

ماهنامه علمى پژوهشى

مهندسی مکانیک مدر س



mme.modares.ac.ir

# تشخیص موقعیت دوبعدی منبع صدا در صفحه شیشهای با نرخ داده برداری یایین

سيد امير حسيني سبزواري'، مجيد معاونيان'\*

1- دانشجوی دکتری، مهندسی مکانیک، دانشگاه فردوسی مشهد، مشهد

2- دانشیار، مهندسی مکانیک، دانشگاه فردوسی مشهد، مشهد

\* مشهد، صندوق پستی moaven@um.ac.ir ،48974-91779

چکیدہ	اطلاعات مقاله
در این پژوهش موقعیت مکانی صدای ایجاد شده به روی یک صفحه شیشهای با استفاده از حسگرهای صوتی تشخیص داده شده است. برای این منظور در بخش آزمایشی این تحقیق از صدای اصابت توپ پینگپنگ به صفحه شیشهای، استفاده شده است. پیش از این اکثر پژوهش های منتشر شده متکی به تعداد بالای حسگرها با نرخ داده برداری بالا بودهاند. در پژوهش حاضر روش نوینی برای تعیین موقعیت منبع صدا ارائه شده است. در این روش با کاهش تعداد حسگرها با نرخ داده برداری بالا بودهاند. در پژوهش حاضر روش نوینی برای تعیین موقعیت منبع صدا ارائه شده موقعیت قرارگیری نقاط با توجه به مشخصات فرکانسی سیگنال دریافتی از دو حسگر، بر روی خطوطی مشخص محدود می گردد. برای سنجش درستی و کارایی روش، سیگنال دریافتی ناشی از برخورد توپ به روی یک صفحه شیشهای ذخیره شد. به منظور تشخیص موقعیت ضربات، یک بردار ویژگی مبتنی بر آنتروپی سیگنال دریافتی ناز برخورد توپ به روی یک صفحه شیشهای ذخیره شد. به منظور تشخیص موقعیت ضربات، یک پردازش سیگنالها موقعیت منبع صدا تعیین گردید و میانگین مقادیر خطا در تشخیص موقعیت منبع صدا و انحراف معیار به ترتیب 17 سانتی متر و 34.1 مان شده می و نقار با توروی سیگنال دریافتی از دو حسگر، بر روی خطوطی مشخص محدود می گردد. برای سنجش	مقاله پژوهشی کامل دریافت: 28 مرداد 1394 پذیرش: 15 آبان 1394 ارائه در سایت: 14 آذر 1394 <i>کلید واژگان:</i> تشخیص موقعیت صدا حس گر ارزان قیمت استخراج ویژگی

# Sound localization in glass plate using low sampling rate

## Seyed Amir Hoseini Sabzevari, Majid Moavenian<sup>\*</sup>

Department of Mechanical Engineering, Ferdowsi University of Mashhad, Mashhad, Iran \* P.O.B. 4897491779 Mashhad, moaven@um.ac.ir

<b>ARTICLE INFORMATION</b>	ABSTRACT
Original Research Paper Received 19 August 2015 Accepted 06 November 2015 Available Online 05 December 2015	In this study the sound localization is implemented to find the impact position on the surface of a glass plate using acoustical sensors. As an experimental example, the sound caused by ping pong ball impact on the glass plate is used. Most of the published paper algorithms are based on using large number of sensor with high sampling rates. In this study a new method is extended due to sound localization. In the
<i>Keywords:</i> Sound Localization Low cost sensor Feature extraction	proposed method, by reducing the number of sensors into two, a pattern for secondary points is extended. In the specified pattern, locations of points are restricted according to the sensors signal frequency specification. To achieve this goal, a database is gathered from sound caused by ball impact on the glass plate. Furthermore, in order to specify sound localization, space feature based on entropy of wavelet transform coefficient signals from frequency domain of impacts and geometrical specification was extracted. Finally, by implementing signal processing into the data the location of impacts is specified. The results show average values of error and Standard deviation 17 cm and 1.34 cm, respectively.

قرار گرفتهاند [1]. بهمنظور بررسی و تعیین عوامل خرابی بهوسیله آزمونهای

صوتی از مبدلهای مافوق صوت در دو شکل فعال و غیرفعال استفاده همگام با رشد روزافزون نیازهای صنعتی، روشهای جدیدی بهمنظور

می گردد [2]. در شکل فعال عملگرهای صوتی امواج فراصوت تولید و منتشر میکنند درصورتیکه در شکل غیرفعال آن، از برخورد یک جسم خارجی و یا شروع ترک به عنوان منبع تولید کننده امواج استفاده می شود [3]. شکل غيرفعال به علت هزينه پايينتر نسبت به شكل فعال، امكان پايش دائمي را ایجاد مینماید که خود باعث اهمیت دوچندان پژوهش در این حوزه میشود. امواج در شکل غیرفعال می تواند به علت: ضربه ناشی از برخورد، تشکیل ترک

1- Ultrasonic transducers 2- Active

تشخیص موقعیت منبع صدا ارائه شده است. پیچیدگیهای موجود در این حوزه اعم از مشکلات سختافزاری و بهبود دقت الگوریتمهای موجود، پژوهشگران و محققان را به کاهش تعداد حس گرهای مورد نیاز و استفاده از روشهای نوین تحلیل دادهها سوق داده است. تشخیص موقعیت منبع صدا بهعنوان یکی از روشهای بررسی سنجش سلامت سازهها بهویژه در صفحات از اهمیت بالایی برخوردار است. آزمونهای

صوتی به علت دقت بالا و هزینه پایین در مقایسه با دیگر آزمونهای غیر مخرب مانند ذرات نافذ، جریان گردابی و غیره مورد استقبال بیشتر محققان

Please cite this article using:

برای ارجاع به این مقاله از عبارت ذیل استفاده نمایید:

S. A. H. Sabzevari, M. Moavenian, Sound localization in glass plate using low sampling rate, Modares Mechanical Engineering, Vol. 15, No. 12, pp. 387-393, 2015 (in Persian)

- 3- Passive

و یا عیبهای سازهای در اجزای یک سیستم، ایجاد شوند [4]. به فرآیند ضبط و تحلیل امواج منتشر شده به شکل سیگنالهای صوتی، بهوسیله حس گرهای مختلف، تشخیص موقعیت منبع صوتی می گویند. تاکنون پژوهشهای متفاوتی در حوزه شناسایی موقعیت منبع صوتی در صفحات صورت پذیرفته است. به طور مثال توبایس با استفاده از چیدمان مثلثی شکل حس گرها و بهره گیری از روابط هندسی حاکم توانست موقعیت منبع صدا را مشخص نماید [5]. کوندو و همکارانش با ارائه توابع بهینهسازی مختلف موفق به تشخيص موقعيت ضربه خارجى بدون دانستن ويزكىهاى مكانيكى محيط مورد آزمایش شدند [6, 7]. مک لاسکی و همکارانش با ارائه روش شکل دهی پرتو بهوسیله یک چیدمان تیری شکل از حسگرها موفق به تشخیص موقعیت منبع صدا گردیدند [8]. بتز و همکاران سه حس گر را به فرم چیدمان روزت بر روی صفحات اصلی تنش صفحات نصب نمودند و نشان دادند روش پیشنهادی آنان از مقاومت بالاتری نسبت به نویزهای محیطی در مقایسه با دیگر روشها، برخوردار است [9]. مصطفی پور و همکاران [10] با تجزیه و تحلیل اختلاف زمانی میان دو مود ایجاد شده به علت نشت سیال از یک لوله موقعیت نشتی ایجاد شده در لولههای انتقال سیال را تشخیص دادند. با توجه به اهمیت تشخیص موقعیت منبع صدا متناسب و با رشد نیازهای صنعتی ابزار و لوازم مختلفی مبتنی بر روشهای غیرفعال تولید و روانه بازار شدهاند، که از آن جمله میتوان به دستگاه تشخیص موقعیت نشتی در لولهها که در پژوهش مصطفی پور استفاده شده است، اشاره نمود.

به طور کلی تمامی روش های ارائه شده به اختلاف زمانی سیگنال های دریافتی در حسگرها وابسته میباشند. تعداد این حس گرها ارتباط مستقیمی با دقت روش ارائه شده و همچنین اطلاع یا عدم اطلاع از ویژگیهای مکانیکی صفحه مورد بررسی دارد [4]. حداقل تعداد حس گرهای مورد نیاز می تواند تا هشت عدد حس گر افزایش یابد [3].

در این مقاله با استفاده از دو حس گر صوتی ارزان قیمت که بر روی سطح یک صفحه شیشهای به ضخامت 10 میلیمتر (دهنهی ورودی دیافراگم حسگر چسبیده به سطح میز میباشد) نصب شده است، دادههای مربوط به ضربات خارجی وارد بر صفحه ذخیره میشود. در گام نخست با استفاده یک از الگوی هندسی مشخص مبتنی بر ویژگیهای مکانیکی امواج منتشر شده، نقاط کمکی انتخاب میشود. در گام بعدی با بررسی و پردازش همزمان داده-های مربوط به هر برخورد و اطلاعات مربوط به نقاط کمکی موقعیت مکانی محل ضربه تعیین می گردد.

## 2- روش پیشنهادی

# 2-1- محيط آزمايش

مطابق شکل 1 یک صفحه شیشهای به ضخامت 10 میلیمتر در ابعاد 1.25 در 1.85 متر در نظر گرفته شده است.همانگونه که در شکل 2 دیده می شود، دو میکروفون خازنی آنالوگ (بیشینهی فرکانس 30 کیلوهرتز) که به وسیله یک جریان 5 آمپری تقویت شدهاند، به فاصله 45 سانتیمتر از یکدیگر بر روی سطح صفحه نصب می شوند به طوری که دهنه یورودی دیافراگم حسگر چسبیده به سطح میز می باشد. (شکل 3). داده های دریافتی توسط این حسگرها به وسیله ی یک دستگاه اسیلوسکوپ دو کانال DS 1052E با بیشینه نرخ نمونه برداری 1 گیگا داده در ثانیه ذخیره می شود. همچنین مجموعه ی تجهیزات و لوازم مورد استفاده در جدول 1 معرفی شدهاند. در

شکل 4 شماتیک موقعیت قرارگیری حسگرها نسبت به ابعاد صفحه نشان داده شده است. ضربات بهوسیله یک توپ پینگپنگ که از فاصلهی 10 سانتیمتری بالای صفحه رها میشود، اعمال می گردد. بنا بر قانون تابش و بازتابش در امواج، موج منتشر شده به علت برخورد با مرزها با همان زاویه تابش نسبت به خط عمود به مرز در آن نقطه بازتاب می کند. لذا بهمنظور کاهش اثر امواج بازتاب شده از مرزها، ابعاد صفحه نسبت به محدوده ی آزمایش می بایست به قدر کافی بزرگتر باشد [11].

#### 2-2- ماهيت امواج منتشرشده

همانطور که پیش تر توسط نویسندگان بیان شده است [4]، اصابت توپ رها شده به صفحه باعث ایجاد و انتشار امواج الاستیک در سازه می شود. امواج الاستیک حاصل از هر برخورد توسط دو میکروفون دریافت و ذخیره می شوند. همچنین مشابه پژوهش های گذشته [4, 7] از تأثیر امواج صوتی منتقل شده توسط سیال پیرامون به حسگر در مقایسه با امواج سازهای صرفنظر شده است. به منظور بررسی تأثیر امواج صوتی منتقل شده توسط سیال در مقایسه با امواج سازهای، دو حسگر بافاصله یکسان اما در دو صفحه مجزا از محل ضربه قرار گرفتند (شکل 5). امواج دریافتی توسط حسگر اول تنها شامل امواج صوتی می باشد (به علت فاصله موجود میان صفحات) در حالی که امواج

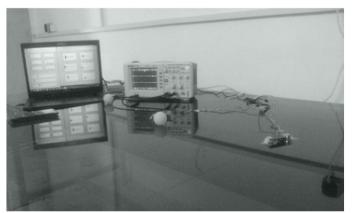


Fig. 1 Experimental set-up on a glass plate

شکل 1 تجهیزات آزمایش بر روی صفحهی شیشهای

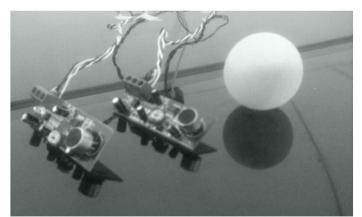


Fig.2 Two sensors and their amplifier circuit شکل 2 دو حسگر مورد استفاده به همراه مدار تقویت کننده



Fig. 3 Method of sensor attachment to a plate surface شکل 3 نحوه اتصال حسگر به سطح صفحه

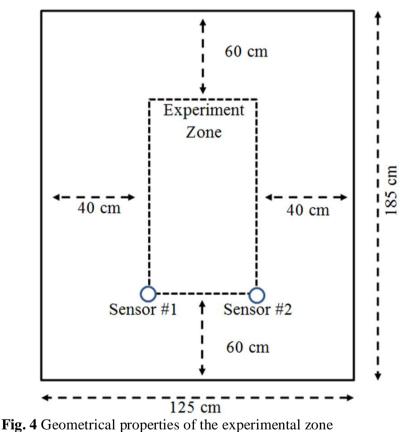
1- Acoustic Source Localization

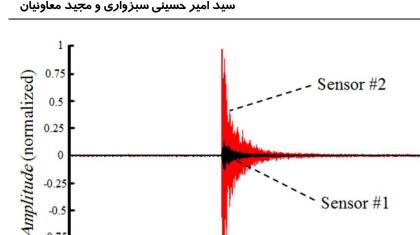
دریافتی در حسگر دوم شامل امواج صوتی و امواج سازهای میباشد. میانگین  $\mathbf{6}$  سیگنال زمانی ذخیره شده توسط دو حسگر در شش بار تکرار در شکل  $\mathbf{6}$  نمایش داده شده است. مطابق شکل  $\mathbf{6}$  شدت سیگنال دریافتی در حسگر دوم در حدود ده برابر حسگر دیگر است. با توجه به بررسیهای تجربی صورت گرفته امواج منتقل شده از سیال و کیفیت رعایت شرایط آزمایش از جمله طریقهی نصب حسگر و پایههای قرارگیری صفحات، در حدود 5 الی 15 درصد از کل شدت امواج منتقل شده میباشد.

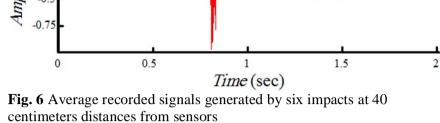
با اعمال هر ضربه بر روی صفحه دو موج فشاری و برشی در آن ایجاد می شود [12]. حرکت آزادانه این دو موج، بر هم کنش میان آن ها و بازتاب های آن ها از سطوح بالایی و پایینی صفحه باعث ایجاد امواجی می شود که امواج لمب' نامیده می شوند [11]. به طور کلی این امواج در محیط بین دو مرز موازی که فاصلهی آن ها از یکدیگر کمتر از طول موج مود منتشره باشد، ایجاد می شود [1]. امواج لمب خود از دو مود متقارن و نامتقارن با خواصی مشخص تشکیل می شود. امواج منتشر شده به وسیله دو میکروفون به صورت سیگنال های زمانی ذخیره می شود. شکل 7 سیگنال زمانی ذخیره شده توسط دو میکروفون را نشان می دهد.

### 2-3- چيدمان حسگرها

در روش ارائه شده توسط توبایس [5]، به عنوان رایج ترین و شناخته شده ترین روش، حداقل از سه حس گر استفاده شده است. در این روش با از





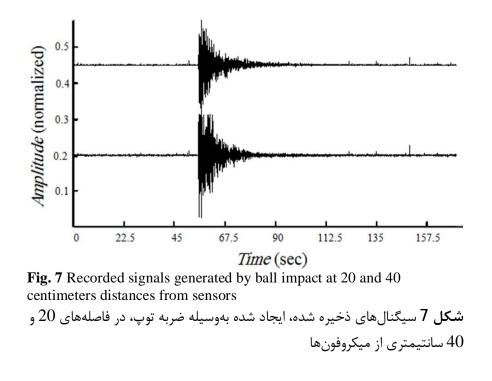


**شکل 6** میانگین سیگنالهای ذخیره شده، ایجاد شده بهوسیلهی شش ضربه در فاصلهی 40 سانتیمتری از حسگرها

Table 1 Set up conditions and equipment used in experiment		
توضيحات	تجهيزات مورد استفاده	
شیشهای در ابعاد 125 در 185 سانتیمتر به	Î	
ضخامت 10 ميلىمتر	صفحهی آزمایش	
دو میکروفن خازنی با بیشینه فرکانسی 30	Ē	
کیلوهرتز دارای مدار تقویت کنندهی 5 آمپری	حسگر	
دهنهی ورودی دیافراگم در دو حسگر چسبیده به	نحوهي اتصال	
سطح میز میباشد	تحوهى الصال	
اسیلوسکوپ دو کانال DS 1052E با نرخ نمونه	دادەبردارى	
برداری بیشینهی 1 گیگا داده در ثانیه	دادهبر داری	

پیش دانستن سرعت انتشار امواج در صفحه، اندازه گیری اختلاف زمانی رسیدن سیگنال به حس گرها و با استفاده از قوانین ساده هندسی موقعیت منبع صدا تخمین زده می شود. در این روش سه حس گر  $S_1$  و  $S_2$  و  $S_2$  مطابق شکل 8، بر روی صفحه نصب می شوند و صدای منتشر شده توسط منبع صوتی واقع شده در نقطه P را در فواصل زمانی متفاوت نسبت به یکدیگر دریافت می کنند.

اختلاف زمانی بین انتشار موج از منبع تا حس گرها را به ترتیب  $t_1$ ،  $t_2$  و  $t_3$  مینامیم. از آنجایی که زمان انتشار صدا در منبع  $T_0$ ، را نداریم لذا نمی توانیم اختلاف زمانهای  $t_1$ ،  $t_2$  و  $t_3$  را به وسیله ی زمان رسیدن سیگنالها به حس گرها ( $T_1$ ،  $T_2$  و  $T_3$ ) محاسبه کنیم. مطابق رابطه (1):



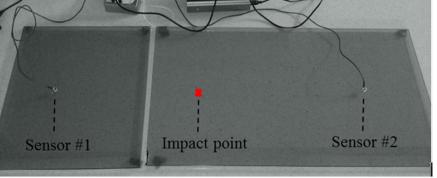


Fig. 5 Sensor locations with respect to impact point  $\mathbf{\hat{5}}$  موقعیت قرار گیری حسگرها نسبت به محل اصابت ضربه 5 موقعیت قرار گیری حسگرها نسبت  $\mathbf{\hat{5}}$ 

1- Lamb Waves

 $t_{ii} = t_i - t_i = (T_i - T_0) - (T_i - T_0) = T_{ii}$ (1) به روشنی مشخص است که  $T_{\mathrm{i}}$  و  $T_{\mathrm{j}}$  با  $t_{\mathrm{j}}$  و  $t_{\mathrm{j}}$  برابر نیستند اما اختلاف آنها با یکدیگر برابر می باشد. اگر سرعت انتشار امواج در صفحه C باشد، فاصله مکانی بین منبع صوت و هر کدام از سه حس گر از رابطه (2) قابل محاسبه مى باشد.

$$d_i = C \times t_i \tag{2}$$

که در رابطه (2)، C سرعت انتشار موج در محیط مورد بررسی می باشد. از آنجایی که مقدار t<sub>i</sub> نامشخص است، لذا نمی توان از رابطه (2) مقدار فاصله منبع صوتی از حس گرها را به دست آورد. با معلوم بودن  $t_{ij}$  می توان اختلاف مقدار فاصله منبع صوتى از حس گرها را مطابق رابطه (3) به دست آورد.  $d_{ii} = d_i - d_i = C \times t_{ii}$ (3)

برای مثال اگر فرض کنیم که مقدار  $T_1$  از  $T_2$  و  $T_3$  کوچک تر باشد، به برای مثال اگر فرض کنیم که مقدار  $T_1$  از  $T_2$ بیان دیگر موقعیت منبع صوتی به این حس گر نزدیک تر بوده است، آنگاه مقدار  $d_{31}$  نشان دهنده اختلاف فاصله حسگر سوم از حسگر اول مى باشد. حال با مشخص بودن اين اختلاف مى توان با استفاده از قواعد ساده هندسی مطابق شکل 9، نقطه P که مشخص کنندهی محل قرار گرفتن منبع صوتی میباشد را به دست آورد.

این روش توسط لیانگ و همکاران [13] برای استفاده در صفحاتی که خواص مکانیکی آن از پیش مشخص نمی باشد، گسترش یافت. لیانگ با افزودن یک دستگاه معادلات غیرخطی، رابطه (4)، نبود اطلاعات مربوط به سرعت انتشار موج در صفحه را جبران کرد.

$$C * t_{12} = d_1 - d_2$$
  

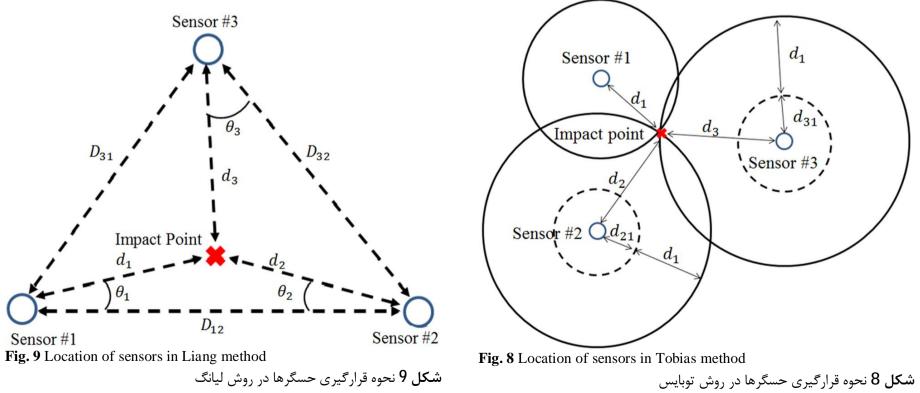
$$C * t_{23} = d_2 - d_3$$
  

$$d_1 * \sin\theta_1 = d_2 * \sin\theta_2$$
  

$$d_1 * \cos\theta_1 + d_2 * \cos\theta_2 = \sqrt{(x_1 - x_2)^2 + (y_1 - y_2)^2}$$
  

$$= D_{12}$$
(4)

که در آن، $d_2$ ،  $d_2$ ،  $d_3$  و $d_3$  مشابه حالت قبلی به ترتیب بیانگر فاصله منبع صوتی P، از حس گرهای  $S_1$  و  $S_2$  و  $S_3$  میباشند. زوایای  $\theta_2$ ،  $\theta_1$  و  $\theta_3$  در شکل Pنشان داده شدهاند.  $D_{12}$  نشان دهندهی فاصله مکانی بین حس گرهای  $S_1$  و میباشد و  $t_{12}$  و  $t_{23}$  مطابق رابطه (1) محاسبه می شود. با مشخص بودن  $S_2$  $d_3$ ، $d_2$ ، $d_1$ ، $\theta_2$ ، $\theta_1$  موقعیت قرار گیری تمامی حس گرها پارامترهای نامشخص قرار گیری تمامی م و C را می توان در قالب تنها سه پارامتر مجهول C و موقعیت مکانی محل ضربه (x<sub>p</sub>,y<sub>p</sub>)، بیان نمود.



در روش پیشنهادی این پژوهش با کاهش تعداد حس گرها به دو عدد و اطلاع از خواص مکانیکی صفحه، با کمک گرفتن از نقاط کمکی روابط (1-4) به فرم رابطه (5) حاصل می شود.

$$C \times t_{12} = \sqrt{(y_p - y_1)^2 + (x_p - x_1)^2} - \sqrt{(y_p - y_2)^2 + (x_p - x_2)^2}$$
(5)

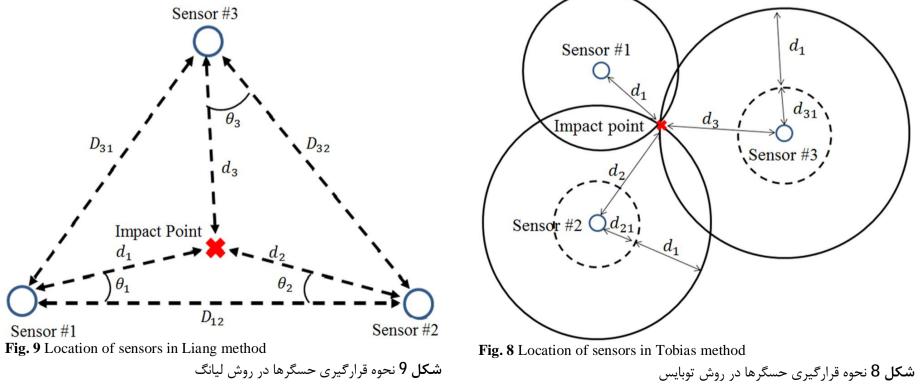
که در آن، (x<sub>p</sub>,y<sub>p</sub>) مختصات موقعیت مکانی محل ضربه میباشد. با دانستن اطلاعات مربوط به یک نقطه کمکی سرعت انتشار موج به دست خواهد آمد. لذا در رابطه (5) مجهولات به  $(x_{
m p},y_{
m p})$  محدود میشود. در روش پیشنهادی با ارائه یک الگوی مشخص هندسی نقاط کمکی انتخاب میشوند، نحوه چیدمان این نقاط به گونهای سازمان دهی می شوند که بازشناسی یک الگوی مشخص میان  $x_p$  و  $y_p$  را میسر نمایند. با استفاده از الگوی معرفی شده و رابطه (5)، مجهولات که همان **(x**p،**y**p) میباشند، حاصل میشوند.

#### 2-4- الگوی نقاط کمکی

با كاهش تعداد سنسورها به منظور يافتن موقعيت مكانى منبع صدا، نيازمند يافتن ارتباطي ميان مجهولات ميباشيم. مطابق شكل 10 مجموعه ضرباتي که بر روی خط کمکی قرار می گیرند دارای یک فاصله از دو حسگر بوده و از آنجایی که صفحه همسانگرد در نظر گرفته شده است، سیگنال ذخیره شده توسط دو حسگر میبایست از تطابق بالایی برخوردار باشد.

اگر نسبت  $k \cdot {d_1/d_2} \cdot k$  نامیده شود. آنگاه خط کمکی ترسیم شده در شکل 10 نشان دهنده k = 1 می باشد. خطوط کمکی به ازای تغییرات مقدار k در شکل **11** نشان داده شده است. از آنجایی که نسبت فاصله دو حسكر از اين خطوط در طول خطوط ثابت مي باشد، لذا با معرفي الگويي جهت بازشناسی ارتباط هریک از این خطوط با نقاط اصابت توپ به صفحه شیشهای می توان با بیان ارتباط بین  $x_p$  و  $y_p$  ، رابطه (5) را حل نمود.

با توجه به ماهیت انتشار امواج در صفحات با افزایش فاصله نقاط برخورد از حسگرها، انتظار پراکندگی بیشتر در حوزه زمانی سیگنال به خصوص در فرکانس های بالا را داریم [4]. همچنین با افزایش فاصله به ویژه در فرکانسهای بالا میرایی افزایش مییابد. در روش پیشنهادی سیگنال حوزه فركانس ضربات بوسيله تبديل موجك مرتبه 3 تجزيه مى شود [14] و نشان k داده می شود که نسبت میرایی در ضرایب جزئیات تبدیل موجک با مقدار

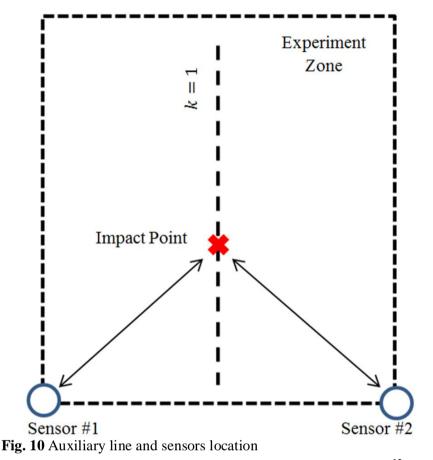


مهندسی مکانیک مدرس، اسفند 1394، دورہ 15، شمارہ 12

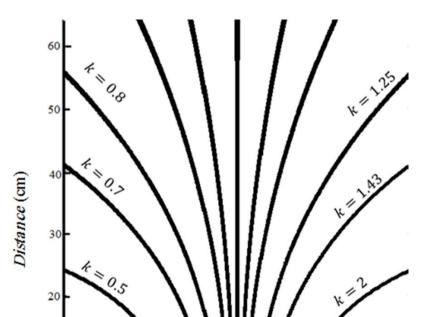
390

مربوط به هر خط کمکی در ارتباط است.

برای این منظور سیگنال ذخیره شده ناشی از اصابت توپ به صفحه ی شیشهای برای 10 نقطه، برروی سه خط **8.2 = 1** و **125** و k = 1.25 و ذخیره شده است. در قدم اول ضربات بوسیله ی روش ارائه شده توسط نویسندگان [15] از سیگنال ذخیره شده تشخیص و جداسازی می شوند. سیگنال حوزه فرکانسی ضربات به وسیله تبدیل موجک تجزیه می شود. با بررسی توابع تبدیل مختلف، تابع تبدیل دابیچز مرتبه 2 تا مرحله سوم برای این منظور انتخاب گردید ضرایب جزئیات این تبدیل برای یک نقطه دلخواه در شکل 12 ترسیم شده است. هر مرحله از جزئیات مقدار آنتروپی



**شکل 1**0 مکان خط کمکی نسبت به موقعیت قرار گیری حسگرها



شانون مطابق رابطه (6) محاسبه می شود. هر چه مقدار این کمیت بیشتر باشد، سیگنال مورد نظر دارای پراکندگی بیشتری بوده و درنتیجه حاوی اطلاعات کمتری از پدیده مورد بررسی می باشد [16].

$$H(X_j) = -\sum_{d} P_d \ln P_d$$

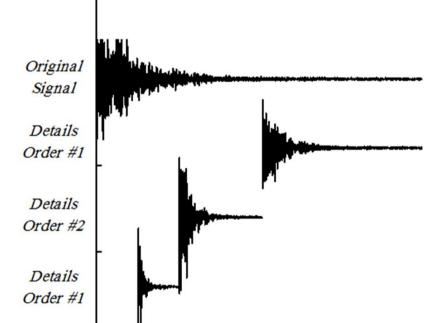
$$P_d = \frac{|x_{j,d}|^2}{||X_j||^2}$$

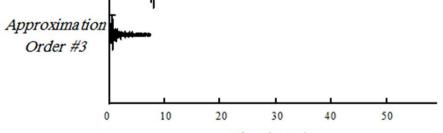
$$||X_j||^2 = \sum_{d} x_{j,d}^2$$
(6)

که در رابطه (6)،  $x_{j,a}$  بیانگر داده bام از سیگنال جزئیات مرتبه jام می باشد. در هر مرحله مقدار آنتروپی شانون سیگنال ضرایب تبدیل موجک محاسبه می گردد. لذا هر ضربه به وسیله یک بردار ویژگی 4 عضوی، که هر عضو آن معرف مقدار آنتروپی شانون سیگنال ضرایب تبدیل موجک است، عضو آن معرف مقدار آنتروپی شانون سیگنال ضرایب تبدیل موجک است، ویژه در فرکانس های با افزایش فاصله و به طبع آن افزایش میرایی به ویژه در فرکانس های بالا انتظار داریم که آنتروپی شانون نیز کاهش یابد. بدین منظور تابع هزینه ای مطابق رابطه (7)، بر مبنای این آنتروپی پیشنهاد شده منظور تابع هزینه ای مطابق رابطه (7)، بر مبنای این آنتروپی پیشنهاد شده است.

$$\operatorname{Mic}(g) = \frac{\operatorname{H}(X_{2g}) + \operatorname{H}(X_{3g})}{\sum_{j=1}^{4} \operatorname{H}(X_{jg})}$$
$$\operatorname{Cost}(k,g) = \frac{\operatorname{Mic}(1)}{\operatorname{Mic}(2)}$$
(7)

که در آن  $X_{2g}$ ،  $X_{2g}$ ،  $X_{2g}$  بهترتیب نشاندهنده یسیگنال جزئیات مرتبه اول تا سوم تابع تبدیل موجک متناظر با حسگر gام میباشد. نقاطی که بروی یک خط کمکی قرار می گیرند به علت برابر بودن نسبت فاصله از دوحسگر، مقدار تابع هزینه پیشنهادی برای آنها یکسان میباشد. نتیجه بررسی رابطه (7) برای نقاط مختلف بر روی خطوط کمکی مختلف در جدول 1 نشان داده شده است. مطابق دادههای جدول 2، مقدار تابع هزینه برای





#### Time (msec)

**Fig. 12** Decomposition of recorded ball impact signal by wavelet transforms - details and approximation

شکل 12 تجزیه صدای حاصل از برخورد بهوسیله تبدیل موجک به جزئیات و تقریب

1- Shannon entropy

391

 $\frac{10}{0} \underbrace{f_{10}}_{0} \underbrace{f_{10}}_{10} \underbrace{f_{10}}_{15} \underbrace{f_{20}}_{20} \underbrace{f_{25}}_{20} \underbrace{f_{10}}_{30} \underbrace{f_{10}}_{35} \underbrace{f_{10}}_{40}$ Distance (cm) Fig. 11 Auxiliary lines locus with respect to sensors location in the experiment zone

نقاط واقع بر یک خط کمکی از تطابق بالایی برخوردار میباشد.

#### 5-2- آزمایش

در روش پیشنهادی با استفاده همزمان از روابط (5) و (7) موقعیت ضربات تشخیص داده می شود. هر چه تعداد نقاط کمکی افزایش داشته باشد دقت پاسخ نهایی نیز افزایش خواهد یافت. نتایج آزمایش روش پیشنهادی در جدول 3 نشان داده شده است. مطابق شکل 11 با افزایش فاصله از حسگرها، فاصله خطوط کمکی با مقدار k یکسان افزایش می باید. با افزایش فاصله با توجه به نرخ پایین نمونه برداری، انتظار می ود خطای تشخیص موقعیت کاهش یابد.

به منظور بررسی این اثر در آزمایشی مجزا محیط مورد بررسی به سه قسمت یکسان، شکل 13، تقسیم گردید. نتایج تأثیر فاصله از حسگرها در در دقت روش پیشنهادی در جدول 3 نشان داده شده است.

مطابق انتظار با افزایش فاصله دقت تشخیص افزایش مییابد. لازم به ذکر است که با افزایش فاصله و بازترشدن خطوط کمکی شبکه بندی محیط برای تشخیص نیز بزرگ میشود که خود دارای تأثیر منفی در دقت نهایی خواهد شد.

## 3- بحث و نتيجه گيري

در روش پیشنهادی با استفاده از روابط کمکی و استفاده از دو حسگر موقعیت ضربات تشخیص داده شد. ویژگی بیان شده با استفاده از فضای هندسی خطوط کمکی توانست کمبود در معادلات را که به علت کاهش حسگرها به دو عدد ایجاد شده بود برطرف نماید.

مطابق دادههای جدول 4، با افزایش فاصله از حسگرها و انجام داده برداری در ناحیه دوم و سوم دقت تفکیک خطوط کمکی و به تبع آن دقت تشخیص موقعیت مکانی افزایش یافته است. با توجه به نرخ پایین داده برداری این امر دور از انتظار نبوده است.

جهت بررسی و مقایسه دقت الگوریتم پیشنهادی در تشخیص موقعیت، اختلاف محل اصابت ضربه با مکان تشخیص داده شده به عنوان خطای تشخیص محاسبه شده است. در جدول 4 میانگین این خطاها برای هر یک از نواحی سه گانه آزمایش گزارش شده است.

به منظور امکان بررسی هر چه بهتر نتایج، انحراف معیار خطا مربوط به هر سری از آزمایشها گزارش شده است. هر چه این مقدار کمتر باشد نشان دهندهی مناسبتر و ثابت بودن شرایط آزمایشگاهی میباشد.

با دورتر شدن از حسگرها و ورود به ناحیه دوم و سوم خطوط کمکی بازتر می شوند که این افزایش فاصله باوجود آنکه باعث افزایش دقت تفکیک این خطوط کمکی خواهد شد، اما در مقابل باعث بزرگتر شدن شبکهبندی محیط برای تشخیص می شود که خود دارای تأثیر منفی در دقت نهایی با حفظ بار محاسباتی در شرایط یکسان خواهد بود. لذا افزایش فاصله از

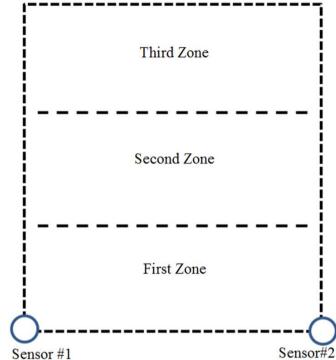


Fig. 13 Relative location of each zone in respect to sensors position شكل 13 موقعيت نواحى سه گانه مورد آزمايش نسبت به حسگرها

جدول 3 ارزیابی عملکرد الگوریتم تشخیص موقعیت با استفاده از خطوط کمکی Table 3 Evolution of sound localization algorithm using auxiliary lines

انحراف معيار در	ميانگين خطا	تعداد ضربات	تعداد	تعداد
خطای تشخیص			ضربات	خطوط
فاصله	(سانتىمتر)	جهت آزمایش	كمكى	كمكى
1.43	16	10	9	3
0.85	20	10	15	5
1.87	18	10	21	7
1.22	14	10	27	9

حسگرها استفاده از خطوط کمکی را توجیه پذیرتر میکند و در مقابل باعث افزایش بار محاسباتی خواهد شد.

در روش پیشنهادی میزان خطا لزوماً دارای مقداری پیوسته نمیباشد. میزان خطا رابطه مستقیمی با تعداد خطوط کمکی و همچنین ناحیه مورد آزمایش دارد. محدودهی رؤیت پذیر از دید الگوریتم به خطوط کمکی وابسته است و لذا هر چه فاصلهی این خطوط از یکدیگر بیشتر باشد محیط رؤیت پذیر از دید الگوریتم را به تکههای بزرگتری تقسیم بندی مینماید که باعث افزایش خطا میشود.

#### 4- نتيجه گيري

در این پژوهش به تشخیص موقعیت مکانی اصابت توپ به یک صفحهی شیشهای با استفاده از دو میکروفون با نرخ دادهبرداری پایین پرداخته شد. با کاهش تعداد حسگرها نسبت به پژوهشهای موجود به دوعدد، فضای هندسی کمکی پیشنهاد گردید. در روش نوین پیشنهادی با استفاده از خطوط کمکی

کمبود دادههای مورد نیاز به علت کاهش حسگر جبران گردید. بررسی نتایج
به دست آمده از نقاط مختلف نشان میدهد با افزایش تعداد خطـوط کمکـی
مقدار خطای نهایی کاهش مییابد. همچنین بـا افـزایش فاصـله از حسـگرها
نتایج الگوریتم پیشنهادی در تشخیص موقعیت بهبود مییابد که با توجـه بـه
ثابت بودن نرخ داده برداری در هر سه ناحیه، ایـن مهـم دور از انتظـار نبـوده
است. مقایسه توانایی الگوریتم ارائه شده به دلیل در دسترس نبودن کار مشابه
صورت نگرفته است. با توجه به آزمایشهای تکمیلی در دسـت اقـدام، امیـد
است در آینده موفق به ارائه تحلیلی جامعتر برای تنوع بیشـتری از صـفحات
گرديم.

جدول 2 ارزیابی عملکرد خطوط کمکی

**Table 2** Auxiliary lines performance evaluation

خط کمکی k <b>=</b>	تعداد نقاط
0.5	6
0.9	10
1	10
1.11	10
2	6
	0.9 1 1.11

مهندسی مکانیک مدرس، اسفند 1394، دورہ 15، شمارہ 12

392

سید امیر حسینی سبزواری و مجید معاونیان

7- مراجع

جدول 4 ارزیابی عملکرد الگوریتم تشخیص موقعیت در نواحی سه گانه Table 4 Evaluation of sound localization algorithm in each of triple

- H. Ziaiefar, M. Amiryan, M. Ghodsi, F. Honarvar, Y. Hojjat, Ultrasonic Damage Classification in Pipes and Plates using Wavelet Transform and SVM, *Modares Mechanical Engineering*, Vol. 15, No. 5, pp. 41-48, 2015. (in Persian فارسى)
- [2] T. Kundu, S. Das, K. V. Jata, Detection of the point of impact on a stiffened plate by the acoustic emission technique, *Smart Materials and Structures*, Vol. 18, No. 3, pp. 15-24, 2009.
- [3] T. Kundu, Acoustic source localization, *Ultrasonics*, Vol. 54, No. 1, pp. 25-38, 2014.
- [4] S. A. M. Hoseini Sabzevari, M., Sound Localization in Plates Using Low Cost Acoustical Sensors, *Modares Mechanical Engineering*, Vol. 15, No. 6, pp. 190-196, 2015. (in Persian فارسی)
- [5] A. Tobias, Acoustic-emission source location in two dimensions by an array of three sensors, *Non-destructive testing*, Vol. 9, No. 1, pp. 9-12, 1976.
- [6] T. Kundu, S. Das, S. A. Martin, K. V. Jata, Locating point of impact in anisotropic fiber reinforced composite plates, *Ultrasonics*, Vol. 48, No. 3, pp. 193-201, 2008.
- [7] M. Koabaz, T. Hajzargarbashi, T. Kundu, M. Deschamps, Locating the acoustic source in an anisotropic plate, *Structural Health Monitoring*, Vol. 11, No. 3, pp. 315-323, 2011.
- [8] G. C. McLaskey, S. D. Glaser, C. U. Grosse, Beamforming array techniques for acoustic emission monitoring of large concrete structures, *Journal of Sound and Vibration*, Vol. 329, No. 12, pp. 2384-2394, 2010.
- [9] D. C. Betz, G. Thursby, B. Culshaw, W. J. Staszewski, Structural damage location with fiber Bragg grating rosettes and Lamb waves, *Structural health monitoring*, Vol. 6, No. 4, pp. 299-308, 2007.
- [10] A. Mostafapour, S. Davoodi, A theoretical and experimental study on acoustic signals caused by leakage in buried gas-filled pipe, *Applied Acoustics*, Vol. 87, No. 1, pp. 1-8, 2015.
- [11] A. A. Mokhtari, A. Ohadi, H. Amindavar, Reconstructing the damage shape in aluminum plate using guided Lamb wave and polygon reconstruction technique in tomography, *Modares Mechanical Engineering*, Vol. 15, No. 4, pp. 239-246, 2015. (in Persian فارسي)
- [12] K. F. Graff, *Wave motion in elastic solids*, pp. 281-294, New York: Courier Dover Publications, 1975.
- [13] D. Liang, S.-f. Yuan, M.-l. Liu, Distributed coordination algorithm for impact location of preciseness and real-time on composite structures, *Measurement*, Vol. 46, No. 1, pp. 527-536, 2013.
- [14] M. Pazhoohiyani, M. Moavenian, M. E. Momeni Heravi, Identification of broken needle in single jersey circular knitting machine using neural network on yarn fluctuations signals *Modares Mechanical Engineering*, Vol. 14, No. 16, pp. 339-348, 2015. (in Persian نفار سي)
- [15] S. A. M. Hoseini Sabzevari, M., Application of a simple robust 2-D pictorialgeometrical feature on QRS complex detection *Modares Mechanical Engineering*, Vol. 14, No. 7, pp. 117-121, 2014. (in Persian.
- [16] D. Bianchi, E. Mayrhofer, M. Gröschl, G. Betz, A. Vernes, Wavelet packet transform for detection of single events in acoustic emission signals, *Mechanical Systems and Signal Processing*, Vol. 65, No. 64, pp. 441-451, 2015.

zones				
انحراف معيار در	المخربة فجناره	تمراد خرمارية	تعداد	تعداد
خطای تشخیص	میانگین خطا (سانتیمتر)	تعداد ضربات آزمایش	ضربات	خطوط
فاصله	(سانىيمىر)	ازمایش	كمكى	كمكى
				ناحيه اول
1.26	18	5	12	3
1.05	22	5	15	5
1.83	17	5	21	7
1.24	16	5	27	9
				ناحيه دوم
1.72	21	5	12	3
0.76	16	5	15	5
2.31	15	5	21	7
1.24	25	5	27	9
				ناحيه سوم
1.41	17	5	12	3
1.03	18	5	15	5
0.83	14	5	21	7
1.11	15	5	27	9

5- فهرست علائم

(ms <sup>-1</sup> )	امواج (	انتشار	سرعت	С
---------------------	---------	--------	------	---

- (m) اختلاف جابجایی D
  - (m) جابجايى *d* 
    - (s) زمان t

#### زيرنويسها

ې      مرتبه جزئيات تبديل موجک	g
--------------------------------	---

p ضربهی اعمال شده

#### 6- تقدير و تشكر

نویسندگان از جناب آقای محسن حقگو و دکتر عبدالرحمان جامیالاحمدی به سبب هماهنگیهای صورت داده شده جهت انجام آزمایشهای فوق، کمال تشکر را دارند.

393