中红外2.8 µm光纤激光器机械调Q工作特性

沈炎龙 周松青 谌鸿伟 黄 珂 栾昆鹏 陶蒙蒙 于 力 易爱平 冯国斌 西北核技术研究所激光与物质相互作用国家重点实验室,陕西西安 710024

摘要 采用中心波长为975 nm半导体激光器(LD)抽运高掺铒氟化物双包层光纤 Er:ZBLAN,并在谐振腔内插入机械 斩波器,获得了2.8 μm激光机械调Q输出。研究了激光器在不同抽运功率,不同工作频率条件下的输出特性,分析 了脉冲分裂的原因。通过控制适当抽运功率,激光器工作在3.5 kHz条件下,获得了最大单脉冲能量84.5 μJ,脉宽 250.3 ns,峰值功率超过300 W的脉冲输出。

关键词 激光器;调Q;斩波器;中红外;光纤激光器;掺铒氟化物光纤

中图分类号 TN212 TN248.1 文献标识码 A

doi: 10.3788/AOS201636.0114002

Output Characteristics of Q-Switched Mid-Infrared Fiber Laser with a Mechanical Chopper

Shen Yanlong Zhou Songqing Chen Hongwei Huang Ke Luan Kunpeng Tao Mengmeng Yu Li Yi Aiping Feng Guobin

State Key Laboratory of Laser Interaction with Matter, Northwest Institute of Nuclear Technology, Xi'an, Shaanxi 710024, China

Abstract A high power actively Q-switched mid-infrared fiber laser at 2.8-µm waveband is demonstrated by employing a 975 nm laser- diode pumping a piece of heavily Er^{3+} doped ZBLAN doublectad fiber and a mechanical chopper into the cavity as the Q- switch. Output characteristics at different pump powers and various repetition rates is investigated. Meanwhile, the pulse spikes are observed and analyzed. The maximum pulse energy of 84.5 µJ, pulse duration of 250.3 ns and peak power of exceeding 300 W is obtained at a repetition rate of 3.5 kHz under a proper pump power.

Key word lasers; *Q*-switched; mechanical chopper; mid-infrared; fiber lasers; Er:ZBLAN **OCIS codes** 060.2410; 140.3500; 140.3510; 140.3540; 140.3538

1 引 言

近年来,中红外光纤激光器在激光医疗、红外抽运、激光光谱学以及红外对抗等领域有着潜在的应用前景 而成为国内外研究热点^[1-4]。目前,中红外光纤激光器研究主要集中在基于掺钬或钬镨共掺、掺铒或铒镨共掺的 ZBLAN光纤(53%ZrF₄-20%BaF₂-4%LaF₃-4%AlF₃-20%NaF)获得中红外波段(3 μm)激光输出^[5-8]。随着半导体激 光器(LD)日益成熟^[9],LD抽运的掺钬或钬镨共掺、掺铒或铒镨共掺的ZBLAN光纤中红外激光器输出功率水平得 到了大幅提升^[10-11]。相比钬离子而言,商用的大功率975 nm LD成为铒离子的理想抽运源,因此,利用975 nm LD 抽运 Er:ZBLAN可以获得更高功率的中红外激光输出。目前,在公开报道文献中,2.8 μm 连续(CW)输出功率最 大的是 Tokita等^[11]在 2009年报道的采用975 nm LD 双向抽运 Er:ZBLAN光纤,并通过液体冷却方式,获得了功率 为 24 W、斜率效率为14.5%的2.8 μm 激光连续输出。2011年,加拿大人 Faucher等^[12]成功地在 ZBLAN光纤上刻 写光纤光栅,实现了全光纤结构,并获得功率超过 20 W,斜率效率高达 35.4%的激光输出。

收稿日期: 2015-08-03; 收到修改稿日期: 2015-09-02

基金项目: 激光与物质相互作用国家重点实验室基金课题(SKLLIM1412)

作者简介: 沈炎龙(1983—),男,硕士,助理研究员,主要从事高功率激光技术及应用方面的研究。

E-mail:shenyanlong@nint.ac.cn(通信联系人)

国内开始开展中红外光纤激光器方面研究工作相对较晚。2012年,黄园芳等^[13]报道了功率为2.6 W、中 心波长为2.786 µm中红外激光输出;同年,他们在抽运功率为40 W条件下,获得了连续运转条件下最高功 率为4.3 W的2.8 µm激光输出,斜率效率为11.9%,光纤端面损伤限制了功率进一步提升^[14]。2013年,本课题 组报道了中心波长为2.785 µm,输出功率为瓦级激光输出,激光工作模式为单模^[15]。2014年,通过对抽运端 面特殊处理和有效防护,将输出功率提升到10W量级,获得了最大功率为9.2 W,斜率效率为24.8%的单模激 光输出^[16]。

除了输出功率,在效应机理研究,生物医疗,激光光谱学等应用领域^[17-19],需要高峰值功率的中红外脉冲激 光,而获得途径一般采用调Q方式。2004年,Coleman等^[20]报道了采用旋转Q开关获得中红外Er/Pr:ZBLAN光 纤激光脉冲输出,平均功率为19 mW,频率为19.5 kHz;2011年,Tokita等^[21]在腔内插入声光开关,获得了平均输 出功率12 W,最大单脉冲能量为100 µJ,重复频率120 kHz,峰值功率0.9 kW的脉冲输出;2012年和2013年, Chen分别用Fe:ZnSe晶体^[22]和石墨烯^[23]实现了被动调Q输出。主动调Q主要有电光调Q、声光调Q和机械调Q。 相对前两种调Q方式,机械调Q具有频率易控、结构简单、稳定性好、成本及外围设备要求低等优点^[24]。

本文报道了通过采用在激光器腔内插入斩波器作为主动调Q元件,获得中红外2.8 µm光纤激光机械调 Q输出,实现了脉冲能量超过80 µJ,峰值功率超过300 W的脉冲输出。研究了激光器调Q输出工作特性,分 析了影响提高激光器输出功率、脉冲能量的因素,提出了进一步提高激光器输出脉冲峰值功率的有效途径。

2 实验装置

中红外 2.8 μm 机械调 Q 光纤激光器结构示意图如图 1 所示。抽运源采用最大连续输出功率 50 W、中心波 长为 975 nm、尾纤耦合输出的半导体激光器(LD,北京凯普林光电科技有限公司),其尾纤的芯径和数值孔径分 别是 105 μm 和 0.22。增益介质为一根长度约为 3.5 m 的高掺铒 ZBLAN 双包层光纤(Fiberlabs Inc),掺杂浓度为 6%,芯径直径和数值孔径分别是 33 μm 和 0.12。内包层形状为八边形,其直径和数值孔径分别是为 330 μm 和 0.55,外包层直径为 470 μm。光纤端面装载在刻有特殊设计的 U 型槽的紫铜热沉中。975 nm 激光经抽运耦合 系统进入增益光纤内包层。抽运耦合系统由准直器(*f*=11 mm)和非球面透镜(*f*=22 mm)组成。在谐振腔设计方 面,光纤抽运端亦作为激光器输出端,采用特种光纤切割刀对其进行 0 度角切割,该端面菲涅耳反射率约为 4%, 因此,谐振腔输出耦合率约为 96%。光纤抽运端装载在刻有特殊设计的 U 型槽的紫铜热沉中。光纤另一端进 行约 10°角度切割处理,以抑制寄生振荡¹⁵¹。2.8 μm 信号光经焦距为 15 mm 的 CaF₂透镜准直后入射到镀金反射 镜上,在 2.8 μm 处反射率约为 95%。在透镜和镀金反射镜之间,插入斩波器(美国 Stanford Research Systems 公 司,SR540),斩波器工作频率从 1~3.5 kHz连续可调,占空比为 60%。在抽运耦合系统和光纤抽运端之间,45 度 角放置了双色镜(975 nm 高透,透射率 *T*>95%,2.8 μm 高反,反射率 *R*>99%),将 2.8 μm 激光耦合输出,然后通过 焦距为 50 mm 的 CaF₂透镜准直后进入测量系统。测量系统有功率计(Gentec, UP19K-50L-H5),中红外光电探 测器(Vigo, PVM-2TE-10.6-2)中红外光谱仪(Andor Shamrock750),以及示波器(Lecroy 6100A)。



Fig.1 Schematic layout of experimental setup for mechanically Q-switched Er:: ZBLAN fiber laser

3 实验结果与分析

首先,观察激光器连续自由运转情况,调节抽运功率,当注入的抽运功率超过1W时,获得中红外激光连续输出,2.8μm激光最大输出功率超过1W,斜率效率约为13.2%。在腔内插入斩波器,通过改变斩波器工作

频率,获得与斩波器相同频率的2.8 μm激光脉冲输出。不同工作频率下,激光器输出功率随注入的抽运功 率的变化关系如图2所示。可以看出,激光器在不同工作频率下,抽运阈值基本相同,约为1W。同时,在相 同工作频率下,激光器输出平均功率随抽运功率呈线性增大趋势;而在相同抽运功率下,随着工作频率增加,激光器平均功率也增大,也就是工作频率越高,激光器工作斜率效率也越高。这是因为,随着频率增加, 单个周期内激光器停止振荡时间越短,自发辐射粒子数越少,下一个周期开关开启时有更多上能级的粒子 参与受激振荡。值得注意的是,在脉冲工作模式,激光器输出功率有饱和趋势。这是因为,相比连续模式, 激光器在脉冲工作模式下单个周期非振荡时间上能级粒子向下无辐射跃迁产生废热更多。从图2可以预 见,如能进一步提高工作频率到兆赫兹量级,激光器输出平均功率将进一步提高,直至逼近连续工作模式。 也就是,激光器将从脉冲到准连续,再到连续工作模式。



图 2 不同工作频率下激光器输出功率随注入抽运光功率变化关系

Fig.2 Output power as a function of launched pump power at various repetition rates

固定斩波器工作频率(F=3.5 kHz),增加抽运源功率,获得单个周期内只有一个脉冲条件下的稳定激光脉冲输出,如图3所示,激光脉冲最小脉宽约为250.3 ns。在此基础上,继续增大抽运功率,激光器脉冲在单个周期内,主脉冲之后伴随有幅值递减的驰豫振荡激光尖峰,此即脉冲分裂现象^[26]。由于激光上能级寿命τ(ms量级)远远大于腔内光子寿命τ_e(ns量级),因此很容易观察到脉冲分裂现象^[27],如图4所示。事实上,调Q脉冲形成过程中,激光输出脉冲为Q开关开启时激光驰豫振荡输出第一个脉冲。如果此时Q开关没有关闭,同时抽运脉冲能量大于某个值,使得激光上能级继续聚集大量粒子,在满足振荡条件下,这些上能级粒子向下跃迁,形成第二个脉冲甚至更多脉冲。如果抽运功率足够大,单个周期内的驰豫振荡将达到平衡。除非特殊说明,本文后续研究仅限于没有出现脉冲分裂下的激光输出。





为了研究激光脉冲在出现脉冲分裂前的输出特性,代表性地选取了频率为3.5 kHz条件下,激光脉冲工作特性,如图5所示。图5(a)为激光器单脉冲能量随抽运功率变化关系,脉冲能量随抽运功率呈线性增大关系。 图5(b)给出了激光脉冲宽度和峰值功率随抽运功率变化关系,与其他调Q结果类似¹¹⁹¹,随着抽运功率增加,激光 器脉宽变短,峰值功率呈线性增大趋势。在没有脉冲分裂情况下,激光器最大单脉冲能量为84.5 μJ,对应的最 小脉宽为250.3 ns,通过计算,最大峰值功率为337.6 W。





Fig.5 Output characteristics of 2.8 μm laser pulse without pulse spikes (F=3.5 kHz). (a) Pulse energy versus launched pump power;
(b) pulse width and peak power varies with launched pump power;
(c) stability of amplitude as a function of launched pump power

另外,在示波器上取样20个脉冲,计算得到脉冲幅值稳定性随抽运功率变化如图5(c)所示。可以看出, 在抽运功率接近阈值时,激光器工作稳定性较差,不稳定度接近10%。而随着抽运功率升高,激光器输出脉 冲越稳定。抽运功率越高,粒子抽运速率越快,建立振荡平衡的速度也越快。

调节斩波器频率,改变激光器工作频率。激光器不同工作频率对应有最大的抽运功率和最大的脉冲能量和峰值功率。图6为激光脉冲宽度和峰值功率随工作频率的变化关系。可以看出,随着工作频率的增加,激光脉宽变小,而峰值功率呈线性增加趋势。在调Q激光器中,激光脉冲的极限脉宽 τ_p 可以由(1)式计算^[28]得出:

$$\tau_{\rm p} = 1.76 \frac{2T_{\rm R}}{\Delta R} \,, \tag{1}$$

式中*T*_R为光子在谐振腔内往返时间,在本文中为37.5 ns, Δ*R*为*Q*开关调制深度,斩波器调制深度取1,得到极限宽度为132 ns。因此,不发生脉冲分裂情况下,进一步提高斩波器工作频率,可以进一步提高抽运功率,可望获得更窄脉宽、更高峰值功率脉冲输出。



图 6 不同工作频率下激光输出特性。(a)激光脉冲宽度、峰值功率随工作频率变化关系; (b) 脉冲稳定性随抽运功率变化 Fig.6 Output characteristics of 2.8 μm laser pulse at various repetition rates. (a) Pulse width and peak power versus repetition rate; (b) stability of amplitude versus repetition rate

采用 Andor Shamrock750 中红外光谱仪测量了激光器输出光谱,如图 7 所示。在相同抽运功率下,激光器不同工作频率下输出光谱如图 7(a)所示,中心波长基本一致,为2.794 μm,谱宽约为8 nm。通过选用合适的波长选择元件,比如光栅,可以获得更窄光谱激光输出^[29]。图 7(b)给出了激光器在 3.5 kHz 工作频率下,不同抽运功率下激光器输出光谱变化。可以看出,随着抽运功率增加,激光中心波长发生红移,谱宽变宽,与连续自由运转输出光谱结果基本一致^[16]。



(b)不同输出功率下激光光谱变化(F=3.5 kHz)



4 结 论

采用中心波长为975 nm半导体激光器(LD)抽运高掺铒氟化物双包层光纤Er:ZBLAN,并在谐振腔内插入 机械斩波器,获得了2.8 μm激光机械调Q输出。研究了激光器在不同抽运功率,不同工作频率条件下的输 出特性,分析了脉冲分裂的原因。激光器在没有脉冲分裂、工作频率为3.5 kHz的情况下,获得了最大单脉冲 能量84.5 μJ,脉宽250.3 ns,峰值功率达340 W的脉冲输出。通过提高抽运功率和斩波器工作频率,可以进 一步提升激光脉冲能量和峰值功率。

参 考 文 献

- 1 Zhu X, Peyghambarian N. High-power ZBLAN glass fiber lasers: review and prospect[J]. Advances in Optoelectronics, 2010: 1-23.
- 2 Chen Hao, Li Jianfeng, Ou Zhonghua, et al.. Progress of mid-infrared fiber lasers[J]. Laser & Optoelectronics Progress, 2011, 48(11): 111402.

陈 昊,李剑锋,欧中华,等.中红外光纤激光器研究进展[J].激光与光电子学进展,2011,48(11):111402.

3 Peng Jue, Wang Weimin, Peng Yuefeng, et al.. Optical parametric amplifier based on PPMgO:CLN[J]. Chinese J Lasers, 2013, 40(6): 0602004.

彭 珏, 王卫民, 彭跃峰, 等. 基于 PPMgO: CLN 的光参量放大器[J]. 中国激光, 2013, 40(6): 0602004.

4 Tan Gaijuan, Xie Jijiang, Zhang Laiming, et al.. Recent progress in mid-infrared laser technology[J]. Chinese Optics, 2013, 6(4):

501-512.

谭改娟,谢冀江,张来明,等.中波红外激光技术最新进展[J].中国光学,2013,6(4):501-512.

- 5 Jackson S D. Single-transverse-mode 2.5-W holmium-doped fluoride fiber laser operating at 2.86 μm[J]. Opt Lett, 2004, 29(4): 334-336.
- 6 Jackson S D. Singly Ho³⁺-doped fluoride fibre laser operating at 2.92 µm[J]. Electron Lett, 2004, 40(22): 1400-1401.
- 7 D Faucher, M Bernier, N Caron, et al.. Erbium-doped all-fiber laser at 2.94µm[J], 2009, Opt Lett, 34(21): 3313-3315.
- 8 Zhu X, Jain R K. Watt-level Er-doped and Er Pr-codoped ZBLAN fiber amplifier at the 2.7-2.8 μm wavelength range[J]. Opt Lett, 2008, 33(14): 1578-1580.
- 9 Zhou Minchao, Jiang Xianfeng, Zhang Lifang, *et al.*. Optical performance of high power laser diode stack[J]. Chinese J Lasers, 2013, 40 (12): 1202004

周旻超, 江先锋, 张丽芳, 等. 大功率半导体激光器叠阵的光学性能[J]. 中国激光, 2013, 40(12): 1202004.

- 10 Jackson S D. High-power and highly efficient diode-cladding pumped holmium-doped fluoride fiber laser operating at 2.94 μm[J]. Opt Lett, 2009, 34(15): 2327-2329.
- 11 Tokita S, Murakami M, Shimizu S, et al.. Liquid-cooled 24 W mid-infrared Er: ZBLAN fiber laser[J]. Opt Lett, 2009, 34(20): 3062-3064.
- 12 Faucher D, Bernier M, Androz G, et al.. 20 W passively cooled single-mode all-fiber laser at 2.8 μm[J]. Opt Lett, 2011, 36(7): 1104-1106.
- 13 Huang Yuanfang, Peng Yuefeng, Wei Xingbin, *et al.*. Watt-level continuous wave 2.8 µm mid-infrared Er:ZBLAN fiber laser[J]. Chinese J Lasers, 2012, 39(5): 0502007.

黄园芳,彭跃峰,魏星斌,等. 瓦级连续波2.8 μm中红外 Er:ZBLAN 光纤激光器[J]. 中国激光, 2012, 39(5): 0502007.

- 14 Peng Yuefeng, Wei Xingbin, Huang Yuanfang, *et al.*. Muti-watt-level mid-infrared 2.8 μm fiber laser[C]. The 10th Conference of Opto-Electronics Technology, 2012, GD02-024: 195.
- 彭跃峰,魏星斌,黄园芳,等.数瓦级中红外2.8 μm光纤激光器[C].第十届全国光电技术学术交流会,2012,GD02-024:195.
- 15 Shen Yanlong, Huang Ke, Zhu Feng, et al.. Laser diode-pumped watt-level single mode heavily erbium-doped mid-infrared fiber laser [J]. Acta Photonica Sinica, 2014, 43(3): 03014002.

沈炎龙,黄 珂,朱 峰,等.LD抽运瓦级单模高掺铒中红外光纤激光器[J].光子学报,2014,43(3):03014002.

16 Shen Yanlong, Huang Ke, Zhou Songqing, *et al.*. 10-W level high efficiency single-mode mid-infrared 2.8 μm fiber laser[J]. Chinese J Lasers, 2015, 42(5): 0314002.

沈炎龙,黄 珂,周松青,等.10W级高效率单模2.8μm中红外光纤激光器[J].中国激光,2015,42(5):0314002.

17 Zhang Jianmin, Feng Guobin, Yang Pengling, *et al.*. Thermal issues of photoconductive HgCdTe detector in mid-infrared laser parameter measurement[J]. Optics and Precision Engineering, 2015, 23(1): 22-30.

张检民, 冯国斌, 杨鹏翎, 等. 碲镉汞光导探测器在中红外激光测量中的热问题[J]. 光学精密工程, 2015, 23(1): 22-30.

- 18 Wei C, Zhu X. Norwood R A. Passively Q-Switched 2.8 µm nanosecond fiber laser[J]. Photon Tech Lett, 2012, 24(19): 1741–1744.
- 19 Hu T, Hudson D D, Jackson S D. Actively Q-switched 2.9 m Ho³⁺/Pr³⁺doped fluoride fiber laser[J]. Opt Lett, 2009, 37(11): 2145-2147.
- 20 Coleman D J, King T A, Ko D K, *et al.*. *Q*-switched operation of a 2.7 μm cladding-pumped Er³⁺/Pr³⁺ codoped ZBLAN fibre laser[J]. Optics Communications, 2004, 236(2004): 379–385.
- 21 S Tokita, M Murakami, S Shimizu, et al.. 12 W Q-switched Er:ZBLAN fiber laser at 2.8 µm[J]. Opt Lett, 2011, 36(15): 2812-2814.
- 22 C Wei, X Zhu, R A Norwood, et al.. Er3+-doped ZBLAN fiber laser Q-switched by Fe:ZnSe[C]. CLEO Technical Digest, 2012: JW2A61.
- 23 C Wei, X Zhu, F Wang, et al.. Graphene Q-switched 2.78 μm Er³⁺-doped fluoride fiber laser[J]. Opt Lett, 2013, 38(17): 3233-3235.
- 24 Xu Yan, Xie Jijiang, Li Dianjun, et al.. Q-switch techniques of CO2 laser[J]. Chinese Optics, 2014, 7(2): 196-207.

徐 艳,谢冀江,李殿军,等.CO2激光调Q技术[J].中国光学,2014,7(2):196-207.

- 25 Zhu X, Jain RK. Watt-level Er-doped and Er Pr-codoped ZBLAN fiber amplifier at the 2.7-2.8 μm wavelength range[J]. Opt Lett, 2008, 33(14): 1578-1580.
- 26 Du Geguo, Zhang Lingcong, Zhao Junqing, et al.. Actively Q-switched thulium-doped double-clad fiber laser[J]. Journal of Shenzhen University Science and Engineering, 2012, 29(5): 417-420.
- 杜戈果,张灵聪,赵俊清,等.主动调Q掺铥双包层光纤激光器[J].深圳大学学报理工版,2012,29(5):417-420.
- 27 Chen Yuqing, Wang Jinghuan. Principle of Lasers[M]. Hangzhou: Zhejiang University Press, 2005. 陈钰清, 王静环. 激光原理[M]. 杭州: 浙江大学出版社, 2005.
- 28 Li J F, Luo H Y, He Y L, *et al.*. Semiconductor saturable absorber mirror passively *Q*-switched 2.97 μm fluoride fiber laser[J]. Laser Phys Lett, 2014, 11(6): 065102.
- 29 Feng Jiansheng, Yuan Xiao, Xiong Baoxing, *et al.*. Wavelength stability and linewidth narrowing[J]. Acta Optica Sinica, 2014, 34(5): 0514001.

封建胜,袁 孝,熊宝星,等.用于抽运铯蒸气激光器的半导体激光器波长稳定与线宽窄化研究[J].光学学报,2014,34(5):0514001. 栏目编辑: 宋梅梅