Journal of Vibration, Measurement & Diagnosis

doi:10.16450/j.cnki.issn.1004-6801.2018.06.027

光纤布拉格光栅钢筋腐蚀传感器

宋世德¹, 张作才¹, 王晓娜² (1.大连理工大学海岸及近海工程国家重点实验室 大连,116023) (2.大连理工大学物理与光电工程学院 大连,116023)

摘要 基于钢筋混凝土中钢筋锈胀和光纤布拉格光栅(fiber Bragg grating,简称 FBG)应变、温度测量原理,设计了 一种灵敏度较高的 FBG 钢筋腐蚀传感器。传感器主要由两个 FBG(FBG-1,FBG-2)和带有轴向通孔、轴向通槽、环 形槽及盲孔的钢筋件组成,FBG-1 用于监测钢筋件的锈胀应变,FBG-2 用作温度补偿器。为了提高传感器的成活 率,在 FBG-1 外紧密包裹一层滤纸,并用水泥砂浆封装。此外,推导了钢筋件的腐蚀率计算公式,根据光纤解调仪 采集的波长变化值可以计算得到钢筋件的腐蚀率。依据法拉第电解定律设计了电化学加速腐蚀实验,探究传感器 的工作性能。实验结果表明,该传感器能够监测到 0.7%以内的质量腐蚀率,灵敏度较高,且测量范围大于 5%。 该传感器能够有效监测混凝土中钢筋的早期腐蚀过程,准确估算保护层开裂时间,具有实际工程应用价值。

关键词 光纤布拉格光栅;光纤传感器;钢筋腐蚀;温度补偿 中图分类号 TP212;TH74

引 言

钢筋混凝土结构具有良好的耐久性、整体性和 低廉的造价,成为应用最普遍的建筑结构形式之一。 但是,当钢筋混凝土结构受到海水、除冰盐和防冻剂 的侵蚀时,钢筋混凝土结构的耐久性会因为钢筋腐 蚀而大大降低^[1-2]。钢筋腐蚀是一个电化学过程^[3], 当处在高碱性的混凝土孔隙液中时,钢筋表面会形 成一层致密的水化氧化物一一钝化膜^[4-5]。一旦失 去钝化膜的保护,在具备氧气和电解液的条件下,钢 筋表面被氧化腐蚀。实时监测混凝土中钢筋的腐蚀 程度,并及时采取有效的预防和加固措施具有重要 意义。

常用的钢筋腐蚀检测方法有剔凿检测法、钻孔 取样法、半电池电位法、混凝土电阻率测量法和综合 分析判断法^[6]。剔凿检测法和钻孔取样法能够准确 地检测到钢筋腐蚀率,但会破坏结构的完整性;半电 池电位法、混凝土电阻率测量法和综合分析判断法 只能定性地判断钢筋腐蚀程度。FBG 腐蚀传感器 以新型材料 FBG 为核心组成部分,具有抗电磁干 扰、耐腐蚀、准分布式传感和长距离传感等优势^[7], 受到了国内外学者的广泛关注和研究[8-9]。

为提高 FBG 腐蚀传感器的灵敏度和成活率,有效监测混凝土中钢筋的早期腐蚀,笔者提出了一种由2根 FBG 和1个钢筋件组成的 FBG 钢筋腐蚀传感器,2根 FBG 分别用于监测钢筋锈胀应变和温度变化。FBG-1直接与钢筋件紧密接触,并剥除光纤固定点处的涂覆层,从而提高传感器灵敏度。在FBG-1线圈外紧密包裹一层滤纸并用水泥砂浆封装保护,使传感器能够直接用于粗放的实际工程,大大提高传感器的成活率。

1 FBG 传感原理

由于掺锗光纤具有较好的光敏性,经过紫光激 光器曝光处理的光纤纤芯会形成一段折射率变化周 期均匀的光栅段,即为光纤布拉格光栅(FBG)。对 于宽谱入射光源,当光波经过光栅段时,满足一定波 长条件(Bragg 衍射条件)的光将被反射回去,其余 光则继续向前传输,因此 FBG 相当于一段光学窄带 滤波器。通过采集反射光的波长就可以实现被测物 理量的监测。

布拉格衍射条件为

^{*} 中央高校基本科研业务费专项资金资助项目(DUT15QY36);国家青年科学基金资助项目(11201023);大连科技计划 资助项目(2013A15GX049) 收稿日期:2017-01-03;修回日期:2017-03-10

$$\lambda = 2n_{\rm eff} \Lambda \tag{1}$$

其中:λ为FBG的反射光波长;n_{eff}为FBG的纤芯有效折射率;Λ为光栅栅距。

应变和温度是直接影响 FBG 中心波长的物理量,且应变和温度变化引起的 FBG 中心波长偏移是相互独立的,应变和温度与 FBG 中心波长偏移之间的关系^[10]可表示为

 $\Delta \lambda = [(1 - P_e)\epsilon + (\alpha + \xi)\Delta T]\lambda$ (2) 其中: λ 为FBG的初始中心波长; $\Delta \lambda$ 为中心波长偏移量; ϵ 为整个光栅段的轴向应变; P_e 为FBG的有效弹光系数; α 为FBG的热膨胀系数; ξ 为FBG的热光系数; ΔT 为温度变化量。

可以看出,应变和温度对波长的作用可以线性 叠加^[11]。取

$$k_1 = (1 - P_e) \lambda \tag{3}$$

$$k_2 = (\alpha + \xi)\lambda \tag{4}$$

则 FBG 的中心波长偏移可简化为

$$\Delta \lambda = k_1 \varepsilon + k_2 \Delta T \tag{5}$$

其中:k₁为 FBG 的应变敏感系数;k₂为 FBG 的温 度敏感系数。

对于 $\lambda = 1$ 550 nm 的常用 FBG, k_1 的取值为 1.2 pm/ $\mu \epsilon^{[12]}$ 。

2 实验过程

2.1 FBG 钢筋腐蚀传感器的工作原理

钢筋腐蚀后体积变大,通常情况下钢筋的锈胀 系数取 2~6^[13]。将 FBG 在钢筋件表面紧密缠绕数 圈,保持 FBG 处于张拉状态;温度补偿用 FBG 位于 钢筋件的轴向通孔内,保持其处于松弛状态,如图 1 所示。当钢筋件腐蚀膨胀时,FBG 产生拉应变,进 而引起中心波长偏移。由于 FBG 对应变和温度同 时敏感,需在 FBG 钢筋腐蚀传感器内设置温度补偿





器,用于温度补偿的 FBG 始终处于松弛状态,只受 温度影响。实验采用 FBG-SMF 型号的光纤布拉格 光栅,使用 MOI 公司生产的分辨率为 1pm 的 SM130 光纤光栅解调仪实时采集反射波长。

2.2 FBG 钢筋腐蚀传感器的制作

FBG 钢筋腐蚀传感器的制作过程如下:a. 以实际工程中所用结构钢筋为原材料加工钢筋件,钢筋件的直径为 20 mm,高度为 30 mm,在钢筋件的通 槽内灌注环氧树脂;b.将 FBG-1 在钢筋件表面的环 形槽内紧密缠绕 4 圈,保持一定拉力的情况下依次 将 FBG-1 的两端固定于固化的环氧树脂上;c.将 FBG-2 封装在毛细金属管中,起到增敏的作用^[14], 并使 FBG-2 始终处于松弛状态;d.将封装好的温度 补偿传感器放置在钢筋件的轴向通孔中,轴向通孔 密封防止毛细金属管腐蚀;e. 用铠装光缆将 FBG 的 尾纤引出,并将导线固定于钢筋件的盲孔。制作好 的 FBG 钢筋腐蚀传感器如图 2 所示。



图 2 传感器的实物图 Fig. 2 The packaged FBG steel corrosion sensor

2.3 FBG 温度敏感系数的标定

为了标定 FBG 的温度敏感系数,笔者将 FBG 钢筋腐蚀传感器放入温控箱中,依次设定恒温箱的 温度为 25,35 和 45 °C,每个温度值恒温 30 min 后 使用 SM130 光纤光栅解调仪采集两个 FBG 的中心 波长,结果如表 1 所示。T, λ_1 , λ_2 , k_{T1} 和 k_{T2} 分别代 表温度、FBG-1 波长、FBG-2 波长、FBG-1 温度敏感 系数和 FBG-2 温度敏感系数。

表1 FBG 的温度敏感系数

Tab. 1 Temperature sensibility coefficient of the FBG

Τ/	λ_1 /	λ_2 /	$k_{T1}/$	k_{T2} /
°C	nm	nm	(nm • $^{\circ}C^{-1}$)	(nm • °C ⁻¹)
25	1 552.26	1 556.24		
35	1 552.44	1 556.40	0.017 3	0.008 0
45	1 552.60	1 556.48		

2.4 FBG 钢筋腐蚀传感器的封装

为了保护传感器,提高成活率,将 FBG 钢筋腐 蚀传感器封装在水泥砂浆中,砂浆的配合比为水 泥:砂:水=1:1.57:0.37,砂浆件的直径为 45 mm,高为60 mm,如图 3(a)所示。为了确保钢 筋件的保护层厚度,模拟实际工程中钢筋的腐蚀环 境,将砂浆件封装在尺寸为100 mm×100 mm× 100 mm 的混凝土试件中,混凝土的配合比为水 泥:砂:石子:水=1:1.57:2.46:0.37,混凝土 的极限强度为30 MPa,如图 3(b)所示。封装完成 后,将混凝土试件在标准养护条件下养护23 天。





图 3 传感器的封装 Fig. 3 The corrosion sensor package

2.5 电化学加速腐蚀实验

为了研究 FBG 钢筋腐蚀传感器的工作性能,建 立了如图 4 所示的实验装置。在该系统中,钢筋件 为阳极,碳棒为阴极,电解液为 5% 的氯化钠溶液。 恒定电流为 20 mA,采用 SM130 光纤光栅解调系统 实时采集 FBG 中心波长,采集频率为 1 Hz。

3 实验结果

3.1 试件的损伤程度

对试件通电直到 FBG 中心波长不再上升,持续 通电 190.5h 后实验结束。实验结束后发现混凝土



Fig. 4 Experimental equipment

试件底面以及侧面有明显的贯通裂缝,且裂缝周围 锈迹明显,说明钢筋件已经锈蚀严重,如图5所示。



图 5 混凝土试件上的裂缝 Fig. 5 Cracks on concrete specimen

破开混凝土试件后发现铁锈已经渗透到裂缝 中,且钢筋件与 FBG 线圈之间充满了铁锈,FBG 能 够感应到锈胀作用,如图 6 所示。取出钢筋件后发 现 FBG 固定点依然牢固,钢筋件腐蚀也比较均匀。



图 6 钢筋件的腐蚀程度 Fig. 6 Corrosion of reinforcement

3.2 腐蚀率计算公式的推导

钢筋件腐蚀越严重体积膨胀越大,钢筋件表面 的 FBG 拉应变也越大,笔者根据 FBG 的中心波长 偏移反向估算钢筋件的质量腐蚀率。为便于公式推 导,假设:a. 钢筋件腐蚀均匀,横截面始终保持为圆 形截面;b. 铁锈没有流失,始终位于 FBG 线圈内侧; c. 忽略 FBG 的直径大小;d. 钢筋件的初始直径为 D₀,腐蚀后锈层外侧直径为 D₁,清洗掉锈层后钢筋 件的净直径为 D₂,钢筋的密度为ρ,钢筋的锈胀系数 为 η,FBG 缠绕圈数为 n。钢筋件的质量腐蚀率计 算公式的推导过程如下。

钢筋件表面的 FBG 中心波长漂移为

$$\Delta \lambda_1 = k_1 \varepsilon + k_{T1} \Delta T$$
(6)
用于温度补偿的 FBG 中心波长漂移为

$$\Delta \lambda_2 = k_{T_2} \Delta T \tag{7}$$

由式(6)、式(7)可得钢筋表面的 FBG 拉应变与 中心波长之间的关系为

$$\epsilon = \frac{\Delta \lambda_1 - \Delta \lambda_2 \frac{k_{T1}}{k_{T2}}}{k_1} \tag{8}$$

钢筋件的质量腐蚀率为

$$\rho_m = \frac{\pi (D^2 - D_2^2) \rho}{\pi D^2 \rho \pi} = 1 - \frac{D_2^2}{D^2}$$
(9)

钢筋件表面的 FBG 拉应变为

$$\varepsilon = \frac{n\pi(D_1 - D)}{n\pi D} = \frac{D_1}{D} - 1 \tag{10}$$

钢筋的锈胀系数与钢筋直径之间的关系为

$$\eta = \frac{\pi (D_1^2 - D_2^2)}{\pi (D^2 - D_2^2)} \tag{11}$$

将式(10)、式(11)带入式(9),化简得

$$\rho_m = \frac{(1+\varepsilon)^2 - 1}{\eta - 1} \tag{12}$$

通过式(8)和式(12)就可以估算钢筋件的质量 腐蚀率。加速腐蚀条件下铁锈氧化不充分,钢筋的 锈胀系数较小,这里假设 η恒为 1.19^[15],则可以计 算得到钢筋件的质量腐蚀率,如图 7 所示。



从图 7 可以看出:钢筋件的腐蚀率在 0~30 h 内上升至 0.7%左右,说明该传感器能够监测早期 钢筋腐蚀,具有较高的灵敏度;在 30~140 h 内钢筋 件的质量腐蚀率上升缓慢是因为钢筋周围的混凝土 保护层出现内部裂缝,部分铁锈不断进入到裂缝中, 通过该传感器能够估算保护层开始开裂的时间;当 保护层出现贯通裂缝,电解液和空气直接到达钢筋 表面,钢筋件的腐蚀速率将大大加快,铁锈产生的速 率将大大超过溢出 FBG 线圈的速率,中心波长开始 快速上升;当通电 180 h 左右时,FBG 中心波长出现 短暂波动后迅速下降,且混凝土试件的裂缝周围出 现大量铁锈,说明保护层出现较大的裂缝。传感器 测得的最大质量腐蚀率约为 5%,由于部分铁锈溢 出 FBG 线圈,所以可以推测钢筋件的实际腐蚀率要 大于 5%,传感器的测量范围也较大。

4 结束语

通过实验结果可知,该传感器除了具有 FBG 的 优点外,还具有以下优点:a.实现了温度自补偿,且 温度补偿器位于钢筋件内部,受到很好的保护;b. 体积小,结构简单,对被测结构的影响较小;c.由于 FBG 直接与钢筋件紧密接触,传感器具有较高的灵 敏度,能够有效监测混凝土中钢筋的早期腐蚀;d.得 益于滤纸和水泥砂浆的保护,传感器的成活率大大 提高,能够直接用于粗放的实际工程当中;e.由于混 凝土开裂前后 FBG 的波长变化率不同,通过该传感 器能够估算混凝土保护层开裂的时间;f. 传感器的 测量范围大于 5%,足以满足工程需求。后续工作 主要是优化传感器的结构,减少混凝土保护层开裂 后的铁锈流失,提高后期传感器测量结果的准确度, 以及开发一套自动监测和预警系统。

参考文献

- [1] 肖小琼. 锈蚀钢筋混凝土粘结性能试验研究[D]. 长沙:中南大学,2012.
- [2] 戴靠山,袁迎曙,杨广.人工气候加速锈蚀后钢筋混凝 土粘结性能试验研究[J]. 混凝土,2004,11:45-48.
 Dai Kaoshan, Yuan Yingshu, Yang Guang. Bond behavior between concrete and steel bars corroded by the artificial climate accelerated corrosion technique[J]. Concrete,2004,11:45-48. (in Chinese)
- [3] Martinez I, Andrade C. Examples of reinforcement corrosion monitoring by embedded sensors in concrete structures [J]. Cemment & Concrete Composites, 2009,31(8):545-554.
- [4] Dantan N, Habel W R, Wolfbeis O S, et al. Fiber optic pH sensor for early detection of danger of corrosion in steel-reinforced concrete structures [C]// Smart Structures and Materials 2005: Smart Sensor Technology and Measurement Systems. San Diego: Proceedings of

the Society of Photo-optical Instrumentation Engineers (SPIE), 2005:274-284.

- [5] Nguyen T H, Venugopala T, Chen Shuying, et al. Fluorescence based fibre optic pH sensor for the pH 10-13 range suitable for corrosion monitoring in concrete structures [J]. Sensors and Actuators B-Chemical, 2014,191:498-507.
- [6] Li Weijie, Ho S C M, Song Gangbing. Corrosion detection of steel reinforced concrete using combined carbon fiber and fiber Bragg grating active thermal probe[J]. Smart Materials and Structures, 2016, 25(4):1-9.
- Zhao Xuefeng, Gong Peng, Qiao Guofu, et al. Brillouin corrosion expansion sensors for steel reinforced concrete structures using a fiber optic coil winding method
 [J]. Sensors, 2011, 11(11):10798-10819.
- [8] Zhao Xuefeng, Cui Yanjun, Wei Heming, et al. Research on corrosion detection for steel reinforced concrete structures using the fiber optical white light interferometer sensing technique [J]. Smart Materials and Structures, 2013, 22(6):1-8.
- [9] Zhang Ning, Chen Wei, Zheng Xing, et al. Optical sensor for steel corrosion monitoring based on etched fiber Bragg grating sputtered with iron film [J]. IEEE Sensors Journal, 2015, 15(6): 3551-3556.
- [10] 黄锐,蔡海文,瞿荣辉,等. 一种同时测量温度和应变的光纤光栅传感器[J]. 中国激光,2005,32(2):232-235.

Huang Rui, Cai Haiwen, Qu Ronghui, et al. Separately measurement of strain and temperature using a single fiber Bragg grating [J]. Chinese Journal of Lasers, 2005,32(2):232-235. (in Chinese)

[11] 孙丽,孙茜茜,陈晨. 基于光纤光栅的钢筋腐蚀监测方 法[J]. 沈阳建筑大学学报:自然科学版,2013,29(5): 919-924.

Sun Li, Sun Qianqian, Chen Chen. The preliminary study of steel corrosion monitoring based on fiber Bragg grating[J]. Journal of Shenyang Jianzhu Unibersity :Natural Science, 2013, 29(5): 919-924. (in Chinese)

[12] 李俊,吴瑾,高俊启. 一种监测钢筋腐蚀的光纤光栅传 感器的研究[J]. 光谱学与光谱分析,2010,30(1):283-286.

Li Jun, Wu Jin, Gao Junqi. Study of an optical fiber grating sensor for monitoring corrosion of reinforcing steel[J]. Spectroscopy and Spectral Analysis, 2010, 30 (1):283-286. (in Chinese)

- [13] Kung P, Comanici M I. Monitoring corrosion in reinforced concrete structures [C] // Sensors for Extreme Harsh Environments. Baltimore: Proceedings of the Society of Photo-optical Instrumentation Engineers (SPIE),2014:1-8.
- [14] 闫光,辛璟涛,陈昊,等. 预紧封装光纤光栅温度传感 器传感特性研究[J]. 振动、测试与诊断,2016,36(5): 967-972.

Yan Guang, Xin Jingtao, Chen Hao, et al. Sensing properties of fiber grating temperature sensor package preload[J]. Journal of Vibration, Measurement & Diagnosis, 2016, 36(5):967-972. (in Chinese)

[15] Li Peng, Song Shide, Wang Xiaona, et al. Research on a new type of fiber Bragg grating based corrosion sensor[C]//2015 International Conference on Optical Instruments and Technology: Optical Sensors and Applications. Beijing: Proceedings of the Society of Photo-optical Instrumentation Engineers (SPIE), 2015: 1-10.



第一作者简介: 宋世德, 男, 1974 年 9 月 生,博士、讲师。主要研究方向为新材料 的应用、光纤传感器及其在结构健康监 测中的应用。曾发表《一种基于光纤布 拉格光栅的金属腐蚀传感器》(《光电 子・激光》2015 年第 26 卷第 10 期)等 论文。

E-mail:peterssd@163.com