高单脉冲能量被动调Q锁模Tm,Ho:LLF激光器

袁 振,令维军*,陈 晨,杜晓娟,王 翀,王文婷,薛婧雯,董 忠

(天水师范学院 激光技术研究所, 甘肃 天水 741001)

摘 要:报道了一种采用氧化石墨烯作为可饱和吸收体的二极管泵浦的被动调 Q 和调 Q 锁模运转的 Tm,Ho:LLF 激光器。采用透过率分别为 3%、5% 和 9% 的输出镜,首先研究了 Tm,Ho:LLF 激光器的连续运转特性。实验和模拟结果均表明采用透过率为 9% 的输出镜输出特性最好,当最大泵浦功率为 20 W 时,连续光输出功率高至 1793 mW。接着以氧化石墨烯为饱和吸收体,采用透过率为 9% 的输出镜研究了 Tm,Ho:LLF 激光器的调 Q 和调 Q 锁模特性。实验表明:当 790 nm LD 泵浦功率 小于 7.26 W 时,激光处于单纯调 Q 运转状态;当大于 7.26 W 时,激光器进入稳定的调 Q 锁模状态,当 最大泵浦功率为 20 W 时,最大输出功率为 1052 mW,锁模重复频率为 53.19 MHz,对应的平均单脉冲能量为 19.77 nJ,该单脉冲能量是目前 2 μm 锁模激光器的最高指标,同时证实了氧化石墨烯材料在大能量高功率激光锁模中是发展潜力优良的二维锁模材料。

关键词: 2 μm 激光器; 全固态激光器; Tm, Ho: LLF 晶体; 高单脉冲能量; 高功率激光器 中图分类号: TN248.1 文献标志码: A **DOI**: 10.3788/IRLA20210349

High single pulse energy passively Q-switched mode-locked Tm, Ho: LLF laser

Yuan Zhen, Ling Weijun*, Chen Chen, Du Xiaojuan, Wang Chong, Wang Wenting, Xue Jingwen, Dong Zhong

(Institute of Laser Technology, Tianshui Normal University, Tianshui 741001, China)

Abstract: A LD pumped passively Q-switched and Q-switched mode-locked Tm, Ho: LLF laser using graphene oxide as saturable absorber was reported. Using output mirrors with transmittance of 3%, 5% and 9%, the continuous operation characteristics of Tm, Ho: LLF laser were studied. The experimental and simulation results show that the output mirror with 9% transmittance has the best output characteristics. When the maximum pump power is 20 W, the CW output power is as high as 1793 mW. Then, the Q-switched and Q-switched mode-locked characteristics of Tm, Ho: LLF laser were studied by using graphene oxide as saturable absorber under OC with 9%. The experimental results show that when the pump power of 790 nm LD is less than 7.26 W, the laser is in a simple Q-switched state. When the maximum pump power is 20 W, the maximum output power is 1052 mW, the repetition rate of mode-locked is 53.19 MHz, and the corresponding average single pulse energy is 19.77 nJ. This average single pulse energy is currently the highest level of a 2 μ m mode-locked laser. At the same time, it is confirmed that graphene oxide is a promising two-dimensional mode-locked material in high-energy mode-locked lasers.

收稿日期:2021-05-28; 修订日期:2021-07-06

基金项目:国家自然科学基金 (11774257, 61564008);国家重点研发计划 (2017YFB0405204);甘肃省高等学校产业支撑计划项目 (2020C-23);甘肃省重点研发计划项目 (21YFIGE300)

作者简介:袁振,男,硕士生,主要从事超快激光技术方面的研究。

通讯作者:令维军,男,教授,博士,主要从事超快激光技术方面的研究。

Key words: 2 μm laser; all solid-state laser; Tm, Ho: LLF crystal; high single pulse energy; high power laser

0 引 言

2 μm 波段激光处于大气的窗口波段,该波段宽带 锁模光谱覆盖了大气中的水分子、甲烷、二氧化碳分 子的吸收峰,在大气监测、遥感、外科手术中具有特 殊的应用价值^[1-2]。尤其是该波段高单脉冲能量的激 光在非线性变换研究、X 射线产生、飞秒激光同步泵 浦、粒子加速、空间目标探测、超快微加工等多方面 具有广阔的应用前景^[3-4]。目前高峰值功率、高单脉 冲能量的全固态脉冲激光脉冲产生大都集中在 1 μm 掺镱和 0.8 μm 掺钛蓝宝石激光器未见报道。

目前,2 um 波段激光脉冲的产生主要采用被动锁 模技术,其中最常见的饱和吸收体是半导体可饱合吸 收镜 (SESAM)^[4] 新型二维材料^[5-6]。由于 SESAM 的 制造工艺复杂、成本昂贵、带宽受限等问题,限制了 它的应用范围。石墨烯材料是单一碳原子层,其一种 以 sp² 杂化连接的碳原子紧密堆积成单层二维蜂窝状 晶格结构,自2004年被发现以来就受到了广泛的关注^[7]。 石墨烯具有超强的硬度,良好的热导性,较高的光电 转化率,以及优异的光学、电学、力学特性等众多优 点^[8]。由于它是零带隙材料,其价带顶和导带低是相 交的,在较宽波长范围内吸收率约为2.3%,理论上它 可以吸收任何波段的光^[9]。目前,已经证实石墨烯具 有从可见光到太赫兹波段的超宽吸收范围。不仅如 此,石墨烯还具有超快的恢复时间和适度的调制深 度,当入射光的强度超过某一临界值时,石墨烯对其 的吸收会达到饱和,表明它是一种优良的可饱和吸收 体,并利用它来实现激光的锁模运转。但石墨烯材料 制备较为复杂,并且不溶于水和有机溶剂,因此在使 用中受到限制。此后人们开始将目光转移至亲水性 更好、性能更稳定的氧化石墨烯 (Graphene Oxide, GO)。由于具有较低的饱和强度,其表面张力很低, 这就导致其相比单壁碳纳米管具有更高的损伤阈值, 适合应用于高功率锁模[10],目前已经被广泛应用于 2 µm 激光器中。2012 年,上海交通大学在 Tm:CLNGG 激光器中利用石墨烯得到了 729 fs^[11] 的超短脉冲激 光的输出。2015年, Ma 等人在 Tm: YAG 陶瓷激光器

中利用石墨烯材料作为锁模器件得到了 2.8 ps 和 158 mW 的锁模激光输出^[12]。2017年, Wang 等人采用 GO 作为饱和吸收体在 Tm:MgWO₄ 激光器中实现 了锁模运转,在 2 017 nm 波段处的脉冲宽度短至 96 fs^[13]。2019年,笔者课题组利用 GO 在 Tm:LuAG 激光器^[14]中实现了调Q锁模运转。

实验中选择的增益介质为 Tm,Ho:LLF 激光晶体, 相对于其他掺铥类介质, Tm,Ho:LLF 具有 1.82~2.06 μm 的可调谐光谱, 而且相对于其他氟化物基质, Tm,Ho:LLF 声子能量更低, 吸收系数更小, 并且具有较低的上变 频损耗等优点, 因此更适合低阈值和高效率运转^[15]。

文中报道了高单脉冲能量、低重复频率的 Tm,Ho: LLF 激光器,采用 790 nm LD(Laser diode, LD) 作为泵 浦源。为了实现与 LD 泵浦光更好的匹配,采用折叠 镜曲率半径 *R*=300 的 X 型谐振腔,利用 GO 可饱和吸 收体实现了稳定的被动调 Q 锁模运转,激光输出的中 心波长为 1 895 nm,连续运转时激光器最大输出功率为 1793 mW,调 Q 锁模运转时最大输出功率为 1052 mW, 调 Q 包络下的锁模重复频率为 53.19 MHz,对应的平 均单脉冲能量为 19.77 nJ,调制深度接近于 100%。

1 实验装置

Tm,Ho:LLF 被动调 Q 锁模激光器的实验装置如 图 1 所示。抽运源为光纤耦合 790 nm LD,最大输出 功率为 30 W,纤芯直径为 105 μ m,数值孔径 (NA) 为 0.22,激光增益介质为 Tm,Ho:LLF 晶体,布儒斯特角 切割,并对两个通光面进行抛光,其中 Tm³⁺掺杂浓度 为 5 at.%, Ho³⁺掺杂浓度为 0.5 at.%,晶体尺寸大小为 3 mm×3 mm×8 mm。实验中为了降低激光运转时增 益介质中的"热透镜效应",需对晶体进行制冷,用烟 箔将其包裹,然后夹在紫铜热沉微通道冷却片内,最 后使用恒温水循环系统 (北京博医康,HX-1020) 对紫 铜晶体夹进行冷却,水温维持在 11 ℃ 左右 (控制精 度±0.2 ℃)。

实验中采用类似 X 型腔结构, 对应两臂长分别为 1072 mm 和1443 mm, 总腔长为2819 mm。L₁和L₂组 成 LD 泵浦的聚焦系统, 聚焦透镜 L₁和 L₂是扩束比



图 1 氧化石墨烯作为可饱和吸收体的 Tm,Ho:LLF 激光器实验装置 Fig.1 Tm, Ho:LLF laser experimental device using graphene oxide as a saturable absorber

为1:1的焦距为75mm的平凸透镜,其将泵浦光束 聚焦到增益介质中。在激光谐振腔中 M1 和 M2 为曲 率半径 R=300 mm 的平凹镜, 镀膜对 790 nm 波段的抽 运光高透,对1800~2100 nm 波段的振荡光反射率大 于 99.9%。利用 ABCD 矩阵模拟激光腔内的振荡光 斑大小,考虑到高功率泵浦时增益介质中的热透镜 效应,模拟晶体中的束腰半径约为206 µm,根据匹配 理论可知,当振荡光斑比泵浦光斑近似于2:1时可 以达到最优的模式匹配,因此,实验中采用折叠镜 M₁和 M₂的曲率半径为 300 mm 时可以获得更好的 模式匹配。饱和吸收体采用和陕西师范大学王勇刚 组联合研发的 GO 作为锁模启动元件, GO 采用垂直 生长法制备,为了在 GO 表面获得较小光斑启动锁 模运转, M3 的曲率半径为 300 mm, 利用 ABCD 矩阵 腔软件计算 GO 表面光斑尺寸约为 145.2 μm。M₃表 面光学镀膜对1800~2100 nm 波长激光反射率大于 99.9%。M₄ 是表面光学镀膜对 1800~2050 nm 波段反 射率大于 99.9% 的平面高反镜。M5 为 45°平面泵浦 镜,其两面均有光学镀膜,一面对抽运光高透,即对 790 nm 波段的抽运光的透过率大于 99.9%, 另一面对 振荡光高反,即对1800~2100 nm的振荡光反射率大 于 99.9%。 OC 为输出耦合镜 (Output Coupler, OC), 为了研究激光器的输出特性以及最佳透过率,实验中 分别使用 3%、5% 和 9% 透过率的 OC 来进行对比分析。

2 实验结果分析与讨论

按照上述 Tm,Ho:LLF 激光器实验装置进行设计

并搭建光路,当腔内没有激光运转时,晶体对泵浦光 的吸收效率约为 33.7%,当有激光运转时,且氧化石 墨烯没有插入谐振腔内,晶体的吸收效率约为 59.48%。 而在腔内插入可饱和吸收体时,晶体的吸收率略有变 化,在透过率为 3% 的输出耦合镜下,晶体的吸收效 率约为 53.8%,输出耦合镜透过率为 5% 时,晶体吸收 率约为 53.6%。经过分析得知,这是由于腔内插入氧 化石墨烯可饱和吸收体增加了腔内损耗,从而导致晶 体的吸收效率降低。Tm,Ho:LLF 激光器连续运转下 输出功率与泵浦功率变化的关系如图 2 所示。当输 出耦合镜的透过率分别为 3%、5% 和 9% 时,输出激 光的阈值分别为 2.3 W、2.4 W 和 2.6 W,倾斜效率分 别为 5.63%、9.08% 和 10.76%。当泵功率为 20 W 时,最 大连续光输出功率为 954 mW、1522 mW 和 1793 mW。



图 2 连续光输出功率随泵浦功率变化图

Fig.2 Relationship between continuous optical output power and pump power

为了选择最佳输出镜透过率,进行了理论模拟。 谐振腔最佳透过率与泵浦功率之间的关系如公式(1) 所示:

$$T = \sqrt{\frac{4\sigma\tau_{\rm f}\lambda_{\rm p}P_{\rm in}[1-\exp(1-\alpha_{\rm p}L)]\times\delta_0}{\pi hc(\overline{W_{\rm p}}^2+W_{\rm o}^2)}} - \delta_0 \qquad (1)$$

式中: σ 为晶体发射截面; τ_f 为发射寿命; λ_p 为泵浦光 波长; P_{in} 为泵浦功率; α_p 为吸收系数;L为晶体长度; δ_0 为腔内损耗; W_p 为平均泵浦光斑半径; W_o 为振荡光 斑半径。

通过 MATLAB 软件模拟计算公式 (1) 得到的曲 线如图 3 所示。可以看出, 在泵浦功率为 20 W 时, 谐 振腔的最佳透过率 *T*=0.0896, 所以选取透过率为 0.09 的输出镜较为合适,同时在连续光实验下,透过 率为9%的OC输出功率最高,理论与实验结果相符 合。因此,下面主要在透过率为9%的输出耦合镜下 进行研究调Q以及调Q锁模实验,这样就可以在进 行调O锁模实验时得到较高的调O锁模激光。



图 3 谐振腔最佳透过率随泵浦功率变化图

Fig.3 Relationship between the best transmittance of the resonant cavity and the pump power

当在腔内插入 GO-SA 后, 透过率为 9% 的输出耦 合镜下的出光阈值增加到 2.5 W, 当泵浦光功率高于 5W时,激光进入调O运转状态,且在示波器中没有 观察到寄生脉冲。随着泵浦功率的提高,调Q包络的 脉冲宽度变得越来越窄,脉冲重复频率变得越来越 高,调O脉冲重复频率和脉冲宽度随泵浦功率的变化 如图4所示。可以看出,当抽运功率从5W增加到



图4调Q的脉冲重复频率和脉冲持续时间与吸收的泵浦功率的变 化关系

Fig.4 Q-switched pulse repetition rate and pulse duration versus the absorbed pump power

7.25 W 时, 调 O 脉冲重复频率从 60 kHz 增加到 139 kHz, 相应地脉冲宽度从 16.3 µs 减小到 5.5 µs。

继续增加泵浦光,腔内功率密度逐渐增大,并且 仔细调节氧化石墨烯可饱和吸收体到 M3 的距离,随 后激光器进入调稳定的Q锁模运转。当泵浦功率达 到 20 W 时,在透过率为 9% 的输出镜下锁模运转的 最高输出功率为1052 mW, 斜效率为5.1%, 且没有发 现 GO 表面发生损伤。输出功率与泵浦功率关系如 图5所示。

实验采用透过率为9%的输出耦合镜,当泵浦功 率为10W、输出功率为433mW时,通过使用光谱分 析仪 (AvaSpec-NIR 256-2.5 TEC) 获得调 O 锁模脉冲 光谱,如图6所示。输出脉冲信号的中心波长为1895nm, 光谱的半高宽Δλ为15 nm。随着功率的提升以及脉 冲宽度的变窄,并没有观察到激光器的输出光谱发生



图 5 加入 GO-SA 后 Tm, Ho:LLF 激光器输出功率随泵浦功率变化

Fig.5 After adding GO-SA, Tm, Ho: LLF laser output power changes with pump power







明显漂移,其保持在1895 nm。

图 7 所示是由快速光电二极管 (ET-500) 连接的 数字示波器 (RIGOL, DS4034) 测量出的脉冲序列,获 得该图的实验条件与图 6 相同。扫描时间分别为 1 ms/div(上)和 10 ns/div(下)时所获得调Q锁模脉冲 序列,根据扫描时间为1 ms/div 的脉冲示波图可以看 出其为调Q包络,由扫描时间为10 ns/div 的脉冲序列 图可以看出两个脉冲序列之间的间隔为10 ns,其为 调Q包络下的锁模脉冲序列,经计算可知其与实验中 所用的2819 mm 腔长相匹配。调Q包络下锁模脉冲 的重复频率为53.19 MHz,分析调Q包络脉冲的锁模 脉冲,调制深度接近100%。实验中激光器稳定运行, 调Q锁模运转的最大单脉冲能量为19.77 nJ。



图 7 锁模脉冲序列

Fig.7 Mode-locked pulse trains

调Q脉冲无法用自相关仪测量,但是根据理论可 以估算脉冲宽度,根据公式(2)(其中 t_m 为被测脉冲序 列的上升沿时间,t_r为实际锁模脉冲序列上升沿时 间,t_p为光电探测器上升沿时间,t_o为示波器的上升沿 时间),实验中实际所测锁模脉冲的上升沿时间约为 1910 ps,光电探测器上升沿时间约为 35 ps。再由公 式(3)(其中 W_B是实验中所用示波器带宽为 200 MHz) 估算实验的 t_o 约为 1750 ps,联合公式(2)和(3)可以 计算实验中所测脉冲的上升沿约为764 ps,又由于锁 模脉冲的实际宽度是上升沿的1.25倍,因此实际锁模 脉冲约为955 ps,在后期的工作中,将通过提高抽运 功率获得更优质氧化石墨烯可饱和吸收体和降低吸 收体的损耗,进一步降低锁模脉冲宽度,提升输出功 率^[16-17]。

$$t_{\rm m} = \sqrt{t_{\rm p}^2 + t_{\rm r}^2 + t_{\rm o}^2}$$
(2)

$$t_{\rm o} \times W_{\rm B} = 0.35 \sim 0.4$$
 (3)

3 结 论

综上所述,采用与 LD 泵浦光斑相匹配的大腔模 "X"型五镜腔设计,在 Tm,Ho:LLF激光器中加入 GO 可饱和吸收体实现稳定调Q锁模运转。在透过 率为9%的输出耦合镜下,连续光最高输出功率为 1793 mW,斜率效率为10.76%。在谐振腔内加入GO 可饱和吸收体后,当泵浦光功率大于7.26 W时,激光 进入稳定的调Q锁模状态。当泵功率达到20 W时, 稳定调Q锁模运转下最高输出功率达到1052 mW, 斜效率为6.42%,调Q包络的锁模脉冲调制深度约为 100%。调Q锁模下的典型中心波长为1895 nm,重 复频率为53.19 MHz,最大平均单脉冲能量为19.77 nJ。 据笔者所知这是2 μm 波段锁模的最高单脉冲能量记 录。结果表明氧化石墨烯在高功率高单脉冲能量中 红外波段激光器锁模中具有潜在的应用优势。

参考文献:

- Zheng Li, Wang Huibo, Tian Wenlong, et al. LD-pumped highrepetition-rate all-solid- state femtosecond lasers (*Invited*) [J]. *Infrared and Laser Engineering*, 2020, 49(12): 20201069. (in Chinese)
- [2] Zhang Guodong, Cheng Guanghua, Zhang Wei. Progress in ultrafast laser space-selective welding [J]. *Chinese Optics*, 2020, 13(6): 1209-1223. (in Chinese)
- [3] Qiao Liang, Hou Xia, Chen Weibiao, et al. High pulse power
 2 μm ring laser [J]. *Chinese Journal of Lasers*, 2009, 36(6):
 1327-1331. (in Chinese)
- [4] Zhang Xinlu, Yu Long, Zhang Su, et al. Diode-pumped continuous wave and passively Q-switched Tm, Ho: LLF laser at 2 μm [J]. *Optics Express*, 2013, 21(10): 12629-12634.
- [5] Li Jingzhao, Chen Zhenqiang, Zhu Siqi. Passively Q-switched

第50卷

laser with a Yb: YAG/Cr⁴⁺: YAG/YAG composite crystal [J]. *Optics and Precision Engineering*, 2018, 26(1): 55-61. (in Chinese)

- [6] Kong L, Xie G, Qin Z, et al. Diode-pumped mode-locked femtosecond 2 μm Tm: CaYAlO₄ laser[J]. *arXiv preprint arXiv*, 2017: 1707. 03818.
- [7] Feng Dejun, Huang Wenyu, Ji Pengyu, et al. Erbium-doped fiber ring cavity pulsed laser based on graphene saturable absorber [J].
 Optics & Precision Engineering, 2013, 21(5): 1097-1101. (in Chinese)
- [8] Lee J, Lee J H. A passively Q-switched holmium-doped fiber laser with graphene oxide at 2058 nm [J]. *Applied Sciences*, 2021, 11(1): 407.
- [9] Kawase H, Uehara H, Chen H, et al. Passively Q-switched 2.9 μm Er:YAP single crystal laser using graphene saturable absorber [J]. *Applied Physics Express*, 2019, 12(10): 102006.
- [10] Sun R, Ling W J, Chen C. Tm, Ho: CaYAlO₄ laser operating at 2 089 nm [J]. *Chinese Journal of Luminescence*, 2020, 41(3): 301-307. (in Chinese)
- [11] Ma J, Xie G Q, Lv P, et al. Graphene mode-locked femtosecond laser at 2 μm wavelength [J]. *Optics Letters*, 2012, 37(11): 2085-

2087.

- [12] Ma J, Xie G, Zhang J, et al. Passively mode-locked Tm: YAG ceramic laser based on graphene [J]. *IEEE Journal of Selected Topics in Quantum Electronics*, 2014, 21(1): 50-55.
- Wang Y, Chen W, Mark M, et al. Sub-100fs Tm:MgWO₄ laser at 2017 nm mode locked by a graphene saturable absorber [J]. *Optics Letters*, 2017, 42(16): 3076-3079.
- [14] Chen Chen, Xu Qiang, Sun Rui, et al. Q-switched mode-locked all-solid-state Tm:LuAG ceramic laser [J]. *Infrared and Laser Engineering*, 2021, 50(4): 20190563. (in Chinese)
- [15] Walsh B M, Barnes N P, Petros M, et al. Spectroscopy and modeling of solid state lanthanide lasers: Application to trivalent Tm³⁺ and Ho³⁺ in YLiF₄ and LuLiF₄ [J]. *Journal of Applied Physics*, 2004, 95(7): 3255-3271.
- [16] Sun Rui, Chen Chen, Ling Weijun, et al. Watt-level Q-switched mode-locked Tm:LuAG laser based on graphene oxide [J]. Acta Physica Sinica, 2019, 68(10): 104207. (in Chinese)
- [17] Xu Fei, Pan Qikun, Chen Fei, et al. Development progress of Fe²⁺:ZnSe lasers [J]. *Chinese Optics*, 2021, 14(3): 458-469. (in Chinese)