用于测量折射率的光纤迈克尔逊干涉型传感器

郑 晨¹, 冯文林^{1,2*}, 何思杰¹, 李邦兴²

(1. 重庆理工大学理学院,重庆400054;

2. 绿色能源材料技术与系统重庆市重点实验室, 重庆 400054)

摘 要:提出了一种基于单模光纤-四芯光纤-薄芯光纤 (SMF-FCF-TCF) 迈克尔逊干涉结构的折射率 传感器。采用直接熔接的方式将各光纤进行熔接,由于各光纤之间纤芯的直径不匹配,因此在光纤的 熔接处会发生光的激发和耦合。薄芯光纤端面涂覆有一层银面反射膜并用紫外固化胶进行保护来增 强光在端面的反射率。四芯光纤作为传感结构中的耦合器,激发了更多的光进入薄芯光纤的包层中, 提升了传感器的灵敏度。对传感器的折射率和温度传感特性分别进行了实验探究,实验结果表明,在 折射率 1.333 ~ 1.3794 范围内的灵敏度为 137.317 nm/RIU,线性度为 0.999,并且温度对传感器的影响 较小。该传感结构熔接方式简单,在折射率测量领域具有一定的应用前景。 关键词:光纤传感; 迈克尔逊干涉仪; 四芯光纤; 薄芯光纤; 折射率传感器 中图分类号: TN253 文献标志码:A DOI: 10.3788/IRLA20210327

Optical fiber Michelson interference sensor for measuring refractive index

Zheng Chen¹, Feng Wenlin^{1,2*}, He Sijie¹, Li Bangxing²

College of Science, Chongqing University of Technology, Chongqing 400054, China;
Chongqing Key Laboratory of Green Energy Materials Technology and Systems, Chongqing 400054, China)

Abstract: A refractive index sensor based on single-mode fiber (SMF) four-core fiber (FCF) and thin-core fiber (TCF) is proposed, forming a SMF-FCF-TCF Michelson interference structure. The optical fibers are spliced by direct splicing. Because of the mismatch of the diameter of the optical fibers' cores, light excitation and coupling will be induced at the splicing part. The end face of the TCF is coated with a layer of silver film and protected with ultraviolet curing glue to enhance the reflectivity of the light at the end face. The four-core fiber is used as a coupler in the sensing structure, which excites more light into the cladding of the TCF, improving the sensitivity of the sensor. The refractive index and temperature sensing characteristics of the sensor were investigated experimentally. The experimental results show that the sensitivity in the refractive index range of 1.3333 to 1.3794 is 137.317 nm/RIU, the linearity is 0.999, and the temperature has little effect on the sensor. The sensing structure has a simple welding method and has certain application prospects in the field of refractive index measurement.

Key words: fiber-optic sensor; Michelson interference; four-core fiber; thin-core fiber; refractive index sensor

收稿日期:2021-12-20; 修订日期:2022-01-25

作者简介:郑晨,男,硕士生,主要从事光纤传感方面的研究。

基金项目:国家自然科学基金 (51574054);重庆市教委重大科技项目 (KJZD-M20191102);重庆市创新领军人才项目 (CSTCCXLJRC201905); 重庆市教委科学技术研究项目 (KJQN201801133)

导师(通讯作者)简介:冯文林,男,教授,博士,主要从事光学敏感材料与光纤传感方面的研究。

0 引 言

光纤传感器由于其体积小、灵敏度高、抗电磁干 扰能力强等优点引起了研究人员的广泛关注[1,且其 在折射率测量领域已经成为学者们近年来研究的热 点^[2-4]。根据测量环境的差异和对性能要求的不同. 各种结构的光纤折射率传感器已被开发。例如利用 光纤布拉格光栅^[5]、马赫-曾德尔干涉结构^[6]、法布里 珀罗干涉结构^[7]、迈克尔逊干涉结构^[8]等实现对折射 率的测量。Fan 等人将两个具有旋转折射率调制的特 殊长周期光纤光栅进行级联制备了一种光纤折射率 传感器^[9]。该传感器熔接方式十分简单,但是其折射 率灵敏度不是很高,只达到了 58.8 nm/RIU。Yin 等人 通过将单模突变锥和另一单模光纤进行错位熔接制 备了一种基于不对称光纤马赫-曾德尔干涉仪 (AFM-ZI) 的折射率传感器^[10]。该结构使用的单模突变锥和 错位熔接能够激发更多的包层模式,提高灵敏度。然 而使用单模突变细锥和进行错位熔接的方式会使传 感器容易断裂,不具备很好的机械性能,并且该结构 对折射率灵敏度的提升不是十分的明显。Zhang 等人 通过在一根单模光纤中的两个相邻的粗锥之间拉制 了一个细锥制备了一种基于微型模态干涉仪的多参 量传感器[11]。该结构能够同时测量折射率、应变和温 度,对折射率的灵敏度为131.93 nm/RIU。该传感器 仅仅使用了单模光纤,减少了制作成本,但是其进行 多次拉锥的方式会降低其传感结构的重复性,并且也 会大大降低了传感器的机械性能,限制了其应用范 围。Wong等人提出了一种基于圆形尖端感应模式激 励的迈克尔逊微型折射率传感器,对折射率的灵敏度 为 262.28 nm/RIU^[12]。该传感器使用光子晶体光纤提 升了折射率的灵敏度,但是增加了其制造成本。Chen 等人制作了一种基于S锥形光纤探针并且在端面涂 覆有银镜的折射率传感器,其灵敏度为268.8 nm/RIU^[13]。 该传感器灵敏度较高,结构更为紧凑,但是其制造过 程较为繁琐,需要将单模光纤利用熔接机制备成S锥 形光纤,增加了制备过程的操作难度,降低了可重复性。

文中构建一种基于单模光纤-四芯光纤-薄芯光纤 (SMF-FCF-TCF)反射结构的迈克尔逊光纤传感器,利 用各光纤纤芯直径的不匹配,将四芯光纤作为耦合器 并产生干涉。分别对该传感器的折射率灵敏特性和 温度灵敏特性进行了实验探究。

1 传感器的制作和原理

传感器如实验装置如图 1 所示。传感器由 SMF、 FCF 和 TCF 组成。首先将各类使用的光纤去除涂覆 层,四芯光纤长度选择为 0.5 cm,薄芯光纤选择合适 的长度再用切割刀将需要连接部分的端面切平,最后 使用熔接机 (S178C, Furukawa Electric, Japan)将各部 分用熔接机自带的熔接程序进行熔接。由于一般光 纤的端面反射率只有 4%,因此利用敏化镀银的化学 方法在薄芯光纤末端镀了一层银膜作为反射镜增强 传播光的反射率。再在银膜外涂一层紫外胶并用紫 外灯照射 20 min 使紫外胶凝固,紫外胶对端面涂覆的 银膜起保护作用。



图 1 实验装置示意图



传感结构所用 SMF 的包层直径为 125 μm, 纤芯 直径为 9 μm。FCF 的三个边缘纤芯呈正三角形分布, 还有一个中间纤芯。FCF 的包层直径为 125 μm, 四个 纤芯的直径都为 7.6 μm。薄芯光纤的包层直径为 125 μm, 纤芯直径为 2.5 μm。由于各光纤的纤芯直径 不匹配, 传播的光在光纤熔接处会产生激发耦合现 象。首先光源发出的光从 SMF 传播到 FCF 中, 在经 过 SMF 熔接处时会被激发为 FCF 的包层模式和纤芯 模式, 再从 FCF 中激发为 TCF 的纤芯模式和包层模 式, 在 TCF 中传播后被端面银膜反射回最后耦合进 SMF 中。

在该结构中,四芯光纤充当耦合器。当光从 SMF 传入 FCF 时,光被激发为 FCF 的纤芯模式和包 层模式,传输到 TCF 时被二次激发为 TCF 的包层模 式和纤芯模式。最后由端面的银膜反射,经 FCF 耦合 进 SMF 中,输出到光谱仪中。因此 TCF 的长度、各 光纤之间的熔接方式和光纤端面的处理方法会影响 传感器的灵敏度。

由于包层模与纤芯模的干涉形成干涉图谱,其强 度可表示为^[14]:

$$I = I_{core} + \sum I_{clad}^{m} + \sum_{m} 2\sqrt{I_{core}I_{clad}^{m}} \cos \Phi^{m} \qquad (1)$$

式中: *I_{core}* 和*I^m_{clad}*分别为四个纤芯中纤芯模式的总光 强和第 *m* 包层模式的光强; *Φ^m* 为纤芯和第 *m* 包层模 式的相位差。相位差与 TCF 的长度以及纤芯模式和 第 *m* 包层模式之间的有效折射率差成正比, 可表示为^[15]:

$$\Phi^{m} = \frac{4\pi \left(n_{eff}^{core} - n_{eff}^{clad,m}\right)L}{\lambda} = \frac{4\pi \Delta n_{eff}^{m}L}{\lambda}$$
(2)

式中: n_{eff}^{core} 为核心模的有效折射率; $n_{eff}^{clad,m}$ 为第 m 包层 模的有效折射率; Δn_{eff}^{m} 为纤芯模式与第 m 包层模式 之间的有效折射率差;L为 TCF 的长度; λ 为传播光的 波长。干涉波谷的波长 λ_n 可表示为:

$$\lambda_n = \frac{4\Delta n_{eff}L}{2n+1} \tag{3}$$

干涉波谷的波长漂移 Δλ, 可表示为[16]:

$$\Delta\lambda_n = \frac{4(\Delta n_{eff} + \Delta n)L}{2n+1} - \frac{4\Delta n_{eff}L}{2n+1}$$
(4)

当光纤所处外界环境的折射率发生变化时,会引 起光纤中包层模式的改变,从而导致传感光纤中包层 模式和纤芯模式的有效折射率差发生改变,使波长发 生漂移。

2 实 验

将传感器固定在如图 1 所示的实验装置上,实验装置由铁架台,烧杯和升降台组成。将传感器固定在铁架台上并使探头部分保持竖直,烧杯中装有所用来测试的液体,改变升降台的高度来控制探头浸入液体的深度。传感器所连接的光源是 C+L 波段的宽带光源,输出波长范围为 1520~1620 nm,输出光谱由光谱分析仪监测。

为了便于观测,对传感器长度进行探究,不同长 度传感器的输出光谱如图 2 所示,对比薄芯光纤长度 为 1.6 cm、1.9 cm、2.5 cm 和 3 cm 的干涉图谱可发现, 随着薄芯光纤的长度增加,反射光谱干涉消光比变化 波动较明显,自由光谱区范围不断减小。由于薄芯光 纤长度为 1.6 cm 时,输出光谱有一个明显的干涉波 谷,并且传感探头此时的长度较短。传感器在该长度 下更节约材料并方便测量,因此选择该长度作为最终 传感探头长度。



Fig.2 Interference spectra of sensors with different lengths

由 C+L 波段光源发出的光经过环形器,环形器的 一端连接实验结构,另外一端连接光功率计,当未镀 银膜时,光功率计显示示数只有 3.450 μW,当涂覆银 膜后光功率计的示数达到了 111.2 μW,粗略计算了一 下涂覆银膜后功率提高了约 31 倍。

利用快速傅里叶变换 (FFT) 进行光谱的频谱分 析,分析产生干涉的模式组成并过滤干扰。如图 3 所 示,空间频谱在 0.025 nm⁻¹ 附近处存在一个主峰和其 他频率存在的一些峰,主峰是由于薄芯光纤中的纤芯 模式形成的,其他频率的峰是由于包层中模式传播形 成的。干涉现象是光从 FCF 传播到 TCF 时,由于纤 芯直径的不匹配,激发了不同的纤芯模式和包层模式。 干涉图谱由包层模式和纤芯模式产生干涉而形成。

该实验主要对传感器的折射率敏感特性进行探 究,由于传感器自身的一些敏感特性和外界环境的原 因,会影响传感器对特定参量的测试结果。因此首先 对传感器在液体中的稳定性进行了实验的测试探 究。在室温下将传感器垂直浸没在去离子水中观察 输出光谱的变化。每10min记录一次数据,如图4 所示,传感器在去离子水中具有较优异的稳定性。因 此在对折射率进行测量时,可忽略传感器自身和液体 环境对测量结果造成的干扰。

该实验选择使用不同浓度的氯化钠溶液来作为 折射率测量的匹配液,将溶液分别配制成5%、10%、



图 3 传感结构 FFT 频谱示意图

Fig.3 Schematic diagram of the FFT spectrum of the sensing structure



15%、20%、25%的浓度。0%、5%、10%、15%、20%、 25%的氯化钠溶液所对应的折射率分别为1.3333、 1.3424、1.3516、1.3609、1.3701和1.3794。将所配制 好不同浓度的氯化钠溶液分别装进10mL的试管当 中,并将试管置于试管架中然后放在升降台上。将传 感探头竖直固定在铁架台上,利用升降台并控制升降 台的高度使传感探头浸没在不同折射率溶液的试管 中,完成对不同折射率的测量。

如图 5(a) 所示,随着折射率的增大,干涉图谱中 的干涉波谷发生明显的红移,传感器在氯化钠溶液中 对折射率的灵敏度为 137.317 nm/RIU。对其产生的 红移进行了线性拟合,如图 5(b) 所示,可以发现该传 感器对折射率的敏感特性具有优异的线性度,达到了 0.999。相较于其他利用波长漂移来对液体折射率进 行测量的传感器,该传感器具有优异的线性度和灵 敏度。

外界温度的影响会干扰传感器在测量折射率时 的准确性,因此对传感器的温度灵敏特性进行了探



图 5 (a) 传感器折射率光谱漂移图; (b) 折射率线性度

Fig.5 (a) Spectral shift diagram of refractive index of sensor; (b) Refractive-index linearity

究。将传感器置于温度控制箱中,保持温度控制箱 的温度恒定升高。每升高10℃时对温度的测量数据 进行记录,实验数据所记录的光谱如图6所示。观察 温度变化的干涉图谱可得,随着温度的升高,干涉波 谷的漂移较小,因此温度对传感器的影响几乎可以 忽略。



3 结 论

文中提出了一种基于单模光纤-四芯光纤-薄芯光 纤 (SMF-FCF-TCF) 迈克尔逊干涉型折射率传感器。 首先改变了传感探头部分薄芯光纤的长度,根据不同 长度的传感器干涉光谱可发现,薄芯光纤的长度的改 变会改变干涉光谱的自由光谱区和消光比。使用氯 化钠配制成六种不同浓度的溶液作为折射率测量的 折射率匹配液,通过观察光谱变化发现随着折射率的 增大,干涉光谱发生明显的红移。传感器对折射率的 灵敏度为137.317 nm/RIU,对不同折射率漂移的波长 进行线性拟合,线性度达到 0.999,该传感器表现出优 异的折射率灵敏度。同时探究了外界温度的改变对 传感器折射率传感性能的影响。将传感器置于恒温 箱中进行测试,最终发现温度的改变对传感器的影响 十分微弱,因此可忽略传感器对折射率测量的影响。 该结构的折射率传感器具有良好的结构稳定性,优异 的灵敏度和线性响应,并且对外界环境温度的改变反 应十分微弱,因此在不同环境下进行折射率的测量具 有一定的应用前景。

参考文献:

- Pei Li, Wang Jianshuai, Zheng Jingjing, et al. Research on specialty and application of space-division-multiplexing fiber
 [J]. *Infrared and Laser Engineering*, 2018, 47(10): 1002001. (in Chinese)
- [2] John Love. Simple qualitative explanations for light guidance in index-guiding fibres, holey fibres, photonic band-gap fibres and nanowires [J]. *Chinese Optics*, 2014, 7(3): 499-508. (in Chinese)
- [3] Chen Yuzhi, Li Xuejin. Single mode-no core-single mode fiber based surface plasmon resonance sensor (invited) [J]. *Infrared* and Laser Engineering, 2020, 49(12): 20201055. (in Chinese)
- [4] Su Yudong, Wei Yong, Wu Ping, et al. Step-index multimode fiber cladding surface plasma resonance sensor [J]. *Optics and Precision Engineering*, 2019, 27(12): 2525-2533. (in Chinese)
- [5] Zhao Mingfu, Wang Nian, Luo Bingbing, et al. Simultaneous measurement of temperature and concentration of sugar solution

based on hybrid fiber grating sensor [J]. *Chinese Optics*, 2014, 7(3): 476-482. (in Chinese)

- [6] Fu Haiwei, Yan Xu, Shao Min, et al. Optical fiber coremismatched Mach-Zehnder refractive sensor [J]. *Optics and Precision Engineering*, 2014, 22(9): 2285-2291. (in Chinese)
- [7] Yang Y, Wang Y, Jiang J, et al. High-sensitive all-fiber Fabry-Perot interferometer gas refractive index sensor based on lateral offset splicing and vernier effect [J]. *Optik*, 2019, 196: 163181.
- [8] Shao M, Han L, Sun H, et al. A liquid refractive index sensor based on 3-core fiber Michelson interferometer [J]. *Optics Communications*, 2019, 453: 124356.
- [9] Fan Y, Zhu T, Shi L, et al. Highly sensitive refractive index sensor based on two cascaded special long-period fiber gratings with rotary refractive index modulation [J]. *Applied Optics*, 2011, 50(23): 4604-4610.
- [10] Yin G, Lou S, Zou H. Refractive index sensor with asymmetrical fiber Mach –Zehnder interferometer based on concatenating single-mode abrupt taper and core-offset section [J]. *Optics & Laser Technology*, 2013, 45: 294-300.
- [11] Zhang N, Xu W, You S, et al. Simultaneous measurement of refractive index, strain and temperature using a tapered structure based on SMF [J]. *Optics Communications*, 2018, 410: 70-74.
- [12] Wong W C, Chan C C, Chen L H, et al. Highly sensitive miniature photonic crystal fiber refractive index sensor based on mode field excitation [J]. *Optics Letters*, 2011, 36(9): 1731-1733.
- [13] Chen C, Yang R, Zhang X, et al. Compact refractive index sensor based on an S-tapered fiber probe [J]. *Optical Materials Express*, 2018, 8(4): 919-925.
- [14] Rong Q, Qiao X, Du Y, et al. In-fiber quasi-Michelson interferometer for liquid level measurement with a corecladding-modes fiber end-face mirror [J]. *Optics and Lasers in Engineering*, 2014, 57: 53-57.
- [15] Li Z, Wang Y, Liao C, et al. Temperature-insensitive refractive index sensor based on in-fiber Michelson interferometer [J]. *Sensors and Actuators B: Chemical*, 2014, 199: 31-35.
- [16] Li L, Xia L, Xie Z, et al. All-fiber Mach-Zehnder interferometers for sensing applications [J]. *Optics Express*, 2012, 20(10): 11109-11120.