**doi**:10.3788/gzxb20184709.0914001

# 基于 MoO<sub>3</sub>可饱和吸收体的掺镱被动锁模 光纤激光器

江俊林1,乐文杰1,王玮琦2,丁翌辰1,吴波1,沈永行1

(1 浙江大学 光电科学与工程学院 现代光学仪器国家重点实验室,杭州 310027)(2 浙江大学 材料科学与工程学院,杭州 310027)

摘 要:报道了一种基于 MoO<sub>3</sub> 可饱和吸收体的连续锁模、调 Q 锁模掺镱光纤激光器.采用环形腔结构, 在泵浦功率为95 mW时,获得了稳定的重复频率为17 MHz的连续锁模脉冲输出,单脉冲宽度为 130 ps,光谱中心波长为1067.06 nm,谱线3 dB带宽为0.27 nm.在泵浦功率为280 mW时,产生稳定 的调 Q 锁模脉冲输出. 当泵浦功率从280 mW 变化到400 mW 的过程中,调 Q 锁模包络重复频率从 26.51 kHz 变化到48.7 kHz,包络半高宽度从14.6  $\mu$ s 变化到4.1  $\mu$ s,子脉冲的宽度和光谱中心波长基 本保持不变,谱线3 dB带宽变为0.62 nm.

关键词:激光器;被动锁模光纤激光器;三氧化钼;掺镱锁模光纤激光器;锁模

**中图分类号:**TN248.1 文献标识码:A 文章编号:1004-4213(2018)09-0914001-6

# Passively Mode-locked Ytterbium-doped Fiber Laser Based on MoO<sub>3</sub> as Saturable Absorber

 JIANG Jun-lin<sup>1</sup>, YUE Wen-jie<sup>1</sup>, WANG Wei-qi<sup>2</sup>, DING Yi-chen<sup>1</sup>, WU Bo<sup>1</sup>, SHEN Yong-hang<sup>1</sup>
 (1 State Key Laboratory of Modern Optical Instrumentation, College of Optical Science and Engineering, Zhejiang University, Hangzhou 310027, China)
 (2 School of Materials Science & Engineering, Zhejiang University, Hangzhou 310027, China)

Abstract: A MoO<sub>3</sub> saturable absorber based on Yb-doped mode-locked fiber laser which can operate in both continuous wave and Q-switched mode-locked regimes was reported. A stable continuous wave mode-locked pulse train at a repetition rate of 17 MHz was achieved by using a ring cavity configuration at 95 mW incident pump power, the pulse width, central wavelength and 3 dB spectral bandwidth are 130 ps, 1 067.06 nm and 0.27 nm. Stable Q-switched mode-locked pulse train occurred at 280 mW incident pump power. As the pump power varied from 280 mW to 400 mW, the repetition rate of Q-switched envelope varied from 26.51 to 48.7 kHz, and the width of Q-switched envelope varied from 14.6  $\mu$ s to 4.1  $\mu$ s, the pulse width and the central wavelength remained invariant. The 3 dB spectral bandwidth was 0.62 nm.

Key words: Laser; Passively mode-locked fiber laser;  $MoO_3$ ; Yb-doped mode-locked fiber laser; Mode-locked

**OCIS Codes**: 140.3615; 140.3538; 140.4050; 060.3510; 060.2320

# 0 引言

锁模光纤激光器具有时域脉宽窄、峰值功率高、光束质量好、结构紧凑等优点,被广泛应用于精细加工、 光纤传感、光谱学、生物化学研究等诸多领域.产生锁模脉冲的方法有主动锁模<sup>[1]</sup>和被动锁模<sup>[2]</sup>.被动锁模光

导师(通讯作者): 沈永行(1965-), 男, 教授, 博士, 主要研究方向为光纤激光器、光纤传感器. Email: physyh@zju.edu.cn

收稿日期:2018-03-21;录用日期:2018-05-15

基金项目:国家自然科学基金(No.11304277)资助

第一作者:江俊林(1993-),男,硕士研究生,主要研究方向为光纤激光器. Email:21530051@zju.edu.cn

纤激光器具有结构紧凑、成本低廉和设计灵活等优点,常见的被动锁模方式有可饱和吸收体锁模、非线性环 形镜锁模<sup>[3-4]</sup>和非线性偏振旋转效应锁模<sup>[5-6]</sup>等.锁模状态有连续锁模和调Q锁模,当一些应用领域要求连 续的脉冲能量和高重复频率时,需要连续锁模光纤激光器,而工作在调Q锁模状态的光纤激光器具有渐增 的脉冲能量和相对更高的峰值功率,可以应用于非线性频率转化、光参量振荡器(Optical Parametric Oscillator, OPO)和微结构加工等领域.

可饱和吸收体锁模主要是利用可饱和吸收材料的非线性吸收特性,对光脉冲产生周期性的调制实现锁模. 传统的可饱和吸收体主要有半导体可饱和吸收镜(Semiconductor Saturable Absorber Mirrors, SESAMs)<sup>[7-8]</sup>、碳纳米管(Carbon Nanotubes,CNTs)<sup>[9-10]</sup>和石墨烯<sup>[11]</sup>, SESAMs的制作工艺较为复杂,生产成本较高,可饱和吸收光谱范围较窄,这限制了它的使用.碳纳米管和石墨烯制备成本较为低廉,可饱和吸收光谱范围宽,因此被广泛用作锁模器件,但在制备过程参数具有不可控性,如石墨烯的层数均匀性、CNTs的直径等. 近年来,具有非线性吸收特性的新型材料被用来制备可饱和吸收体,如黑磷、拓扑绝缘体(Bi<sub>2</sub> Te<sub>3</sub>, Bi<sub>2</sub> Se<sub>3</sub>, Sb<sub>2</sub> Te<sub>3</sub>)<sup>[12-13]</sup>和过渡金属硫化物(MoS<sub>2</sub>, WS<sub>2</sub>, SnS<sub>2</sub>)<sup>[14-15]</sup>等,这些材料具有较宽的可饱和吸收光谱范围、可控的调制深度、超快的恢复时间且易于制备等诸多优点. 2014年,SOTOR J等<sup>[16]</sup>首次报道了以 Sb<sub>2</sub> Te<sub>3</sub>为可饱和吸收体的掺铒光纤激光器. 2015年,CHEN等<sup>[17]</sup>报道了以黑磷作为新型可饱和吸收体,实现了调*Q*和锁模脉冲输出. 2017年,LI等<sup>[18]</sup>报道了将以聚乙烯醇为基质的 SnS<sub>2</sub>薄膜作为可饱和吸收体,实现了重复频率为 39.33 MHz、脉宽为 656 ps、中心波长为 1 062.33 nm 的锁模脉冲输出.

本文将聚乙烯醇为基质的 MoO<sub>3</sub>二维纳米片薄膜作为新型材料应用于锁模光纤激光器,该材料具有较好的可饱和吸收特性、调制深度易于控制、制备较为简单等优点.实验中在 1.06 µm 处测试了可饱和吸收体的调制深度约为 5%,非饱和吸收损耗约为 30%,采用环形腔结构,实现了脉冲宽度为 130 ps、中心波长为 1 067 nm、具有稳定的连续锁模和调 Q 锁模脉冲输出的掺镱光纤激光器.在泵浦功率为 95~235 mW 时,获得了重复频率为 17 MHz 的连续锁模脉冲.在泵浦功率为 280~400 mW 时,调 Q 锁模脉冲包络的重复频率在 26.51~48.7 kHz 之间可调,包络半高宽在 14.6~4.1 µs 之间变化.

### 1 实验装置

图 1 为 MoO<sub>3</sub>可饱和吸收体实物图及其在扫描电镜下的图片.实验中采用液相剥离法制备二维 MoO<sub>3</sub> 纳米片的过程为:首先将 3g MoO<sub>3</sub>粉末在 0.6 mL 乙腈中充分研磨 30 min,再将粉末分散在体积分数各为 50%的乙醇/水混合液体(45 mL)中,在超声波清洗机中振荡 10 min 以分散均匀;然后进行超声破碎处理 120 min,在室温下以 6 000 rpm 离心 20 min;对包含有二维 MoO<sub>3</sub>纳米片的上清液进行收集,在小容器中 逐滴加入 3mL 上清液得到样品,最后将样品放在氙灯下进行照射.这种制备方法具有制备简单、无杂质、重 复性好、易于大量生产等特点,并且对绝大多数层状晶体结构材料都起作用.



(a) Photograph of the  $MoO_3$ -PVA film, the inset shows the facet of a fiber coated with  $MoO_3$ -PVA film



(b) TEM image of MoO<sub>3</sub>-PVA nanosheets. Insert: the selected-area electron diffraction

图 1  $MoO_3$  可饱和吸收体实物图及其在扫描电镜下的图片 Fig.1 The photograph and the TEM image of the MoO\_3 saturable absorber 如图 2(a)为 MoO<sub>3</sub>纳米片的喇曼光谱,可观测到 280、667、816 和 991 cm<sup>-1</sup>四个强喇曼峰,与 $\alpha$ -MoO<sub>3</sub> 相符合<sup>[19]</sup>.实验中用中心波长为 1.06  $\mu$ m 的测试光源在不同入射光功率密度下测试了 MoO<sub>3</sub>可饱和吸收体 的透射率变化,得到 MoO<sub>3</sub>的调制深度约为 5%,非饱和吸收损耗约为 30%,如图 2(b)所示.



图 2 MoO3可饱和吸收体的喇曼光谱及其透射率曲线 Fig.2 The Raman spectrum and transmission curve of the MoO3 saturable absorber

图 3 为 MoO<sub>3</sub> 被动锁模光纤激光器的实验装置.泵浦源是带单模尾纤输出、中心波长为 974.5 nm 的半导体激光器(Oclaro 公司),调节驱动电流,最 大输出功率为 400 mW,通过 976/1 064 波分复用 器(Wavelength Division Multiplex,WDM)将泵浦 光耦合入环形腔.增益光纤是 Coractive 公司生产的 Yb401 型号掺镱单包层光纤,长度为 0.5 m,芯径 为 6 µm,包层直径为 125 µm,吸收系数为 140 dB/m. 光隔离器(Isolator, ISO)保证了光在环形腔内的单 向传播.用 10:90 的耦合器进行信号输出(10%一 端用于输出,90%的一端反馈回激光腔内),法兰 盘连接着两端的光纤跳线,将以聚乙烯醇为基 质的MoO<sub>3</sub>薄膜放在一端的光纤跳线端面,这样光





从一端的 FC 接头经过可饱和吸收体耦合进另一端的 FC 接头. 偏振控制器(Polarization Controller, PC)可用于调节光的偏振态,优化激光输出,激光器的总腔长约为 12.2 m.

## 2 实验结果及分析

为了检测被动锁模是否由 MoO<sub>3</sub>可饱和吸收体作用而产生,实验开始未将 MoO<sub>3</sub>可饱和吸收体放入环 形腔中时,当泵浦功率大约在 80 mW 时,激光器开始输出连续光,调节偏振控制器状态和逐渐增加泵浦功 率至 400 mW,没有锁模脉冲序列产生.实验中分辨率为 0.01 nm 的 AQ6317 光谱分析仪(Optical Spectrum Analyzers, OSA)进行光谱测量,带宽为 20 GHz 的 InGaAs 红外光电探测器和 Tektronix 公司的数字示波 器(型号为 DSA71254,带宽为 12.5 GHz,采样率为 50 GS/s)进行脉冲测量.

#### 2.1 连续锁模

当饱和吸收体放入腔中时,增加泵浦源的泵浦功率至 95 mW,调节偏振控制器到某一角度时,产生稳定的自启动锁模脉冲序列,此时激光器输出功率为 0.70 mW,转换效率为 0.73%. 在测试脉冲序列时采样频率设置为 20 GS/s,根据锁模原理中腔长 L 与频率 f 的关系 f = c/nL(c 表示真空中的光速, n 表示传输介质的折射率),可以得到在腔长为 12.2 m 时,对应锁模基频为 17 MHz.

由图 4(c)可以看到锁模脉冲间隔为 58.9 ns(对应 17MHz 的基频),观察可知在 2 h内,脉冲波形输出 较为稳定,脉冲间隔基本相等,在脉冲幅度上稍微会有点抖动,但多个脉冲幅度抖动不大,此时激光器工 作在连续锁模状态.分析认为:之所以脉冲峰值有一定的抖动,是因为示波器采样频率不够,导致有时候无 法采样到脉冲最高点.此外,温度、振动、泵浦功率波动等因素都会对腔长造成一定的影响,会导致脉冲重 频发生微小的改变,所以脉冲间隔会有一定抖动.如图 4(a)和(b)所示,单脉冲宽度为 130 ps,光谱中心波 长为 1 067.06 nm,谱线 3 dB 带宽为 0.27 nm.当泵浦光功率在 95~235 mW 时,相应的输出功率在 0.70~ 5.25 mW 之间变化,均可保持较为稳定的锁模脉冲序列输出,脉冲宽度一直保持在 130 ps(由于示波器采 样频率的限制,能测量的脉宽达到了极限,实际脉冲宽度可能会更小),通过光谱仪观察,光谱形状基本 稳定.



图 4 连续锁模的单脉冲图、光谱图和脉冲序列图 Fig.4 A single pulse, spectrum and pulse train at continuous wave mode-locking

#### 2.2 调 Q 锁模

当继续增加泵浦功率,锁模脉冲输出变得不稳定,当泵浦功率升至 280 mW,同时微调偏振控制器,环 形腔中产生稳定的调 Q 锁模脉冲序列.图 5(a)和(b)展示了在泵浦功率为 340 mW 时,调 Q 锁模的脉冲序 列形状.此时相邻脉冲包络的时间间隔为 25.8 μs(相应于重复频率为 38.76 kHz),包络半高宽为 6.8 μs,调 节示波器的显示范围,可以看到隐藏在调 Q 脉冲包络中的锁模子脉冲,锁模子脉冲的宽度基本保持 130 ps 不变,子脉冲间隔为 58.9 ns,重复频率为 17 MHz,与腔长符合.图 5(c)是调 Q 锁模时的光谱图,中心波长 为 1 067 nm,谱线的 3 dB 带宽为 0.62 nm,比锁模时的光谱宽度更宽,变宽的原因可能是调 Q 锁模脉冲宽 度变窄,但由于示波器测量脉宽达到了极限,无法准确地测出其宽度.

当泵浦功率从 280 mW 增加到 400 mW 时,激光器始终保持在调 Q 锁模状态,如图 6(a)所示,输出功 率从 6.28 mW 增加到 11.02 mW. 图 6(b)为调 Q 锁模包络重复频率及包络宽度随泵浦功率的变化曲线,调 Q 包络重复频率从 26.51 kHz 变化到 48.7 kHz,包络半高宽从 14.6 μs 变化到 4.1 μs,包络变化符合调 Q 脉冲变化趋势,而子脉冲间隔不变.在整个调 Q 锁模过程中,光谱的中心波长始终保持在 1 067 nm 左右,





图 6 不同泵浦功率下的输出功率、调 Q 包络重频和包络宽度 Fig.6 Output power, repetition rate and width of Q-switched envelope under different pump power

随泵浦功率变化不明显.分析认为:从锁模状态变为调 Q 锁模状态的原因是由于在泵浦功率增加的情况 下,单脉冲能量增加,光纤锁模向另一种锁模状态转变,而调 Q 锁模是一个过渡状态,更高功率下可能仍 会出现连续锁模,另一种锁模态的细节目前尚不清楚,分析可能需要更大的单脉冲能量支持其稳定锁模, 这部分工作将在后续开展.

# 3 结论

报道了一种基于 MoO<sub>3</sub>纳米片薄膜为可饱和吸收体的掺镱被动锁模光纤激光器.采用调制深度约为 5%,非饱和吸收损耗约为 30%的 MoO<sub>3</sub>纳米片薄膜作为可饱和吸收体,获得了脉宽为 130 ps、中心波长为

1 067 nm 的连续锁模、调 Q 锁模脉冲输出. 在泵浦功率为 95~235 mW 时,激光器工作在连续锁模状态,重 复频率为 17 MHz,相应的输出功率为 0.70~5.25 mW. 在泵浦功率为 280~400 mW 时,调 Q 锁模脉冲包 络的重复频率在 26.51~48.7 kHz之间可调,包络半高宽在 14.6~4.1 μs之间变化,相应的输出功率为 6.28~11.02 mW.这些研究结果表明利用 MoO<sub>3</sub>可饱和吸收体的非线性吸收特性可以实现光纤激光器的锁 模脉冲运转.

#### 参考文献

- [1] O'NEIL J J, KUTZ J N, SANDSTEDE B, et al. Theory and simulation of dynamics and stability of actively modelocked lasers[J]. IEEE J Quantum Electron, 2002, 38(10): 1412-1419.
- [2] ZHANG Y, ZHU J Q, LI P X, et al. All-fiber Yb-doped fiber laser passively mode-locking by monolayer MoS<sub>2</sub> saturable absorber[J]. Optics Communications, 2018, 4(13): 236-241.
- [3] RUDY C W, URBANEK K E, DIGONNET M J F, et al. Amplified 2 μm Thulium-doped all-fiber mode-locked figureeight laser[J]. Journal of Lightwave Technology, 2013, **31**(11): 1809-1812.
- [4] WEN Ru-hua, HU Cheng-zhi, WEI Kai-hua, et al. All-PM "Figure of eight" cavity mode-locked fiber laser and its power amplification[J]. Acta Photonica Sinica, 2017, 46(5): 0506002.
  温如华,胡澄之,魏凯华,等. 基于全保偏八字腔结构锁模的光纤激光器及其功率放大[J]. 光子学报, 2017, 46(5): 0506002.
- [5] YAN Zhi-yu, LI Xiao-hui, TANG Yu-long, *et al.* Tunable and switchable dual-wavelength Tm-doped mode-locked fiber laser by nonlinear polarization evolution[J]. *Optics Express*, 2015, **23**(4): 4369-4376.
- [6] LIU Peng, WANG Tian-shu, ZHANG Peng, et al. Multi-wavelength thulium-doped mode-locking fiber laser based on nonlinear polarization rotation[J]. Acta Photonica Sinica, 2016, 45(6): 0614003.
- 刘鹏,王天枢,张鹏,等. 基于非线性偏振旋转效应的多波长掺铥锁模光纤激光器[J]. 光子学报,2016,45(6):0614003.
- [7] MAAS D J H C, RUDIN B, RUDIN B A R, et al. High precision optical characterization of semiconductor saturable absorber mirrors[J]. Optics Express, 2008, 16(10): 7571-7579.
- [8] WANG Jing, ZHANG Hong-ming, ZHANG Jun, et al. Passively mode-locked fiber laser with a semiconductor saturable absorber mirror [J]. Chinese Journal of Lasers, 2007, 34(2): 163-165.
   王 旌,张洪明,张 鋆,等. 基于饱和吸收镜的被动锁模光纤激光器[J]. 中国激光, 2007, 34(2): 163-165.
- [9] LIU J, WANG Y G, QU Z H, et al. 2 μm passive Q-switched mode-locked Tm<sup>3+</sup> : YAP laser with single-walled carbon nanotube absorber[J]. Optics and Laser Technology, 2012, 44(4): 960-962.
- [10] CHENG K N, LIN Y H, LIN G R, et al. Single- and double-walled carbon nanotube based saturable absorbers for passive mode-locking of an erbium-doped fiber laser[J]. Laser Physics, 2013, 23(4): 5105-5110.
- [11] BAO Q, ZHANG H, WANG Y, et al. Atomic-layer graphene as a saturable absorber for ultrafast pulsed lasers[J]. Advanced Functional Materials, 2009, 19(19): 3077-3083
- [12] JUNG M, LEE J, KOO J, et al. A femtosecond pulse fiber laser at 1935 nm using a bulk-structured Bi<sub>2</sub> Te<sub>3</sub> topological insulator [J]. Optics Express, 2014, 22(7): 7865-7874.
- [13] ZHAO C J, ZHANG H, QI X, et al. Ultra-short pulse generation by a topological insulator based saturable absorber
   [J]. Applied Physics Letters, 2012, 101(21): 1106.
- [14] TIAN Z, WU K, KONG L C. Mode-locked thulium fiber laser with MoS<sub>2</sub>[J]. Laser Physics Letters, 2015, 12(6): 065104.
- [15] WU K, ZHANG X Y, WANG J, et al. WS<sub>2</sub> as a saturable absorber for ultrafast photonic applications of mode-locked and Q-switched lasers[J]. Optics Express, 2015, 23(9): 11453-11461.
- [16] SOTOR J, SOBON G, MACHERZYNSKI W, et al. Mode-locking in Er-doped fiber laser based on mechanically exfoliated Sb<sub>2</sub>Te<sub>3</sub> saturable absorber[J]. Optical Materials Express, 2014, 4(1): 1-6.
- [17] CHEN Y, JIANG G, CHEN S, GUO Z, et al. Mechanically exfoliated black phosphorus as a new saturable absorber for both Q-switching and Mode-locking laser operation[J]. Optics Express, 2015, 23(10): 12823-12833.
- [18] LI Jian, ZHAO Yue-feng, CHEN Qing-yun, et al. Passively mode-locked ytterbium-doped fiber laser based on sns<sub>2</sub> as saturable absorber[J]. IEEE Photonics Journal, 2017, 9(6): 462-470.
- [19] LIU D, LEI W W, HAO J, et al. High-pressure Raman scattering and x-ray diffraction of phase transitions in MoO<sub>3</sub>
   [J]. Journal of Applied Physics, 2009, 105(2): 023513.

Foundation item: The National Natural Science Foundation of China (No.11304277)

引用格式: JIANG Jun-lin, YUE Wen-jie, WANG Wei-qi, et al. Passively Mode-locked Ytterbium-doped Fiber Laser Based on MoO<sub>3</sub> as Saturable Absorber[J]. Acta Photonica Sinica, 2018, 47(9): 0914001

江俊林,乐文杰,王玮琦,等.基于 MoO3可饱和吸收体的掺镱被动锁模光纤激光器[J].光子学报,2018,47(9):0914001