# 激光写光电子学进展

# 基于石墨烯器件的脉宽可控被动调 Q Nd:YVO4激光器

王健<sup>1</sup>,戴腾飞<sup>1</sup>,刘海洋<sup>1</sup>,刘俊彤<sup>1</sup>,孔春霞<sup>2</sup>,杨镇博<sup>1</sup>,常建华<sup>1,3\*</sup> <sup>1</sup>南京信息工程大学电子与信息工程学院,江苏南京 210044; <sup>2</sup>南京信息工程大学环境科学与工程学院,江苏南京 210044; <sup>3</sup>南京信息工程大学江苏省气象探测与信息处理重点实验室,江苏南京 210044

摘要 二维材料具有的可饱和吸收特性使其在新兴的超快固态激光器中得到了广泛应用,但其恒定的吸收状态使激光器的输出性能难以调控。因此,采用等离子体增强化学气相沉积法在玻璃基底上制备了少层石墨烯(Gr)薄膜,经喷墨打印、镀膜、烘干等流程制备了Gr可饱和吸收体(Gr-SA)器件。利用拉曼光谱仪和分光光度计对Gr-SA器件进行系统的光学表征分析,并采用平衡同步双探测器系统测量了Gr-SA的非线性传输特性。结果表明,Gr-SA器件具有电压可控的非线性吸收特性。将Gr-SA器件应用于Nd:YVO4全固态激光器系统中,可实现1064.1 nm波长的稳定调Q输出。保持抽运光功率不变,通过改变栅极电压,可实现脉冲宽度从900 ns到395 ns可调控的激光输出,相应的重复频率从62 kHz提高到158 kHz。

关键词 材料;石墨烯;电压调控;被动调Q;全固态脉冲激光器 中图分类号 TN242 文献标志码 A

doi: 10. 3788/LOP202158. 1516021

# Tunable Pulse Width Passively *Q*-Switched Nd: YVO<sub>4</sub> Laser Based on Graphene Devices

Wang Jian<sup>1</sup>, Dai Tengfei<sup>1</sup>, Liu Haiyang<sup>1</sup>, Liu Juntong<sup>1</sup>, Kong Chunxia<sup>2</sup>, Yang Zhenbo<sup>1</sup>, Chang Jianhua<sup>1,3\*</sup>

<sup>1</sup>College of Electronic and Information Engineering, Nanjing University of Information Science & Technology, Nanjing, Jiangsu 210044, China;

<sup>2</sup>College of Environmental Science and Engineering, Nanjing University of Information Science & Technology, Nanjing, Jiangsu 210044, China;

<sup>3</sup>Jiangsu Key Laboratory of Meteorological Observation and Information Processing, Nanjing University of Information Science & Technology, Nanjing, Jiangsu 210044, China

**Abstract** Two-dimensional material has been widely used in the emerging ultrafast solid-state lasers due to its saturable absorption properties. However, its constant absorption state makes it difficult to regulate the laser output performance. In this paper, the plasma enhanced chemical vapor deposition method is used to prepare a few-layer graphene (Gr) film on a glass substrate and a Gr-saturable absorber (Gr-SA) device is prepared through processes such as inkjet printing, coating, and drying. Raman spectroscopy and spectrophotometer are used to perform

收稿日期: 2020-11-22; 修回日期: 2020-12-30; 录用日期: 2021-01-19

基金项目:国家自然科学基金(61875089)、江苏省研究生科研与实践创新计划(SJCX19-0308)、江苏省高等学校大学生 创新创业训练计划(201910300008Z)

通信作者: \*jianhuachang@nuist.edu.cn

systematic optical characterization and analysis of Gr-SA devices, and the nonlinear transmission characteristics of Gr-SA are measured by a balanced synchronous dual detector system. The results show that Gr-SA devices have voltage-controllable nonlinear absorption characteristics. The Gr-SA device is applied to the Nd:YVO4 all-solid-state laser system, which can achieve a stable *Q*-switched output with a wavelength of 1064.1 nm. Keeping the pumping optical power constant, the laser output with adjustable pulse width from 900 ns to 395 ns can be achieved by changing the gate voltage, and the corresponding repetition frequency can be increased from 62 kHz to 158 kHz. **Key words** materials; graphene; voltage regulation; passively *Q*-switched; all-solid-state pulsed laser

**OCIS codes** 160. 3900; 140. 3538; 140. 3540; 140. 3580

# 1引言

全固态激光器具有体积小、转换效率高、稳定 性好等优点,得到了人们的广泛关注<sup>[14]</sup>。利用被动 调 Q 技术实现的全固态脉冲激光器具有峰值功率 高、重复频率高、脉冲能量易控制等特点,在精密加 工、激光医疗、科学研究、国防军事等众多领域得到 了广泛应用<sup>[5-6]</sup>。可饱和吸收体(SA)是获得 ns 量级 脉冲激光,实现调 Q 运转的重要器件。近年来,人 们已经实现了基于各种二维(2D)材料 SA 在光纤和 固态激光器中的调 Q 和锁模实验<sup>[7-9]</sup>。石墨烯(Gr) 作为一种典型的新型 2D 材料,具有优异的光学和 电学特性及可饱和吸收特性,且能实现多个波段的 调 Q 和锁模脉冲激光输出<sup>[10-14]</sup>。

目前,基于Gr-SA的全固态激光器的调Q锁模 技术已趋于成熟,但受限于Gr恒定的吸收状态和非 线性调制深度,实现超短脉冲激光输出的实时调控 仍是相关领域的研究热点和难点。值得注意的是, 当外加栅压时,Gr的载流子浓度会发生变化,费米 能级增高,其光学吸收特性也会因此改变<sup>[15-17]</sup>。 2015年,Lee等<sup>[18]</sup>以Gr为基底制成的晶体管作为 SA并将其应用于光纤激光器中,该器件的光学吸 收特性可通过加电实现大范围调节,进而实现栅极 电压对激光器的主动调控,使其在调Q和锁模状态 中灵活转变。2018年,Kim等<sup>[19]</sup>将电压可控的Gr器 件应用在光子晶体激光器中,以较小的栅极电压实 现了对光子晶体带边激光器的直接调节。独特的 装置结构和光学损耗等问题,使全固态调Q脉冲激 光器的可控调节还有待深入研究。

本文将Gr器件作为被动调Q元件应用于全固态激光器中,实现了激光脉冲宽度的实时可控调节。采用等离子体增强化学气相沉积(PECVD)法制备高质量Gr薄膜,并进行相关表征分析。将Gr晶体管器件的电极设计成独特的叉指结构,不仅能为激光提供入射窗口,还可以保证有效的电场耦合作用,增强调制效果。对实验制备的Gr-SA器件进行相应的光学和电学测试分析,搭建了一套以Gr为SA的脉冲宽度可调的全固态调Q激光系统。当抽运功率稳定为1.85W时,缓慢将栅极电压从0V提高至60V,脉冲宽度可以从900ns压缩到395ns,相应的重复频率从62kHz提高到158kHz,最终获得脉冲宽度稳定可调且信噪比较高的激光输出。

# 2 新型Gr-SA器件的制备与表征

实验使用微电子打印技术和镀膜工艺制备出 具有垂直结构的新型Gr-SA器件,其垂直结构如 图1(a)所示。Gr-SA器件的制备流程:首先,利用 PECVD法在SiO<sub>2</sub>绝缘衬底上生长出高质量的少层 2DGr薄膜。为了保证Gr薄膜具有优异的饱和吸 收和电学传输特性,其生长条件需要严格控制(生 长温度为700℃,CH<sub>4</sub>与H<sub>2</sub>的进气比为1:9,稳压为 39.997 Pa,生长时间为20 min)。然后,利用微电子



图 1 Gr-SA 器件结构。(a)制备流程图;(b) SEM 图像 Fig. 1 Structure of the Gr-SA device. (a) Flow chart of the preparation; (b) SEM image

#### 研究论文

打印机(上海普创多功能科学打印机)按照设计的 形状,通过喷墨打印技术在Gr薄膜上打印电极结 构,经150℃高温烘干1h后,形成具有翅膀结构的 源漏(S/D)极。之后,通过金盛微纳真空镀膜机为 Gr器件镀上厚度约为200nm的绝缘层Si<sub>3</sub>N₄和透明 栅极 IGZO(In-Ga-Zn-O)薄膜,避免器件发生短路 的同时减少光学损耗。最后,在IGZO薄膜上打印 出对准电极,一方面为激光入射提供测试窗口,另 一方面与源漏极构成叉指电极结构,增强对器件的 调控能力。为进一步解释Gr-SA器件的结构,利用 扫描电子显微镜(SEM)观测设计的器件,结果如 图 1(b)所示。可以发现,制备的Gr-SA器件具有明

> (a) test electrode 9 8 7 (,um<sup>4</sup> 9-01)-0]/3 2 1

显的垂直和分层结构,且材料的均一性较好。

为了提供适用性较强的激光测试窗口,应保证器件结构的透明度,以降低光学损耗,同时优化电极结构,确保有效的电场调制作用。利用有限元方法仿真 了装置内部的电场强度*E*(单位为C/(10<sup>-6</sup> µm<sup>2</sup>)),其 分布如图2(a)所示。可以发现,带翅膀的叉指电极 结构的电场增强效果优于无翼电极;且随着翅膀长 度的增加,两个电极之间的电场强度逐渐增强,测 试窗口也具有足够大的载流子浓度,使器件的调制 效果更佳。通过微电子打印机对上述仿真电极进 行实践仿真,其光学显微结果如图2(b)所示,其中, GND为接地端。



图 2 器件电极的结构。(a)载流子的分布;(b)器件的SEM图像 Fig. 2 Structure of the device electrode. (a) Distribution of the carriers; (b) SEM image of the device

为了检测 Gr 薄膜的结构特性,通过拉曼光谱仪 分析了块状 Gr 和 PECVD 法制备的 Gr,结果如 图 3(a)所示。可以发现,相比块状 Gr,PECVD 法制 备的 Gr 拉曼测量结果在 1350 cm<sup>-1</sup>处存在特征峰 (D峰),这表明少层(3~10层)Gr 薄膜引入了缺陷。 此时,2D峰不再满足单洛伦兹型,且相比块状 Gr 的 2D 峰出现了蓝移现象,2D 峰强度与G峰强度的比 值  $I_{2D}/I_{G}$ 为 0.95<sup>[20]</sup>,这表明 PECVD 法制备的 Gr 具 有 2~3 层的少层结构。图 3(b)为用分光光度仪 (Perkin Elmer Lambda 950)测量的Gr-SA 器件各分 层样品的透射率,可以发现,该器件从可见光到近 红外波段的透射率比较均衡。在 1064 nm 处,Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub> 的透射率为 98.82%,线性损失为 1.18%;IGZO 的 透射率为 90.61%,线性损失为 9.39%。测试样品 各个分层展现出相对较高的透过率,可以一定程度 上降低光学损耗,提高激光器的性能。



图 3 Gr-SA器件的表征图。(a)拉曼光谱;(b)透射光谱

Fig. 3 Characterization diagram of the Gr-SA device. (a) Raman spectrum; (b) transmission spectrum

#### 研究论文

#### 第 58 卷 第 15 期/2021 年 8 月/激光与光电子学进展

器件通过外加栅极电压从外界注入载流子,以 提高Gr的费米能级,从而改变器件的非线性调制深 度,实现脉宽调控。为了验证Gr的调控特性,对比 了包含和不包含Gr两类器件的光学吸收特性,结果 如图4(a)和图4(b)所示。可以发现,包含Gr器件 的吸收特性随栅极电压的变化而变化,当电压为 60 V时,其吸收调制效果最明显;不包含Gr的器件 则没有发生明显变化,这表明Gr-SA器件的吸收调 控能力源于Gr载流子浓度的变化,与器件中的其他 材料无关。



图4 Gr-SA器件的光学吸收特性。(a)包含Gr的器件;(b)不包含Gr的器件

非线性传输特性对于 SA 是一种重要的光学性 质,也是实现调 Q 激光器性能调控的重要因素,因 此,研究 Gr-SA 器件随电压变化的非线性传输特性 具有重要意义。从图 2的仿真结果可以发现,器件不 同位置处的载流子浓度差异较大。实际上,Gr-SA 器件的吸收调控效果源于 Gr载流子浓度的变化,从 而导致器件在不同位置处的调制深度差异较大。实 验采用平衡同步双探测器系统测量了 0 V 和 60 V 电 压下 Gr-SA 器件相同位置处的非线性传输特性,为 了保证调制效果,同时结合载流子浓度的仿真结果, 将测试点选为叉指电极之间的位置,测量结果如 图 5(a)和图 5(b)所示。可以发现,没有外加电压的 器件(0 V)调制深度 $\alpha_s$ 约为 3.9%,饱和强度 $I_{sat}$ 为 8.14 MW/cm<sup>2</sup>;最大外加电压(60 V)器件的调制深 度约为 5.5%,饱和强度为 10.53 MW/cm<sup>2</sup>,这表明 电压的介入可以有效调控 Gr-SA 器件的调制深度。



图 5 Gr-SA器件的非线性传输特性。(a)调制电压为0V;(b)调制电压为60V



## 3 实验装置

图 6 为基于 Gr-SA 器件的全固态被动调 Q 激光器的结构示意图,设计的激光谐振腔为线性直线腔,具有结构简单、紧凑等特点。整个被动调 Q 激光器系统由光纤耦合半导体激光器、耦合透镜组、Nd:YVO4晶体、Gr-SA 器件、平面输出镜组成,谐振

腔的总长为 28 mm。实验使用的抽运光是中心波 长为 808 nm 的光纤耦合输出半导体激光器,最大输 出功率为 20 W,光纤的芯径和数值孔径分别为 400  $\mu$ m和 0.22。抽运光经过 1:1 耦合透镜组聚焦 在 Nd: YVO4晶体的中心,光斑半径为 200  $\mu$ m。激 光晶体的尺寸为 3 mm× 3 mm× 5 mm, Nd<sup>3+</sup>的原子 数分数为 0.5%。左端面的 S1 为输入镜,镀有



图 6 基于 Gr-SA 器件的被动调 Q 激光器的原理 Fig. 6 Principle of passively Q-switched laser based on Gr-SA device

808 nm 的增透膜和 1064 nm 的高反膜;右端面的 S2 镀有 1064 nm 的增透膜。为了有效降低热效应,用 一层厚度为 0.1 mm 的铟箔片包裹 Nd: YVO₄晶体 并将其放在水冷装置中,通过恒温器(深圳科力达 KLD-LC16-FRH/L)将 Nd: YVO₄晶体的温度控制 在 25℃左右,以降低晶体热效应对实验结果的影 响。M1作为输出镜,镀有 1064 nm 的反射膜(反射 率R=95%),与 S1端面形成激光谐振腔。

传统SA恒定的吸收状态使基于调Q器件调控 的脉冲激光器的输出特性仍具有较大挑战性。因此,设计了一种具有垂直多层结构的Gr-SA器件, 通过外加栅极电压,以一种片上实时调控的方式改 变Gr的载流子浓度,实现脉冲激光输出脉宽和重复 频率的稳定调节。石墨烯全固态器件(Solid to solid STS)紧贴输出镜M1放置于腔内,经电压调控 后输出的调Q脉冲分别通过光功率计(Thorlabs P3000857,德国)、光谱分析仪(Seemantech S3000-VIS)以及数字示波器(MSO7052B, Agilent,美国) 检测输出功率、光谱以及脉冲宽度与重复频率。

# 4 实验结果与分析

为了验证设计的 Gr器件作为一个电压可控片 上SA的可行性,将其作为被动调Q元件应用于 Nd:YVO<sub>4</sub>激光器中,并通过施加栅极电压研究激光 器的输出特性。用快速光电二极管接收实验装置 中产生的激光脉冲,采用数字示波器记录的各阶段 波形如图7(a)所示。实验过程中,半导体激光器的 抽运功率从0W增加至1.74W时,腔内光子数密 度随抽运功率的增加而增加,SA的漂白速度加快, Q开关开启,基于Gr-SA器件的脉冲激光器开始出 现调Q现象。为了检测调制电压对输出激光的影 响,保持抽运功率为1.85W,通过改变栅极电压实 现Nd:YVO4被动调Q激光器脉冲宽度和重复频率 的主动调控。结果表明,该器件能以超低的电调制 功率(电流约为10pA,功率小于1nW)实现脉冲宽 度的可控调节,其输出功率为70mW。图7(b)为调 制电压从0V升到60V时的脉冲宽度,可以发现, 脉冲宽度可从900 ns 降到 395 ns,且重复频率也会 发生相应变化。原因是电压的介入会导致外界载 流子的注入,提升了Gr的费米能级,从而改变其调



图 7 激光器的性能测试结果。(a)示波器的示意图;(b)重复频率和脉冲宽度与栅极电压的关系;(c)脉冲序列;(d)单脉冲图 Fig. 7 Performance test results of the laser. (a) Schematic diagram of the oscilloscope; (b) relationship between repetition frequency, pulse width and grid voltage; (c) pulse sequence; (d) single pulse diagram

制深度。对应关系可表示为[21]

$$\tau = 3.52 T_{\rm R} / \Delta T, \qquad (1)$$

式中,*r*为脉冲宽度, *△T*为调制深度, *T*<sub>R</sub>为腔内往返时间。可以发现, 在固定激光腔内, 增大SA的调制 深度, 脉冲宽度会变短, 从而加快 *Q* 开关开启关闭 的过程, 即相同时间会输出更多的调 *Q* 脉冲, 最终 实现被动调 *Q* 激光器中的脉宽压缩和重复频率的 提高。采集到的脉冲序列和单脉冲波形如图 7(c) 和图 7(d)所示, 为了方便对比脉冲波形随电压的变 化特性, 将最大栅极电压和无外加电压的激光器脉 冲序列输出进行对比分析。结果表明, 可通过改变 栅极电压改变输出激光的脉冲宽度。图 7(c)中的 调 *Q* 脉冲激光输出存在波动, 原因是激光器长时间 的运转过程中, Nd: YVO<sub>4</sub> 晶体内只有部分抽运能量

转化为激光,其他能量则会转换成热能,产生的热效应导致激光器谐振腔出现轻微的不稳定。

图 8(a)为用光纤光谱仪(Seemantech S3000-VIS)在抽运功率为1.85W、电压为60V时调Q运转 下输出的激光光谱。可以发现,基于Gr-SA器件的 调 Q 激光器输出光谱的半峰全宽(FWHM)为 0.96 nm,中心波长为1064.1 nm;插图为光束质量分 析仪(COMS 1201)检测到的1064 nm激光束的光场 强度分布,其接近于基模(TEM00)的高斯分布,光斑 直径为282 µm,这表明光束质量良好。图8(b)为实 验测得的固体激光器输出调Q脉冲的峰值功率与栅 极的关系,可以发现,抽运光功率保持1.85W,电调制 功率(电流约为10 pA,功率小于1 nW)极低,给定不同 栅极电压(0~60V)下,峰值功率至少提升了60%。



Fig. 8 Output characteristics of the laser. (a) Laser spectrum; (b) peak power

考虑到实际应用价值,对设计的Gr-SA器件进行 了稳定性测试。首先,在抽运功率为1.85W时,使激 光器处于调Q模式下,施加60V的栅极电压进行脉 冲宽度的调控,并用数字示波器记录了120min内的 脉冲宽度变化情况,如图9所示。可以发现,激光器 的脉冲宽度调控具有较好的稳定性,且变化幅度小于 1.5%。由于系统内部采用激光恒温冷却器控制Nd:





YVO4的温度,在激光恒温冷却器工作时,水泵抽取冷却水时会发生抖动,对系统的稳定产生一定影响;且持续的加电和激光照射会使Gr-SA器件受热,同样会影响调制效果,导致图9中个别数据的浮动较大。

## 5 结 论

为了获得可调控的脉冲激光,利用Gr独特的光 电特性及外加栅极电压实现了脉冲宽度和重复频 率的稳定调节。采用PECVD法在玻璃基底上制作 了Gr薄膜,经喷墨打印、镀膜、烘干等流程制备了电 压可控的Gr-SA器件。利用拉曼光谱仪对Gr-SA 器件进行系统表征分析,结果表明,制备的Gr薄膜 具有少层2D结构。对其非线性传输特性的分析结 果表明,当调制电压为0V时,Gr的调制深度约为 3.9%,饱和强度为8.14 MW/cm<sup>2</sup>;当调制电压为 60V时,器件的调制深度约为5.5%,饱和强度为 10.53 MW/cm<sup>2</sup>。将Gr-SA器件应用于Nd:YVO<sub>4</sub> 全固态激光器中,可实现1064.1 nm 波长的稳定调

#### 研究论文

Q输出。实验设计的器件能以超低的电调制功率 (电流约为10 pA,功率小于1 nW)使脉冲宽度实现 从 900 ns 到 395 ns 的稳定可调谐激光输出,重复频 率从 62 kHz提高到 158 kHz。

#### 参考文献

- Zhang Y, Zhao S Z, Li D C, et al. Diode-pumped doubly Q-switched mode-locked YVO<sub>4</sub>/Nd:YVO<sub>4</sub>/ KTP green laser with AO and GaAs saturable absorber[J]. Optical Materials, 2011, 33(3): 303-307.
- [2] Li G Q, Zhao S Z, Yang K J, et al. Diode-pumped doubly passively Q-switched Cr, Nd:YAG/KTP green laser with GaAs saturable absorber[J]. Optics Express, 2006, 14(11): 4713-4720.
- [3] Liu B Y, You C Y, Zhao C, et al. High responsivity and near-infrared photodetector based on graphene/ MoSe<sub>2</sub> heterostructure[J]. Chinese Optics Letters, 2019, 17(2): 020002.
- [4] Lü K P, Liu Z Y, Yang X, et al. Numerical research on microchannel cooling structure of high power solid-state lasers[J]. Chinese Journal of Lasers, 2020, 47(6): 0601010.
  吕坤鹏,刘震宇,杨雪,等.高功率固体激光器微通 道冷却结构的数值研究[J]. 中国激光, 2020, 47(6):

道冷却结构的数值研究[J]. 中国激光, 2020, 47(6) 0601010.

- [5] Yu H H, Zhang H J, Wang Z P, et al. Continuouswave and passively Q-switched laser performance with a disordered Nd:CLNGG crystal[J]. Optics Express, 2009, 17(21): 19015-19020.
- [6] Li X D, Xu G C, Liu Z X, et al. Novel CW and actively *Q*-switched 1066 nm Nd:GdYNbO<sub>4</sub> laser under direct pumping[J]. Optik, 2019, 181: 398-403.
- [7] Zhang Y J, Liu J, Cai Y W, et al. Research on vibration performance of all-polarization-maintaining erbium-doped mode-locked fiber laser based on carbon nanotube[J]. Chinese Journal of Lasers, 2020, 47(9): 0901002. 张亚静,刘杰,蔡娅雯,等.碳纳米管锁模全保偏掺 铒光纤激光器的振动性能的研究[J].中国激光, 2020, 47(9): 0901002.
- [8] Wang X, Li M. Continuous-wave passively mode-locked Nd:YVO<sub>4</sub>/KTP green laser with a semiconductor saturable absorber mirror[J]. Laser Physics, 2010, 20 (4): 733-736.
- [9] Chen B L, Fang X H. Research on the influence of the transmittance of output mirror on SESAM modelocked laser[J]. Laser & Optoelectronics Progress, 2019, 56(19): 191401.

陈博伦, 方晓惠. 输出耦合率对 SESAM 锁模激光器 的影响研究[J]. 激光与光电子学进展, 2019, 56(19): 191401.

- [10] Cai W, Peng Q Q, Hou W, et al. Picosecond passively mode-locked laser of 532 nm by reflective carbon nanotube[J]. Optics & Laser Technology, 2014, 58: 194-196.
- [11] Hisyam M B, Rusdi M F, Latiff A A, et al. PMMAdoped CdSe quantum dots as saturable absorber in a Q-switched all-fiber laser[J]. Chinese Optics Letters, 2016, 14(8): 081404.
- [12] Wang D, Zhao J, Yang K J, et al. Pulse characteristics in a doubly Q-switched Nd: GGG laser with an acousto-optic modulator and a monolayer graphene saturable absorber[J]. Optics & Laser Technology, 2017, 96: 265-270.
- [13] Liu Z B, He X Y, Wang D N. Passively modelocked fiber laser based on a hollow-core photonic crystal fiber filled with few-layered graphene oxide solution[J]. Optics Letters, 2011, 36(16): 3024-3026.
- [14] Wang Z T, Chen Y, Zhao C J, et al. Switchable dualwavelength synchronously Q-switched erbium-doped fiber laser based on graphene saturable absorber[J].
   IEEE Photonics Journal, 2012, 4(3): 869-876.
- [15] Wang F, Zhang Y, Tian C, et al. Gate-variable optical transitions in graphene[J]. Science, 2008, 320 (5873): 206-209.
- [16] Li Z Q, Henriksen E A, Jiang Z, et al. Dirac charge dynamics in graphene by infrared spectroscopy[J]. Nature Physics, 2008, 4(7): 532-535.
- [17] Novoselov K S, Geim A K, Morozov S V, et al. Two-dimensional gas of massless Dirac fermions in graphene[J]. Nature, 2005, 438(7065): 197-200.
- [18] Lee E J, Choi S Y, Jeong H, et al. Active control of all-fibre graphene devices with electrical gating[J]. Nature Communications, 2015, 6: 6851.
- [19] Kim H, Lee M, Jeong H, et al. Electrical modulation of a photonic crystal band-edge laser with a graphene monolayer[J]. Nanoscale, 2018, 10(18): 8496-8502.
- [20] Dai R, Chang J H, Li Y Y, et al. Performance enhancement of passively *Q*-switched Nd: YVO<sub>4</sub> laser using graphene-molybdenum disulphide heterojunction as a saturable absorber[J]. Optics & Laser Technology, 2019, 117: 265-271.
- [21] Luo Z Q, Liu C, Huang Y Z, et al. Topologicalinsulator passively Q-switched double-clad fiber laser at 2 μm wavelength[J]. IEEE Journal of Selected Topics in Quantum Electronics, 2014, 20(5): 1-8.