



Investigation and Evaluation of a Method for Vibration Event Detection Using an Optical Fiber Sensor Based on Optical Frequency Domain Reflectometry

Mohammad Sadegh Kheiridoust, Gholamreza Baghersalimi^{*}, Reza Hasanzadeh *Associate Professor, University of Guilan, Rasht, Iran

(Received: 23/06/2024, Revised: 16/10/2024, Accepted: 23/02/2025, Published: 19/04/2025)

DOR: 20.1001.1.20086849.1404.16.1.4.8

ABSTRACT

In recent years, Distributed Fiber Optic Sensors (DFOS) have received attention due to advantages such as immunity to electromagnetic interference and distributed sensing capability. Among these methods, we can mention the sensors based on the Rayleigh scattering effect. DFOS based on the Rayleigh backscattering effect can be used for vibration sensing, which is a promising method for various applications such as perimeter security and monitoring of pipelines. The sensors based on the Rayleigh backscattering effect is classified into two categories: Optical Time Domain Reflectometry (OTDR) and Optical Frequency Domain Reflectometry (OFDR). The OFDR method, despite its higher complexity, is proposed as an alternative technique to the conventional OTDR in order to improve the spatial resolution without sacrificing the SNR. In this article, a vibration sensing method based on OFDR, i.e., the average of the absolute magnitude of the difference between two signals obtained through optical frequency domain reflectometry with a resolution of 1.2 meters is investigated and evaluated. This method is investigated, evaluated and simulated using MATLAB software tool. According to the results, the proposed OFDR-based method, has been evaluated as a suitable method for detecting vibration events.

Keywords: Vibration Detection, Optical Frequency Domain Reflectometry (OFDR), Distributed Optical Fiber Sensor, Perimeter Security, Optical Fiber

This article is an open-access article distributed under the terms and conditions of the Creative Commons Attribution (CC BY) license.

Publisher: Imam Hussein University (C)

C Authors



* Corresponding Author Email: bsalimi@guilan.ac.ir







سال منازدیم، شاره ۱، بهار ۱۴۰۴، (بیابی ۶۹): صص۵۹-۵۳

شاپای چاپی: ۶۹٤۹–۲۰۰۸ | شاپای الکترونیکی: ۲۹۸۰–۲۹۸

علمی – پژوهشی

معرفی و ارزیابی یک روش برای آشکارسازی رویداد لرزشی با استفاده از حسگر فیبر نوری مبتنی بر بازتاب سنجی نوری حوزه

فركانس

محمدصادق خیری دوست لنگرودی^۱، غلامرضا باقرسلیمی^{۴* @}، رضا حسن زاده پاک رضائی^۳ DOR: 20.1001.1.20086849.1404.16.1.4.8

> تاریخ دریافت: ۱۴۰۳/۰۴/۰۳ تاریخ بازنگری: ۱۴۰۳/۰۷/۲۵

تاریخ پذیرش: ۱۴۰۳/۱۲/۰۵ تاریخ انتشار: ۱۴۰۴/۰۱/۳۰

چکیدہ

در سالهای اخیر، روشهای مبتنی بر حسگر فیبر نوری توزیعشده (DFOS) با توجه به مزایایی همچون ایمنی در برابر تداخل امواج الکترومغناطیسی و ایجاد امکان سنجش توزیعی، مورد توجه قرار گرفتهاند. از جمله این روشها میتوان به حسگرهای مبتنی بر اثر پراکندگی رایلی اشاره کرد. از DFOS مبتنی بر اثر پسپراکندگی رایلی میتوان برای حسگری لرزش که روشی امیدوارکننده برای کاربردهای مختلف، از جمله حفاظت پیرامونی و نظارت بر خطوط لوله است؛ استفاده کرد. حسگر مبتنی بر اثر پسپراکندگی رایلی در دو دسته بازتابسنجی نـوری حوزه زمان (OTDR) و بازتابسنجی نوری حوزه فرکانس (OFDR) طبقهبندی میشود. روش NGDR، علیرغم پیچیدگی بالاتر، با توجه به مزایایی که در بهبود وضوح مکانی در کنار SNR مناسب دارد، به عنوان یک جایگزین برای NDR معمولی مطرح است. در ایـن مقالـه، یـک روش حسگری لرزش مبتنی بر OFDR یعنی روش میانگین قدرمطلق تفاضل دو سیگنال به روش بازتابسنجی حـوزه فرکـانس بـا محـدوده وضوح ۲/۱ متری معرفی و ارزیابی شده و با استفاده از نرمافزار MATLAB شبیهسازی و بررسی میشود. با توجه به نتـایج حاصل از بررسـی، روش رائهشده بهعنوان روشی مبتنی بر OFDR برای آشکارسازی رویداد لرزشی مناسب ارزیابیشده است.

کلیدواژهها: آشکارسازی لرزش، بازتابسنجی نوری حوزه فرکانس، حسگر فیبر نوری توزیعی، حفاظت پیرامونی، فیبر نوری

ٔ کارشناس ارشد مخابرات سیستم، دانشگاه گیلان، رشت، ایران

^۲ دانشیار، دانشگاه گیلان، رشت، ایران (bsalimi@guilan.ac.ir)- نویسنده مسئول

^۳ دانشیار، دانشگاه گیلان، رشت، ایران

* این مقاله یک مقاله با دسترسی آزاد است که تحت شرایط و ضوابط مجوز (CC BY) Creative Commons Attribution توزیع شده است.





۱– مقدمه

در سالهای اخیر روشهای مبتنی بر حسگر فیبر نوری با توجه به مزایایی چون امکان بهرهبرداری در شرایط سخت محیطی، ایمنی در برابر تداخل امواج الکترومغناطیسی، انعطاف پذیری، امن بودن، حسگری در محدوده طولانی و مقرون به صرفه بودن، وزن سبک و امکان حسگری توزیعی مورد توجه قرار گرفتهاند [۱-۷]. یکی از مهمترین کاربردهای حسگرهای فیبر نوری توزیعی^۱ (DFOS)، استفاده از آنها در حفاظت پیرامونی^۲ است؛ که میتواند در مواردی مانند مرزها، محیط فرودگاه و خطوط لوله انتقال انرژی کاربرد داشته باشد [۸]. یکی از انواع حسگرهای نوع حسگر میتوان برای حسگری لرزش استفاده کرد [۹]. شکل (۱) کاربردهای حسگر لرزش مبتنی بر حسگر فیبرنوری توزیعی مانند آشکارسازی نشتی در خطوط لوله، حفاظت پیرامونی و نفوذ اشخاص غیر مجاز به ناحیه ممنوعه را نشان میدهد [۱۰].

حسگر مبتنی بر اثر رایلی در دو دسته بازتابسنجی نوری حوزه زمان^۲ (OTDR) و بازتابسنجی نوری حوزه فرکانس[†] (OFDR) طبقهبندی میشود. در روش OTDR پالس نوری به داخل فیبر فرستاده و نور پراکندهشده به عقب بررسی می شود. برای افزایش وضوح مکانی در این روش، پهنای پالس کمتر لازم است و این امر منجر به کاهش نسبت سیگنال به نویز^۵ (SNR) میشود. روش OFDR جهت بهبود وضوح مکانی، بدون این که SNR کاهش یابد، به عنوان یک جایگزین برای OTDR معمولی



شکل (۱): کاربردهای حسگر فیبر نوری مبتنی بر لرزش [۱۰].

¹Distributed Fiber Optic Sensors (DFOS).

مطرح شده است [۱۱و ۱۲].

در [۴] روشی برای آشکارسازی رویداد لرزشی مبتنی بر OFDR معرفی شد که به محدوده حسگری ۱۲ km و وضوح مکانی m ۵ متردست یافت. این روش مبتنی بر مقایسه یک حالت مرجع بدون وجود رویداد لرزشی و حالت اندازه گیری با رویداد است. در این روش برای مقایسه این دو حالت، از همبستگی متقابل روی محدوده های ۵ متری استفاده شده، سپس نتایج به مقدار حداکثر نرمالیزه و یک مقدار آستانه برابر نصف مقدار حداکثر در نظر گرفته شد. برای تعیین کمی میزان عدم شباهت، تعداد نقاط فراتر از آستانه شمارش شد که این مقدار از نقطه رویداد دچار جهش می شود. از آن جاکه محدوده حسگری روش OFDR به چند ده متر محدود می شود [۱۳]؛ در [۴] برای جبران این امر و رسیدن به محدوده حسگری ۱۲ km، از روش نمونهبرداری فرکانسی استفاده شد. در [۱۴] با تغییر روش جبرانی و استفاده از روش فیلتر Deskew، محدوده حسگری به ۴۰ km افزایش یافت. همچنین روش معرفیشده در [۱۴] به وضوح مکانی ۱۱/۶ m رسید. در دو روش اخیر، از تحلیل میزان شباهت با استفاده از همبستگی متقابل برای یافتن رویـداد لرزشے استفادہ شد. در [۱۵] از همان روش فیلتر Deskew استفاده شد اما روش یافتن رویداد لرزشی تغییر کرد که منجر به افزایش محدوده حسگری به ۹۲ km شد همچنین این روش وضوح مکانی m ۱۳ دارد. دسته دیگری از روش های مبتنی بر OFDR به روش OFDR دیجیتال با دریچه (دروازه) زمانی ً (TGD-OFDR) معروف هستند [۱۶–۱۸]. در [۱۹] با استفاده از روش TGD-OFDR برای حسگری لرزش، محدوده حسـگری km ۴۰ و وضوح مکانی ۳/۵ m شد. همچنین روش OFDR دروازهزده شده^۲ (G-OFDR) در [۲۰] معرفی شد که به محدوده اندازه-گیری حدود ۱۰۱ km و وضوح مکانی ۱/۴ m دستیافت. در [۲۱] روشی مبتنی بر OFDR حساس به فاز^{*} (ø-OFDR) ارائه شد که توانایی حسگری رویداد لرزشی تکی یا بهصورت دو رویداد همزمان و اندازه گیری ارتعاش با شکل موج دلخواه را دارد. این روش در محدوده حسگری ۱۰۰ km بررسی شد.

از میان روشهای معرفی شده؛ دستهای از روشها مبتنی بر دوبار اندازهگیری هستند، یکبار بدون رویداد لرزشی که سیگنال مرجع نامیده میشود و بار دیگر با وجود رویداد لرزشی و مقایسه سیگنالهای حاصل در حوزه مکان. هرچند در این روشها، نیاز

² erimeter security.

⁵Optical Time Domain Reflectometry (OTDR).

⁴Optical frequency Domain Reflectometry (OFDR).

⁵Signal-to-Noise-Ratio (SNR).

⁶Time-Gated Digital OFDR (TGD-OFDR). ⁷Gated-OFDR (G-OFDR).

⁸Phase-sensitive OFDR (φ-OFDR)

به دوبار اندازه گیری، زمان پردازش را افزایش می دهد [۲۲] اما به دلیل سادگی در این نوشتار مورد توجه هستند. در این نوع از روشها بیان می شود که با وقوع رویداد از مکان رویداد، شباهت سیگنال مرجع و اندازه گیری با رویداد کهش می یابد؛ به این ترتیب می توان با تعیین کمی میزان عدم شباهت¹ (NSL) و مشاهده جهش در NSL به وقوع و مکان رویداد پی برد [۴ و ۱۴ مشاهده جهش در LSL به وقوع و مکان رویداد پی برد از و ۱۴ و ۱۶]. همچنین برخی از روشها به تغییرات فاز تک نقطه داده^۲ ناشی از رویداد توجه می کنند اما با افزایش محدوده حسگری، فاز تک نقطه به راحتی از عواملی چون نویز فاز لیزر آسیب می بیند؛ از طرفی برخی دیگر از روشها تغییرات در یک محدوده (چندین نقطه) را در نظر می گیرند که این روشها مقاومت بهتری در برابر نویز دارند [۱۵].

در مقاله حاضر یک روش آشکارسازی رویداد لرزشی مبتنی بر مقایسه سیگنالهای مرجع و اندازه گیری با رویداد OFDR و تعیین NSL در محدوده های ۱/۲ متری (چندین نقطه داده) معرفی می شود. نتایج حاصله نشان می دهد که روش پیشنهادی به وضوح مکانی بهتری نسبت به چندین روش حسگری لرزش مبتنی بر OFDR دیگر دست می یابد و توانایی شناسایی چندین رویداد هم زمان را دارا است.

۲- شرایط و ساختار سیستم

پیکربندی یک سیستم OFDR در شکل (۲) نشان داده شده است [۲۳]. در این سیستم، نور یک لیزر با فرکانس متغیر با زمان توسط یک تزویج کننده به دو بخش تقسیم می شود؛ یک بخش بهعنوان نوسان ساز محلی⁷ (LO) است و بخش دیگر به فیبر تحت آزمون⁴ (FUT) که عنصر حسگری است؛ فرستاده می شود. بازتاب نور از FUT (پس پراکندگی رایلی، بازتاب فرنل از اتصال گرها) جهت آشکارسازی همدوس با نور OL تداخل می کند و سیگنال ضربان به وجود می آید. OFDR همدوس تجزیه و تحلیل سیگنال ضربان را در بر دارد [1۲ و ۲۴]. در این تجزیه و تحلیل سیگنال ترکیب سیگنال برگشتی از فیبر و OL تبدیل فوریه گرفته که به ازای هر مرکز پراکندگی در طول فیبر یک قلّه مشاهده می شود. این مساله در شکل (۳) نشان داده شده است [۲۵].

روابط مربوط به OFDR در مراجع گوناگون [۴ و ۲۶ و ۲۷] یافت میشود. روابطی که در ادامه ذکر می شود؛ در این مقاله برای حالت مرجع و حالت اندازه گیری با رویداد، در شبیه سازی

¹Non-Similar Level (NSL)
²Single data point.
³Local Oscillator (LO).
⁴Fiber Under Test (FUT)



شکل (۲): ساختار پایهای سیستم OFDR [۲۳].



شکل (۳): مشاهده قلّه به ازای هر مرکز بازتابی در طول فیبر در سیستم [13] OFDR

شده است:

$$E_{LO}(t) = E_0 \exp\{j[2\pi f_0 t + \pi \gamma t^2]\}$$
(1)

لمیدان سیگنال LO است و توان آن نصف توان نوری $E_{Lo}(t)$ است که از سمت منبع به تزویج کننده می رسد. توان سیگنال است که از سمت منبع به تزویج کننده می رسد. توان سیگنال ارسالی به فیبر بستگی به لیزرهایی دارد که برای این نوع کارها استفاده می شود و مقدار Model مقدار معقولی برای توان نوری لیزر است. با مشتق گرفتن از فاز این سیگنال، جاروب فرکانس نوری اولیه، γ سرعت تنظیم فرکانس است. برای سیگنال بازتابی در طول فیبر از معادله (۲) استفاده می شود:

$$\begin{split} E_{sn}(t) &= \int_0^L \sqrt{R(l)} E_0 \exp\left\{j \left[2\pi f_0(t - \frac{2nl}{c}) + \pi\gamma \left(t - \frac{2nl}{c}\right)^2\right]\right\} dl \qquad (7) \\ &= FUT \quad \text{(f)} \quad FUT \quad \text{(f)} \quad \text$$

بازتاب موثر در زمان تاخیر *n* ، *T* ضریب شکست فیبر و *C* سرعت نور در خلا است. برای بهدست آمـدن سـیگنال مرجـع حاصـل از آشکارسازی همدوس، از معادله (۳) تبدیل فوریه گرفته مـیشـود [۲۸]:

$$I_r(t) = |E_{LO}(t) + E_{sn}(t)|^2$$
 (7)

در حالت اندازه گیری با رویداد، برای LO از همان رابطه (۱) و برای سیگنال حاصل از FUT در هر لحظه از معادله (۴) استفاده می شود

$$\begin{split} E_{sv}(t) &= \int_{0}^{l_{vib}} \sqrt{R(l)} E_{0} \exp\left\{j\left[2\pi f_{0}(t-\frac{2nl}{c}) + \pi\gamma\left(t-\frac{2nl}{c}\right)^{2}\right]\right\} dl + \\ \int_{l_{vib}}^{L} \sqrt{R(l)} E_{0} \exp\left\{j\left[2\pi f_{0}\left(t-\frac{2nl}{c}\right) + \pi\gamma\left(t-\frac{2nl}{c}\right)^{2} - \delta \sin(2\pi f_{m}t)\right]\right\} dl \end{split}$$

$$\end{split}$$

 δ در معادله (۴)، l_{vib} نشان دهنده مکان رویـداد لرزشـی^۲، δ دامنه مدولاسیون فاز (مربوط بـه شـدت رویـداد) و f_m فرکـانس رویداد است. در سیگنال برگشتی برای مکانی کـه رویـداد اتفـاق میافتد و بعد آن، عبارت $\delta = \delta sin(2\pi f_m t)$ بـه فـاز ناشـی از وقوع رویداد اضافه میشود. توضیح ایـن کـه نـور بازتـابی از نقطـه رویداد، متاثر از رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط رویداد، متاثر از رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط نقطه رویداد میثر از رویداد است. ویداد است. میشود. توضیح ایـن کـه نـور بازتـابی از نقطـه رویداد اضافه میشود. توضیح ایـن کـه نـور بازتـابی از نقـاط رویداد، متاثر از رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط رویداد میثر از رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط رویداد برای زار رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط رویداد برای زار رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط رویداد برای زار رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط رویداد برای زار رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط رویداد برای زار رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط رویداد برای زار رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط رویداد برای زار رویداد است. همچنین منشا نور بازتـابی از نقـاط رویداد برای زار رویداد هم از رویداد میشود [۴]. معادله (۵) بخشی بخشی از آن برای آشکارسازی همدوس در این حالت رابطهای است که از آن برای آشکارسازی همدوس در این حالت استفاده شده است:

$$I_{\nu}(t) = |E_{LO}(t) + E_{s\nu}(t)|^2$$
 (5)

در این کار طول فیبر حدود ۲۸۵ است. ضمنا فرض بر این است که از روشهای سرکوب نویز فاز استفاده شده و در عین حال طول حسگری جهت اطمینان بیشتر، بسیار کمتر از حد توانایی این نوع از روشها در نظر گرفته شده است. جدول (۱) حاوی مقادیری است که با توجه به آنها شبیهسازی انجام شده است.

ستفاده در شبیهسازی	مقادير مورد ا	۱): برخی ا	جدول (ا
--------------------	---------------	------------	---------

۲ GHz/sec	سرعت (شیب) جاروب فرکانس 7
١/۵	ضریب شکست (هسته) فیبر <i>n</i>
۳×۱۰ ^۸ m/s	سرعت نور در خلا <i>C</i>
۲ GHz	کل تغییرات فرکانس در طول جاروب
۰/۲۱ dB/km	تضعيف

۳- حسگری لرزش با تفاضل و میانگینگیری

اساس کار برخی از روش ها مبتنی بر دوبار اندازه گیری (مرجع و اندازه گیری با رویداد) و مقایسه این دو است. سوالی که مطرح می شود آن است که از چه طریق می توان این دو سیگنال را مقایسه کرد؟ برای پاسخ به این سوال یک روش مقایسه بین سیگنال مرجع و اندازه گیری با رویداد به عنوان پاسخ احتمالی در اینجا بررسی می شود. توضیح این که با به وجود آمدن رویداد، عدم شباهت بین دنباله مرجع و اندازه گیری با رویداد، افزایش می یابد. برای محاسبه این فاصله، در اینجا پیشنهاد می شود ابتدا دنباله قدر مطلق تفاضل دنباله دو حالت محاسبه و سپس روی محدوده های ۱/۲ متری میانگین گرفته شود. اگر سیستم متحمل یک تغییر ناگهانی ناخواسته شود میانگین گیری این امر را تعدیل می کند، در حالی که تفاضل ساده فاقد این کارایی است.

در شبیه سازی، سیگنال های حوزه زمان و حوزه تبدیل، به صورت دنباله ای از اعداد هستند. اگر ده برابر لگاریتم تبدیل فوریه دنباله مرجع و اندازه گیری با رویداد به ترتیب باR = Rدنباله مرجع و اندازه گیری با رویداد به ترتیب ($V = 10log(|FFT(I_v)|)$ د ($V = 10log(|FFT(I_v)|)$ و ($V = 10log(|FFT(I_v)|)$ نمایش داده شوند؛ آنگاه دنباله قدر مطلق تفاضل با معادله (۶) بیان می شود.

Dif(i) = |R(i) - V(i)|, i =:1,2,3,..., end

(6)

در این رابطه i شمارنده اعضای دو دنباله است؛ (1) R = (I) Iنشان دهنده مقدار دو دنباله در مکان 0 = l هستند و (end) R(end)(end) مقدار دو دنباله در انتهای فیبر یعنی I = L را نشان میدهند. همچنین دنباله میانگین قدر مطلق تفاضل روی محدودههایی در طول فیبر، با معادله (۲) توصیف میشود:

 $M(j) = \frac{\sum_{i=n:j-(n-1)}^{n:j} Dif(i)}{n}, \quad j = 1, 2, 3, \dots, end$ (Y)

¹Vibration event

در این معادله n تعداد نقاط موجود در ناحیه مقایسه است. مثلا اگر مقدار میانگین در محدوده های ۱/۲ متری محاسبه شود (محدوده مقایسه) و فاصله بین داده ها در حوزه تبدیل برابر ۵ cm باشد آنگاه ۲۵ – n می شود.

۴–تحليل نتايج

در شکل (۴) سیگنال مرجع و سیگنال اندازه گیری با وجود رویداد حاصل از شبیه سازی آورده شده است. برای تولید $(I_r(t)$ و (v(t))از روابط و شرایطی که بیان شده استفاده شده، سپس از آن ها FFT گرفته و اندازه آن نمایش داده می شود. برای نمایش بهتر از مقادیر روی محور عمودی ۱۰۵۵ گرفته شد. در اندازه گیری با $f_m = 3$ مقادیر رویداد در ۱۳۵۱/۵ متری، فرکانس رویداد $f_m = f_m$ مرویداد، مکان رویداد در ۱۳۵۱/۵ متری، فرکانس رویداد ا مراکز پراکندگی خود را به صورت قلّههایی نشان می دهند؛ این مراکز پراکندگی خود را به صورت قلّههایی نشان می دهند؛ این قلّهها برای حالت مرجع و اندازه گیری با رویداد در نواحی قبل از رویداد برهم منطبقند اما از نقطه رویداد، قلّههای اندازه گیری با رویداد پایین تر از قلّههای مرجع و دارای قلّههای جانبی هستند.

شکل (۵) مقدار میانگین محاسبه شده در محدوههای ۱/۲ متری روی قدر مطلق تفاضل مرجع و اندازه گیری با رویداد را نشان میدهد. در این شکل مقدار نسبت داده شده به هر مکان، نشان دهنده میانگین قدر مطلق تفاضل برای آن نقطه و ۲۴ نقطه بعد از آن است. همان طور که ملاحظه می شود؛ مقدار میانگین از مکان رویداد دارای یک جهش می شود چرا که در پی وقوع رویداد میزان عدم شباهت بین سیگنال مرجع و اندازه گیری با رویداد برای مکان های مربوط به بعد از رویداد افزایش می یابد. این جهش معیاری برای آشکار سازی رویداد و مکان آن است.



شکل (۴): سیگنال بدون وجود رویداد (پر رنگ) و با وجود رویداد $I_v(t)$ و $I_r(t)$ و $I_r(t)$ و ($I_v(t)$ رنگ) بر حسب مکان. در اینجا اندازه تبدیل فوریه $I_r(t)$ و ($I_v(t)$

شکل (۶) بررسی روش ارائه شده برای مقادیر مختلف f_m را نشان میدهد. مقادیر δ و l_{vib} در حین تغییر f_m ، ثابت باقی میمانند. همان طور که ملاحظه می شود، این روش در تمام فرکانس های مختلف آزمایش شده، قادر به شناسایی رویداد است.



شکل (۵): آشکارسازی رویداد و مکان آن با روش میانگین قدر مطلق تفاضل روی محدودههای ۱/۲ متری. در مکان رویداد یک جهش مشاهده میشود.



شکل (۶): بررسی کارایی روش ارائه شده در فرکانس های مختلف برای فرکانس رویداد برابر الف) ۴۰ Hz (۲ ۴۰ Hz ج) ۵۲ Hz د) ۶۰ Hz



شکل (۷): بررسی کارایی روش ارائه شده در شدت لرزش مختلف برای دامنه مدولاسیون فاز برابر: الف) ۲۹۵ /۰۰ ب) ۳۵۵ ۳۵/۰ ج) دامنه مدولاسیون فاز برابر: الف) ۲۹۵ ۲۷۵ (۰ با ۲۵۵ مان طور مالاحظه می شود، این روش توانایی تشخیص رویداد در δ های مختلف را دارا است.

برای رسیدن به عمل کرد مشابه با لرزش ایجاد شده در اثر وقوع رویداد، بعضا از مبدل پیزوالکتریک' (PZT) استفاده میشود. برای بررسی سیستم در شدت لرزشهای گوناگون باید ولتاژ PZT را تغییر داد که این کار منجر به تغییر دامنه مدولاسیون فاز δ میشود [۴].

شـکل (۷) ایـن آزمـایش را بـرای مقـادیر مختلـف δ نشـان میدهد. همانطور کـه ملاحظـه مـیشـود ایـن روش در مقـادیر مختلف δ به درستی عمل میکند.

جدول (۲) وضوح مکانی چند روش مختلف بـرای حسـگری لرزش مبتنی OFDR را نشـان مـیدهـد. هرچنـد شـرایطی کـه هرکدام از این روشها بهازای آن حاصل شدهاند؛ کاملا یکسان

وضوح (رزولوشن) مکانی	روش	مرجع	شماره
۵ m	روش CCSA + نمونه- برداری فرکانسی	Ding و همکاران [۴]	١
۱۱/۶ m	روش CCSA + فيلتر Deskew	Liu و همکاران [۱۴]	٢
۱۳ m	روش M-CCSA	Ding و همکاران [۱۵]	٣
r/Δ m	TGD-OFDR	Wang و همکاران [۱۹]	۴
۱/۴ m	G-OFDR	Steinberg و همکاران [۲۰]	۵
۱۰ m	φ-OFDR	Zhang و همکاران [۱۸]	۶
۱/۲ m	میانگین تفاضل در هر محدوده	کار جاری	٧

جدول (۲): روش هایی برای حسگری لرزش مبتنی بر OFDR.

¹ Piezoelectric transducer.

نیست اما در مجموع ملاحظه می شود که همگی به وضوحی در حد یک تا چند متر دست یافته اند. روش معرفی شده در این مقاله، یعنی میانگین گیری روی قدر مطلق تفاضل دو حالت بدون و با رویداد در محدوده هایی در طول فیبر، نیز روشی ساده اما در عین حال کار آمد و به دور از پیچیدگی برخی از روش ها به همان وضوح در حد متر دست می یابد.

از آنجا که میانگین گیری باید روی بازهای انجام شود این امر منجر به آن خواهد شد که به هر چند متر (در اینجا هر m /۱/۲) فقط یک مقدار نسبت دهیم و در واقع تمام آن ناحیه را یکی ببينيم. هرچقدر كه ناحيه را كوچكتر كنيم، كار به همان تفاضل ساده نزدیک تر خواهد شد که فاقد کارایی لازم است. بنابراین نمى توان وضوح را با روش اين مقاله تا حد دلخواه كوچـ ک كـرد (بهبود بخشید). یکی از مواردی که میتوان در ارزیابی یک روش به آن توجه کرد؛ توانایی روش برای شناسایی وقوع چند رویداد در مکانهای مختلف و به صورت همزمان است. توضیح این که وقتی رویداد به وقوع می پیوندد؛ قلّههای بازتابی از نقطه رویداد به بعد پایین تر از قلّههای مرجع و دارای قلّههای جانبی هستند. وقتی رویداد بعدی رخ میدهد قلّههای بازتابی پایینتر آمده و تعداد قلّههای کناری حتی نسبت به رویداد اول بیشتر میشود، یعنی عدم شباهت بین مرجع و اندازه گیری با رویداد مجددا جهش می یابد [۴ و ۱۵]. شکل (۸) نتیجه بررسی روش ارائه شده در این مقاله برای دو و سه رویداد همزمان را نشان میدهد. در شکل (۸-الف) مکان رویداد اول در m ۱۱۹۸/۵ و مکان رویداد دوم در m ۱۳۵۱/۵ و در شکل (۸-ب) مکان رویداد اول، دوم و سوم به ترتیب در ۱۱۹۸/۵ m ٬۸۹۷/۶ m و ۱۳۵۱/۵ در نظر گرفته شد. همان طور که ملاحظه می شود در مکان رویداد اول یک جهـش وجـود دارد یعنـی رویـداد اول شناسایی مـیشـود. همچنین در مکان رویداد دوم و سوم نیز جهش وجود دارد، بنابراین رویدادهای دوم و سوم نیز شناسایی می شوند. با توجه به توضیحات، این روش قادر به شناسایی چند رویداد همزمان است.



شکل (۸): بررسی روش ارائه شده در این مقاله برای الف) دو و ب) سه رویداد همزمان. این روش قادر به شناسایی چند رویداد همزمان است. [11] T.S.Y. Francis and Y. Shizhuo, Fiber Optic Sensors, Marcel Dekker, Inc. 2002.

[12] J. P. Von der Weid, R. Passy, G. Mussi et al, "On the characterization of optical fiber network components with optical frequency domain reflectometry," J. Lightw. Tech., vol. 15, no. 7, pp. 1131-1141, 1997.

[13] Y. Du, T. Liu, Z. Ding et al, "Method for improving spatial resolution and amplitude by optimized deskew filter in long-range OFDR," IEEE Photonics Journal, vol. 6, no. 5, pp. 1-11, 2014. DOI: 10.1109/JPHOT.2014.2352622.

[14] T. Liu, Y. Due, Z. Ding et al, "40-km OFDR-based distributed disturbance optical fiber sensor," IEEE Photonics Technol. Lett., vol. 28, no. 7, pp. 771-774, 2016. [15] Z. Ding, D. Yang, K. Liu et al, "Long-range OFDR-based

distributed vibration optical fiber sensor by multicharacteristics of Rayleigh scattering," IEEE Photonics Journal, vol. 9, no. 5, pp. 1-10, 2017. DOI:10.1109/JPHOT.2017.2752281.

[16] Q. Liu, X. Fan and Z. He, "Time-gated digital optical frequency domain reflectometry with 1.6-m spatial resolution over entire 110-km range," Opt. Express, vol. 23, no. 20, pp.

25988-25995, 2015. DOI:10.1364/OE.23.025988.

[17] D. Chen, Q. Liu and Z. He, "Phase-detection distributed fiber-optic vibration sensor without fading-noise based on timegated digital OFDR," Opt. Express, vol. 25, no. 7, pp. 8315-8325, 2017. https://doi.org/10.1364/OE.25.008315.

[18] K. Kishida, K. Nishiguchi, C. Li, et al, "Development of realtime Time Gated Digital (TGD) OFDR method and its performance verification," Sens., vol. 21, no. 14, p. 4865, 2021. https://doi.org/10.3390/s21144865.

[19] S. Wang, X. Fan, Q. Liu et al, "Distributed fiber-optic vibration sensing based on phase extraction from time-gated digital OFDR," Opt. Express, vol. 23, no. 26, pp. 33301-33309, 2015. DOI:10.1364/OE.23.033301.

[20] I. Steinberg, L. Shiloh, H. Gabai et al, "Over 100km long ultra-sensitive dynamic sensing via Gated-OFDR, In24th International Conference on Optical Fibre Sensors (SPIE), vol. 9634, pp. 121-124, 2015.

[21] Z. Zhang, X. Fan and Z. He, "Long-range and wide-band vibration sensing by using phase-sensitive OFDR to interrogate a weak reflector array," Opt. Express, vol. 28, no. 12, pp. 18387-18396, 2020. https://doi.org/10.1364/OE.390592.

[22] D. Arbel and A. Eyal, "Dynamic optical frequency domain reflectometry," Opt. express, vol. 22, no. 8, pp. 8823-8830, 2014. DOI:10.1364/OE.22.008823.

[23] Z. Ding, C. Wang, K. Liu et al, "Distributed optical fiber sensors based on optical frequency domain reflectometry: A review," Sens., vol. 18, no. 4, p. 1072, 2018.

[24] M. Wegmuller, J. P. Von der Weid, P. Oberson et al, "High resolution fiber distributed measurements with coherent OFDR, in Proc. ECOC'00, vol. 11, no. 4, p. 109, 2000.

[25] N. R. Poddubrovskii, I. A. Lobach and S. I. Kablukov, "Signal Processing in Optical Frequency Domain Reflectometry Systems Based on Self-Sweeping Fiber Laser with Continuous-Wave Intensity Dynamics," Algorithms, vol 16, no. 5, p. 260, 2023. https://doi.org/10.3390/a16050260.

[26] Z. Ding, X. S. Yao, T. Liu et al, "Compensation of laser frequency tuning nonlinearity of a long range OFDR using deskew filter," Opt. express, vol. 21, no. 3, pp. 3826-3834, 2013.

[27] U. Glombitza and E. Brinkmeyer, "Coherent Frequency-Domain reflectometry for characterization of Single-Mode integrated-optical Waveguides," J. Lightw. Tech., vol. 11, no. 8, pp. 1377-1384, 1993.

[28] A. V. Faustov, A. Gusarov, L. B. Liokumovich et al, "Comparison of simulated and experimental results for distributed radiation-induced absorption measurement using OFDR reflectometry," Proc. of SPIE vol. 8794, pp. 583-588, 2013. · DOI: 10.1117/12.2026786.

اساس روش مطرح شده در این نوشتار مبتنی بر دو بار اندازه گیری برای دو وضعیت با و بدون وجود رویداد است. در این گونه از روشها، میزان عدم شباهت دو سیگنال در طول فیبر محاسبه و جایی که این مقدار به طور ناگهانی افزایش می یابد؛ به عنوان نقطه رویداد شناسایی می شود. در این نوشتار روش میانگین گیری از اعضای دنباله قدرمطلق تفاضل دو حالت روی محدودههای ۱/۲ متری برای محاسبه میزان عدم شباهت، بررسی شد. با توجه به نتایج به دسـت آمـده جهـش در مقـدار میـانگین محاسبه شده ناشی از یک یا چند رویداد، ملاحظه شد که روش ارائه شده به عنوان یک روش مبتنی بر OFDR برای آشکارسازی رویداد لرزشی مناسب ارزیابی میشود.

8- مراجع

[1] M. Nikles, "Long-distance fiber optic sensing solutions for pipeline leakage, intrusion, and ground movement detection, Proc. SPIE, vol. 7316, pp. 731602-731613, 2009. DOI: 10.1117/12.818021.

[2] Q. Wang, L. Han, X. Fan et al, "Distributed fiber optic vibration sensor based on polarization fading model for gas pipeline leakage testing experiment," J. Low Freq. Noise, Vib. Act. Control, vol. 37, no. 3, pp. 468-476, 2017. DOI: 10.1177/1461348417725949.

[3] S. C. Huang, W. Lin, M. Tsai et al, "Fiber optic in-line distributed sensor for detection and localization of the pipeline leaks," Sens. Actuators A, Phys., vol. 135, no. 2, pp. 570-579, 2007

[4] Z. Ding, X. S. Yao, T. Liu et al, "Long-range vibration sensor based on correlation analysis of optical frequency-domain reflectometry signals," Opt. Express, vol. 20, no. 27, pp. 28319- 28329, 2012.

[5] A. Malakzadeh, R. Pashaei and M. MansourSamaei, "Phase-Sensitive Distributed Fiber Optic Sensor in Passive Defense Measures," Passive Defense Quarterly, vol. 9, no. 4, pp. 93-103, 2019. (In Persian).

[6] A. Malakzadeh, M. Mansoursamaei, R. Pashaei et al, "Fiber Bragg grating sensor as the most effective distributed optical fiber sensor in defense applications of civil structures," Passive Defense Quarterly, vol. 10, no. 3, pp. 15-24, 2019. (In Persian).

[7] P. Hosseinnia and A. Madanchi, "Investigation and Evaluation of Peripheral Intrusion Detection Systems Based on Fiber Optic Sensors & Their Application in Border Areas," Passive Defense Quarterly, vol. 13, no. 4, pp. 55-66, 2023. (In Persian).

[8] D. Anderson, "Optical fiber sensors for perimeter and IT protection," Application Notes FSI TP 02, Fiber SenSys, 2012.

[9] A. Bianchini, A. Guzzini, M. Pellegrini et al, "Natural gas distribution system: Overview of leak detection Systems," Proc. XXI Summer School 'Francesco Turco'—Industrial Systems Eng., Naples, Italy, PP. 13-15, 2016.

[10] X. Liu, B. Jin, Q. Bai et al, "Distributed fiber-optic sensors for vibration detection," Sens., vol. 16, no. 8, p. 1164, 2016. DOI:10.3390/s16081164.

۵- نتیجه گیری