Ana Dalgacığın Dalgacık Sinir Ağının Başarımına Bağlı Transformatör Korumasına Etkisi Impact of Mother Wavelet On The Performance of Wavelet-Neural Network (WNN) Based Transformer Protection

Seçil Yılmaz, Okan Ozgonenel, Serap Karagol

Elektrik-Elektronik Mühendisliği Bölümü Ondokuz Mayıs Üniversitesi secil.vilmaz@omu.edu.tr, okanoz@omu.edu.tr, serap.karagol@omu.edu.tr

Özet

Bu çalışmada, güç transformatörü diferansiyel korumada ana dalgacığın etkisi incelenmiştir. Sürekli dalgacık dönüşümü (SDD), işaret işleme ve özellik vektörü çıkarma amacıyla diferansiyel akımlara uygulanmıştır. Hata akımı ve arıza akımının SDD katsayılı etkin değerleri yapay sinir ağının girişine uygulanmaktadır. Yapay sinir ağı çıkışında da hata akımı veya mıknatıslanma/normal akımı olduğunu gösteren sayısal işaretler elde edilmektedir. Dalgacık dönüşümüyle sinyali analiz ederken, ana dalgacığın uygun seçimi transformatör korumasının başarımını önemli ölçüde etkilemektedir. Çünkü, arıza ve mıknatıslanma akımını birbirinden ayırt etme yeteneği bir ana dalgacıktan diğer ana dalgacığa değişmektedir.

Abstract

In this article, impact of the mother wavelet on the main power transformer protection has been identified. Continuous wavelet transformation (CWT) is used as the protection on signal processing tool in this scheme. CWT has great potentials in analyzing system transients. CWT coefficients of fault current and inrush current's rms values are applied to the input of the neural. The logic signals are obtained which indicates if they are fault current or inrush current at the output of artificial neural network. The appropriate choice of mother wavelet while analysis of signal with wavelet transformation affects the protection of transformer significantly. Because ability to distinguish fault current and inrush current ranges from one mother wavelet to another mother wavelet.

1.Giriş

Transformatörler güç sisteminin önemli bir bileşenidir. Bir transformatörün güvenilir işlemesi güç kaynağının devamlılığını sağlamada çok önemlidir. Planlanmamış bir trafo arızasının neden olduğu kesintinin sonuçları ciddi ölçüde zaman ve para kaybına neden olmaktadır [1], [2]. Bu nedenle güç transformatörü korumasının güç sisteminde büyük önemi vardır. Diferansiyel röle ilkesi genellikle güç transformatörü koruması için kullanılır [3]. Diferansiyel koruma rölesi, transformatörün birincil ve ikincil sargı akımlarını karşılaştırır. Normal durumda bu fark akımı çok küçüktür. Fakat bir iç arıza durumunda fark değeri önemli derecede büyüktür. Transformatör koruması için birçok algoritma önerilmiştir [4].

Geliştirilen kesin ve hızlı çözüm veren teknik, yapay sinir ağı (YSA) ile birlikte SDD'e bağlı olan önişlem kısmından oluşur. SDD geçici akım sinyallerinin özelliklerinin çıkartıcısı olarak kullanılır [5]. Bu bilgi daha sonra bir güç transformatörünün mıknatıslanma veya hata akımlarını sınıflandırmak için yapay sinir ağını besler [6], [7]. Dalgacık dönüşümüyle sinyali analiz ederken ana dalgacığın uygun seçimi gereklidir, çünkü bu durum büyük ölçüde transformatör korumasını etkilemektedir. Daubechies, Coiflet, Symlet ve Morlet ana dalgacıkları gibi birçok ana dalgacık tipi vardır [8]. Gerçekleştirilen teknik, güç transformatörünün hata akımından mıknatıslanma akımını ayırt etmek amacıyla kullanılır. Fakat, ayırt etme yeteneği bir ana dalgacıktan diğer ana dalgacığa değişir. Bu yüzden ana dalgacığı seçerken büyük özen gösterilmesi gerekir.

Bu çalışmada, transformatör arıza ve mıknatıslanma akımlarının sürekli dalgacık dönüşümleri yapılmıştır. Dönüşümden elde edilen katsayıların etkin değerleri, YSA'nın girişine uygulanmıştır. YSA'da kullanılan, farklı ana dalgacıklara bağlı olarak bir transformatörün iç hatası ve mıknatıslanma akımını ayırt etme yeteneği farklı ana dalgacıklar için elde edilmiş ve başarımları karşılaştırılmıştır.

2.Materyal ve Yöntem

Fourier dönüşümüne bağlı diferansiyel koruma algoritması uygulamasında, yüksek frekanslı harmoniklerin göz ardı edilmesi söz konusudur.



Şekil 1: Sürekli dalgacık dönüşüm tabanlı yapay sinir ağı modeli

Üstelik farklı pencere teknikleri, akım ve gerilim fazörlerinin hesaplamasında kullanılması gerektiğinden röle koruması gecikmektedir.

Bu nedenle, Fourier dönüşümüne bağlı diferansiyel korumada tam bir kesinlik yoktur. Bu nedenle bu çalışmada transformatör korumasının tam ve kesin çözüm verebilmesi için, *cwt* komutu kullanılarak mıknatıslanma ve arıza akımlarının sürekli dalgacık dönüşümünde kullanılan katsayıları hesaplanmıştır.

Şekil 1'de gösterilen YSA'nın girişine uygulanan mıknatıslanma/arıza fark akımları (Ida, Idb, Idc) x(t) olarak gösterildiğinde, a (a>0) ölçeklemesinde a $\in \mathbb{R}$ + sürekli dalgacık eşitliği ve b $\in \mathbb{R}$ durumunda x(t) fonksiyonunun sürekli dalgacık dönüşümü 1 numaralı denklemle verilmiştir:

$$Xw(a,b) = \frac{1}{|a|^{\frac{1}{2}}} \int_{-\infty}^{+\infty} x(t)\phi(\frac{t-b}{a})dt$$
(1)

Burada ϕ , ana dalgacık olarak adlandırılan frekans ve zaman alanındaki sürekli fonksiyondur ve aşağıdaki eşitlikle ifade edilir:

$$\phi s, \tau \left(t \right) = \frac{1}{\sqrt{s}} \phi \frac{\left(t - \tau \right)}{s}$$
⁽²⁾

Denklem (2)'deki $\frac{1}{\sqrt{s}}$ faktörü enerjinin normalize oluşunu ifade eder. |s| > 1 olduğunda, zaman ekseninde fonksiyon genişler ve genliği düşer.

|s| < 1 olduğunda, zaman ekseninde daralır ve genlik büyür. |s| < 0 olduğunda, t=0 noktasına göre simetriği alınır.

 $\tau>0$ olduğunda, zaman ekseninde sağa doğru kaydırma $\tau<0$ olduğunda, zaman ekseninde sola doğru kaydırma Dalgacık fonksiyonları ana dalgacıktan çeşitli parametrelerin değiştirilmesi ile türetilmektedir. Örneğin denklem 3'te Mexican Hat, denklem '4 te Morlet, denklem 5'te Daubechies dalgacıklarının matematiksel ifadesi görülmektedir.

$$\phi(t, \tau, s) = \frac{\left[\left(\frac{t-\tau}{s}\right)^2 - 1\right] \exp\{-0.5\left(\frac{t-\tau}{s}\right)^2\}}{\sqrt{2\pi} s^3}$$
(3)

$$\phi(t, \tau, s) = \frac{\exp\left[\frac{ja(t-\tau)}{s}\right] \exp\left\{\exp\left(\frac{(t-\tau)^2}{2s}\right)\right\}}{\sqrt{s}}$$
(4)

$$d(t) = 2^{j/2} \phi(2^{j} t - k)$$
(5)

a periyot sayısını, s: ölçek parametresini, τ : öteleme parametresini 2^j : ölçeği, k: orta noktayı simgelemektedir.

Dalgacık dönüşümüyle sinyali analiz ederken ana dalgacığın uygun seçimi gereklidir, çünkü bu durum büyük ölçüde transformatör korumasını etkilemektedir. Daubechies, Coiflet, Symlet ve Morlet gibi ana dalgacıklar sinyalin analizinde kullanılmıştır.

Geliştirilen YSA Şekil 1'de görüldüğü üzere SDD katsayılı etkin değerlikli bir giriş sinir hücresine ve bir çıkış sinir hücresine sahiptir. YSA yapısında akvitasyon sinir hücresi olarak tansigmoid işlevleri seçilmiş ve 12 sinir hücresinden oluşan gizli katman kullanılmıştır. Hedef çıkışa mıknatıslanma/normal durum için 0 ve iç hata akımları için 1 atanmıştır.

2.1. SDD Katsayılarının Hesabı

Bu çalışmada SDD bir sinyal işleme aracı olarak kullanılmıştır, çünkü SDD geçici olayları analiz etmede büyük başarıya sahiptir. Matlab'da *cwt* komutu kullanılarak, farklı ana dalgacıklar için sürekli dalgacık dönüşümü bileşenleri hesaplanır. YSA'yı eğitmek ve test etmek için (mıknatıslanma için 130 ve iç hata için 78) toplam 108 bilgisayar benzetimi PSCAD ortamında gerçeklenmiştir. Aynı zamanda, Şekil 2 ve Şekil 3'deki gerçek zamanlı deney düzenekleri kullanılarak da deney transformatörünün mıknatıslanma ve normal akımı için 30, iç hata akımı için 20 toplam 50 adet gerçek zamanlı deney yapılmıştır.



Şekil 2: Deney transformatörünün boşta çalışması durumundaki deney düzeneği



Şekil 3: Deney transformatörüne paralel bağlı diğer transformatör durumundaki deney düzeneği

Deney transformatörünün boşta ve paralel çalıştığı durumları için ayrı mıknatıslanma akım örnekleri alınmıştır. Şekil 4, 5, 6, 7, 8 'de gerçek zamanlı normal, mıknatıslanma ve hata akımlarının benzetim sonuçları verilmiştir. Bu şekilde görülen *pria, prib* ve *pric* deney transformatörünün birincil yan akımlarını simgelemektedir. Daha sonra bu akımların SDD katsayıları hesaplanmıştır. Böylece elde edilen SDD katsayıların etkin değerlerleri, YSA'yı oluşturmada kullanılmıştır. Bu değerler, önerilen YSA yapısının girişlerine uygulanmış ve deney transformatörünün mıknatıslanma ve iç hata akımları etkin bir biçimde sınıflandırılmıştır.



Şekil 4: Deney transformatörünün normal çalışma akımı



Şekil 5: Deney transformatörünün boşta çalışması durumunda mıknatıslanma akımı



Şekil 6: Deney transformatörüne paralel bağlı diğer transformatör durumunda mıknatıslanma akımı



Şekil 7: Deney transformatörünün birincil sargısı kısa devre durumunda iç arıza akımı



Şekil 8: Deney transformatörünün ikincil sargısı kısa devre durumunda iç arıza akımı

2.2. Yapay Sinir Ağının Eğitilmesi ve Test Edilmesi

Bu çalışmada, PSCAD ortamında gerçeklenen bilgisayar benzetimlerinin %10 ile %80 arasında değişen eğitim

verileriyle ve farklı ana dalgacıklar kullanılarak YSA eğitilip test edilmiştir. Coiflet2 ana dalgacığı kullanılarak, YSA eğitilip test edildiğinde benzetim sonuçları Şekil 8'deki gibi bulunmuştur. Ana dalgacıkların mıknatıslanma akımı ile arıza akımın ayırt etme verimlilikleri Tablo 1'deki gibi sonuçlanmıştır. Aynı zamanda gerçek deney düzeneğinden alınan akım transformatörünün normal/mıknatıslanma akımı için 30 ve iç hata akımı için 20 toplam 50 adet örnek, YSA'nın eğitilmesi ve test edilmesi için kullanılmıştır. YSA Coiflet1 ana dalgacığı kullanılarak, bu verilerle eğitilip test edildikten sonra elde edilen benzetim sonucu da Şekil 9'da verilmiştir.



Şekil 8: Önerilen yöntemin bilgisayar benzetimi başarımı (Coiflet2)



Şekil 9: Önerilen tekniğin gerçek zamanlı başarımı (Coiflet1)

Tablo 1: Farklı ana dalgacıklar ve eğitim yüzdelerine bağlı sınıflandırma başarımları

Ana dalgacık	Eğitim yüzdesi	Sınıflandırma başarımı
coif1	10%	96.8
coif1	20%	96.8
coif1	30%	96.8
coif1	40%	95.2
coif1	50%	94.23
coif1	60%	92.8
coif1	70%	92.06
coif1	80%	90.4
coif2	10%	98.4
coif2	20%	98.2
coif2	30%	97.9
coif2	40%	97.6
coif2	50%	97.1

coif2 70% 95.2 coif2 80% 95.2 db2 10% 67.5 db2 20% 67.6 db2 30% 67.8 db2 40% 60.8 db2 50% 69.2 db2 60% 64.28 db2 70% 68.25 db4 10% 74.4 db4 20% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 60% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 30% 62.4 db6 30% 61.9 db6 50% 62.5 db6 60% 63.47 db6 70% 61.9 db6 70% 60.3 db8 10	coif2	60%	96.4
coif2 80% 95.2 db2 10% 67.5 db2 20% 67.6 db2 30% 67.8 db2 40% 60.8 db2 50% 69.2 db2 60% 64.28 db2 70% 68.25 db4 10% 74.4 db4 20% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.3 db4 50% 58.7 db4 80% 61.9 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 70% 61.9 db6 80% 73.8 db8 10%	coif2	70%	95.2
db2 10% 67.5 db2 20% 67.6 db2 30% 67.8 db2 40% 60.8 db2 50% 69.2 db2 60% 64.28 db2 70% 68.25 db2 80% 61.9 db4 10% 74.4 db4 20% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 60% 58.7 db4 80% 61.9 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 50% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 70% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 73.8 db8 40% 66.8 db8 50% 64.4 db8 50% 64.4 db8 50% 61.9 db8 70% 80.3 db8 80% 57.1 sym4 20% 91.00 sym4 50% 86.5 sym4 50% 62.4 db8 80% sym4 20% 91.6 sym4 20% 91.6 mexh 20% 91.6 mexh 20% 68.2	coif2	80%	95.2
db2 20% 67.6 db2 30% 67.8 db2 40% 60.8 db2 50% 69.2 db2 60% 64.28 db2 70% 68.25 db2 80% 61.9 db4 10% 74.4 db4 20% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 58.3 db4 50% 58.3 db4 60% 58.3 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 30% 69.17 db6 30% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db8 40% 68.8 db8 70%<	db2	10%	67.5
db2 30% 67.8 db2 40% 60.8 db2 50% 69.2 db2 60% 64.28 db2 70% 68.25 db4 10% 74.4 db4 20% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 50% 58.7 db4 60% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 62.5 db6 60% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 61.9 db6 80% 61.9 db7 61.8 db8 20% 73.8 db8 20% 73.8 db8 50% 64.4 db8 50% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 89.6 sym4 20% 91.00 sym4 20% 68.26 Mexh 10% 63.6 Mexh 20% 63.6 Mexh 30% 61.5 Mexh 20% 62.4 Mexh 20% $62.$	db2	20%	67.6
db2 40% 60.8 db2 50% 69.2 db2 60% 64.28 db2 80% 61.9 db4 10% 74.4 db4 20% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 60% 58.3 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 30% 69.17 db6 30% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 73.8 db8 50% 64.4 db8 50% 61.9 db8 60%<	db2	30%	67.8
db2 50% 69.2 db2 60% 64.28 db2 70% 68.25 db2 80% 61.9 db4 10% 74.4 db4 20% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 58.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 70% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 60% 61.9 db8 60% 61.9 db8 60%	db2	40%	60.8
db2 60% 64.28 db2 70% 68.25 db2 80% 61.9 db4 10% 74.4 db4 20% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 70% 68.7 db6 10% 71.8 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 60% 61.9 db6 60% 61.9 db6 60% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 73.8 db8 20% 63.3 db8 20% 63.3 db8 40% 63.3 db8 70% </td <td>db2</td> <td>50%</td> <td>69.2</td>	db2	50%	69.2
db2 70% 68.25 db2 80% 61.9 db4 10% 74.4 db4 20% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 40% 58.6 db4 60% 58.3 db4 60% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 20% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 61.9 db6 70% 61.9 db6 70% 61.9 db6 70% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 73.8 db8 30% 63.3 db8 40% 68.8 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% <td>db2</td> <td>60%</td> <td>64 28</td>	db2	60%	64 28
db2 80% 61.9 db4 10% 74.4 db4 20% 73.6 db4 20% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 60% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 73.8 db8 20% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 20% 91.00 sym4 20	db2	70%	68.25
db4 10% 74.4 db4 10% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 69.17 db6 30% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 60% 61.9 db6 60% 61.9 db6 70% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 73.8 db8 30% 63.1 db8 30% 63.1 db8 30% 64.4 db8 50% 64.4 db8 50% 60.3 db8 50% <td>db2</td> <td>80%</td> <td>61.9</td>	db2	80%	61.9
db4 10% 14.4 db4 20% 73.6 db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 70% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 69.17 db6 50% 62.5 db6 60% 61.9 db6 70% 61.9 db6 70% 61.9 db6 70% 61.9 db6 70% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 73.8 db8 30% 67.1 sym4 30% 64.4 db8 50% 64.4 db8 50% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% <td>db2</td> <td>10%</td> <td>74.4</td>	db2	10%	74.4
db4 20% 73.8 db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 70% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 61.9 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 73.8 db8 20% 64.4 db8 50% 64.4 db8 70% 60.3 db8 70% 61.9 db8 70%	db4	20%	73.6
db4 30% 67.12 db4 40% 62.3 db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 70% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 62.4 db6 60% 65.47 db6 60% 61.9 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db6 80% 73.8 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 73.8 db8 80% 57.1 sym4 20% 91.00 sym4 30% 73.8 db8 <td< td=""><td>db4</td><td>30%</td><td>67.12</td></td<>	db4	30%	67.12
db4 50% 58.6 db4 60% 58.3 db4 70% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 61.9 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% 80.5 sym4 10% 91.4 sym4 30% 73.8 sym4 50%	db4	40%	62.2
db4 50% 58.5 db4 70% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 61.9 db8 20% 60.3 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 30% 80.5 sym4 50%	404	40%	02.3 59.6
db4 60% 58.5 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 80% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 73.8 db8 20% 66.3 db8 50% 64.4 db8 50% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% 86.5 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 50% 86.5 sym4 5	<u>d04</u>	50%	58.0
db4 70% 58.7 db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 61.9 db8 10% 60.3 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 sym4 10% 91.00 sym4 20% 91.00 sym4 30%	db4	60%	58.3
db4 80% 61.9 db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 63.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% 61.9 db8 70% 86.5 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 86.5 sym4 20% 88.6 sym4 20% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 <t< td=""><td>db4</td><td>70%</td><td>58.7</td></t<>	db4	70%	58.7
db6 10% 71.8 db6 20% 71.8 db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 63.8 db8 20% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 63.6 Mexh <t< td=""><td>db4</td><td>80%</td><td>61.9</td></t<>	db4	80%	61.9
db6 20% 71.8 db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 63.8 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 89.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 73.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh	db6	10%	71.8
db6 30% 69.17 db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 63.8 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% 61.9 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 80.6 sym4 20% 80.6 sym4 30% 80.5 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 20% 68.26 Mexh <	db6	20%	71.8
db6 40% 62.4 db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 73.8 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 86.5 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 63.6 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 63.6 Mexh 30% 61.5 Mexh	db6	30%	69.17
db6 50% 62.5 db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 73.8 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 86.5 sym4 40% 89.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 63.6 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 63.6 Mexh 30% 61.5 Mexh	db6	40%	62.4
db6 60% 65.47 db6 70% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 73.8 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 70% 91.00 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 90.4 sym4 40% 89.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 68.26 Mexh 10% 62.4 Mexh 30% 61.5 Mexh 60% 59.52 Morl	db6	50%	62.5
db6 70% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 73.8 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 60% 61.9 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 89.6 sym4 40% 89.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 68.26 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 61.5 Mexh 30% 63.6 Mexh 60% 59.52 Morl	db6	60%	65.47
db6 80% 61.9 db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 73.8 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 86.5 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 63.6 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 61.5 Mexh 30% 63.6 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh	db6	70%	61.9
db8 10% 80.85 db8 20% 78.44 db8 30% 73.8 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 86.5 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 61.5 Mexh 10% 72.1 Mexh 20% 61.5 Mexh 10% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 60% 61.9 Morl	db6	80%	61.9
db8 20% 78.44 db8 30% 73.8 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 86.5 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 61.5 Mexh 10% 72.1 Mexh 20% 61.5 Mexh 10% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Morl	db8	10%	80.85
db8 30% 73.8 db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 80.6 sym4 30% 86.5 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 68.26 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 61.5 Mexh 30% 63.6 Mexh 30% 61.5 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl	db8	20%	78.44
db8 40% 68.8 db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 80.6 sym4 30% 80.9 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 60% 68.26 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 60% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl <td>db8</td> <td>30%</td> <td>73.8</td>	db8	30%	73.8
db8 50% 64.4 db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 80.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 60% 68.26 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 60% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl </td <td>db8</td> <td>40%</td> <td>68.8</td>	db8	40%	68.8
db8 60% 61.9 db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 90.4 sym4 30% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 60% 68.26 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 61.5 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl </td <td>db8</td> <td>50%</td> <td>64.4</td>	db8	50%	64.4
db8 70% 60.3 db8 70% 60.3 db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 90.4 sym4 30% 89.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 60% 68.26 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl	db8	60%	61.9
db8 80% 57.1 sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 90.4 sym4 40% 89.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 80% 73.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 50% 61.5 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Mor	db8	70%	60.3
sym4 10% 91.4 sym4 20% 91.00 sym4 30% 90.4 sym4 30% 89.6 sym4 40% 89.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 80% 73.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Mo	db8	80%	57.1
sym4 20% 91.00 sym4 30% 90.4 sym4 30% 89.6 sym4 40% 89.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 80% 73.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 50% 61.5 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Mo	svm4	10%	91.4
sym4 20% 91.00 sym4 30% 90.4 sym4 40% 89.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 80% 73.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 M	sym4	20%	91.00
Syn4 30% 90.4 sym4 40% 89.6 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 80% 73.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Mo	sym4	20%	90.4
Sylli4 40% 89.0 sym4 50% 86.5 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 70% 80.9 sym4 80% 73.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 70% 85.71	Sym4	40%	90.4
sym4 50% 80.3 sym4 60% 84.5 sym4 70% 80.9 sym4 80% 73.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Sylli4	4070 500/	89.0
sym4 60% 84.3 sym4 70% 80.9 sym4 80% 73.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 30% 88.46 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Sym4	<u> </u>	80.5
sym4 70% 80.9 sym4 80% 73.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	sym4	60%	84.5
sym4 80% /3.8 Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 70% 85.71	sym4	/0%	80.9
Mexh 10% 70.21 Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 70% 85.71	sym4	80%	/5.8
Mexh 20% 68.26 Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Mexh	10%	/0.21
Mexh 30% 63.6 Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Mexh	20%	68.26
Mexh 40% 62.4 Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 50% 88.46 Morl 50% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Mexh	30%	63.6
Mexh 50% 61.5 Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Mexh	40%	62.4
Mexh 60% 59.52 Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Mexh	50%	61.5
Mexh 70% 61.9 Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Mexh	60%	59.52
Mexh 80% 61.9 Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Mexh	70%	61.9
Morl 10% 92.5 Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Mexh	80%	61.9
Morl 20% 91.01 Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Morl	10%	92.5
Morl 30% 91.7 Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Morl	20%	91.01
Morl 40% 90.4 Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Morl	30%	91.7
Morl 50% 88.46 Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Morl	40%	90.4
Morl 60% 86.9 Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Morl	50%	88.46
Morl 70% 85.71 Morl 80% 76.19	Morl	60%	86.9
Morl 80% 76.19	Morl	70%	85,71
	Morl	80%	76.19

3. Sonuçlar ve Analiz

YSA'nın eğitilip test edilmesi sonucunda elde edilen Tablo l'deki ana dalgacıklara uygulanan farklı test verileri incelendiğinde, bazı ana dalgacıklarda daha az test verileriyle yüksek doğrulukta sonuçlar alındığı görülmüştür. Ayrıca verilen tablodan görülmektedir ki, farklı eğitici değerlerine karşılık Coiflet ana dalgacığı, Symlet ve Morlet ana dalgacığı diğerleriyle karşılaştırıldığında mıknatıslanma akımı ile hata akımını ayırt etmede maksimum verimliliği vermektedir. Bu durum transformatör koruması için uygun ana dalgacık seçiminin önemli olduğunu göstermektedir. En yüksek verimliliğin alındığı Coiflet2 ana dalgacık tabanlı YSA'nın test edilmesi sonucunda, %98.4 sınıflandırma başarımı elde edilmiştir. Bunun nedeni, 3 adet mıknatıslanma akım örneğinde 189. derecede yapılan anahtarlamanın iç arıza olarak algılamasındandır.

Aynı zamanda gerçek zamanlı 50 adet akım örneğinin Coiflet1 ana dalgacığı kullanılarak, YSA ile eğitilip test edilmesiyle %90 gerçek zamanlı başarım elde edilmiştir.

4. Kaynaklar

[1] M.A.Raman, B.Jeyasurya, "A State-of-The-Art Review of Transformer Protection Algorithms", IEEE Transanctions on Power Delivery, Vol. 3, No. 2, April 1988.

[2] M. Habib, M.A. Marin, "A Comparative Analysis of Digital Relaying Algorithms for Differential Protection of Three Phase Transformers", IEEE Transactions on Power Systems, Vol. 3, No. 3, August 1988.

[3] M.A. Rahman, B. So, M. R. Zaman, M.A. Hoque, "Testing of Algorithms for A Stand-Alone Digital Relay for Power Transformers", IEEE Transactions on Power Delivery, Vol. 13, No. 2, April 1998.

[4] A.R. van C. Warrington, "Ptotective Relays; Their Theory and Practice", Chapman and Hall, London, Vol. 2, 1977.

[5] M. Fedi, et al., "Joint Application of Continuous and Discrete Wavelet Transform on Gravity Data to Identify Shallow and Deep Sources", International Journal of Geophysics, Vol. 156, Pp. 7-21, 2004.

[6] G.M. Moises, W.N. Denise, "A Wavelet-Based Differential Transformer Protection", IEEE Transactions on Power Delivery, Vol. 14, No. 4, October 1999.

[7] Y.W. Seng, Q. Wang, "A. Wavelet Based Method to Discriminate Between Inrush Current and Internal Fault, Power System Technology ", 2000. Proceedings. PowerCon 2000. International Conference on, Volume: 2, Pp. 927 -931, 4-7 Dec. 2000.

[8] L.S. Safavian, W. Kinsner, H. Turanli, "A Quantitative Comparison of Different Mother Wavelets for Characterizing Transients in Power Systems", in Proc. of IEEE Canadian Conf. on Electrical and Computer Engineering, Pp. 1342 – 1346, May 2006.

[9] Jawad Faiz, S. Lotfi-Fard, "A Novel Wavelet -Based Algorithm for Discrimination of Internal Faults from Magnetic Inrush Currents in Power Transformers", IEEE Transactions on Power Delivery, Vol. 21, No. 4, October 2006.

[10] T. S. Sidhu, M. S. Sachdev, H. C. Wood, and M. Gopal, "Design, Implementation and Testing of Micro-Processor Based High Speed Relay for Detecting Transformer Faults", IEEE Transactions on Power Delivery, Vol. 7, No. 1, Pp. 108-117, Jan. 1992. [11] ATP Draw Version 3.5, User Manual, TR F5680, Norway, August 2002.

[12] C.Kocaman, "Wavelet Based Transformer Protection Algorithm", Ondokuz Mayis University, Institute of Basic and Applied Sciences, MSc Thesis, 2003.

[13] O. Ozgonenel, G. Onbilgin, C. Kocaman, "Wavelets and Its Applications of Power System Protection", Gazi University Technical Education Faculty, Journal of Polytechnic, 17:2 P 75-88, 2004, ISSN:1003:9709.

[14] A. H. Osman, O. P. Malik, "Transmission Line DistanceProtection Based on Wavelet Transform", IEEE Transactionson Power Delivery, Vol.19, No. 2, April, 2004.

[15] O. Ozgonenel, G. Onbilgin, C. Kocaman, "Transformer Protection Using the Wavelet Transform", Ondokus Mayis University", Turk J Elect Engin, Vol.13, NO. 1, 2005.

[16] M. Vannucci, P.J. Brown, T. Fearn, "A Decision Theoretical Approach to Wavelet Regression on Curves With a High Number of Regressors", Journal of Statistical Planning and Inference, Volume 112, Issues 1-2, Pp. 1-260, 1March 2003.

[17] Kunakorn, "Applications of Discrete Wavelet Transform for Inrush Current Detection in Protective Control Scheme", Proceedings of the International Symposium on Communications and Information Technology (ISCIT2004), Sapporo-Japan, Vol. 2, Pp. 871–874, 26–29 October 2004.

[18] Simi P. Valsan and K.S. Swarup, "Wavelet Based Transformer Protection Using High Frequency Power Directional Signals", Electric Power Systems Research, Volume 78, Issue 4, Pp. 547-558, April 2008.

[19] Peilin L. Mao and Raj K. Aggarwal, "A Novel Approach to The Classification of the Transient Phenomena in Power Transformers Using Combined Wavelet Transform and Neural Network", IEEE Transactions Power Delivery, Vol. 16, No. 4, October 2001.