW 高功率 1319 nm 波长全固态 激光器[J]. 中国激光, 2009, 36(12): 3328.
- 7 Lu Yanhua, Zhang Lei, Liu Shengxi, et al., 15, 5 W all-solid-state extra-cavity sum-frequency generation 589 nm yellow laser
 [J]. Chinese J Lasers, 2010, 37(9): 2419-2423.
 鲁燕华,张 雷,刘晟西,等. 15, 5 W 全固态腔外和频 589 nm 黄光激光器[J]. 中国激光, 2010, 37(9): 2419-2423.
- 8 Xu Zuyan, Xie Shiyong, Bo Yong, *et al.*. Investigation of 30 Wclass second-generation sodium beacon laser [J]. Acta Optica Sinica, 2011, 31(9): 0900111.

许祖彦,谢仕永,薄 勇,等. 30 W 级第二代钠信标激光器研究 [J]. 光学学报,2011,31(9):0900111.

9 Lu Yanhua, Xie Gang, Pang Yu, et al.. 340 mJ all-solid-state sodium beacon laser [J]. Chinese J Lasers, 2012, 39 (7): 0708004.

鲁燕华,谢 刚,庞 毓,等. 340 mJ 全固态钠信标激光器[J]. 中国激光, 2012, 39(7): 0708004.

10 Lu Junhua, Lu Jianren, Tomoyo Murai, et al.. 36-W diodepumped continuous-wave 1319 nm Nd: YAG ceramic laser[J]. Opt Lett, 2002, 27(13): 1120-1122. 11 Wang Tao, Yao Jianquan, Li Xifu, *et al.*. Study on CW Nd:YAG laser at 1319 nm[J]. Chinese J Lasers, 2003, 30(10): 881-884.

王 涛,姚建铨,李喜福,等.波长为1319 nm 的连续输出 Nd: YAG 激光器的研究[J]. 中国激光,2003,30(10):881-884.

- 12 Lian Weiyan, Zhou Yu, Wang Tingying, et al.. Study of 1319 nm Nd: YAG laser and its frequency doubling[J]. Laser & Infrared, 2007, 37(6): 508-512. 廉伟艳,周 瑜, 王廷营,等. 1319 nm Nd: YAG 激光器的研制 及其倍频研究[J]. 激光与红外, 2007, 37(6): 508-512.
- 13 Wang Jianjun, Yang Tao, Jiang Dongsheng, *et al.*. 192 W
 1319 nm Nd: YAG laser[J]. Laser & Infrared, 2007, 37(8):
 717-718.
 王建军,杨 涛,姜东升,等. 192 W 的 1319 nm Nd: YAG 激光

土建车,杨 涛,姜东升,寺. 192 W 的 1319 nm Nd: YAG 激光 器[J]. 激光与红外,2007,37(8):717-718.

- 14 Chen Ren, Zhai Gang, Jin Feng, et al.. Study on pulsed electro-optic Q-switched Nd: YAG laser at 1319 nm laser[J]. Laser Technology, 2010, 34(5): 603-606.
 陈 仁, 翟 刚,金 锋,等. 1319 nm Nd: YAG 脉冲电光调 Q 激光器的研究[J]. 激光技术, 2010, 34(5): 603-606.
- 15 Y F Lü, X H Zhang, J Xia, et al.. All solid-state continuouswave Nd: YAG laser at 1319 and 659. 5 nm under direct 885 nm pumping[J]. Laser Physics, 2010, 20(1): 200-204.
- 16 Ramunas Bakanas, Julius Pileckas. Frequency doubled pulsed single longitudinal mode Nd: YAG laser at 1319 nm with pulse buildup negative feedback controls [C]. SPIE, 2010, 7578: 75780V.

栏目编辑:张 腾