# 基于细芯光纤内嵌马赫-·曾德尔干涉仪的应变传感器

## 孙苗徐贲李裔

(中国计量学院光学与电子科技学院,浙江杭州 310018)

**摘要** 研究了基于细芯光纤内嵌马赫-曾德尔干涉仪的光纤应变传感器,通过将一根细芯光纤熔接在两根单模光 纤(SMF)之间,构成了一种光纤内干涉的马赫-曾德尔干涉仪。当单模光纤中的光耦合进细芯光纤时,一部分光耦 合进细芯光纤纤芯作为芯模传输,另一部分光耦合进细芯光纤包层中激发出包层模沿包层传输,当芯模和包层模 再耦合进单模光纤时发生干涉。当应变作用在细芯光纤上时,干涉条纹发生漂移。通过解调干涉条纹对应变的漂 移量实现应变测量,在 0~2000 με 的测量范围下,测得的应变灵敏度为-1.83 pm/με,并且实验结果与理论分析有 很好的一致性。该传感器具有体积小、制作简单、灵敏度高等优点。

关键词 传感器;光纤传感器;应变测量;马赫-曾德尔干涉仪;细芯光纤

中图分类号 O436 文献标识码 A doi: 10.3788/CJL201239.s114006

## A Strain Sensor Based on In-Line Mach-Zehnder Interferometer with Thin-Core Fiber

Sun Miao Xu Ben Li Yi

(College of Optical and Electronic Technology, China Jiliang University, Hangzhou, Zhejiang 310018, China)

Abstract A optical fiber strain sensor based on in-line Mach-Zehnder interferometer is proposed. The in-line Mach-Zehnder interferometer is fabricated by simply splicing a section of thin-core fiber between two single-mode fibers (SMFs). When the light couples into the thin-core fiber, part of the light couples into the core of the thin-core fiber and propagates as the core mode. While part of the light couples into the cladding of the thin-core fiber, and many cladding modes are excited. The lights at the core mode and the cladding modes in the thin-core fiber are prone to interference when recoupling into the SMF. By interrogating the wavelength shifts of the interference spectrum, the strain sensor is demonstrated. A strain sensitivity of  $-1.83 \text{ pm}/\mu\epsilon$  is achieved within the measurement range from 0 to 2000  $\mu\epsilon$ . The experimental results agree well with theoretical analyses. This strain sensor has the advantages of small size, simple fabrication, and high sensitivity.

Key words sensors; fiber sensor; strain measurement; Mach-Zehnder interferometer; thin-core fiber OCIS codes 060.2300; 060.2310; 060.2370

#### 1 引

言

随着光纤技术的发展,光纤传感技术得到了广 泛的应用。与传统的电传感器相比,光纤传感器具 有抗电磁干扰、体积小、质量轻、灵敏度高、能在恶劣 环境中使用等优点。因此,引起了各高校、研究所的 关注,设计出满足测量各种参数需要的传感器。如 温度、应变、湿度、折射率传感器等<sup>[1~4]</sup>。马赫-曾德 尔干涉仪是一种重要的光纤传感结构,该结构的传 感器具有灵敏度高、成本低等优点,具有广泛的应用 价值。基于光纤内嵌马赫-曾德尔干涉仪的传感器 结构主要由单模光纤-多模光纤-单模光纤结构<sup>[5,6]</sup>、 光纤错位熔接<sup>[7]</sup>、光纤锥形结构<sup>[8,9]</sup>、光子晶体光纤 结构<sup>[10]</sup>和激光加热导致微弯形变<sup>[11]</sup>等。近来利用 光纤的内模干涉构成的马赫-曾德尔干涉仪吸引了

收稿日期: 2012-01-01; 收到修改稿日期: 2012-02-20

基金项目:国家自然科学基金青年科学基金(61007051)和浙江省自然科学基金(Y5090150)资助课题。

作者简介:孙 苗(1987—),女,硕士研究生,主要从事光纤传感及器件方面的研究。E-mail: sunmiao712@163.com

**导师简介:**李 裔(1977—),男,博士,研究员,主要从事光纤传感与器件方面的研究。E-mail: liyinus@gmail.com (通信联系人)

很多的关注。吴强等<sup>[12]</sup>通过在细芯光纤表面沉积 湿度敏感材料制作了湿度传感器,顾波波<sup>[13]</sup>制作了 PH 传感器,夏天昊等<sup>[14]</sup>利用基于细芯光纤的马赫-曾德尔干涉仪做折射率传感器。但是利用该结构做 应变传感器的研究还很少。

本文提出了一种基于马赫-曾德尔干涉仪的光 纤应变传感器。通过在细芯光纤两端熔接单模光纤 制成马赫-曾德尔干涉仪的干涉臂。当应变作用于 传感器时,测量细芯光纤中芯模与包层模干涉形成 的干涉条纹发生的漂移,通过解调波长的移动就可 以实现应变传感。在 0~2000 με的测量范围下,得 到的应变灵敏度为-1.83 pm/με。该结果与理论 分析有很好的一致性。该传感器具有结构简单、损 耗低、灵敏度高等优点。

#### 2 光纤应变传感器原理

图 1 为基于细芯光纤的马赫-曾德尔干涉仪应 变传感器的实验结构图。将一段长为 L 的细芯光 纤熔接在两根单模光纤之间,制成马赫-曾德尔干涉 仪。实验中所使用的细芯光纤(Nufern 405HP,波 长 515 nm 时模场直径为(3.5±0.5)μm,纯石英纤 芯)长为 155.0 mm,纤芯直径约为 3 μm。将细芯光 纤熔接在两根普通单模光纤之间,构成马赫-曾德尔 干涉仪。采用宽带光源(BBS)作为光源,输出的干 涉光谱通过光谱仪 OSA(Yokogawa AQ6370C)接 收。将干涉仪被固定在两个间距为 20 cm 的平移台 上,通过保持一个平移台不动,移动另一个平移台使 得光纤被拉伸,对光纤外加应变作用。





Fig.1 Schematic of experimental setup for strain sensor 当单模光纤纤芯中传输的基模通过单模光纤--细芯光纤熔接点时,由于模场不匹配等原因,一部分 光沿细芯光纤纤芯传输,另一部分光耦合进细芯光 纤的包层,激发出包层模在光纤包层内传输。当芯 模和包层模通过细芯光纤-单模光纤熔接点耦合进 单模光纤纤芯时,芯模和包层模发生干涉。

当只考虑芯模和一阶包层模干涉时,传感器的 传输光强可以表示为

$$I = I_1 + I_2 + 2\sqrt{I_1 I_2} \cos\left[\frac{2\pi (n_{\rm co}^{\rm eff} - n_{\rm cl}^{\rm eff})}{\lambda}L\right], (1)$$

式中  $I_1$  和  $I_2$  分别表示芯模光强和包层模光强,  $\lambda$  表示空气中自由空间光波长, L 表示细芯光纤的长度,  $n_{co}^{eff}$ ,  $n_{cl}^{eff}$  分别表示芯模和包层模的有效折射率。由 (1)式可看出, 当相位为  $2\pi$  的整数倍时, 干涉光强达 到最小值, 即  $I = I_{min}$ 。当

$$\frac{2\pi (n_{\rm co}^{\rm eff} - n_{\rm cl}^{\rm eff})}{\lambda_{\nu}} L = (2k+1)\pi, \qquad (2)$$

式中 k 为整数, $\lambda$ ,表示 k 阶干涉波谷的中心波长。 S =  $\lambda^2/(nL)$  为干涉条纹的自由光谱范围,其中  $n = n_{co}^{eff} - n_{cl}^{eff}$ 。当应变作用在细芯光纤上时,由应变引起的细芯光纤的相位差可表示为

$$\Delta \varphi = \frac{2\pi}{\lambda_{\nu}} (\Delta nL + n\Delta L), \qquad (3)$$

式中 $\Delta n = \Delta n_{cf}^{eff} - \Delta n_{cf}^{eff}$ 表示由光弹效应引起的光纤 折射率的变化。基于单模光纤中光弹效应的分析, 光纤中有效折射率的变化与外加的应变有关,并且 存在系数关系,即光弹系数<sup>[15]</sup>。假设 $\Delta n_{cf}^{eff}$ 和 $\Delta n_{cf}^{eff}$ 光 弹系数不同,表示方法相似,可以表示为

$$\Delta n_{\rm co}^{\rm eff} = P_{\rm co} n_{\rm co}^{\rm eff} \varepsilon, \qquad (4a)$$

$$\Delta n_{\rm cl}^{\rm eff} = P_{\rm cl} n_{\rm cl}^{\rm eff} \varepsilon, \qquad (4b)$$

式中  $P_{co}$ 和  $P_{cl}$ 分别为纤芯和包层的有效光弹系数。 把(4)式代入(3)式,又由波长漂移与相位差关系  $\Delta\lambda = S\Delta\varphi/(2\pi)$ ,可得波长漂移量与应变的关系为

$$\Delta \lambda = \lambda (1 + P_{e})\varepsilon, \qquad (5)$$

式中  $P_{e} = \frac{P_{eo}n_{eo}^{eff} - P_{el}n_{el}^{eff}}{n}$ 表示应变引起的细芯光纤 折射率的变化系数。从(5)式可以看出波长漂移量 与应变成比例,因此当外加应变时,光谱的漂移量呈 线性变化趋势。

#### 3 应变实验结果

图 2 为马赫-曾德尔干涉应变传感器不同应变 时对应的透射光谱。实验过程中装置的环境温度控 制在(28±0.1)℃。测量时光谱仪的分辨率设置为 0.05 nm。实验发现,随着外加应变的增加,传感器 的传输光谱向短波长方向漂移。通过增大平移台的 间距,外加的应变可以从 0 增大到 2000 με。选取干 涉光谱中从 1480 nm 到 1600 nm 范围内的 5 个波 峰和 4 个波谷,分别命名 peak1、2、…、5 和 dip1、…、 4,分别记录这 5 个波峰和 4 个波谷在 0~2000 με 传输谱的波长漂移情况。图 3 为应变从 0 增大到 2000 με 时,5 个波峰和 4 个波谷波长漂移对应外加 应变的关系。表 1 为波长的漂移量以及该传感器的 应变灵敏度。由图3和表1可知,波长的漂移量与





外加的应变呈线性关系,与理论分析中(5)式一致。 最大的应变灵敏度为-1.84 pm/ $\mu\epsilon$ (dip4),最小的 灵敏度为-1.27 pm/ $\mu\epsilon$ (peak3 和 dip1)。考虑 dip4,波长的漂移量为-3.92 nm,计算出(5)式中对 应的系数为-2.256。





Fig. 3 Wavelength shifts of the strain sensor within the measurement range from 0 to 2000  $\mu\epsilon$ 

表 1 光纤传感器波长漂移量和灵敏度

Table 1	Wavelength	shifts and	sensitivity	of	strain	sensor
rable r	wavelength	sinnts and	Sensitivity	OI.	stram	sensor

	Wavelength shift /nm	Equation	R-square	Sensitivity /(pm/ $\mu\epsilon$ )	Standard error /10 <sup>-5</sup>
Peak1	1491.17-1493.79=-2.62	y = -0.00140x + 1493.750	0.97853	-1.40	3.71
Peak2	1502.82-1505.66=-2.84	y = -0.00128x + 1505.660	0.96035	-1.28	4.65
Peak3	1550.35-1553.20=-2.85	y = -0.00127x + 1553.051	0.96723	-1.27	4.21
Peak4	1561.55-1564.86=-3.31	y = -0.00172x + 1564.815	0.95010	-1.72	7.05
Peak5	1584.74-1587.62=-2.88	y = -0.00142x + 1587.557	0.99095	-1.42	2.43
Dip1	1495.10-1497.58-2.48	y = -0.00127x + 1497.562	0.99519	-1.27	1.58
Dip2	1508.70-1511.54=-2.84	y = -0.00143x + 1511.390	0.99119	-1.43	2.41
Dip3	1526.97-1530.34=-3.37	y = -0.00177x + 1530.412	0.99105	-1.77	3.03
Dip4	1555.95-1559.87=-3.92	y = -0.00183x + 1559.903	0.99056	-1.83	3.21

### 4 结 论

提出一种基于全光纤马赫-曾德尔干涉仪的应 变传感器。通过在细芯光纤两端分别熔接两根单模 光纤,构成马赫-曾德尔干涉仪。实现了应变测量, 具有较好的应变灵敏度。并且进行了理论分析和实 验验证。在 0~2000 με 的测量范围下,测得的应变 灵敏度为-1.83 pm/με。该传感器具有结构简单、 损耗低、灵敏度高等优点。

**致谢**研究工作得到了光电子技术研究所老师和同 学的支持和帮助,特别是董新永老师给予的实验理 论指导,在此表示衷心的感谢。

#### 参考文献

1 Wenwen Qian, Chunliu Zhao, Shaoling He *et al.*. Highsensitivity temperature sensor based on an alcohol-filled photonic crystal fiber loop mirror [J]. Opt. Lett., 2011, **36**(9): 1548~1550

- 2 Shengchun Liu, Zuowei Yin, Liang Zhang et al.. Multilongitudinal mode fiber laser for strain measurement [J]. Opt. Lett., 2010, 35(6): 835~837
- 3 Bobo Gu, Mingjie Yin, A. Ping Zhang *et al.*. Optical fiber relative humidity sensor based on FBG incorporated thin-core fiber modal interferometer [J]. *Opt. Express*, 2011, **19**(5): 4140~4146
- 4 Yu Zhang, Bo Lin, Swee Chuan Tjin *et al.*. Refractive index sensing based on higher-order mode reflection of a microfiber Bragg grating[J]. Opt. Express, 2010, 18(25): 26345~26350
- 5 Yu Liu, Li Wei. Low-cost high-sensitivity strain and temperature sensing using graded-index multimode fibers [J]. Appl. Opt., 2007, 46(13): 2516~2519
- 6 Yuan Gong, Tian Zhao, Yunjiang Rao et al. All-fiber curvature sensor based on multimode interference [J]. IEEE Photon. Technol. Lett., 2011, 23(11): 679~681
- 7 Zhaobing Tian, Scott S.-H. Yam, Hans Peter Loock. Single-mode fiber refractive index sensor based on core-offset attenuators
   [J]. IEEE Photon. Technol. Lett., 2008, 20(16): 1387~1389
- 8 J. Yang, L. Jiang, S. Wang et al.. High sensitivity of taperbased Mach-Zehnder interferometer embedded in a thinned optical

fiber for refractive index sensing[J]. *Appl. Opt.*, 2011, **50**(28): 5503~5507

- 9 Zhaobing Tian, Scott S.-H. Yam, Jack Barnes et al.. Refractive index sensing with Mach-Zehnder interferometer based on concatenating two single-mode fiber tapers [J]. IEEE Photon. Technol. Lett., 2008, 20(8): 626~628
- 10 Yan Zhou, Wenjun Zhou, Chi Chiu Chan et al.. Simultaneous measurement of curvature and temperature based on PCF-based interferometer and fiber Bragg grating[J]. Opt. Commun., 2011, 284(24): 5669~5672
- 11 Tao Wei, Xinwei Lan, Hai Xiao. Fiber inline core-cladding-mode Mach-Zehnder interferometer fabricated by two-point CO<sub>2</sub> laser irradiations[J]. *IEEE Photon. Technol. Lett.*, 2009, 21(10): 669~671
- 12 Qiang Wu, Yuliya Semenova, Jinesh Mathew et al.. Humidity

sensor based on a single-mode hetero-core fiber structure[J].
Opt. Lett., 2011, 36(10): 1572~1574

- 13 Bobo Gu, Mingjie Yin, A. Ping Zhang et al.. Low-cost highperformance fiber-optic PH sensor based on thin-core fiber modal interferometer[J]. Opt. Express, 2009, 17(25): 22296~22302
- 14 Tianhao Xia, A. Ping Zhang, Bobo Gu et al.. Fiber-optic refractive-index sensors based on transmissive and reflective thincore fiber modal interferometers [J]. Opt. Commun., 2010, 283(10): 2136~2139
- 15 Xingyong Dong, H. Y. Tam, P. Shum. Temperatureinsensitive strain sensor with polarization-maintaining photonic crystal fiber based Sagnac interferometer [J]. Appl. Phys. Lett., 2007, 90(15): 151113

栏目编辑:殷建芳