

基于PDMS水滴型光纤挥发性有机化合物传感器

武洁雅,康娟,董洁,龚华平,徐贲,赵春柳*

中国计量大学光学与电子科技学院,浙江杭州 310018

摘要提出了一种基于聚二甲基硅氧烷(PDMS)的水滴型光纤挥发性有机化合物(VOC)传感器,用于检测VOC的泄漏。该传感器由一段标准单模光纤弯曲形成,其形状类似水滴,封装在PDMS中。实验通过监测传感器输出光谱的波长 漂移情况来实现对VOC浓度的检测。实验结果表明:当PDMS吸收VOC时,体积膨胀,水滴型光纤结构的有效弯曲长 度减小,在VOC体积分数为0~9960×10⁻⁶范围内,输出光谱发生蓝移,其灵敏度为-0.542 pm/10⁻⁶,检测精度为37×10⁻⁶,响应时间为8.3 min;当采用强度解调方法时,1539.00 nm波长处的灵敏度最大(-3.22×10⁻⁴ dB/10⁻⁶),检测精度 为31×10⁻⁶。

关键词 传感器;挥发性有机化合物传感器;水滴型光纤结构;回音壁模式;聚二甲基硅氧烷
 中图分类号 TN253 文献标志码 A DOI: 10.3788/AOS202242.2128001

Droplet-Type Optical Fiber Volatile Organic Compound Sensor Based on PDMS

Wu Jieya, Kang Juan, Dong Jie, Gong Huaping, Xu Ben, Zhao Chunliu^{*}

 $College \ of \ Optical \ and \ Electronic \ Technology, \ China \ Jiliang \ University, \ Hangzhou \ 310018, \ Zhe jiang, \ China \ Jiliang \ University, \ Hangzhou \ 310018, \ Zhe jiang, \ China \ Jiliang \ University, \ Hangzhou \ Jiliang \ J$

Abstract A droplet-type optical fiber volatile organic compound (VOC) sensor based on polydimethylsiloxane (PDMS) is proposed to detect the leakage of VOCs. The droplet-type sensor is formed from a standard single-mode optical fiber that is bent and encapsulated in PDMS. In the experiment, the concentration of the VOC is obtained by monitoring the wavelength drift of output spectrum of the sensor. The experimental results show that when PDMS absorbs the VOC, its volume expands, and the effective bending length of the droplet-type optical fiber structure decreases. The output spectrum of the sensor is blue-shifted when the volume fraction of the VOC ranges from 0 to 9960×10^{-6} . The sensitivity and detection accuracy of the sensor are $-0.542 \text{ pm}/10^{-6}$ and 37×10^{-6} , respectively, with a response time of 8.3 min. When the intensity demodulation method is adopted, the sensitivity of the sensor is the highest ($-3.22 \times 10^{-4} \text{ dB}/10^{-6}$) at the wavelength of 1539.00 nm, and its detection accuracy is 31×10^{-6} .

Key words sensors; volatile organic compound sensor; droplet-type optical fiber structure; whispering gallery mode; polydimethylsiloxane

1引言

挥发性有机化合物(VOC)的沸点一般在50~ 260℃范围内,并且在正常环境状态下极易挥发,这种 挥发性气体不仅会造成环境污染,也会严重损害人体 健康^[1]。检测VOC的常用方法有质谱法^[23]和气相色 谱法^[45],这些方法可实现对VOC的高精度和高分辨 率测量,但存在检测周期较长、检测成本高昂和监测气 体的浓度范围有限(仅能满足于实验室和科研机构对 气体检测的需求)的缺点。

光纤传感器已经被广泛用于温度^[68]、湿度^[9-10]和 折射率^[11-13]等参数的测量中,在医疗^[14]、结构^[15]和石油 化工^[16]等领域中也得到了广泛的应用。光纤具有柔软 性好、体积小、质量轻、耐高温、绝缘、抗电磁性良好和 原子辐射抗干扰等优点。随着光纤应用的不断拓展, 光纤也被应用于挥发性气体的检测中,研究人员将光 纤与各种新材料进行结合形成新的结构以更好地检测 VOC。Wu等^[17]提出了一种由单模光纤和沸石膜组成

收稿日期: 2022-03-14; 修回日期: 2022-04-11; 录用日期: 2022-05-10

基金项目:国家重点研发计划(2020YFF0217803)、广东省信息光子技术重点实验室(广东工业大学)开放课题基金(GK-PT20-04)

通信作者: *clzhao@cjlu. edu. cn

的球形沸石薄膜涂层 VOC 光纤传感器,该传感器量程 范围为0~70×10⁻⁶,用于检测异丙醇和甲醛等挥发物 气体,但其检测量程范围较小,不能对大量程的VOC 进行检测。Liu等^[18]提出了一种由单模光纤和尼罗红 材料组成的VOC光纤传感器,可同时用于测量甲醇和 乙醇。在实验过程中,随着VOC气体浓度的增加,尼 罗红材料涂层的折射率会发生改变,涂层折射率的微 小变化可利用锥形光纤结构进行监测。然而,该传感 器的最大测量范围为0~45×10⁻⁶,检测量程范围较 小,不能对大量程的VOC进行检测。聚二甲基硅氧烷 (PDMS)作为一种高分子聚合物材料,具多种特性,如 疏水性和高弹性等。同时,PDMS的分子结构具有大 量的微孔,遇到VOC时,会吸附气体分子,引起PDMS 材料的体积膨胀,进而PDMS非常适合用于VOC气 体的检测。Káčik等^[19]提出了一种由单模光纤、长度可 调的腔体和 PDMS 组成的用于检测 VOC 的紧凑型光 纤传感器。类似地,Lowder等^[20]将PDMS材料与光纤 光栅结合来测量VOC。

本文提出了一种基于 PDMS 的水滴型光纤 VOC 传感器,它是通过将一段弯曲成水滴状的单模光纤 (SMF)封装在 PDMS 中形成的。当光纤弯曲到一定 程度时,水滴型光纤结构中的回音壁模式得到了激发 并与纤芯基模发生干涉,输出的干涉光谱会随着弯曲 半径的变化而产生漂移,结合PDMS吸收VOC的特 性,为测量大量程 VOC 提供了可行的方法。实验表 明:当PDMS吸收VOC气体时,体积膨胀,水滴型光纤 结构的有效弯曲长度减小,在VOC体积分数为0~ 9660×10⁻⁶范围内,输出光谱发生蓝移,此时所提VOC 传感器的灵敏度为-0.542 pm/10⁻⁶,检测精度为37× 10⁻⁶,响应时间为8.3 min;当使用强度测量方法时,所 提 VOC 传感器在 1539.00 nm 波长处灵敏度最大 $(-3.22 \times 10^{-4} \, dB/10^{-6})$,检测精度为 31×10^{-6} 。所提 VOC传感器通过对波长的监测,可实现对VOC的检 测,且具有测量范围大、制作简单和成本低的特点。

2 水滴型光纤传感器原理

图1为水滴型光纤传感器的原理图,其中R是水 滴形底部圆的半径,I_n是输入的干涉光强度,I_{out}是输出 的干涉光强度。水滴型光纤传感器在E点和F点处分 为两个部分,下半部分为正常光纤结构,上半部分为回 音壁模式结构。当光从入射光纤进入时,光在E点处 被分为两束,一部分光继续沿着纤芯传播,另一部分光 由纤芯耦合到光纤包层中。当入射角大于临界角时, 光在包层-空气界面处会发生全反射,形成回音壁模式 (WGM)。回音壁模式的光会在F点处重新耦合回纤 芯中,并与纤芯基模发生干涉。因此,输出的干涉光强 度^[21]可表示为

 $I_{out} = I_c + I_{WGM} + 2\sqrt{I_c I_{WGM} \cos(\phi_0 + \Delta \phi)},$ (1) 式中: $I_c \pi I_{WGM}$ 分别是纤芯模式和回音壁模式的强度; ϕ_0 是初始相位; $\Delta \phi$ 是纤芯基模与回音壁模式的相位 差,可表示为



图 1 水滴型光纤传感器的原理图 Fig. 1 Schematic diagram of droplet-type optical fiber sensor

$$\Delta \phi = N \left[\frac{2\pi}{\lambda} \left(n_{\rm cl} 2L - n_{\rm eff, c} Z \right) + \phi_{\rm r} - \frac{\pi}{2} \right], \quad (2)$$

式中:N是折返次数; n_{el} 是包层回音壁模式的折射率; $n_{eff,e}$ 是纤芯的有效折射率; $\phi_r = -2\arctan\left[\left(n_{el}^2 - n_{air}^2\right)^{1/2}/(n_{el}\tan\theta)\right]$ 是包层-空气界面处因全反射产生的相移;*L*是包层中的光路长度;*Z*是纤芯的弧长; λ 是波长。

纤芯基模与回音壁模式结构的相位差为 2mπ 对应的是共振峰的位置。相位差为(2m+1)π 对应的是 干涉谷的位置。干涉光共振峰波长 λ_m 可表示为

$$\lambda_{m} = \frac{2\pi (n_{\rm cl} 2L - n_{\rm eff, c} Z)}{m\pi/N + \pi/2 - \phi_{\rm r}}, m = 0, 1, 2, \cdots_{\circ} \quad (3)$$

由于PDMS材料的分子结构具有大量的微孔,故 极易吸附气体分子,尤其当PDMS材料遇到VOC时, 会对 VOC 分子有明显的吸附效应,导致 PDMS 材料 的体积膨胀,引起水滴型光纤传感器的E点和F点向 上移动,包层中回音壁模式的光路长度2NL变小。 由式(3)可以推导出,当回音壁模式的光路长度2NL 变小时,波长 λ_m 变小,波形图出现蓝移现象,监测波 长的移动就可以实现对VOC浓度的传感测量。当水 滴型光纤结构较大时,对应的水滴型光纤结构的直径 L。也较大,引起回音壁模式和纤芯模式的光程差变 大,导致干涉谱线密集,不易读取。同时,由于传感器 结构较大,故稳定性也会变差,进而导致结构形变引 起额外的误差。当水滴型光纤结构变小时,对应的La 也会变小,此时可形成较好的回音壁模式。当L_a进 一步减小时,干涉谱线会变得稀疏,此时在光源检测 范围内会出现不完整的干涉周期,其形状也将接近三 角形,结构稳定不易发生形变,进而传感器对VOC的 检测灵敏度降低。当L。过小时,光纤易折断。因此, 可以通过优化尺寸的方式获得较为理想的水滴型光 纤传感器。

第 42 卷 第 21 期/2022 年 11 月/光学学报

3 水滴型光纤传感器制作

图 2是水滴型光纤传感器的制作过程。首先,将 一段 SMF 的两端同时插入一根毛细管中,不断调整毛 细管的位置,使 SMF 形成水滴型光纤结构。由于水滴 型光纤结构的两端置于毛细管中时具有一定的张力和 摩擦力,故可以使 SMF 保持水滴型光纤结构。然后, 在毛细管中滴入适量的紫外(UV)固化胶对毛细管进 行固定。结构制作完成后调配 PDMS 溶液进行封装: 1)将 PDMS 与固化剂按 10:1的比例混合,制备 PDMS 前体;2)静置 PDMS 前体5h,并对均匀搅拌的 PDMS 前体进行脱气;3)将水滴型光纤结构放入一个边长为 18 mm的方形玻璃模具中,并倒入脱气后的 PDMS 前 体直至填充完成;4)将水滴型光纤结构传感器放在温 度为100℃的加热台上,加热10 min后固化,冷却后再 小心地从模具中取出;5)用小刀沿着水滴型结构光纤 传感器的边缘切除多余的 PDMS,进而完成传感器制 作。实验中制作的水滴型光纤传感器的实物图如图3 所示。水滴型光纤结构的直径为8.2 mm,毛细管的长 度为5 mm、内径为0.5 mm。



图 2 水滴型光纤传感器的制作过程 Fig. 2 Production process for droplet-type optical fiber sensor



图 3 水滴型光纤传感器实物图 Fig. 3 Physical diagram of droplet-type optical fiber sensor

4 实验与结果

4.1 实验装置

实验装置如图4所示,其中SLED为超辐射发光 二极管。将水滴型光纤传感器置于一个体积为5L的 气室中,其两端分别与宽带光源(深圳市浩源光电技术 有限公司,HY-SLE)和光谱仪(OSA,YOKOGAWA, AQ6370)连接,并利用光谱仪观察输出光谱的波长漂 移情况。将一定厚度的玻璃片置于传感器下方,使传 感器处于悬空状态,增大传感器与VOC的接触面积。 在气室右侧有两个直径为1.5 cm的小孔,用于引出水 滴型光纤传感器两端的跳线。在气室上方有一个直径



图4 水滴型光纤传感器的实验装置图。(a)示意图;(b)实物图

Fig. 4 Experimental setup of droplet-type optical fiber sensor. (a) Schematic diagram; (b) physical diagram

第 42 卷 第 21 期/2022 年 11 月/光学学报

器的光谱图进行快速傅里叶变换(FFT),所得结果如

图 5(b) 所示, 可以看出输出光谱由比较复杂的频谱成

分构成,其中主导峰约位于0.025 nm⁻¹处。为了分析

异丙醇气体浓度对传感器的影响,后续实验分10次进

行,每次滴入15µL质量分数为99.7%的异丙醇溶液,

并观察水滴型光纤传感器光谱的输出情况。

为4 mm的小孔,用于滴入异丙醇溶液。同时,这些小 孔均用塑形胶封闭。

4.2 基于波长解调的实验结果分析

图 5(a)为水滴型光纤传感器在异丙醇体积分数 为0时的输出光谱。实验过程中环境温度为 26 ℃,可 以观察到明显的回音壁模式引起的干涉现象。对传感



图 5 异丙醇体积分数为0时水滴型光纤传感器的输出光谱图和FFT图。(a)水滴型光纤传感器的输出光谱图;(b) FFT图 Fig. 5 Output spectrum of droplet-type optical fiber sensor and FFT diagram when volume fraction of isopropyl alcohol is 0. (a) Output spectrum of droplet-type optical fiber sensor; (b) FFT diagram

在上述环境下进行实验,气室内异丙醇体积分数 由 0 升到 9660×10⁻⁶,每滴入一次异丙醇溶液,体积分 数升高 966×10⁻⁶。当每次滴入的溶液全部挥发时,观 察其输出光谱,待输出光谱稳定后,记录其光谱图,结 果如图 6 所示。可以看出,传感器的输出光谱蓝移,这 是因为 PDMS 分子间存在会吸附挥发性气体分子的 微孔结构,当滴入 VOC 时,PDMS 体积膨胀,引起水滴 型光纤传感器的 E点和 F点向上移动,此时水滴型光 纤传感器的回音壁模式的光路长度 2NL减小,进而引 起波长 λ_m 变小。





选取干涉峰1、干涉峰2和干涉峰3作为观测干涉 峰,对应的波长分别为1497.40、1512.72、 1532.72 nm,干涉峰的拟合图如图7所示。干涉峰1 的拟合曲线的方程为 $y = -4.95 \times 10^{-4}x + 1497.88$, 灵敏度为-0.495 pm/ 10^{-6} ,对应波长从1497.40 nm 漂移到1493.08 nm,漂移量为4.32 nm,线性度为 $R^2 =$ 0.999,如图7(a)所示。图7(b)、(c)分别展示了干涉 峰 2 和干涉峰 3 的相应情况,其灵敏度分别为 -0.524 pm/10⁻⁶、-0.542 pm/10⁻⁶。另外,光谱仪的 最小分辨率为 0.02 nm,由此可得传感器的检测精度 为 37×10^{-6} 。

在实验过程中,为了验证水滴型光纤传感器的重 复性,在相同条件下对传感器进行了重复实验。干涉 峰3的放大光谱图如图8(a)所示。干涉峰3的4次实 验对应的漂移量线性拟合曲线如图8(b)所示,对应的 灵敏度分别为 -0.522、-0.544、-0.518、 -0.533 pm/10⁻⁶,相对误差为-4.2%。

此外,还对传感器的时间响应特性进行了研究,如 图 9 所示。实验中滴入 15 μL 的异丙醇溶液,并每隔 1 min 记录一次光谱。随着异丙醇溶液的挥发,气室内 异丙醇的体积分数由 0逐渐升高到 966×10⁻⁶,波长逐 渐蓝移,其响应时间为 10% 波长漂移量与 90% 波长漂 移量所对应的时间差,实验结果为 8.3 min。

4.3 基于强度解调的实验结果分析

图 10 是异丙醇体积分数在 0~9660×10⁻⁶范围 内,基于 PDMS 的水滴型光纤 VOC 传感器的部分放 大光谱。选取在异丙醇浓度测量范围内,干涉强度单 调变化且变化相对均匀的波长处作为监控波长,通过 监控该波长处的强度来实现基于强度解调的 VOC 浓 度传感。实验中选取 1526.44 nm 和 1539.00 nm 两个 波长进行解调,如图 10 所示。表1 展示了在 1526.44 nm 和 1539.00 nm 波长处干涉强度的变化情 况。可以发现:在 1526.44 nm 波长处,干涉强度随着 VOC 浓度的增大而增大;在 1539.00 nm 波长处,干涉 强度随着 VOC 浓度的增大而减小。为了更直观地分 析干涉峰的强度变化和灵敏度,将数值拟合成曲线,如 图 11所示。

在 1526.44 nm 波长处,干涉强度随着 VOC 浓度的增加而增加,拟合曲线为线性曲线,拟合方程为 y=





Fig. 8 Repeatable experimental results of peak 3. (a) Enlarged spectra; (b) linear fitting plot of four experiments





3. $16 \times 10^{-4} x - 14$. 69,线性度为 $R^2 = 0.998$,传感器 的灵敏度为 3. $16 \times 10^{-4} dB/10^{-6}$,光谱仪的强度检测 精 度 为 0.01 dBm,检测精度为 31×10^{-6} 。在 1539.00 nm 波长处,干涉强度随着 VOC 浓度的增加 而减小,呈线性关系,拟合方程为 $y = -3.22 \times 10^{-4} x - 13.83$,线性度为 $R^2 = 0.993$,传感器的灵敏度



图 10 基于 PDMS 的水滴型光纤 VOC 传感器的部分放大光谱 Fig. 10 Partially amplified spectroscopy of droplet-type optical fiber VOC sensor based on PDMS

为-3.22×10⁻⁴ dB/10⁻⁶,检测精度为31×10⁻⁶。实验 结果发现,强度解调同样具有很好的线性度和灵敏度, 与波长解调相比,二者分辨率相差不大,但强度解调的 成本较低。在实际使用中,只需采用激光光源和探测

表 1	在	1526.44 nm	1 相	1539.	00 nn	n处目	的十	涉强	度受	:化
Table	1	Interference	in	tensity	chan	ge at	152	26.44	nm	anc
			15	539.00	nm					

	1000.00 1111	
Volume	Interference intensity	Interference intensity
fraction $/10^{-6}$	at 1526. 44 nm /dB	at 1539.00 nm /dB
0	-14.652	-13.999
966	-14.365	-14.097
1932	-14.054	-14.370
2898	-13.817	-14.646
3864	-13.501	-15.066
4830	-13.191	-15.463
5796	-12.844	-15.742
6762	-12.578	-15.922
7728	-12.305	-16.310
8694	-11.954	-16.721
9660	-11.540	-16.930

器即可实现对强度的检测。

表2给出了所提传感器与已报道的VOC传感器测量范围和灵敏度的比较。基于与FPI(沸石膜与球形端部构成弧形内嵌法布里-珀罗腔)^[17]、TSCSMF-MFC[基于锥形小芯单模光纤(TSCSMF)和超纤耦合

Т



图 11 1526.44 nm 和 1539.00 nm 处干涉强度和 VOC 浓度的 关系

Fig. 11 Relationship between interference intensity and VOC concentration at 1526. 44 nm and 1539. 00 nm

器(MFC)的高灵敏度 VOC 传感器]^[18]、MoS₂-PC(基 于 MoS₂少层光子晶体腔的高性能 VOC 微传感器)^[22]、 IFPI[基于本征法布里-珀罗干涉仪(IFPI)的多吡咯薄 膜 VOC 传感器]^[23]和 FPIs(基于 PDMS 包覆法布里-珀罗效应的 VOC 传感器)^[24]等结构的比较可以发现, 本文所提传感器在具有较大测量范围的同时,具有相 对较高的灵敏度。

表2 传感器测量范围和灵敏度的比较

11 0	a .				1	
ahle 2	Comparison	ot	sensor measurement	range	and	sensitivity
LDIC Z	Comparison	01	sensor measurement	runge	ana	Scholuyity

	1 A	0		
Sensor structure	Volume fraction range of VOC $/10^{-6}$	Sensitivity	Ref.	
FPI	0-70	$281.9 \text{ pm}/10^{-6}$	[17]	-
TSCSMF-MFC	0-45	$0.13 \text{ nm}/10^{-6}$	[18]	
Mas DC	0-1000	$0.37 \text{ pm}/10^{-6}$	[22]	
MIOS ₂ -PC	1000-4000	$0.061 \text{ pm}/10^{-6}$		
IFPI	65-455	$0.0423 \text{ dB}/10^{-6}$	[23]	
FPIs	0-500	$20 \text{ pm}/10^{-6}$	[24]	
Droplet-type structure	0-9660	$-0.542 \text{ pm}/10^{-6}$	This work	

5 结 论

提出了一种基于 PDMS 的水滴型光纤 VOC 传感器,实验研究了传感器在 0~9660×10⁻⁶ VOC 体积分数范围内的响应情况。实验结果表明:基于 PDMS 的水滴型光纤传感器干涉峰的漂移量与 VOC 浓度呈线性关系;对波长进行解调,传感器的灵敏度达到了 0.542 pm/10⁻⁶,检测精度为 37×10⁻⁶,响应时间为 8.3 min;对强度进行解调,1539.00 nm 波长处的灵敏度最大(-3.22×10⁻⁴ dB/10⁻⁶),检测精度为 31×10⁻⁶。此外,本实验中的 VOC 浓度还可继续增加。所提传感器具有测量量程大、结构简单、制作容易和成本低等优点,在 VOC 检测方面具有一定的实用价值。

参考文献

[1] 张鸿.工业挥发性有机物 VOCs 的危害及防治措施的对 比研究[J].现代工业经济和信息化,2021,11(9):176-177,182. Zhang H. Comparative study on the harm of industrial volatile organic compounds VOCs and preventive measures[J]. Modern Industrial Economy and Informationization, 2021, 11(9): 176-177, 182.

 [2] 闫格,张磊,于玲,等.面向天然气泄漏检测的中红外 甲烷传感系统与应用[J].中国激光,2022,49(18): 1810001.

Yan G, Zhang L, Yu L, et al. Analysis and detection of volatile organic compounds in air[J]. Chinese Journal of Lasers, 2022, 49(18): 1810001.

[3] 李明芳.环境空气中挥发性有机物监测技术[J].中国科技信息,2020,(24):79,81.
 Li M F. Monitoring technology of volatile organic

compounds in ambient air[J]. China Science and Technology Information, 2020, (24): 79, 81.

[4] 杨萌,许信.环境监测中挥发性有机物监测方法的运用
[J].资源节约与环保,2021,(12):61-63.
Yang M, Xu X. Application of volatile organic compounds monitoring method in environmental

monitoring[J]. Resources Economization &-Environmental Protection, 2021, (12): 61-63.

- [5] 罗晓妍.家具生产废气中挥发性有机物的检测方法探析
 [J].中国新技术新产品, 2021, (9): 59-61.
 Luo X Y. Analysis of detection methods of volatile organic compounds in the waste gas of furniture production[J]. New Technology & New Products of China, 2021, (9): 59-61.
- [6] 付广伟,刘畅,王梦梅,等.基于表面石墨烯修饰的锥形多模光纤温度传感器[J].光学学报,2021,41(9):0906002.
 FuGW,LiuC,WangMM, et al. Tapered multimode fiber temperature sensor based on surface graphene
- modification[J]. Acta Optica Sinica, 2021, 41(9): 0906002.
 [7] Chou Y L, Wu C W, Jhang R T, et al. A novel optical
- fiber temperature sensor with polymer-metal alternating structure[J]. Optics & Laser Technology, 2019, 115: 186-192.
- [8] 张平,刘彬,刘正达,等.基于氧化石墨烯涂层的侧抛 光纤马赫-曾德尔干涉仪温湿度传感器[J].光学学报, 2021,41(3):0306003.
 Zhang P, Liu B, Liu Z D, et al. Temperature and humidity sensor based on a graphene oxide-coated side-

polished fiber Mach-Zehnder interferometer[J]. Acta Optica Sinica, 2021, 41(3): 0306003.

- [9] 徐妍妍,李俊,李浩,等.基于拉锥七芯光纤的湿度传感器研究[J].中国激光,2021,48(23):2306002.
 Xu Y Y, Li J, Li H, et al. Research on humidity sensor based on tapered seven core fiber[J]. Chinese Journal of Lasers, 2021, 48(23):2306002.
- [10] 邵敏,孙浩男,张蓉,等.基于光子晶体光纤的迈克耳 孙干涉仪型湿度传感器[J].光学学报,2020,40(24): 2406002.

Shao M, Sun H N, Zhang R, et al. Michelson interferometric humidity sensor based on photonic crystal fiber[J]. Acta Optica Sinica, 2020, 40(24): 2406002.

- [11] Ayupova T, Shaimerdenova M, Korganbayev S, et al. Fiber optic refractive index distributed multi-sensors by scattering-level multiplexing with MgO nanoparticledoped fibers[J]. IEEE Sensors Journal, 2020, 20(5): 2504-2510.
- [12] 包益宁,刘秀红,胡劲华,等.基于凹型谐振光栅的高性能光学折射率传感器[J].中国激光,2021,48(9):0913001.

Bao Y N, Liu X H, Hu J H, et al. High-performance optical refractive index sensor based on concave resonant grating[J]. Chinese Journal of Lasers, 2021, 48(9): 0913001.

第 42 卷 第 21 期/2022 年 11 月/光学学报

- [13] 郝晋青,韩丙辰.基于游标效应的高灵敏度光纤耦合器 折射率传感器[J].光学学报,2020,40(2):0206002.
 Hao J Q, Han B C. Ultrasensitive refractive index sensor based on optical fiber couplers assisted with vernier effect
 [J]. Acta Optica Sinica, 2020, 40(2): 0206002.
- [14] Li M, He B, Zhao X G, et al. A wearable fiber-optic sensor for monitoring human elbow and wrist joint motion[J]. Advanced Robotics, 2021, 35(7): 400-412.
- [15] Wijaya H, Rajeev P, Gad E. Distributed optical fibre sensor for infrastructure monitoring: field applications[J]. Optical Fiber Technology, 2021, 64: 102577.
- [16] Vahdati N, Wang X T, Shiryayev O, et al. External corrosion detection of oil pipelines using fiber optics[J]. Sensors, 2020, 20(3): 684.
- [17] Wu B Q, Zhao C L, Kang J, et al. Characteristic study on volatile organic compounds optical fiber sensor with zeolite thin film-coated spherical end[J]. Optical Fiber Technology, 2017, 34: 91-97.
- [18] Liu D J, Kumar R, Wei F F, et al. High sensitivity optical fiber sensors for simultaneous measurement of methanol and ethanol[J]. Sensors and Actuators B: Chemical, 2018, 271: 1-8.
- [19] Káčik D, Martinček I, Tarjányi N, et al. Polydimethylsiloxane coated optical fiber sensor for detection of organic volatile compounds[C]//2016 ELEKTRO, May 16-18, 2016, Strbske Pleso, Slovakia. New York: IEEE Press, 2016: 620-623.
- [20] Lowder T L, Gordon J D, Schultz S M, et al. Volatile organic compound sensing using a surface-relief D-shaped fiber Bragg grating and a polydimethylsiloxane layer[J]. Optics Letters, 2007, 32(17): 2523-2525.
- [21] Liu T G, Chen Y F, Han Q, et al. Sensor based on macrobent fiber Bragg grating structure for simultaneous measurement of refractive index and temperature[J]. Applied Optics, 2016, 55(4): 791-795.
- [22] Zhao C Y, Gan X T, Yuan Q C, et al. Highperformance volatile organic compounds microsensor based on few-layer MoS₂-coated photonic crystal cavity [J]. Advanced Optical Materials, 2018, 6(6): 1700882.
- [23] Lin Y F, Dong X Y, Yang J, et al. Miniature optical fiber sensor based on polypyrrole for detection of VOCs
 [C]//16th International Conference on Optical Communications and Networks (ICOCN), August 7-10, 2017, Wuzhen, China. New York: IEEE Press, 2017.
- [24] Zhao C L, Han F, Li Y N, et al. Volatile organic compound sensor based on PDMS coated Fabry-Perot interferometer with Vernier effect[J]. IEEE Sensors Journal, 2019, 19(12): 4443-4450.