基于 CO₂激光技术的双峰谐振长周期光纤光栅 折射率传感器

赵爽1, 杜超1.3*, 王秋雨1, 贾斌1, 张丽1, 崔丽琴1, 邓霄1.2**

¹太原理工大学物理与光电工程学院,山西 太原 030024; ²太原理工大学新型传感器与智能控制教育部和山西省重点实验室,山西 太原 030024; ³山西大学量子光学与光量子器件国家重点实验室,山西 太原 030006

摘要为了探索一种高灵敏折射率传感器,基于 CO₂激光技术制备出双峰谐振长周期光纤光栅(LPFG)。首先,利用 CO₂激光器在腐蚀包层后的传统单模光纤和 80 μm 弯曲不敏感光纤上制备出周期分别为 196 μm 和 73 μm 的双峰谐振 LPFG,证明了采用 CO₂激光微加工技术在单模光纤上制备短周期 LPFG 的可能性。其次,利用 CO₂激光器直接在 2 种 80 μm 单模光纤上制备出周期分别为 110 μm 和 115 μm 的双峰谐振 LPFG。实验结果表明:在 2 种 80 μm 单模光纤上制备 的 LPFG 具有谐振损耗大,插入损耗小和折射率灵敏度高等优点。基于以上优点,采用 CO₂激光技术制备的双峰谐振 LPFG 在生物、化学及环境参数检测等重要领域的应用具有较大潜力。同时,也提供了一种操作简单、低成本制备双峰谐振 LPFG 的方法。

关键词 光纤光学;长周期光纤光栅;双峰谐振;CO₂激光技术;折射率 中图分类号 TN253 **文献标志码** A

DOI: 10.3788/LOP223219

Dual-Peak Resonance Long-Period Fiber Grating Refractive Index Sensor Based on CO₂ Laser Technology

Zhao Shuang¹, Du Chao^{1,3*}, Wang Qiuyu¹, Jia Bin¹, Zhang Li¹, Cui Liqin¹, Deng Xiao^{1,2**}

¹College of Physics and Optoelectronics, Taiyuan University of Technology, Taiyuan 030024, Shanxi, China;
²Key Laboratory of Advanced Transducers and Intelligent Control System, Ministry of Education and Shanxi, Taiyuan University of Technology, Taiyuan 030024, Shanxi, China;
³State Key Laboratory of Quantum Optics and Quantum Optics Devices, Shanxi University,

Taiyuan 030006, Shanxi, China

Abstract A dual-peak resonance long-period fiber grating (LPFG) based on CO_2 laser technology is proposed to investigate a highly sensitive refractive index sensor. First, dual-peak resonance LPFGs with grating periods of 196 and 73 µm are fabricated in conventional single-mode fiber and 80 µm bend-insensitive single-mode fiber, respectively, using a CO_2 laser after etching cladding. This demonstrates the possibility of fabricating an LPFG on a single-mode fiber with a shorter grating period using CO_2 laser micromachining technology. Dual-peak resonance LPFGs with grating periods of 110 and 115 µm are directly fabricated in two 80 µm single-mode fibers using a CO_2 laser. The results show that the dual-peak resonance LPFGs fabricated in two 80 µm thin single-mode fibers exhibit advantages of deep attenuation loss, low loss, and high refractive index sensitivity. Based on its excellent performance, the dual-peak resonance LPFG based on CO_2 laser technology is a prospective sensor applicable to fields such as biological, chemical, and environmental parameter detection. In addition, a simple-operation low-cost method for fabricating dual-peak resonance LPFGs is proposed.

Key words fiber optics; long period fiber grating; dual-peak resonance; CO₂ laser technology; refractive index

收稿日期: 2022-11-30;修回日期: 2022-12-05;录用日期: 2022-12-12;网络首发日期: 2023-01-05

基金项目:国家自然科学基金(62203320,52009088)、中国博士后科学基金面上项目(2019M661063)、量子光学与光量子器件 国家重点实验室开放课题(KF202210)、山西省科技厅面上青年基金(201901D211073)、山西省社会发展重点研发计划 (201903D321001)、山西省高等学校科技创新项目(2019L0198)

通信作者: *duchao@tyut.edu.cn; **dengxiao@tyut.edu.cn

光纤光栅具有抗电磁干扰、耐腐蚀、高灵敏度、快速 响应、易解调等优点,在传感领域得到广泛应用[14]。自 1996年首个长周期光纤光栅(LPFG)问世以来,关于 LPFG的研究引起众多学者的关注^[5]。LPFG 对外界折 射率变化敏感,故基于LPFG的折射率传感器成为被研 究最多的光纤传感器件之一[68]。然而,基于传统单模光 纤(SMF)的LPFG折射率传感器灵敏度只有几十nm/ RIU(折射率单元),仍然无法满足实际测量需求。目 前,提高LPFG灵敏度的方法主要包括包层直径减小, 双峰谐振效应和模式转换效应。2015年, Del Villar¹⁹在 理论上证明了3种方法结合可以获得1.43×10⁶ nm/RIU 的高折射率灵敏度,而在提高灵敏度的实际工作中,单 一方法提高折射率灵敏度的效果较为有限。因此,研究 人员通常结合2种或3种方法来提高LPFG的折射率灵 敏度。2016年, Del Villar等^[10]通过腐蚀 LPFG 的包层使 LP。3包层模式激发出双峰谐振效应,在1.333~1.393的 折射率范围内实现了8734 nm/RIU的折射率灵敏度。 之后, Dey 等^[11]通过腐蚀 LPFG 的包层使 LP_{0.2}包层模式 激发出双峰谐振效应,在1.3330~1.3335的折射率范围 内折射率灵敏度达到8751 nm/RIU。但是这2种传感器 的包层直径分别仅有 34.86 µm 和 21.87 µm,在实际测 量中容易折断。2019年,Zou等^[12]通过在双峰谐振 LPFG表面涂覆高折射率纳米薄膜激发模式转换效应, 最终在1.3360~1.3397的折射率范围内使其折射率灵 敏度达到1×10⁴ nm/RIU。然而,模式转换效应对纳米 膜的厚度和均匀度要求较高,且操作步骤复杂。所以, 双峰谐振效应是在实践中提高LPFG折射率灵敏度较 为有效的方法。

目前,制备双峰谐振LPFG的方法主要有飞秒激 光法^[13-14]、紫外曝光法^[15-16]、电弧法^[17-18]。其中,紫外曝 光法和飞秒激光法是制备双峰谐振LPFG最有效的方 法。然而,上述2种方法操作复杂,所需设备价格昂 贵、不具备普遍适用性。为了探索一种低成本制备双 峰谐振 LPFG 的方法, Colaco 等^[19]利用电弧放电技术 制备了周期为150 µm的双峰谐振LPFG。然而,该方 法操作复杂、精度较低,且受限于电弧宽度而无法制备 更小周期的LPFG。2000年,饶云江^[20]利用计算机控 制CO。激光器制备出较高质量的LPFG。此后,CO。激 光技术因其操作简单、成本低廉和适用性普遍而被广 泛应用于LPFG的制备中,但采用CO2激光技术制备 双峰谐振 LPFG 却鲜有研究。为了探索利用 CO₂激光 技术制备双峰谐振 LPFG 的可能性,本文分别在4种 SMF上进行实验验证,从而打破CO2激光器在实践中 难以制备双峰谐振 LPFG 的局限。此外,基于2种细 SMF制备的双峰谐振LPFG具有良好的折射率传感 特性和较大的谐振损耗,在生物、化学及环境参数检测 等重要领域具有广泛的应用前景。

2 基本原理

LPFG的基本原理是耦合模式理论。在理想状态下,光纤内相互正交的模式受到外界环境干扰后不再正 交,不同模式之间发生耦合而形成光栅^[21]。此时,连续 光在LPFG中传播,特定波长的光被耦合到包层中从而 形成损耗峰,该波长即LPFG的谐振波长λ,λ可表示为

$$\lambda = \left(n_{\rm eff}^{\rm co} - n_{\rm eff}^{\rm cl} \right) \Lambda, \tag{1}$$

式中:n^{eff} 和 n^{eff} 分别为纤芯和包层的有效折射率; A 为 LPFG的周期。当光栅确定后, 纤芯的有效折射率 n^{eff} 基 本不再变化, 且与外部环境折射率无关。然而, 包层的 有效折射率 n^{eff} 不仅与纤芯、包层的直径和折射率有关, 还与外部环境的折射率有关。因此, 当光栅确定后, n^{eff} 仅与外部环境折射率有关。LPFG的折射率灵敏度与 包层模式的阶次有关。包层模式的阶次越高, 越容易耦 合出双峰谐振 LPFG, 且双峰的间距越小, 即双峰的位 置越接近色散转折点, 折射率灵敏度越高。双峰谐振 LPFG 的制备难度主要为所需包层模式阶次较高, 相应 光栅周期较小, 一般方法无法制备小周期的LPFG。

在 CO₂激光器制备双峰谐振 LPFG 的过程中,周 期、光栅深度和宽度是形成光栅的重要参数。根据 CO₂激光器(CO₂-H10C,大族激光)的技术手册,激光 器的光斑小于 100 μm,且激光光斑的大小会随着激光 器功率的增大而增大。CO₂激光制备 LPFG 的结构示 意图如图 1 所示,图 1 中: Λ 和 D₁分别为光栅周期和光 栅之间的距离、D₂和 D₃为光栅深度、D₄和 D₅为光栅宽 度。激光器功率增加会使光栅宽度和深度增大。当激 光器功率较大、光栅周期较小时,相邻光栅重叠则无法 耦合形成 LPFG。此外,较小的包层直径使包层模式 与纤芯模式更容易耦合出周期较小的 LPFG,原因是 较小的包层直径所需光栅深度和宽度较小,从而减小 CO₂激光器的最小制备周期。因此,利用 CO₂激光器 制备双峰谐振 LPFG 的关键是选择合适的光栅周期、 激光器功率和光纤包层直径。





3 仿真分析

折射率传感器的设计依赖于LPFG的折射率传感

研究论文

第 61 卷第 5 期/2024 年 3 月/激光与光电子学进展

特性,因此折射率灵敏度是关键指标。为了探索CO₂ 激光器制备双峰谐振LPFG的通用性,在传统SMF (SMF-28,康宁)、弯曲不敏感SMF(BI 15-80-U16,长 盈通)、细SMF I和细SMF II(SMF13-2(21111)-3B-1、SMF13-2(21111)-3B-2,中国电子科技集团公司第 四十六研究所)的基础上建立了LPFG仿真模型,其参 数如表1所示。弯曲不敏感SMF为双包层结构,表中 分别列出两层包层的直径和折射率。此外,CO2激光 器单侧打标使LPFG的耦合模式为非对称模式。利用 COMSOL 仿真软件分别仿真分析基于4种光纤的 LPFG传感特性。

表1 SMF的参数 Table 1 Parameters of SMF

Fiber	Cladding diameter /µm	Core diameter /µm	Cladding refractive index	Core refractive index
Conventional SMF	125	8.2	1.4628	1.4681
Bend insensitive SMF	80/19.3	6.4	1.45766/1.4572	1.47021
Thin SMF I	80	5.6	1.457	1.469
Thin SMF II	80	5.2	1.460	1.471

基于传统 SMF 制备的 LPFG 相位匹配曲线如 图 2(a)所示,随着包层模式阶次增加,相位匹配曲线 斜率增大。在波长范围 1100~1800 nm内,非对称包 层模式增加到 LP_{1,10}发生双峰谐振效应,此时光栅周期 为 205.47 μm。根据 CO₂激光器的精度,可以直接制 备大于 100 μm 周期的 LPFG。然而,LP_{1,10}的耦合系数 较小,增加了 LPFG 的制备难度。此外,传统 SMF 的 包层直径较大,只有深的光栅深度才能使纤芯模式与 包层模式耦合。对特定的光栅周期而言,较小的包层 直径会降低包层模式的阶次,还会增加包层模式的耦 合系数。因此,为了制备双峰谐振 LPFG,需要减小传统 SMF 的包层直径。弯曲不敏感 SMF 的 LPFG 相位 匹配曲线如图 2(b)所示,当非对称模式增加到 LP_{1,10} 时发生双峰谐振效应,此时光纤周期为 80 μm。根据 CO₂激光器的制备精度,周期小于 100 μm 的 LPFG 需 通过减小激光器功率来减小激光光斑,进而减小 CO₂ 激光器的最小制备周期。因此,制备双峰谐振 LPFG 也需减小弯曲不敏感 SMF 的包层直径。

基于细 SMF Ⅰ和细 SMF Ⅱ 制备的 LPFG 相位 匹配曲线如图 3 所示。由图 3 可知,基于这 2 种光纤的





图 3 LPFG 的相位匹配曲线。(a)细 SMF I;(b)细 SMF II Fig. 3 Phase matching curves of LPFG: (a) Thin SMF I;(b) thin SMF II

研究论文

LPFG在波长范围1100~1800 nm内,非对称包层模式 增加到LP_{1,8}、LP_{1,9}和LP_{1,10},均会发生双峰谐振效应。 与传统SMF和弯曲不敏感SMF不同,细SMF I和细 SMF II 制备的包层直径较小,而且耦合包层模式 LP_{1,8}和LP_{1,9}所需光栅周期大于100 μm。因此,在不腐 蚀包层直径的情况下,CO₂激光器可以直接在细SMF I和细SMF II 上制备双峰谐振LPFG。然而,根据 LPFG 耦合系数特性^[22],包层模式偶阶次的耦合系数 小于奇阶次的耦合系数,因此后续研究将基于包层模 式LP_{1,9}制备双峰谐振LPFG。

4 实验与结果分析

CO₂激光制备LPFG的原理相对复杂,一般认为主要有残余应力释放、局部刻蚀、熔融变形和密度变化等原因^[23]。CO₂激光器(额定功率为10W)制备LPFG的实验装置如图4所示,其中超连续谱光源(SC-5)与光谱仪(AQ6370D)通过光纤连接,形成一个完整的回路。 光纤夹具和滑轮被放置在光源和光谱仪之间。在滑轮一端的光纤上加装砝码,在提高成栅质量与效率的同时,可以使LPFG在制备过程中始终保持拉直状态,更大程度地释放残余应力。通过计算机控制CO₂激光器,选择合适的激光功率和光栅周期。在制备LPFG的过程中,采用光谱仪实时监测透射光谱的变化。





根据技术手册,CO₂激光器的误差约为1μm,因此 打标周期选用1次,以确保光栅的质量。在制备 LPFG的过程中,XY振镜及驱动器组成的系统用于激 光的高精度扫描和精密定位。此外,为了简化制备过 程,将激光器的打标速度、空跳速度、Q频分别设置为 30 mm/s、1000 mm/s、20 kHz,并将激光开延时、激光 关延时、跳转延时、拐弯延时、层延时分别设置为100、 100、300、10、1000 μs。利用软件绘制不同周期的模 板,并改变激光器功率精确控制曝光能量的大小,以制 备所需的LPFG。

4.1 传统 SMF

为了在传统 SMF 上制备双峰谐振 LPFG, 需采用

第 61 卷第 5 期/2024 年 3 月/激光与光电子学进展

氢氟酸腐蚀光纤包层。首先,用质量分数为40%的氢 氟酸溶液腐蚀包层 25 min。然后,利用计算机控制 CO_2 激光器,选用 16%的激光功率制备光栅周期为 196 μ m的LPFG。LPFG在电子显微镜下的实物图如 图 5 所示,包层直径从 125 μ m减小到 68.45 μ m,对应 包层模式从 LP_{1.10}减小到 LP_{1.60} 值得注意的是,当激 光功率小于 17%时,光纤表面不再出现可视的光栅 槽。此时,由于激光的热效应,纤芯和包层的折射率仍 可发生变化,从而发生模式耦合。



图 5 腐蚀后的 LPFG 电子显微镜图 Fig. 5 Physical diagram of etched LPFG under the electron microscope

在双峰谐振 LPFG 的折射率传感特性实验研究中,采用水和甘油混合物作为折射率溶液。当折射率从 1.33222 增大到 1.39018时,基于传统 SMF 制备的双峰谐振 LPFG 的透射光谱如图 6(a)所示,由于谐振损耗小,所以无法继续靠近色散转折点。建立包层直径为 72.4 μ m 的 仿 真 模型, 仿 真光 栅 周 期 选择 196 μ m。谐振波长与折射率的关系如图 6(b)所示,双峰谐振 LPFG 的左峰和右峰灵敏度 $K_{E,1}$ 、 $K_{E,2}$ 分别为-487.676 nm/RIU和 870.461 nm/RIU。由图 6可知,实验与理论结果的变化趋势基本一致。该结果与文献[19]相似,基于传统 SMF 制备的双峰谐振 LPFG 的折射率灵敏度得到提高,但谐振损耗约为1 dB,无法在实际中应用。

4.2 弯曲不敏感 SMF

为了减小CO₂激光器的最小制备周期,需采用氢 氟酸腐蚀光纤包层。首先,采用40%的氢氟酸溶液腐 蚀光纤包层20min。然后,用计算机编程控制CO₂激 光器的激光功率为总功率的5%,光栅制备周期为 73 μm。制备好的LPFG在电子显微镜下的实物图如 图7所示,包层直径从80 μm减小到40 μm,对应包层 模式从LP_{1.10}减小到LP_{1.5}。

当折射率从1.33222 增大到1.39018时,基于弯曲 不敏感 SMF 制备的双峰谐振 LPFG 的透射光谱如 图 8(a)所示。由于 LPFG 的谐振损耗大,所以更容易





Fig. 6 Refractive index response of LPFG based on conventional SMF. (a) Transmission spectra of etched LPFG under different refractive indexes; (b) relationship between resonance wavelength and refractive index variations





通过调控双峰谐振 LPFG 接近色散转折点来提高折射 率灵敏度。建立包层直径为 37 μ m、包层模式为 LP_{1.5} 的仿真模型,仿真光栅周期选择 73 μ m。谐振波长与 折射率的关系如图 8(b)所示,双峰谐振 LPFG 左峰和 右峰的灵敏度分别为 -1993.298 nm/RIU 和 3270.027 nm/RIU。

由图 8 可知,实验与理论结果变化趋势一致,且折 射率灵敏度大小与理论结果基本相符。所以,基于弯 曲不敏感 SMF 制备的双峰谐振 LPFG 具有超高的折 射率灵敏度,且谐振损耗大于 20 dB,但该光纤的包层 直径为 40 μm,在实际应用过程中容易折断。因此,需 要寻求一种不腐蚀包层即可制备出双峰谐振 LPFG 的 光纤。



图 8 基于弯曲不敏感 SMF 的 LPFG 折射率响应特性。(a) LPFG 透射光谱在不同折射率下的变化;(b) 谐振波长与折射率变化的 关系

Fig. 8 Refractive index response of LPFG based on bend insensitive SMF. (a) Transmission spectra of LPFG under different refractive indexes; (b) relationship between resonance wavelength and refractive index variations

4.3 细SMF I

根据LPFG的耦合系数特性,为了制备更高质量 的双峰谐振LPFG,选择LP_{1.9}作为参与耦合的包层模 式。在不腐蚀包层直径的情况下,利用计算机控制 CO₂激光器,选用20%的激光功率制备周期为110 μm 的双峰谐振LPFG。当折射率变化范围为1.33222~ 1.39018时,基于细SMF I 制备的LPFG透射光谱如 图 9(a)所示,其谐振损耗大于10dB,且插入损耗小。

为了比较理论与实验结果的差异,建立包层直径 为80 μm、包层模式为LP_{1.9}的仿真模型,仿真光栅周期 选择98.25 μm。谐振波长与折射率的关系如图9(b) 所示,双峰谐振 LPFG 左峰和右峰的灵敏度分别



图 9 基于细 SMF I 的 LPFG 折射率响应特性。(a) LPFG 透射光谱在不同折射率下的变化;(b)谐振波长与折射率变化的关系 Fig. 9 Refractive index response of LPFG based on thin SMF I. (a) Transmission spectra of LPFG under different refractive indexes; (b) relationship between resonance wavelength and refractive index variations

为-353.285 nm/RIU和 640.336 nm/RIU,该结果略 小于理论结果。根据 CO₂激光器的技术手册,光栅周期 的精度约为1μm。双峰谐振 LPFG 的灵敏度对光栅周 期的变化更为敏感,当周期变化1μm时,灵敏度变化较 大,使实验结果与理论结果相比偏差较大。与其他制 备双峰谐振 LPFG 的方法相比,采用 CO₂激光技术在细 SMF I上制备的双峰谐振 LPFG 具有较大的谐振损 耗,且具有良好的线性度和折射率传感特性。

4.4 细SMF II

为了进一步验证 CO₂激光器制备双峰谐振 LPFG 的通用性,选择与细 SMF I相似的细 SMF II,利用 计算机控制 CO₂激光器,选用相同的制备参数制备周 期为 115 μm 的双峰谐振 LPFG,其参与耦合的包层模 式为 LP1.9°。当折射率范围为 1.33222~1.39018 时,基 于细 SMF II 制备的 LPFG 透射光谱如图 10(a)所示, 其谐振损耗大于 20 dB,且插入损耗小。



图 10 基于细 SMF II 的 LPFG 折射率响应特性。(a) LPFG 透射光谱在不同折射率下的变化;(b)谐振波长与折射率变化的关系 Fig. 10 Refractive index response of LPFG thin SMF II. (a) Transmission spectra of LPFG under different refractive indexes; (b) relationship between resonance wavelength and refractive index variations

建立与细 SMF I 相似的仿真模型,仿真光栅周 期选择 105.5 μm。谐振波长与折射率的关系如 图 10(b)所示,双峰谐振左峰和右峰的灵敏度分别 为-366.339 nm/RIU和 485.922 nm/RIU,该结果小 于理论结果。相似地,当周期变化为1μm时,灵敏度 变化较大。总体来说,实验结果在误差允许范围内。 与基于细 SMF I 制备的双峰谐振 LPFG 相比,基于细 SMF II 制备的双峰谐振 LPFG 对折射率具有良好的 线性响应度和传感特性,且具有更大的谐振损耗。

综上所述,基于4种SMF制备的双峰谐振LPFG 均具有良好的折射率传感特性。其中,传统SMF和弯 曲不敏感SMF包层腐蚀后才能制备出双峰谐振 LPFG,在实际应用过程中,直径较小的光纤包层容易 被折断。相反,2种细SMF无需腐蚀包层即可制备双 峰谐振LPFG,故其在实际测量过程中有较稳定的结 构。特别地,较大的谐振损耗和较小的插入损耗使其 便于后续优化和应用。因此,基于2种细SMF制备的 双峰谐振LPFG的折射率传感器具有广阔的应用 前景。

4 结 论

提出了基于 CO₂激光技术制备双峰谐振 LPFG 的 方法,这为取代飞秒激光法和紫外曝光法提供了一种 新的、低成本的方式,并打破了 CO₂激光器在实践中难 以制备短周期 LPFG 的局限。通过在4种 SMF 上分 别制备双峰谐振 LPFG,验证了 CO₂激光技术制备双

第 61 卷第 5 期/2024 年 3 月/激光与光电子学进展

研究论文

峰谐振LPFG的可行性及通用性。特别地,在2种细 SMF上制备出的双峰谐振LPFG具有折射率灵敏度 高、插入损耗小、谐振损耗大、结构稳定等优点,其在生 物、化学或环境参数检测等重要领域具有较大的应用 潜力。

参考文献

- [1] Rong D D, Meng G, Fang X D, et al. Delafossite AgAlO₂ modified long-period grating for highly-sensitive ammonia sensor[J]. Optics Express, 2021, 29(25): 42005-42019.
- [2] Zhang Y X, Wang X X, Tang X Y, et al. Photosensitive polymer-based micro-nano long-period fiber grating for refractive index sensing[J]. Journal of Lightwave Technology, 2021, 39(21): 6952-6957.
- [3] Sun M Y, Jiang H T, Shi B, et al. Development of FBG salinity sensor coated with lamellar polyimide and experimental study on salinity measurement of gravel aquifer[J]. Measurement, 2019, 140: 526-537.
- [4] 辛鑫, 吴永武, 刘慧敏, 等. 一种新的光纤 Bragg光栅氢 气传感器制作方法[J]. 光学学报, 2021, 41(4): 0406002.
 Xin X, Wu Y W, Liu H M, et al. A new fabrication method of fiber Bragg grating hydrogen sensor[J]. Acta Optica Sinica, 2021, 41(4): 0406002.
- [5] Vengsarkar A M, Lemaire P J, Judkins J B, et al. Longperiod fiber gratings as band-rejection filters[J]. Journal of Lightwave Technology, 1996, 14(1): 58-65.
- [6] Rocha A M, Machado A I, Almeida T, et al. Analysis of long period gratings inscribed by CO₂ laser irradiation and estimation of the refractive index modulation[J]. Sensors, 2020, 20(22): 6409.
- [7] Ruan Z L, Pei L, Zheng J J, et al. Intensity detecting refractive index sensors with long-period fiber gratings written in STS structure[J]. Chinese Optics Letters, 2019, 17(7): 070601.
- [8] Liu S, Zhou M, Zhang Z, et al. Ultrasensitive refractometer based on helical long-period fiber grating near the dispersion turning point[J]. Optics Letters, 2022, 47(10): 2602-2605.
- [9] del Villar I. Ultrahigh-sensitivity sensors based on thinfilm coated long period gratings with reduced diameter, in transition mode and near the dispersion turning point [J]. Optics Express, 2015, 23(7): 8389-8398.
- [10] Del Villar I, Cruz J L, Socorro A B, et al. Sensitivity optimization with cladding-etched long period fiber gratings at the dispersion turning point[J]. Optics Express, 2016, 24(16): 17680-17685.
- [11] Dey T K, Tombelli S, Biswas P, et al. Analysis of the lowest order cladding mode of long period fiber gratings near turn around point[J]. Journal of Lightwave Technology, 2021, 39(12): 4006-4012.
- [12] Zou F, Liu Y Q, Mou C B, et al. Optimization of

refractive index sensitivity in nanofilm-coated long-period fiber gratings near the dispersion turning point[J]. Journal of Lightwave Technology, 2020, 38(4): 889-897.

- [13] Zheng Z M, Yu Y S, Zhang X Y, et al. Femtosecond laser inscribed small-period long-period fiber gratings with dual-parameter sensing[J]. IEEE Sensors Journal, 2018, 18(3): 1100-1103.
- [14] Viveiros D, de Almeida J M M M, Coelho L, et al. Turn around point long period fiber gratings with coupling to asymmetric cladding modes fabricated by a femtosecond laser and coated with titanium dioxide[J]. Journal of Lightwave Technology, 2021, 39(14): 4784-4793.
- [15] Śmietana M, Mikulic P, Bock W J. Nano-coated longperiod gratings for detection of sub-nanometric changes in thin-film thickness[J]. Sensors and Actuators A: Physical, 2018, 270: 79-83.
- [16] Tripathi S M, Bock W J, Mikulic P. A wide-range temperature immune refractive-index sensor using concatenated long-period-fiber-gratings[J]. Sensors and Actuators B: Chemical, 2017, 243: 1109-1114.
- [17] 黄图斌,施解龙,浦珺慧,等.电弧法刻写长周期光子晶体光纤光栅的研究[J].光学学报,2014,34(6):0605002.
 Huang T B, Shi J L, Pu J H, et al. Long period gratings fabrication by arc discharge in photonic crystal fibers[J].
 Acta Optica Sinica, 2014, 34(6): 0605002.
- [18] Ranjan R, Esposito F, Campopiano S, et al. Sensing characteristics of arc-induced long period gratings in polarization-maintaining panda fiber[J]. IEEE Sensors Journal, 2017, 17(21): 6953-6959.
- [19] Colaço C, Caldas P, del Villar I, et al. Arc-induced longperiod fiber gratings in the dispersion turning points[J]. Journal of Lightwave Technology, 2016, 34(19): 4584-4590.
- [20] 饶云江.长周期光纤光栅制造方法及装置: CN1355440 A[P]. 2003-11-19.
 Rao Y J. The manufacture method and device of long period fiber grating: CN1355440A[P]. 2003-11-19.
- [21] Du C, Wang Q, Zhao Y, et al. Ultrasensitive longperiod gratings sensor works near dispersion turning point and mode transition region by optimally designing a photonic crystal fiber[J]. Optics & Laser Technology, 2019, 112: 261-268.
- [22] 崔春雷,刘伟平,黄红斌,等.长周期光纤光栅包层模 特性及其对传输谱的影响[J].光子学报,2005,34(10): 1569-1572.

Cui C L, Liu W P, Huang H B, et al. Cladding mode's characteristic and its affects on transmission spectrum of long period fiber gratings[J]. Acta Photonica Sinica, 2005, 34(10): 1569-1572.

[23] Ryu H S, Park Y, Oh S T, et al. Effect of asymmetric stress relaxation on the polarization-dependent transmission characteristics of a CO₂ laser-written long-period fiber grating[J]. Optics Letters, 2003, 28(3): 155-157.