تشخیص برخط عیبهای مکانیکی سیمپیچ ترانسفورماتور با استفاده از تخمین تابع تبدیل کانال انتشار موج UWB

مريم السادات اخوان حجازى، استاديار، جواد ابراهيمى، دانشجوى دكترى، مريم صباغ پور آرانى، كارشناس ارشد، گئورك قره پتيان، استاد

n.sabbaghpur@gmail.com,mhejazi@kashanu.ac.ir - دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر - دانشگاه کاشان - ایران - j_ebrahimi@aut.ac.ir
 ۲ - دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر - دانشگاه صنعتی اصفهان - اصفهان - ایران - grptian@aut.ac.ir

چکیده: استفاده از رادار فراپهنباند جهت تشخیص برخط عیب مکانیکی سیمپیچ ترانسفورماتور، بهتازگی پیشنهاد شده است. در ایـن مقالـه بهمنظور شناسایی و تخمین تغییر شکل شعاعی و جابهجایی محوری در سیمپیچ ترانسفورماتور از تکنیک تحلیل مدال استفاده شده است. در روش مورد استفاده، با توجه به تأثیر تغییرات مکانیکی بر پارامترهای کانال انتشار موج فراپهنباند در داخـل ترانسفورماتور و نمـایش آن بهصورت تـابع تبدیل، به استخراج ویژگی برای تشخیص عیب پرداخته شده است. با انتخاب بهترین روش تخمین تابع تبدیل، از آن برای تعیـین مقـدار صفرها و قطبهای سیستم در حالتهای مختلف سالم و معیوب محوری و شعاعی استفاده شده است. با مقایسه مقادیر صفر و قطبهای تابع تبدیل درحالت سالم و معیوب میتوان به تشخیص قطعی برای وجود عیب پرداخت و میزان عیب را بهصورت تقریبی تعیین نمود. اندازگیریهای انجامشده بر روی مدل آزمایشگاهی نیز نشان میدهد که روش پیشنهادی میتواند وجود عیب محوری و شعاعی را تشخیص دهد اما در تعیین نمود. اندازگیریهای انجامشده بر روی همراه با خطا عمل میکند. لذا با توجه به قابلیتهای روش پیشنهادی، میتوان از آن بهصورت تقریبی عیین نمود. اندازگیری ای ایـن عیبها همراه با خطا عمل میکند. لذا با توجه به قابلیتهای روش پیشنهادی، میتوان از آن بهصورت ترکیبی با روش تصویرداری راداری استفاده نمود.

واژههای کلیدی: صفر و قطب، سیم پیچ ترانسفورماتور، تابع تبدیل، روش RLS، مدل BJ

Online Detection of Transformer Winding Mechanical Faults Using Estimation of the Transfer Function of the UWB Wave Propagation Channel

M. A.Hejazi¹, Assistant Professor, J. Ebrahimi², PHD student, M. Sabbaghpur Arani¹, MSc student, G. Gharehpatian³, Professor

- 1- Electrical and computer Engineering Department, University of Kashan, Kashan, Iran, Email: mhejazi@kashanu.ac.ir, m.sabbaghpur@gmail.com,
 - 2- Electrical and computer Engineering Department, Isfahan University of Technology, Isfahan, Iran, Email: j_ebrahimi@aut.ac.ir
 - 3- Electrical Engineering Department, Amirkabir University of Technology, Tehran, Iran, grptian@aut.ac.ir

Abstract: Transformer winding mechanical fault detection by Ultra Wide Band (UWB) Sensors has been recently proposed. In this paper, modal analysis technique has been used to detect and estimate radial deformation and axial displacement in transformer winding. In this technique, using the UWB wave propagation channel modeling by transfer function and knowing that mechanical changes affect the channel parameters, the features have been extracted for the fault diagnosis. By choosing the best method of estimating the transfer function, the zeroes and poles in different sound and defective mode has been determined. For diagnosing and determining the approximate amount of the faults, the amounts of Zeroes and Poles of the Transfer Function have been compared in different modes. The measurement results have been shown that the proposed method can be successful in the detection of the fault but it cannot determine the amount of the faults accurately. According to the capabilities of the proposed method, it can be used in combination with the previously introduced Radar Imaging Method.

Keywords: Zeroes and poles, transformer winding, transfer function, RLS method, BJ model.

تاریخ ارسال مقاله: ۱۳۹۵/۰۱/۲۸ تاریخ اصلاح مقاله: ۱۳۹۵/۰۹/۲۲ تاریخ پذیرش مقاله: ۱۳۹۵/۱۱/۰۲ نام نویسنده مسئول: مریم السادات اخوان حجازی نشانی نویسنده مسئول: ایران– اصفهان– کاشان– بلوار قطب راوندی– دانشگاه کاشان– دانشکده برق و کامپیوتر

۱– مقدمه

ترانسفورماتورها از مهمترین عناصر شبکه قدرت هستند که سطوح مختلف ولتاژ را به یکدیگر اتصال میدهند [۱]. برای افزایش قابلیت اطمینان تغذیه انرژی برق، شناسایی سریع عیبهای رخداده در ترانسفورماتور الزامى مىباشد. عيوب مكانيكى سيم پيچهاى ترانسفورماتور میتوانند در هنگام حملونقل و یا در اثر نیروهای الكتروديناميكي ناشى از اتصال كوتاه بهوجود آيند. بهطور كلى مىتوان این عیوب را به دو دسته جابهجایی محوری و تغییر شکل شعاعی سیم پیچهای ترانسفورماتور تقسیم کرد [۲]. این عیوب بهمرور زمان موجب خرابی عایق سیم پیچهای ترانسفورماتور و درنتیجه بروز اتصال کوتاه در داخل ترانسفورماتور می شود. بنابراین تشخیص به موقع آنها اهمیت زیادی دارد. استفاده از رادار فرایهن باند⁽ (UWB) امکان تشخیص عیوب مکانیکی ترانسفورماتور را بهصورت برخط و توسط یک دستگاه فرستنده و گیرنده امواج فراهم می سازد. پهنای پالس بسیار باریک استفادهشده در تکنولوژی UWB، پهنای باند بسیار وسیعی را ایجاد میکند و باعث میشود تا بازتابشهای محیط در گیرنده از یکدیگر مجزا باشند. بنابراین می توان تغییرات اجزاء محیط را به صورت مجزا بررسی کرد. از این ویژگی برای پیشنهاد روش جدید برای پایش تغییرات فیزیکی در سیم پیچهای ترانسفورماتور استفاده شده است [۳]. در این روش یک پالس UWB بهطرف سیم پیچ ترانسفورماتور ارسال می شود. سیگنال داخل محیط منتشر شده و به هدف (سیم پیچ) برخورد می نماید. سیگنال بازتاب شده از محیط و سیم پیچ ترانسفورماتور توسط دستگاه گیرنده دریافت و ذخیره مى شود. با تجزيه وتحليل امواج دريافتى، تغيير شكل هندسى سيم پيچ ترانسفورماتور تشخيص داده می شود [۷-۴].

روشهای مختلفی برای تحلیل سیگنال دریافتی از رادار UWB برای تشخیص نوع و میزان تغییر شکل شعاعی و جابهجایی محوری وجود دارد. ازجمله مىتوان به تشخيص وجود و تخمين ميزان عيب با تعريف شاخص [٨]، تعيين نوع و ميزان عيب با استفاده از استخراج ویژگی با ویولت و روشهای شناسایی الگو [۹]، تعیین محل عیب با استفاده از تحلیل اختلاف زمانی رسیدن سیگنال در دو گیرنده و روش هایپربولیک [۱۰]، تشخیص نوع، محل و میزان عیب با استفاده از تصویربرداری با رادار UWB [۱۱] اشاره کرد. در روش تصویربرداری که بهصورت برخط انجام می شود، نیاز است که آنتن در سرتاسر سیمپیچ حرکت داده شود [۱۱، ۱۲]. در [۱۳]، گزارشی از پیادہسازی روش تصویربرداری راداری روی یک ترانسفورماتور تعمیری ۳۰MW ارائه شده است. از طرفی کانال به محیط انتشاری عبور سیگنال از فرستنده به گیرنده می گویند که با استفاده از سیگنال ورودی و خروجی، میتوان تابع تبدیل محیط بین فرستنده و گیرنده را متناظر با عیوب مختلف سیم پیچ ترانسفورماتور مدل سازی رياضي نمود.

در شرایطی که شکی بهوجود عیب در سیم پیچ ترانسفورماتور نباشد، جهت صرفهجویی در هزینهها بهتر است، حرکت آنتن انجام نشود. بنابراین در این مقاله پیشنهاد شده است که ابتدا با آنتنهای ثابت و با استفاده از روش تحلیل مکان صفر و قطبهای تابع تبدیل اندازهگیری انجام شود. درصورتی که احتمال وجود عیب از آستانهای بالاتر بود، سیستم کنترل به آنتنها فرمان شروع حرکت جهت تصویربرداری راداری را ارسال نماید.

در بخش دوم این مقاله اجزای مجموعه آزمایشگاهی معرفی شده و در بخش سوم، مراحل استفاده از روش پیشنهادی برای تشخیص عیوب بیان میشود. روشهای مختلف مدلسازی کانال انتشار موج UWB با در نظر گرفتن دینامیک خطا، در بخش چهارم ارائه میشود. در بخش پنجم با توجه به مسئله موردنظر و مقایسه نتایج آزمایشگاهی و سیگنالهای بهدست آمده از توابع تبدیل تخمینزدهشده، یکی از روشها انتخاب میگردد. سپس برای مدلهای مختلف چیدمان آزمایش، نتایج تخمین تابع تبدیل بررسی میشود. درنهایت در بخش نهایی با توجه به مدل انتخابی از این روشها برای ارزیابی عیوب تغییر شکل شعاعی و جابهجایی محوری استفاده شده است.

۲- مجموعه آزمایشگاهی

مجموعه آزمایشگاهی آمادهشده برای انداز گیریها، شامل اجزای زیر است:

- مدل سيم پيچ ترانسفورماتور
- آنتنهای فرستنده و گیرنده [۱۴]

موقعیت مدل سیمپیچ ترانسفورماتور و آنتنهای فرستنده و گیرنده در شکل ۱ و مشخصات مربوط به آن در جدول ۱ بیان شده است.

ورودی سیستم در آزمایشهای انجامشده پالس UWB ارسالی از نوع گوسی است که توسط دستگاه فرستنده Pulse ON 220 ارسال میشود. روش انجام آزمایش و پیشپردازش دادهها در [۱۱، ۱۲] بیان شده است.



شکل ۱: مجموعه آزمایشگاهی

جدول ۱: مشخصات مجموعه آزمایشگاهی

۴۷ cm	فاصله بین آنتن فرستنده و گیرنده	
۲۴/۵ cm	ارتفاع آنتنها از سطح ميز آزمايش	
۱۲/۵ cm	ارتفاع مدل سيمپيچ ترانسفورماتور از سطح ميز آزمايش	
۴۰ cm	فاصله مدل سیمپیچ ترانسفورماتور از خط واصل بین آنتنهای	
	فرستنده و گیرنده	

اگر سیگنال ارسالی (x(t) درنظر گرفته شود، سیگنال دریافتی را می توان به صورت رابطه (۱) بیان نمود:

 $y(t) = x(t) * h_1(t) * h_2(t) * h_a(t)$ (1)

($h_1(t)$ پاسخ ضربه سیستم الکترونیکی تولید پالس UWB و آنتن فرستنده و $h_2(t)$ مربوط به آنتن گیرنده و مدار الکترونیکی دریافت سیگنال و $h_a(t)$ مربوط به آنتن گیرنده و مدار الکترونیکی دریافت آزمایشهای مختلف که فرستنده و گیرنده در فواصل مختلف قرار می گیرند، h_1 و h_2 ثابت هستند و فقط h_a تغییر می کند که تمام گذر است. تأثیر محیط بین فرستنده و گیرنده، تضعیف دامنه سیگنال است که می توان این تضعیف را برحسب فاصله بین فرستنده و گیرنده به دست آورد. شکل ۲-الف اندازه میانگین دامنه اولین چندمسیری سیگنال دریافتی را برحسب فاصله بین فرستنده و گیرنده و ش ۲-ب پالس ارسالی توسط فرستنده (ورودی) و پالس دریافتی توسط گیرنده (خروجی) را برای یک چیدمان مشخص نسبت به یک مرجع زمانی نشان می دهد.

با داشتن فاصله آنتنهای فرستنده و گیرنده میتوان زمان ارسال پالس توسط فرستنده را نسبت به اولین چندمسیری دریافتی در گیرنده بهدست آورد. اولین چندمسیری دریافتی در گیرنده مربوط به مسیر مستقیم بین آنتن فرستنده و گیرنده است که سیگنال ارسالی نسبت به اولین چندمسیری بهاندازه زمانی که سیگنال از فرستنده تا گیرنده طی میکند جلوتر است. اگر فاصله بین فرستنده و گیرنده برابر *b* باشد، این زمان برابر *d*/*c* خواهد بود که *c* سرعت حرکت موج UWB در محیط هوا است.



شکل ۲: الف) تضعیف دامنه سیگنال دریافتی برحسب فاصله بین فرستنده و گیرنده، ب)پالس ارسالی از فرستنده و سیگنال دریافتی در گیرنده

۳-مراحل استفاده از روش تحلیل صفر و قطب برای

تشخيص عيوب سيم پيچى

در روش پیشنهادی ابتدا یک مدل ریاضی بین ورودی و خروجی کانال انتشار UWB در نظر گرفته میشود، سپس با انجام اندازه گیریهای حوزه زمان پارامترهای آن تعیین میشوند. روشهای متنوعی برای تخمین یک تابع تبدیل وجود دارد که با توجه به مسئله موردنظر یکی از روشها انتخاب می گردد. سپس برای مدلهای مختلف چیدمان آزمایش، نتایج تخمین تابع تبدیل ارزیابی میشود. سپس سیگنالهای بهدست آمده از تابع تبدیل تخمینزده با نتایج آزمایشهای عملی مقایسه شده و میزان خطا بررسی میشود. پس از انتخاب بهترین روش تخمین تابع تبدیل با کمترین خطاه از آن برای انتخاب بهترین روش تخمین تابع تبدیل با کمترین خطاه از آن برای معیوب محوری و شعاعی استفاده میشود. درنهایت برای تشخیص وجود عیب استفاده از شاخص حرکت قطب (D) پیشنهاد می گردد. شکل ۳ روند کلی استفاده از تخمین تابع تبدیل کانال انتشار موج (UWB و تحلیل صفر و قطب برای تشخیص عیوب مکانیکی



شکل ۳: روند کلی استفاده از تحلیل صفر و قطب برای تشخیص عیوب

علت استفاده از این روش نگاشت هر حالت عیب با تعداد زیادی ویژگی (منحنیهای بهدستآمده در حوزه زمان) به تعداد محدودی ویژگی (صفرها و قطبهای تابع تبدیل) برای تسهیل امر ذخیرهسازی اطلاعات و مقایسه حالتهای مختلف می باشد.

۴- مدلسازی کانال انتشار موج UWB در ترانسفورماتور

هدف از مدلسازی کانال انتشار موج UWB در ترانسفورماتور پایش وضعیت سیم پیچ از طریق مقایسه پارامترهای مدل (توابع تبدیل) در حالت سالم و حالت عیب است. برای تابع تبدیل یک کانال انتشار موج مدلهای مختلفی ارائه شده است [۱۵]. در تمامی این روشها باید درجه مدل یعنی تعداد صفرها و قطبهای تابع تبدیل مشخص شود. تعداد قطبهای مزدوج تابع تبدیل برابر تعداد نقاط پیک در چگالی طیف توان^۲ (PSD) سیگنال خروجی سیستم میباشد. البته شرط استفاده از چگالی طیف توان این است که سیگنالهای دریافتی از لحاظ آماری ایستا باشند [۱۶].

در حوزه زمان گسسته^۳ میتوان یک فرآیند تصادفی نمونهبرداری شده را به صورت خروجی یک سیستم خطی تغییرناپذیر با زمان با تبدیل Z مدل سازی کرد که با در نظر گرفتن دینامیک خطا به صورت شکل ۴ در نظر گرفت. خطای سیستم را میتوان خروجی یک سیستم خطی تغییرناپذیر با زمان با ورودی نویز سفید به صورت رابطه (۲) در نظر گرفت که باید پارامترهای مربوط به چهار چندجمله ای $(-1) A(z^{-1})$ و $(-2) C(z^{-1})$ تخمین زده شوند.

$$y_t = \frac{A(z^{-1})}{B(z^{-1})} x_t + \frac{C(z^{-1})}{D(z^{-1})} v_t \tag{(Y)}$$

اگر رابطه (۲) بهصورت زیر درنظر گرفته شود مدل ARMAX بهدست میآید.

 $B(z^{-1})y_t = A(z^{-1})x_t + C(z^{-1})v_t$ (7)

این مدل بیان می کند که مدل سیستم و نویز دارای صفر و قطب میباشند و قطبهای درنظر گرفته شده برای مدلسازی نویز با قطبهای سیستم یکسان است.



شکل ۴: مدل سیستم به همراه مدل خطا

اگر رابطه (۲) بهصورت زیر درنظر گرفته شود مدل ^AARX بهدست میآید.

$$B(z^{-1})y_t = A(z^{-1})x_t + v_t$$
 (*)

این مدل بیان می کند که مدل سیستم دارای صفر و قطب می باشد ولی مدل نویز تمام قطب است. همچنین قطبهای درنظر گرفته شده برای مدل سازی نویز با قطبهای سیستم یکسان است. اگر رابطه (۲) به صورت زیر درنظر گرفته شود مدل OE² به دست می آید.

$$y_t = \frac{A(z^{-1})}{B(z^{-1})} x_t + v_t \tag{(\Delta)}$$

در این مدل نویز سیستم یک نویز سفید است و تابع تبدیل آن برابر ۱ است. اگر رابطه (۲) به صورت زیر درنظر گرفته شود مدل BJ ۲ به دست می آید.

$$y_t = \frac{A(z^{-1})}{B(z^{-1})} x_t + \frac{C(z^{-1})}{D(z^{-1})} v_t$$
(8)

این مدل حالت کلی تر مدل های فوق است و بیان می کند که مدل سیستم و نویز شامل صفر و قطب است و قطب های نویز از قطب های

سیستم متمایز است [۱۷]. درنهایت این مدل برای آزمایشها انتخاب شد.

۵-انتخاب روش برای تخمین تابع تبدیل

روشهای تخمین تابع تبدیل شامل روشهای خارج از خط^۸ یا یکباره^۹ و روشهای روی خط هستند. در روشهای یکباره تخمین بهصورت خارج از خط انجام می گیرد بهصورتی که با نمونهبرداری از ورودی و خروجی در آزمایش، محاسبات لازم انجام شده و پارامترهای سیستم تخمین زده می شوند. در روشهای روی خط پارامترهای سیستم با نمونهبرداریهای گذشته ورودی و خروجی تخمین زده شدهاند و با دریافت نمونه جدید از ورودی و خروجی پارامترهای قبلی اصلاح می شوند.

یکی از کاربردیترین و جامعترین روشهای تخمین یکباره که بهدلیل مشکلات و محدودیتهای زیادی که دارند، کمتر مورد استفاده قرار می گیرند، روش حداقل مربعات میباشد که مبتنی بر پاسخ پله، پاسخ ضربه و پاسخ فرکانسی سیستمها هستند. در روشهای تخمین پارامتر بین سیستم و تخمینزننده پارامتر بهصورت لحظهای ارتباط برقرار است، بهطوریکه تا لحظه t از نمونههای ورودی و خروجی استفاده شده و تخمین پارامتر صورت گرفته است. حال بر اساس اطلاعات ورودی و خروجی در لحظه t+1 تخمین قبلی اصلاح می شود. به عبارت دیگر با هر نمونه جدید از اطلاعات ورودی و خروجی پارامترها به روز می شوند.

یکی دیگر از روشهای تخمین پارامتر، روشهای تطبیقی است که شامل الگوریتمهایی ازجمله: الگوریتم تصویر (PA)^{۱۰}، الگوریتم تصویر متعامد (OPA)^{۱۰}، روش حداقل مربعات بازگشتی (RLSD^{۱۰}، روش حداقل مربعات بازگشتی با وزندهی دادههای انتخابی (RLSDW)^{۱۰}، روش حداقل مربعات بازگشتی با وزندهی نمایی دادهها کوواریانس (RLSCR)^{۱۰} [۱۸].

برای انتخاب نوع روش تخمین در این تحقیق ۱۰۰ آزمایش مختلف در حالت سالم مدل سیمپیچ ترانسفورماتور انجام شده است. در تمامی آزمایشها، مجموعه آزمایشگاهی ثابت است. چگالی طیف توان سیگنال دریافتی در حالت سالم مدل سیمپیچ ترانسفورماتور بهصورت شکل ۵ میباشد. چگالی طیف توان با روش برگ^{۱۰} تخمین زده شده است [۱۹].

با توجه به شکل مشاهده می شود که دو نقطه ماکزیمم در اطراف فرکانس ۴ گیگاهرتز وجود دارد. پس می توان حدس زد که دو زوج قطب در تابع تبدیل وجود دارد. بنابراین درجه مخرج تابع تبدیل بین فرستنده و گیرنده، برابر ۴ در نظر گرفته می شود.

برای پیدا کردن بهترین روش تخمین تابع تبدیل، با توجه به مطالب بیانشده با در نظر گرفتن تابع تبدیل با ۴ قطب و صفرهای مختلف سیگنال اندازگیری شده و سیگنال تخمینزدهشده مقایسه میشود.



اگر PSD سیگنال تخمینزده شده به درستی نقاط ماکزیمم PSD سیگنال اندازگیری شده را دنبال کند این روش برای تخمین پارامترهای تابع تبدیل مناسب است. اندازه گیری ها نشان داد که در روش RLS پارامترهای تابع تبدیل به خوبی همگرا می شوند و PSD سیگنال خروجی تخمینزده شده در نقاط ماکزیمم اطراف فرکانس ۴ گیگاهرتز منطبق بر PSD سیگنال خروجی اندازه گیری شده است. شکل ۶-الف نشان می دهد که خروجی تخمینزده شده جوجی واقعی سیستم را دنبال می کند و میزان خطای بین این دو بسیار کم است. همچنین شکل ۶-ب PSD سیگنال تخمینزده شده به درستی نقاط ماکزیمم PSD سیگنال اندازه گیری شده را دنبال می کند.

شکل آبی رنگ مربوط به سیگنال اندازهگیری شده و شکل قرمزرنگ مربوط به سیگنال تخمینزده شده است. نتایج نشان داد برای تعیین پارامترهای مجهول با روش RLS که با درنظر گرفتن تعداد ۰ و ۲ و ۴ صفر، ضرایب مربوط به صفرهای سیستم به سمت صفر همگرا شده است. این نشانده نده آن است که در روشهای تخمین تطبیقی، تابع تبدیل سیستم صفری ندارد و مدل آن تمام قطب است. با توجه به اندازه گیریها با افزایش تعداد قطبهای سیستم، چگالی طیف توان سیگنال دریافتی اندازه گیری شده تغییری نکرده است. بنابراین تعداد قطبهای تابع تبدیل ۴ انتخاب شد.



شکل ۶: سیگنال دریافتی اندازهگیری و تخمینزدهشده توسط الگوریتم RLS، الف)حوزه زمان، ب) چگالی طیف توان

BJ برای مدل RLS در از روش تخمین RLS برای مدل از در این مدل برای مدل ۲۵ مدل در این مدل برای سیستم ۴ قطب و ۲ صفر و برای خطا نیز ۴ قطب و ۲ صفر در نظر گرفته شده است. مدل ریاضی تابع تبدیل آن به صورت معادله ۲ است که پارامترهای آن با روش RLS تخمین زده شده اند:

$$y_{t} = \frac{(a_{0}+a_{1}z^{-1}+a_{2}z^{-1})}{(1+b_{1}z^{-1}+b_{2}z^{-2}+b_{3}z^{-3}+b_{4}z^{-4})}x_{t} + (Y)$$

$$\frac{(1+f_{1}z^{-1}+f_{2}z^{-2})}{(1+d_{1}z^{-1}+d_{2}z^{-2}+d_{3}z^{-3}+d_{4}z^{-4})}v_{t}$$

منحنی های مربوط به همگرایی پارامترهای مدل سیستم در شکل Y-الف آورده شده است. با توجه به این شکل مشخص است که پارامترهای مربوط به صفرهای سیستم یعنی *مه، a1* و *a2* بهسمت صفر همگرا شدهاند. بنابراین مدل سیستم صفری ندارد. شکل Y-ب همگرایی پارامترهای مربوط به مدل خطا را نشان میدهد. از این شکل نیز مشخص است که پارامترهای مربوط به صفرهای مدل خطا یعنی *c1* و *c2* بهسمت صفر همگرا شدهاند و این نشاندهنده این است که مدل درنظر گرفته شده برای خطا باید تمامقطب باشد.

برای ارزیابی تابع تبدیل بهدستآمده، سیگنال مربوط بهحالت سالم مدل سیمپیچ اندازگیریشده با سیگنال مربوط بهحالت سالم مدل سیمپیچ که از تابع تبدیل تخمینزدهشده بهدستآمده مقایسه میشوند. بدین منظور زمان نمونهبرداری برابر Bin ۱۰ یا ۳۱/۷۸۹ ps تنظیم شده است و فاصله زمانی بین پالسهای ارسالی توسط فرستنده برابر ۵۰ میلی ثانیه است.



RLS، الف) مدل سیستم، ب) مدل خطا

درنهایت با داشتن سیگنال ورودی و سیگنال دریافتی توسط گیرنده در آزمایش، تابع تبدیل بین ورودی و خروجی برای این چیدمان آزمایش بهدست میآید.

شکل ۸ سیگنال بهدست آمده از اندازه گیری ها و سیگنال استخراج شده از تابع تبدیل مفروض را نشان میدهد که اختلاف کمی بین دو سیگنال وجود دارد.



شکل ۸: سیگنالهای دریافتشده توسط گیرنده و تخمینزدهشده در حالت سالم مدل سیمپیچ ترانسفورماتور

۷-استفاده از پارامترهای تابع تبدیل برای تشخیص

وجود عيبهاي سيم پيچ ترانسفورماتور

برای این بخش، سه مسأله زیر تعریف می شود و اندازه جابه جایی محوری در هر آزمایش ۰/۲ mm ۰/۲ در نظر گرفته شده است:

- تشخیص وجود عیب محوری یا عیب شعاعی
 - ۲. تشخیص میزان عیب محوری
 - ۳. تشخیص میزان عیب شعاعی

۷-۱-تغییر شکل شعاعی

برای انجام این آزمایش ۵ دیسک با قطرهای ۶۰ سانتیمتر روی یکدیگر قرار داده شده است که یکی از این دیسکها در راستای مرکز دیسک برشداده شده است. برای ایجاد تغییر شکل شعاعی قطاعهای برشداده شده در راستای شعاع به سمت بیرون کشیده شده اند که یک نمونه از آن در شکل ۹ الف و ب نشان داده شده است.

چگالی طیف توان سیگنال دریافتی در حالت سالم و حالتهای عیوب تغییر شکل شعاعی مدل سیمپیچ ترانسفورماتور بهصورت شکل ۱۰ میباشد. همانطور که در شکل مشاهده میشود در تمامی حالات عیب چگالی طیف توان دارای دو نقطه پیک است. بنابراین همه حالات با دو زوج قطب، قابل تخمین است. شکل ۱۱ مکان قطبهای تابع تبدیل برای حالت سالم و حالتهای مختلف تغییر شکل شعاعی ایجادشده بر روی مدل سیمپیچ به قطر ۶۰ سانتیمتر را نشان میدهد. تابع تبدیل بهروش RLSEXP تخمین زده شده است. با توجه به شکل ۱۱ مشاهده میشود که تغییر شکل شعاعی در سیمپیچ ترانسفورماتور، تنها موجب حرکت قطبها شده است.





شکل ۹: الف) مدل سیمپیچ با دیسکهای با قطر ۶۰ سانتیمتر، ب) نمای بالایی از قطاعهای مدل سیمپیچ، ج) بالابر ساختهشده برای

ج)



شکل ۱۰: چگالی طیف توان سیگنالهای دریافتی اندازهگیری شده برای عیوب مختلف تغیر شکل شعاعی بر روی مدل سیم پیچ به قطر ۶۰ سانتیمتر



شکل ۱۱: مکان قطبهای تابع تبدیل برای حالت سالم و حالتهای مختلف تغییر شکل شعاعی ایجادشده بر روی مدل سیمپیچ به قطر ۶۰ سانتیمتر

لذا برای تشخیص وجود عیب استفاده از شاخص حرکت قطب (D) بهشکل رابطه (۸) پیشنهاد میشود.

$$D = \sum_{i=1}^{n} \frac{|P_{S_i} - P_{d_i}|}{|P_{S_i}|}$$
(A)

$$T = u(D - 0.001) = \begin{cases} 1 & D \ge 0.001 \\ 0 & otherwise \end{cases}$$
که در آن n تعداد قطبهای سیستم

P_d: مختصات قطب در حالت معيوب

بهطوری که اگر مقدار D (حرکت قطبها) از ۰٬۰۰۱ بزرگتر باشد بهمعنی تشخیص خطا، و در غیراینصورت بهمعنای عدم تشخیص خطا خواهد بود.

۲-۷- عیب جابهجایی محوری

برای انجام این آزمایش ۵ دیسک با قطرهای ۶۰ سانتیمتر روی یکدیگر قرار داده شده است. برای ایجاد جابهجایی محوری از یک دستگاه بالابر مطابق شکل ۹–ج استفاده شده است.

شکل ۱۲ مکان قطبهای تابع تبدیل را برای جابهجاییهای محوری مختلف نشان میدهد. همانطور که از این شکل مشخص است مکان قطبهای تابع تبدیل برای جابهجاییهای محوری مختلف دارای تغییر میباشد.



شکل ۱۲: مکان قطبهای تابع تبدیل برای حالت سالم و حالتهای مختلف جابهجایی محوری ایجادشده بر روی مدل سیمپیچ به قطر ۶۰ سانتیمتر

۸- تشخیص میزان عیب سیمپیچ ترانسفورماتور با استفاده از صفر و قطب به عنوان ویژگی

۸–۱– تغییر شکل شعاعی

با استفاده از ویژگیهای استخراجشده از تابع تبدیل کانال انتشار با استفاده از شبکه عصبی [۲۰]، میزان عیب شعاعی و محوری شناسایی می شود. آزمایشها برای ۴۱ حالت مختلف عیب شعاعی است. قطاع ۲×۲ از صفرتا ۴۰mm حرکت داده شده است و هر حالت شامل سیگنالی است که ۶۴۰ نمونه دارد. ۸۰ درصد کل دادهها را برای آموزش و ۲۰ درصد را برای آزمایش انتخاب شده است. شبکه عصبی مورداستفاده شامل ۸ لایه و ۱۰ نرون می باشد.

جدول ۲: نتایج تخمین وجود و میزان تغییر شکل شعاعی

اندازه تغييرشكل	مقدار تخمينزدهشده		
شعاعی (mm)	با شبکه عصبی (mm)	Т	/خطا
۴	18/8240	١	T1V/11T
٨	٨/٠ ١٧۴	١	٠/٢١٧۵
١٢	18/+4+8	١	•/٣٣٩١٧
18	14/2021	١	۹/۰۳
۲.	11/9۴۸۸	١	4.1208
24	19/5280	١	19/14184
۲۸	۴۳/• ۴ ٨ •	١	54/1429
٣٢	24/1412	١	26/26
۳۶	22/9601	١	19/29271
۴.	4.1.122	١	•/•٣•۵
		: درصد خطا	48/48.00

با توجه به نتایج جدول ۲ مشاهده می شود که این روش برای تشخیص تغییر شکل شعاعی کاملاً موفق و برای تشخیص میزان تغییر شکل شعاعی همراه با خطای ۴۸٪ عمل می کند.

۸-۲- جابهجایی محوری

کل آزمایشها برای جابهجایی محوری ۱۵۱ حالت مختلف بوده و هر حالت شامل سیگنالی است که ۲۰۱ نمونه دارد. با ورودی مشخص قطبهای سیستم تخمین زده میشوند. ۸۰ درصد کل دادهها را برای آموزش و ۲۰ درصد را برای برآورد انتحاب شده است. شبکه عصبی مورد استفاده شامل ۸ لایه و ۱۰ نرون میباشد. جدول ۳ نتایج تخمین میزان جابهجایی محوری را نشان میدهد.

با توجه به نتایج جدول ۳ مشاهده می شود که این روش برای تشخیص تغییر جابهجایی محوری کاملاً موفق و برای تشخیص میزان تغییر شکل شعاعی همراه با خطای ۲۷٪ عمل می کند. با توجه به نتایج بهدست آمده و اینکه این روش در تشخیص وجود عیب محوری و شعاعی ۱۰۰٪ موفق بوده است، می توان از ترکیب این روش با روش تصویربرداری راداری استفاده نمود.

جدول ۳: نتایج تخمین وجود و میزان جابهجایی محوری

عیب همراه با خطا عمل میکند. لذا این روش میتواند بهصورت	
ترکیبی با روش تصویربرداری راداری استفاده شود. با بهکارگیری این	
روش نیاز نیست که برای تشخیص عیب بهصورت برخط انرژی زیادی	
جهت حرکت دادن مداوم آنتنها مصرف شود و تنها در صورت بروز	
عیب مکانیکی آنتن حرکت نموده و محل دقیق عیب را تعیین	
مىنمايد.	

منابع

[۱] بهرام نوشاد، مرتضی رزاز، قدرتاله سیفالسادات، "تعیین یک مدل دقیق ترانسفورماتور جریان برای تحلیل حالت های گذرای الکترومغناطیسی در طی خطاهای الکتریکی"، مجله مهندسی برق دانشگاه تبریز، دوره ۴۱، شماره ۲، صفحه ۲۵–۸۶، زمستان ۱۳۹۰.

- [2] K. K. Karsai and D. Kerenyi, D. and Kiss. L., *Large Power Transformers*, Elsevier, Armsterdam, 1987.
- [3] Q. Huang, L. Qu, B. Wu and G. Fang, "UWB through-wall imaging based on compressive sensing," *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, vol. 48, pp. 1408-1415, 2010.
- [4] G. Mokhtari, G. Gharehpetian, R. Faraji-Dana and M. Hejazi, "On-line monitoring of transformer winding axial displacement using UWB sensors and neural network," *International Review of Electrical Engineering*, vol. 5, 2010.
- [5] M. Hejazi, J. Ebrahimi, G. Gharehpetian, R. Faraji-Dana and M. Dabir, "Feasibility studies on on-line monitoring of transformer winding mechanical damage using UWB sensors," in *The XIX International Conference on Electrical Machines-ICEM 2010*, 2010.
- [6] G. Mokhtari, G. Gharehpetian, M. Hejazi and J. Ebrahimi, "Simulation of on-line monitoring of transformer winding axial displacement," in *Electrical Machines (ICEM)*, 2010 XIX International Conference on, 2010, pp. 1-4.
- [7] J. Ebrahimi, G. B. Gharehpetian, H. Amindavar and M. A. Hejazi, "Antennas positioning for on-line monitoring of transformer winding radial deformation using UWB sensors," in *Power and Energy (PECon), 2010 IEEE International Conference on,* 2010, pp. 352-356.
 [8] M. S. A. Hejazi, J. Ebrahimi, G. B. Gharehpetian, M.
- [8] M. S. A. Hejazi, J. Ebrahimi, G. B. Gharehpetian, M. Mohammadi, R. Faraji-Dana and G. Moradi, "Application of ultra-wideband sensors for on-line monitoring of transformer winding radial deformations–A feasibility study," *IEEE Sensors Journal*, vol. 12, pp. 1649-1659, 2012.
- [9] A. Alehosseini, M. A Hejazi, G. Mokhtari, G. B Gharehpetian and M. Mohammadi, "Detection and Classification of Transformer Winding Mechanical Faults Using UWB Sensors and Bayesian Classifier," *International Journal of Emerging Electric Power Systems*, vol. 16, pp. 207-215, 2015.
- [10] H. Rahbarimagham, H. K. Porzani, M. S. A. Hejazi, M. S. Naderi and G. B. Gharehpetian, "Determination of Transformer Winding Radial Deformation Using UWB System and Hyperboloid Method," *IEEE Sensors Journal*, vol. 15, pp. 4194-4202, 2015.
- [11] M. S. Golsorkhi, M. S. A. Hejazi, G. Gharehpetian and M. Dehmollaian, "A feasibility study on the application of radar imaging for the detection of transformer winding radial deformation," *IEEE Transactions on Power Delivery*, vol. 27, pp. 2113-2121, 2012.
- [12] R. Mosayebi, H. Sheikhzadeh, M. S. Golsorkhi, M. S. A. Hejazi and G. B. Gharehpetian, "Detection of Winding Radial Deformation in Power Transformers by Confocal Microwave Imaging," *Electric Power Components and Systems*, vol. 42, pp. 605-611, 2014.

اندازه جابهجایی	مقدار تخمين زده شده		
محوری (mm)	با شبکه عصبی (mm)	Т	٪ خطا
• / A	37/8380	١	324/080
۱/۸	1/9767	١	٩/٧۶١۴
۲/۸	1/4482	١	41/2222
٣/٨	4/2029	١	11/9198
۴/٨	4/8921	١	۲/۲۴۷۳
Δ/Λ	۲/۸۰۴۵	١	61/8464
۶/٨	8/1840	١	•/9494
Y/A	4/9017	١	۳۷/۱۶۳۰
λ/λ	1./9741	١	۲۴/۷۰۵۸
۹/۸	11/2224	١	17/9478
۱ • /٨	٩/٣٩٩٠	١	17/977.
۱۱/۸	9/5888	١	18/9838
۱٢/٨	1./2761	١	10/8789
۱۳/۸	10/1.84	١	14/5894
۱۴/۸	X/4291	١	43/1482
۱۵/۸	10/4920	١	1/9469
۱۶/٨	14/1.0.	١	18/0418
۱٧/٨	۱۸/۵۱۹۱	١	41.4.1
۱۸/۸	አ/۲۷۶ ٩	١	۵۵/۹۷۳۷
۱۹/۸	18/8894	١	4/8998
۲ • /۸	18/3842	١	11/Y1 • Y
۲١/٨	51/34·X	١	۱/٩۶٨۶
$\Upsilon \Upsilon / \Lambda$	22/	١	<u>ም/</u> ዮአአ •
۲۳/۸	21/2192	١	۱۹/۸۳۰۲
۲۴/۸	۲۶/۵۹۶۰	١	٧/۲۴١٩
$\Upsilon \Delta / \Lambda$	ΥΥ/٩۶ λλ	١	۸/۴۰۶۳
۲۶/۸	20/2220	١	۵/۸۸۲۲
$\Upsilon V / \Lambda$	26/2282	١	۵/۶۱۷۶
$\chi \gamma \gamma$	۲۸/۷۶۸۹	١	•/\•YY
۲۹/۸	211-12	١	9/8761
	درصد خطا	:	7.22/22/2019

با استفاده از این روش میتوان آنتنها را در یک نقطه ثابت نمود و بهطور پیوسته ارسال و دریافت سیگنال را انجام داد. بهمحض این که این سامانه وجود عیب را تشخیص داد، سیستم کنترل حرکت آنتنها را صادر مینماید و محل دقیق عیب را مشخص میکند.

۹- نتیجهگیری

در این مقاله با استفاده از نمایش کانال انتشار موج فراپهنباند داخل ترانسفورماتور به صورت تابع تبدیل و دانستن اینکه تغییرات مکانیکی باید بر پارامترهای کانال تأثیر بگذارند، به استخراج ویژگی برای تشخیص عیب پرداختیم. این روش باعث می شود، هر حالت به تعداد محدودی قطب و صفر نگاشته شود انداز گیری های انجام شده بر روی مدل آزمایشگاهی نشان می دهد که روش پیشنهادی می تواند وجود عیب محوری و شعاعی را تشخیص دهد اما در تشخیص میزان

- [17] J. N. Juang, *Applied system identification*, Prentice-Hall, 1994.
- [18] K. J. Åström and B. Wittenmark, *Adaptive control*: Courier Corporation, 2013.
- [19] C. H. Kim and R. Aggarwal, "Wavelet transforms in powe systems Part 2 Examples of application to actual power system transients," *Power Engineering Journal*, vol. 15, pp. 193-202, 2001.

[۲۰] فرید کربلایی، حمیدرضا شعبانی، رضا ابراهیم پور، " ارزیابی برون خط

پایداری گذرا بهوسیله تعیین دقیق CCT با استفاده از شبکه عصبی با

ورودیهای مبتنی بر توابع انرژی"، دوره ۴۶، شماره ۱، صفحه ۲۷۷–۲۸۵، بهار ۱۳۹۵.

حرارتی(گازی، سیکل ترکیبی، حرارتی)، ۲۹ و ۳۰ دیماه ۱۳۹۴.

- [14] K. Y. Yazdandoost and R. Kohno, "Slot antenna for ultra wideband system," in *IEEE/ACES International Conference on Wireless Communications and Applied Computational Electromagnetics*, 2005., 2005, pp. 212-216.
- [15] B. Decker and U. Jahn, "Performance of 170 grid connected PV plants in northern Germany—analysis of yields and optimization potentials," *Solar Energy*, vol. 59, pp. 127-133, 1997.

[۱۶] فرخ فرجی، "شناسایی برون خط کلمات دست نوشته فارسی"،

پایاننامه کارشناسی ارشد، گروه الکترونیک، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تابستان ۱۳۸۶.

زيرنويسها

¹ Ultra Wide Band

² Power Spectral Density

³ Discrete Domains

⁴ Autoregressive moving average exogenous

5Autoregressive exogenous

⁶Output error

⁷ Box-Jenkins

8 Off line

9 En-block

- ¹⁰ Projection Algorithm
- ¹¹ Orthogonalized Projection Algorithm

¹² Recursive Least Square

- ¹³ Recursive Least Square with Exponential Data Weighting
- ¹⁴ Recursive Least Square with Selective Data Weighting
- ¹⁵ Recursive Least Square with Covariance Reseting

¹⁶ Burg