



Facultad de Ingeniería

ISSN: 0121-1129

revista.ingenieria@uptc.edu.co

Universidad Pedagógica y Tecnológica

de Colombia

Colombia

Sarria-Arias, Johana Tatiana; Guerrero-Bello, Natalia Andrea; Rivas-Trujillo, Edwin

Estado del arte del análisis de gases disueltos en transformadores de potencia

Facultad de Ingeniería, vol. 23, núm. 36, enero-junio, 2014, pp. 105-122

Universidad Pedagógica y Tecnológica de Colombia

Tunja, Colombia

Disponible en: <http://www.redalyc.org/articulo.oa?id=413937007010>

- ▶ Cómo citar el artículo
- ▶ Número completo
- ▶ Más información del artículo
- ▶ Página de la revista en redalyc.org

 redalyc.org

Sistema de Información Científica

Red de Revistas Científicas de América Latina, el Caribe, España y Portugal
Proyecto académico sin fines de lucro, desarrollado bajo la iniciativa de acceso abierto

Estado del arte del análisis de gases disueltos en transformadores de potencia

State of the Art of Dissolved Gas Analysis in Power Transformers

Fecha de Recepción: 28 de Diciembre de 2013
Fecha de Aprobación: 28 de Enero de 2014

Johana Tatiana Sarria-Arias*
Natalia Andrea Guerrero-Bello**
Edwin Rivas-Trujillo***

Resumen

Presenta el estado del arte de las técnicas Dornenburg, Gases Claves, Rogers y Duval, las más empleadas para evaluar la condición del aislamiento de los transformadores de potencia; técnicas basadas en el análisis de gases disueltos en el aceite (DGA) e interpretación de resultados.

Palabras clave: Dornenburg, Gases Claves, Rogers, Duval, Transformadores de potencia, DGA

Abstract

This paper presents the state of the art, concerning the techniques (Dornenburg, Gas Key, Rogers, Duval) which are most used for insulation condition assessment of power transformers, based on dissolved gas analysis in oil (DGA).

Keywords: Dornenburg, Key Gases, Rogers, Duval, Power Transformers, DGA.

* Universidad Distrital “Francisco José de Caldas” (Bogotá-Cundinamarca, Colombia). johanatatiana@hotmail.com

** Universidad Distrital “Francisco José de Caldas” (Bogotá-Cundinamarca, Colombia). nataliaguerro@hotmai.com

*** Universidad Distrital “Francisco José de Caldas” (Bogotá-Cundinamarca, Colombia). erivas@udistrital.edu.co

I. INTRODUCCIÓN

Los materiales aislantes en transformadores se descomponen liberando gases dentro de la cuba; la distribución de estos gases puede estar relacionada con el tipo de avería del suministro eléctrico, y la tasa de generación de gas puede indicar su severidad. Existen varias técnicas para el mantenimiento y el diagnóstico de averías en transformadores de potencia en funcionamiento, entre ellas, el análisis de gases disueltos (DGA). El DGA es un método popular para diagnosticar e interpretar los diferentes tipos de averías en transformadores de potencia; para refinar las interpretaciones en el proceso de diagnóstico,

actualmente se cuenta con técnicas como sistemas expertos y análisis de datos utilizando redes neuronales artificiales.

II. ESTADO DEL ARTE

El análisis del diagnóstico de gases disueltos (DGA) inicia en 1960 y es ampliamente utilizado en el mundo para detectar averías incipientes en el transformador; en la Fig. 1 se muestra un diagrama conceptual de la aplicabilidad de este método, y en la Tabla 1 se plasman los trabajos más representativos con él reportados en la literatura científica.

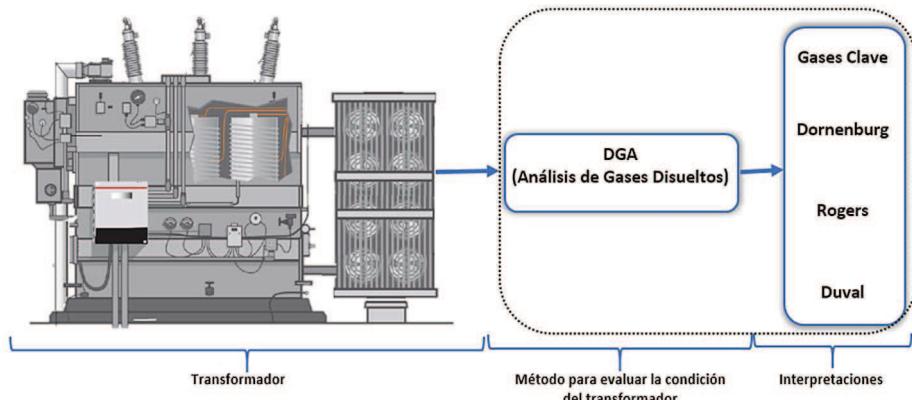


FIG. 1. Diagrama conceptual de la aplicabilidad del DGA

TABLA 1

TRABAJOS MÁS REPRESENTATIVOS REFERENTES A DGA REPORTADOS EN LA LITERATURA CIENTÍFICA

Autores y año	Aspectos relevantes
Michel Duval 2002	Simula averías en el laboratorio de DGA y presenta los resultados en forma gráfica [1].
Sayed A. Ward 2003	Implementa DGA como herramienta de diagnóstico para evaluar la condición de transformadores en servicio [2].
Michel Duval, James Dukarm 2005	A partir de datos de laboratorio del CIGRE propone que mejorar la evaluación del diagnóstico del estado del transformador [3].

Autores y año	Aspectos relevantes
Jl. Ganesha 2006	Reporta datos experimentales de los efectos del arco en el gas disuelto en los aceites del transformador [4].
Michael Duval 2008	Propone nuevas versiones de su triángulo clásico utilizando triángulo de Duval 1 para aceite mineral, triángulo 2 para cambiadores de toma de carga, triángulo 3 para aceites no minerales (esteres naturales o sintéticos) y finalmente los triángulos 4 y 5 para averías de baja temperatura, donde la gasificación de dispersión de aceites puede interferir con el diagnóstico [5].
A. Akbari, A. Setayeshmehr, H. Borsi, E. Gockenbach 2009	Diseñan una aplicación detallada de la técnica de Duval para los investigadores y empresas de servicios públicos interesados en la visualización de sus propios resultados del DGA con un programa de software [6].
E. A. Mackenzie, J. Crossey, A. de Pablo, W. Ferguson 2010	Muestra cómo el DGA puede ser utilizado para monitoreo en línea (on line) detectando un 70% de las averías más comunes en transformadores de potencia [7].
Mohammad Golkhah, Sahar Shamshirgar Saffar y Mohammad Ali Vahidi 2011	Realizan la interpretación de diagnósticos de averías en transformadores de potencia con base en redes neuronales artificiales (RNA) [8].
Huo-Ching Sun, Yann-Chang Huang, Chao-Ming Huang 2012	Analiza y compara las siete técnicas de análisis de datos de gases disueltos más comunes (Gas Key, Dornenburg Relación, Relación de Rogers, ábaco, Relación de la CEI, Triángulo de Duval, y CIGRE) para interpretar el tipo de avería [9].

A. Técnica de Dornenburg

En 1970, Dornenburg propone una técnica para diferenciar el origen térmico o eléctrico de las averías; esta se basa en las cuatro relaciones entre concentraciones de gases (Ecuación 1).

$$\begin{aligned}
 R1 &= \text{Razón 1} = \frac{CH_4}{H_2}; \quad R2 = \text{Razón 2} = \frac{C_2H_2}{C_2H_4}; \\
 R3 &= \text{Razón 3} = \frac{C_2H_2}{CH_4}; \quad R4 = \text{Razón 4} = \frac{C_2H_6}{C_2H_2}
 \end{aligned} \quad (1)$$

Esta técnica se puede aplicar solo si existe una cantidad adecuada de gases disueltos en el aceite, lo que es una desventaja, dado que las relaciones que se obtienen de los análisis no se ajustan a la interpretación del origen de la avería (Tabla 2).

TABLA 2
INTERPRETACIÓN DEL ORIGEN DE LA AVERÍA DE ACUERDO A DORNENBURG

Avería originada por	R1	R2	R3	R4
Descomposición térmica	>1.0	<0.75	<0.3	>0.4
Corona (PD de baja intensidad)	<0.1	No es significativa	<0.3	>0.4
Arco (PD de alta intensidad)	>0.1 y <1.0	>0.75	>0.3	<0.4

B. Técnica de Gases Claves

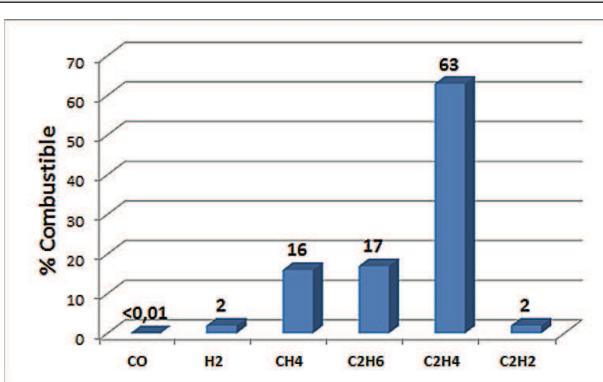
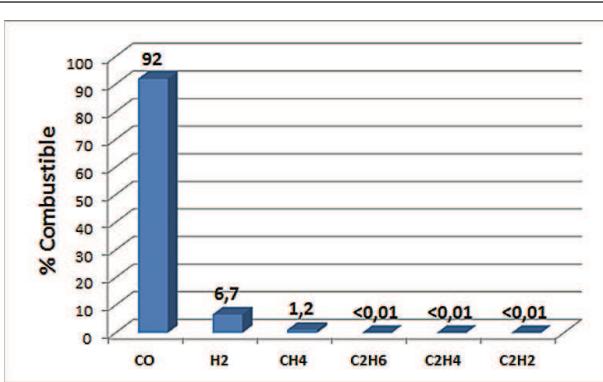
La presencia de los gases combustibles depende de la temperatura presente en el aceite del transformador. Cuando se presenta una avería, la temperatura del transformador aumenta y se libera gran cantidad de gases combustibles en la cuba del transformador. La técnica de Gas Clave detecta las averías mediante la medición

de los gases individuales en lugar de calcular las proporciones de gas. Esta técnica tuvo sus inicios en 1973 en los laboratorios de Doble [10], estableciéndose oficialmente en 1974 [11].

En la Tabla 3 se presenta un resumen de los criterios de diagnóstico de la técnica de gases claves.

TABLA 3
CRITERIOS DE DIAGNÓSTICO DE LA TÉCNICA DE GASES CLAVES

Origen de la avería	Gas Clave	Porcentaje de gas presente	Gráfica														
Arco	Acetileno (C ₂ H ₂)	CO: <0.1% H ₂ : 60% CH ₄ : 5% C ₂ H ₆ : 1.6% C ₂ H ₄ : 3.3% C ₂ H ₂ : 30%	<table border="1"> <thead> <tr> <th>Gas</th> <th>Porcentaje (%)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>CO</td> <td><0,01</td> </tr> <tr> <td>H₂</td> <td>60</td> </tr> <tr> <td>CH₄</td> <td>5</td> </tr> <tr> <td>C₂H₆</td> <td>1,6</td> </tr> <tr> <td>C₂H₄</td> <td>3,3</td> </tr> <tr> <td>C₂H₂</td> <td>30</td> </tr> </tbody> </table>	Gas	Porcentaje (%)	CO	<0,01	H ₂	60	CH ₄	5	C ₂ H ₆	1,6	C ₂ H ₄	3,3	C ₂ H ₂	30
Gas	Porcentaje (%)																
CO	<0,01																
H ₂	60																
CH ₄	5																
C ₂ H ₆	1,6																
C ₂ H ₄	3,3																
C ₂ H ₂	30																
Corona (Descargas parciales)	Hidrógeno (H ₂)	CO: 0.2% H ₂ : 86% CH ₄ : 13% C ₂ H ₆ : 0.5% C ₂ H ₄ : 0.2% C ₂ H ₂ : 0.1%	<table border="1"> <thead> <tr> <th>Gas</th> <th>Porcentaje (%)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>CO</td> <td>0,2</td> </tr> <tr> <td>H₂</td> <td>86</td> </tr> <tr> <td>CH₄</td> <td>13</td> </tr> <tr> <td>C₂H₆</td> <td>0,5</td> </tr> <tr> <td>C₂H₄</td> <td>0,2</td> </tr> <tr> <td>C₂H₂</td> <td>0,1</td> </tr> </tbody> </table>	Gas	Porcentaje (%)	CO	0,2	H ₂	86	CH ₄	13	C ₂ H ₆	0,5	C ₂ H ₄	0,2	C ₂ H ₂	0,1
Gas	Porcentaje (%)																
CO	0,2																
H ₂	86																
CH ₄	13																
C ₂ H ₆	0,5																
C ₂ H ₄	0,2																
C ₂ H ₂	0,1																

Origen de la avería	Gas Clave	Porcentaje de gas presente	Gráfica
Sobrecalentamiento del aceite	Etileno (C ₂ H ₄)	CO: <0.01% H ₂ : 2% CH ₄ : 16% C ₂ H ₆ : 17% C ₂ H ₄ : 63% C ₂ H ₂ : 2%	
Sobrecalentamiento de la celulosa	Monóxido de carbono (CO)	CO: 92% H ₂ : 6.7% CH ₄ : 1.2% C ₂ H ₆ : <0.01% C ₂ H ₄ : <0.01% C ₂ H ₂ : <0.01%	

C. Técnica de Rogers

En 1978, Rogers observa que la concentración de cada gas varía con la temperatura de la avería, e introduce una nueva relación entre las concentraciones de los gases (Etileno y Acetileno) que requieren una temperatura más elevada para generarse. Concluye que el etano y el metano no ayudan en la identificación de la avería, y, por ende, las elimina de las relaciones utilizadas para esta técnica.

$$\begin{aligned}
 \text{Razón 1} &= \frac{CH_4}{H_2} \\
 \text{Razón 2} &= \frac{C_2H_2}{C_2H_4} \\
 \text{Razón 3} &= \frac{C_2H_4}{C_2H_6}
 \end{aligned} \tag{2}$$

D. Técnica de Duval

En 1974, Duval [12] utiliza tres de los seis gases empleados por Dornenborg para clasificar averías en transformadores, y concluye que el hidrógeno se difunde más rápido en el metal que los otros gases hidrocarburos, distorsionando el diagnóstico.

En el 2002, Duval [1] interpreta los resultados del DGA en una forma gráfica y utiliza modelos de laboratorio para simular averías tomando como muestra ciento setenta y nueve casos reales (con el transformador en servicio), identificados por inspección visual, y diecinueve casos simulados en laboratorio.

Para la interpretación gráfica, Duval utiliza un triángulo equilátero compuesto por 3 vértices (%CH₄, %C₂H₄ y %C₂H₂). Esta técnica (Ecuación

3) propone un sistema de concentraciones en ppm (parte por millón)

$$\begin{aligned} \%C_2H_2 &= 100 \frac{X}{X + Y + Z} \\ \%CH_4 &= 100 \frac{Y}{X + Y + Z} \\ \%C_2H_4 &= 100 \frac{Z}{X + Y + Z} \end{aligned} \quad (3)$$

Siendo: X Concentración en ppm de CH₄, Y concentración en ppm de C₂H₄; Z concentración en ppm de C₂H₂.

A manera de ejemplo, en la Fig. 2 se ilustra la forma de detectar una avería en el transformador. Las concentraciones CH₄, C₂H₄ y C₂H₂ son los ejes coordenados del triángulo equilátero, donde se ha tomado X= X_p= 60 ppm, Y= Y_p= 30 ppm y Z= Z_p= 10 ppm. Se traza para X_p una recta paralela a BC; para Y_p, una recta paralela a CA, y para Z_p, una recta paralela a AB, siendo la intersección de estas rectas el punto de ubicación de la avería.

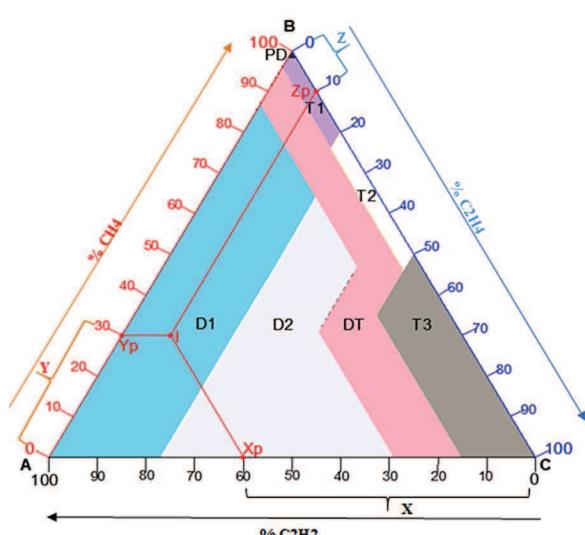


Fig. 2. Ubicación de avería en el triángulo de Duval

A partir de los casos analizados en laboratorio, Duval establece seis tipos de averías (PD, D1, D2, T1, T2, T3) detectables por el DGA (Tabla

4). Cuando el transformador se encuentra en servicio, la avería de T3 tiende a relacionarse con los puntos calientes en aceite, mientras que las averías T1 y T2, a puntos calientes en papel [1].

De acuerdo con el triángulo de Duval (Fig. 2), en la Tabla 4 se establecen los valores límites en ppm de los gases combustibles presentes en cada tipo de avería.

TABLA 4
DIAGNÓSTICO DE TIPOS DE AVERÍA DEL
TRIÁNGULO DE DUVAL 1

	Averías	Valores límites de gases combustibles en porcentaje
PD	Descargas parciales	CH4 = 98
D1	Descargas de baja energía	C2H4 = 23 - C2H2 = 13
D2	Descargas de alta energía	C2H4 = 23; 40 - C2H2 = 13; 29
T1	Averías térmicas a T°<300°C	CH4 = 98 - C2H4 = 20 - C2H2 = 4
T2	Averías térmicas a 300< T°<700°C	C2H4 = 20 - C2H4 = 50 - C2H2 = 4
T3	Averías térmicas a T°>700°C	C2H4 = 50 - C2H2 = 15
DT	Mezcla de averías térmicas y eléctricas	C2H2 = 13; 4; 29; 15 - C2H4 = 40, 50

Michael Duval propuso nuevas versiones de su triángulo clásico [5], utilizando triángulo 1 para aceite mineral, triángulo 2 para cambiadores de toma en carga, triángulo 3 para aceites no minerales (esteres naturales o sintéticos) y, finalmente, triángulos 4 y 5 para averías de baja temperatura, donde la gasificación de dispersión de aceites puede interferir con el diagnóstico.

1) Estado del arte de la técnica de Michel Duval: Duval lleva a cabo un trabajo muy completo en el análisis de gases disueltos en el aceite (DGA) a partir del año 1974 hasta hoy, por ello es necesario hacer un análisis más detallado de su trabajo.

Como ya se anotó, Duval, en 1974 [12], utilizó tres de los seis gases empleados por Dornenborg para

clasificar averías en transformadores, concluyendo que el hidrógeno se difunde más rápido en el metal que los otros gases hidrocarburos, lo cual distorsiona el diagnóstico. En 1989 [13] expone que los transformadores modernos de alta tensión están construidos con niveles de tolerancias de aislamiento relativamente bajos, siendo objeto de mayores tensiones en servicio comparados con transformadores antiguos, e indica que el DGA es una herramienta eficiente para el diagnóstico de transformadores en servicio con el fin de evitar averías, cortes y pérdidas de producción.

En 1990 [14] realizó un análisis de trazabilidad a 6046 transformadores en aceite de la compañía Hydro-Quebec; los análisis DGA se separaron en subgrupos de transformadores de potencia (5915 unidades) y distribución (131 unidades); adicionalmente, se separaron en función de la concentración de gas; concluyó que los transformadores de potencia son más propensos a la formación de puntos calientes y a averías producidas por puntos calientes, y menos susceptible a la formación de arcos eléctricos, así como a averías producidas por éstos.

En el 2001, Duval [15], con base en IEC 60599, referente a equipos eléctricos impregnados en aceite en servicio, la cual es una guía para la interpretación de los análisis de gases disueltos y libres, así como una base de datos de la IEC TC10 de equipos defectuosos inspeccionados en servicio, clasificó las averías de acuerdo con los principales tipos de errores que se pueden identificar mediante inspección visual; dentro de ellas se destacan las descargas parciales (PD) del tipo plasma frío (corona), con posible formación de cera y que provocan la inducción de pequeñas punciones carbonizadas en papel; las descargas de baja energía (D1), evidenciadas por perforaciones grandes en el papel o partículas de carbono en el aceite; las descargas de alta energía (D2), evidenciadas por carbonización; las averías térmicas por debajo de 300 °C, si el papel se ha vuelto marrón (T1); por encima de 300 °C, si el

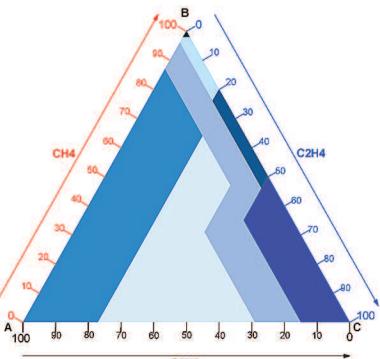
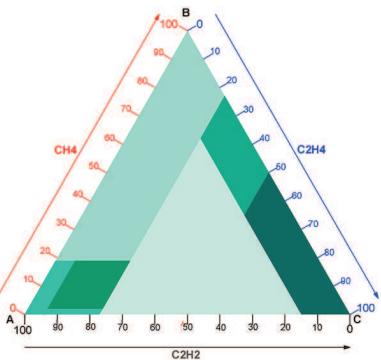
papel se ha carbonizado (T2); las averías térmicas por encima de 700 °C (T3), desplegado por la carbonización del aceite y la coloración del metal.

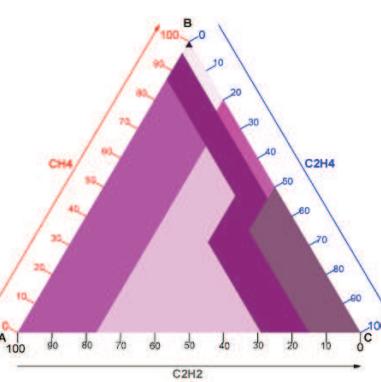
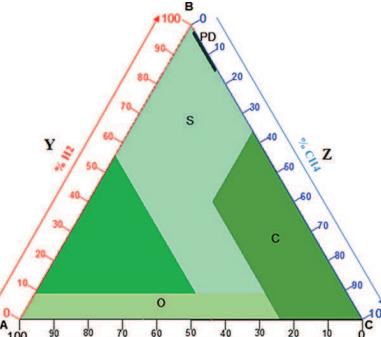
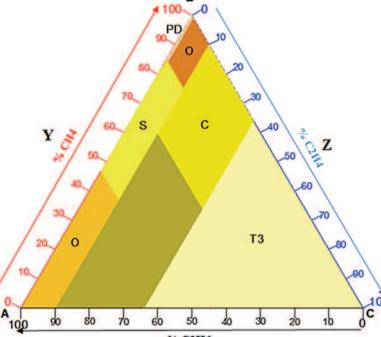
En el 2002, Duval [1] utiliza un método gráfico para interpretar los resultados del DGA; para ello utiliza modelos de laboratorio para simular resultados del DGA tomando como muestra 179 casos con el transformador en servicio, identificados por inspección visual, y 19 casos simulados en laboratorio; a partir de estos casos pudo establecer los seis tipos de averías principales PD, D1, D2, T1, T2, T3 (Tabla 4) y concluir que la avería T3 en servicio tiende a estar relacionada con puntos calientes en aceite, y que las averías T1 y T2 a puntos calientes en papel y la PD son potencialmente perjudiciales para el transformador.

En el 2006, Duval [12] hace una breve reseña sobre la interpretación del DGA en los transformadores, con un énfasis especial en la técnica del triángulo de Duval 1, y analiza cómo los resultados de laboratorio DGA pueden afectar a la fiabilidad del diagnóstico, ya que muy pocos laboratorios en el mundo proporcionan resultados precisos; por lo tanto, recomienda comprobar que los laboratorios cumplan con las normas; la precisión media de los laboratorios de todo el mundo ha sido evaluada por CIGRE TF11 como $\sim \pm 15\%$.

En el 2008, Duval [16] propone varias técnicas para el cálculo de límites de gases individuales e intervalos de muestreo, con base en las recomendaciones y observaciones publicadas por CIGRE e IEC; y en diciembre de este mismo año expone las nuevas versiones del triángulo clásico de Duval [5], utilizando el triángulo 1 para aceite mineral, el triángulo 2 para cambiadores de toma de carga, el triángulo 3 para aceites no minerales (esteres naturales o sintéticos) y, finalmente, los triángulos 4 y 5 para averías de baja temperatura donde la gasificación de dispersión de aceites puede interferir con el diagnóstico (Tabla 6).

TABLA 5
TRIÁNGULOS DE DUVAL, NÚMEROS 1 AL 5

Versiones del Triángulo de Duval		Descripción														
1	 <p>Este triángulo de Duval para transformadores con aceite mineral tiene 7 zonas. Los vértices son A (C2H2), B (CH4) y C (C2H4). Los lados están marcados con porcentajes de 0 a 100. La base horizontal es C2H2. La zona central es verde, las otras son azules y negras.</p>	<p>Para transformadores con aceite mineral. Tiene 7 zonas (Tabla 4). Los gases que toma son:</p> <p>Cateto X = Acetileno (C2H2), Cateto Y = Metano (CH4), Cateto Z = Etileno (C2H4).</p>														
2	 <p>Este triángulo de Duval para los cambiadores de tomas de carga en aceite tiene 7 zonas. Los vértices son A (C2H2), B (CH4) y C (C2H4). Los lados están marcados con porcentajes de 0 a 100. La base horizontal es C2H2. La zona central es verde, las otras son azules y negras.</p>	<p>Para los cambiadores de tomas de carga en aceite. Tiene 7 zonas, los gases que toma son:</p> <p>Cateto X = Acetileno (C2H2), Cateto Y = Metano (CH4), Cateto Z = Etileno (C2H4).</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>Zona</th><th>Identificación</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>N</td><td>Operación normal</td></tr> <tr> <td>T3</td><td>Avería térmica grave ($T > 700^\circ\text{C}$)</td></tr> <tr> <td>T2</td><td>Avería térmica severa ($300 < T < 700^\circ\text{C}$)</td></tr> <tr> <td>X3</td><td>Averías T3 ó T2 en proceso (en su mayoría) con coque ligero o aumento de la resistencia de los contactos, o D2 formación de arcos severos.</td></tr> <tr> <td>D1</td><td>Arcos anormales</td></tr> <tr> <td>X1</td><td>Arcos anormales o fallas térmicas en progreso</td></tr> </tbody> </table>	Zona	Identificación	N	Operación normal	T3	Avería térmica grave ($T > 700^\circ\text{C}$)	T2	Avería térmica severa ($300 < T < 700^\circ\text{C}$)	X3	Averías T3 ó T2 en proceso (en su mayoría) con coque ligero o aumento de la resistencia de los contactos, o D2 formación de arcos severos.	D1	Arcos anormales	X1	Arcos anormales o fallas térmicas en progreso
Zona	Identificación															
N	Operación normal															
T3	Avería térmica grave ($T > 700^\circ\text{C}$)															
T2	Avería térmica severa ($300 < T < 700^\circ\text{C}$)															
X3	Averías T3 ó T2 en proceso (en su mayoría) con coque ligero o aumento de la resistencia de los contactos, o D2 formación de arcos severos.															
D1	Arcos anormales															
X1	Arcos anormales o fallas térmicas en progreso															

Versiones del Triángulo de Duval		Descripción																													
3		<p>Para aceites no minerales.</p> <p>Los límites de las zonas del triángulo Duval 3 para aceites no minerales son los mismos que los del triángulo de Duval 1, a excepción de los límites (en C2H4%) entre D1/D2, T1/T2, y T2/T3 (Tabla 6).</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>Límite entre</th><th>Aceites minerales</th><th>Silicona</th><th>Midel</th><th>FR3</th><th>BioTemp</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>D1/ D2</td><td>23</td><td>9</td><td>26</td><td>25</td><td>20</td></tr> <tr> <td>T1/ T2</td><td>20</td><td>16</td><td>39</td><td>43</td><td>52</td></tr> <tr> <td>T2/ T3</td><td>50</td><td>(46)</td><td>(68)</td><td>63</td><td>(82)</td></tr> </tbody> </table> <p>Nota: valores entre paréntesis fueron obtenidos por extrapolación, y por ello necesitan ser verificados.</p>						Límite entre	Aceites minerales	Silicona	Midel	FR3	BioTemp	D1/ D2	23	9	26	25	20	T1/ T2	20	16	39	43	52	T2/ T3	50	(46)	(68)	63	(82)
Límite entre	Aceites minerales	Silicona	Midel	FR3	BioTemp																										
D1/ D2	23	9	26	25	20																										
T1/ T2	20	16	39	43	52																										
T2/ T3	50	(46)	(68)	63	(82)																										
4		<p>Para transformadores con averías de baja temperatura en aceite mineral, usa los gases llamados “Gases de baja energía”, se debe usar solo si se identificaron averías de baja temperatura (T2, T1 y PD) en el triángulo de Duval 1; si se detectan previamente averías D1, D2 ó T3 no se debe usar. Tiene 4 zonas, los gases que toma son: Cateto X Etano, Cateto Y Hidrógeno, Cateto Z Metano.</p>																													
5		<p>Para transformadores con averías a altas temperaturas en aceite mineral, usa los gases llamados “Gases de temperatura” o “gases de metal caliente”; se debe usar solo si se identificaron averías de baja temperatura (T2, T1 y PD) en el triángulo de Duval 1; si se detectan previamente averías D1, D2 ó T3 no se debe usar. Tiene 6 zonas, los gases que toma son: Cateto X Etano, Cateto Y Metano, Cateto Z Etileno.</p>																													

En el 2009, Duval [17] adiciona los triángulos 6 y 7 para las averías de baja temperatura en los transformadores con aceite dieléctrico vegetal biodegradable (FR3).

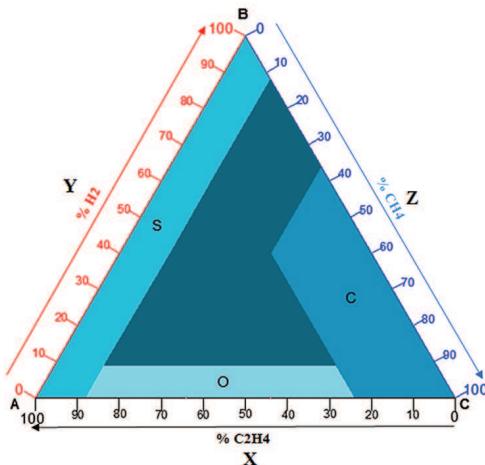


FIG. 3. El triángulo de Duval 6 para averías de baja temperatura en aceites FR3. Advertencia: los 3 gases utilizados en el triángulo 6 son H₂, CH₄ y C₂H₆

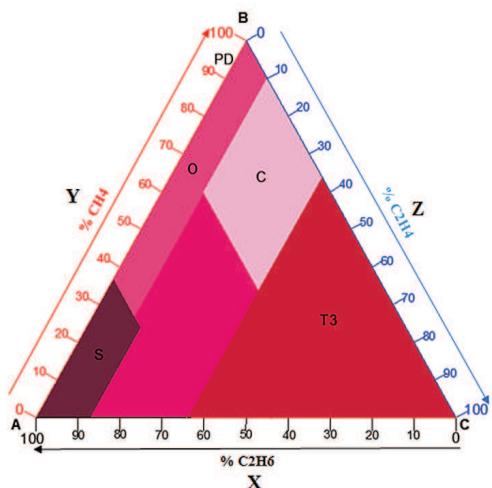


FIG. 4. El triángulo de Duval 7 para averías de baja temperatura en aceites FR3. Advertencia: los 3 gases utilizados en el triángulo 7 son CH₄, C₂H₄ Y C₂H₆.

En el 2012, Duval [18] presenta los triángulos 4 y 5 actualizados (Fig. 5 y Fig. 6). El triángulo de Duval 4 utiliza los gases H₂, CH₄ y C₂H₆, que se forman más específicamente por averías de baja energía-temperatura (PD, T1 y T2); el triángulo 4 debe ser utilizado sólo para averías

identificadas en primer lugar con el triángulo 1, como las averías PD, T1 ó T2. El triángulo 5 debe ser utilizado solo para las averías identificadas en primer lugar con el triángulo 1, como las averías T2 ó T3. Los triángulos 4 y 5 nunca se deben utilizar en caso de fallas D1 ó D2.

Las zonas de los triángulos indican: S=Pérdida de aceite a T<200 °C, O=Sobrecalentamiento a T<250 °C, pero no carbonizando el papel, C=possible carbonización del papel a T>300 °C, PD=Corona descargas parciales, T2=Averías térmicas >300 °C, T3=Averías térmicas >700 °C.

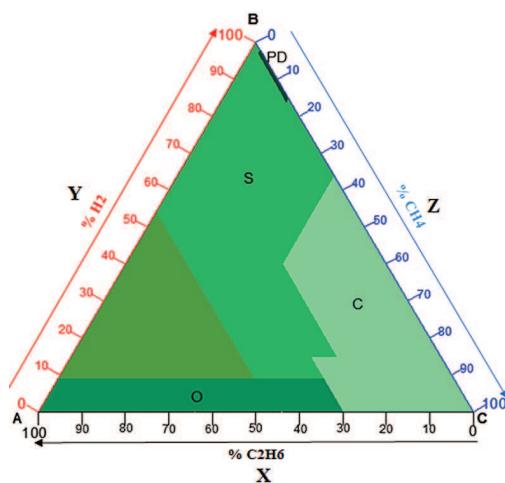


FIG. 5. Triángulo de Duval 4

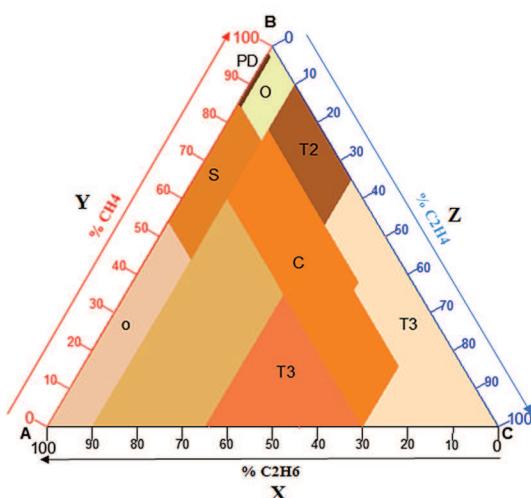


FIG. 6. Triángulo de Duval 5

En el 2013, Duval [19] propone una nueva técnica de diagnóstico DGA, utilizando la IEC TC 10 y bases de datos relacionadas. Se analizaron cinco componentes de los gases (hidrógeno, metano, acetileno, etileno y etano), con el fin de determinar la clasificación de las averías claramente; las 5 razones de gases, R1-R5, usadas en técnicas de diagnóstico, como Doernenburg, Rogers y

la IEC, suelen ser capaces de distinguir entre fallas térmicas (T1, T2 y T3, no está claramente dividido) y eléctricas (PD, D1 y D2); se pueden reorganizar en 10 razones de gases, como se observa en la Tabla 7. Hasta el momento, las razones R6-R10 no se han utilizado en las normas internacionales, pero logran distinguir averías de baja y alta temperatura entre averías térmicas.

TABLA 7

RESULTADOS DEL ANÁLISIS DE LOS PATRONES DE AVERÍAS POR RAZONES DE GAS

	N. ^o	Relaciones de Gas	Entre averías térmicas y eléctricas	Entre averías térmicas T1-T3	Entre averías eléctricas PD-D2
Relaciones utilizadas en técnicas de diagnóstico	R1	CH4/H2	○	X	○
	R2	C2H2/C2H4	○	X	▲
	R3	C2H2/CH4	○	X	○
	R4	C2H6/C2H2	○	X	○
	R5	C2H4/C2H6	▲	▲	○
No se han usado en normas internacionales	R6	C2H4/CH4	○	○	X
	R7	C2H6/CH4	X	X	X
	R8	C2H4/H2	X	▲	X
	R9	C2H6/H2	▲	X	X
	R10	C2H2/H2	X	X	○
○: Distinguible		▲: Indefinido	X: Indistinguible		

TABLA 8

CLASIFICACIÓN DE AVERÍAS

A partir de los resultados del patrón de averías, las razones R1-R6 fueron clasificadas para 6 tipos de averías (Tabla 8), las razones seleccionadas se reorganizaron en 15 combinaciones (Tabla 9) de relación de gas para analizar los patrones de falla.

Averías	Significado
PD	Descargas parciales corona
D1	Descarga de baja energía
D2	Descarga de alta energía
T1	Averías térmicas $T < 300^{\circ}\text{C}$
T2	Averías térmicas $300^{\circ}\text{C} < T < 700^{\circ}\text{C}$
T3	Averías térmicas $T > 700^{\circ}\text{C}$

TABLA 9
RESULTADOS DE ANÁLISIS DE PATRONES FALLA CON COMBINACIÓN DE RAZÓN GAS

Combinación de relación gas	Distinción entre averías eléctricas y térmicas	Distinción entre fallas eléctricas			Distinción entre fallas térmicas		
R1-R2	●	▲	▲	X	X	X	X
R1-R3	○	●	●	X	X	X	X
R1-R4	▲	●	●	X	X	X	X
R1-R5	▲	●	●	X	▲	○	▲
R1-R6	▲	●	●	X	○	●	○
R2-R3	▲	●	●	X	▲	○	▲
R2-R4	○	●	●	X	▲	▲	X
R2-R5	○	●	●	●	▲	○	●
R2-R6	○	●	●	X	○	●	○
R3-R4	X	●	●	X	X	X	X
R3-R5	X	●	●	X	▲	▲	▲
R3-R6	▲	●	●	X	○	●	○
R4-R5	X	●	●	X	▲	▲	▲
R4-R6	X	●	●	X	○	●	○
R5-R6	X	●	●	X	●	●	○
●:Distinción clara	○:Distinguible	▲:Indefinido			X:Indistinguible		

La nueva técnica de diagnóstico clasifica cada avería en fases, mediante el uso de 3 combinaciones de razones de gas (R1-R2, R2-R5 y R5-R6) (Tabla 9); la relación R1-R2 se utiliza para diferenciar entre averías térmicas y eléctricas, y la relación R5-R6, para identificar averías T1 de otras averías térmicas, para posteriormente identificar entre T2 y T3 mediante la relación R2-R5.

Se evaluaron razones de gas de cada tipo de avería mediante el uso de 122 casos del IEC TC 10 y bases de datos relacionadas (Figuras 7, 8 y 9); la precisión calculada para estos casos se muestra en la Tabla 10.

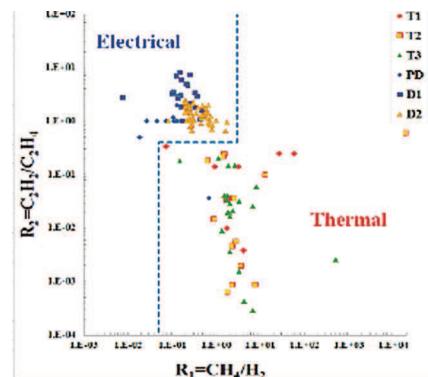


FIG. 7. Identificación entre las averías térmicas y eléctricas con la combinación de la relación de gas R1-R2

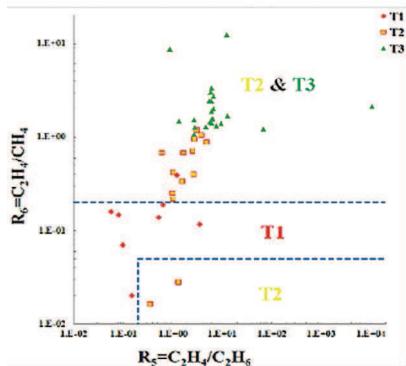


FIG. 8. Identificación entre las averías T1, T2 y T3 con combinación de la relación R5-R6

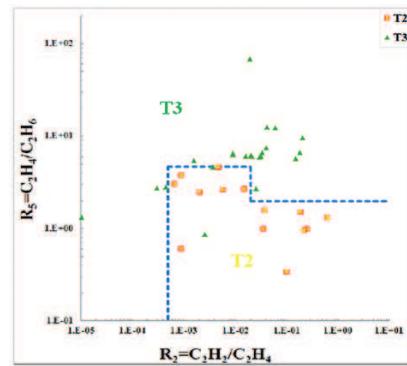


FIG. 9. Identificación entre las averías T2 y T3 con la combinación de la relación R2-R5

TABLA 10
COMPARACIÓN ENTRE LA NUEVA TÉCNICA Y LAS TÉCNICAS EXISTENTES

Técnicas DGA	Diagnóstico sin resolver (A)	Diagnóstico incorrecto (B)	Error (A+B)	Precisión [%] (100-Error)
Nueva técnica	0	4.1	4.1	95.9
Doernenburg	15.1	1.1	16.1	83.9
Rogers	37.6	17.2	54.8	45.2
IEC ratio	17.2	16.1	33.3	66.7
Key gas	3.2	38.7	41.9	58.1

En el 2013, Duval [20] propuso para el diagnóstico utilizar cuatro gases combustibles (hidrógeno, acetileno, etileno y metano) generados por averías internas en transformadores y analizar el porcentaje relativo de estos gases en función de los seis tipos de averías (PD, D1, D2, T1, T2 y T3); esto mediante dos técnicas: una consiste en distinguir entre averías basadas en el porcentaje relativo de esos cuatro gases, y la otra, en el uso de combinaciones del porcentaje relativo de dos de los cuatro gases.

La primera técnica utiliza el porcentaje relativo de los cuatro gases (Ecuación 4) para clasificar las zonas de acuerdo con los seis tipos de averías en un transformador, así: el porcentaje relativo de hidrógeno, correspondiente a averías eléctricas de baja energía; el porcentaje relativo de etileno, para averías de alta energía térmica; el porcentaje relativo de acetileno, por averías de

energía eléctrica de alta, y el porcentaje relativo de metano, por averías térmicas de bajo consumo. La Fig. 10 muestra los límites de la zona para cada tipo de avería.

$$\begin{aligned}
 \%H_2 &= 100 \frac{Z}{W + X + Y + Z} \\
 \%CH_4 &= 100 \frac{Y}{W + X + Y + Z} \\
 \%C_2H_4 &= 100 \frac{X}{W + X + Y + Z} \\
 \%C_2H_2 &= 100 \frac{W}{W + X + Y + Z}
 \end{aligned} \tag{4}$$

Las zonas de avería eléctrica están situadas relativamente en la parte superior derecha, ya que producen gran parte de hidrógeno y acetileno, mientras las averías térmicas se distribuyen relativamente en la parte inferior izquierda debido a una gran parte de metano y etileno.

La Fig. 11 muestra un diagrama de flujo para el diagnóstico de averías usando el porcentaje relativo de los cuatro gases, el cual se deduce a partir del cálculo del punto central donde se cruzan, y este proporciona un diagnóstico. A manera de ejemplo,

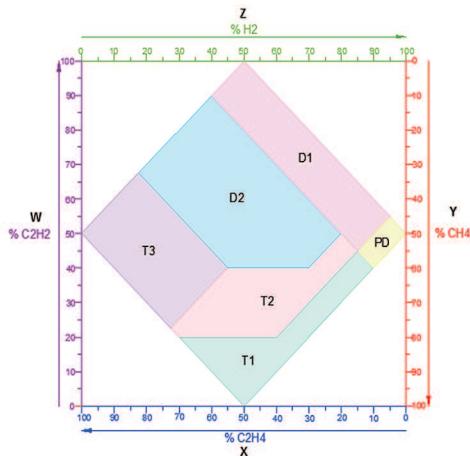


Fig. 10. Límites de zona para cada tipo de avería

si los porcentajes relativos son 30% de hidrógeno, 20% de etileno, 40% de acetileno y 10% de metano, respectivamente, el punto central es la zona en D2, de descarga de alta energía (Fig. 12).

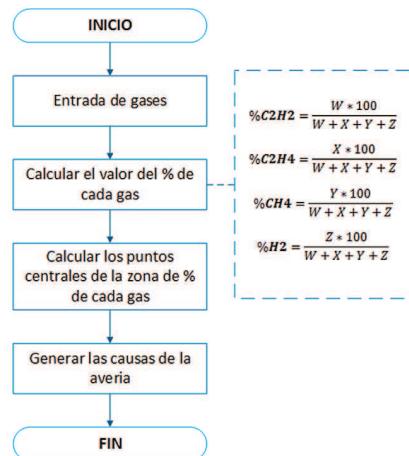


Fig. 11. Diagrama de flujo de la Técnica I

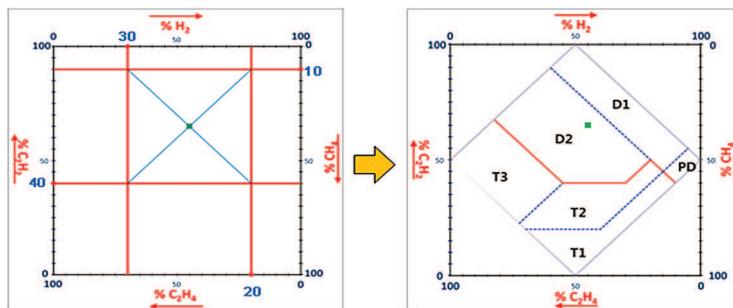


Fig. 12. Ejemplo de diagnóstico de averías D2.

La segunda técnica utiliza cuatro combinaciones del porcentaje relativo de dos gases y los tipos de avería detectables (Tabla 11).

TABLA 11
COMBINACIONES DE PORCENTAJE RELATIVO DE LOS GASES

Combinaciones		Diagnóstico de la avería	Zonas de las averías
a	% H ₂ - % CH ₄	Combinación del porcentaje relativo de hidrógeno-metano correspondiente a fallos eléctricos de baja energía y fallos térmicos de baja temperatura.	
b	% H ₂ - % C ₂ H ₂	La combinación de porcentaje relativo de hidrógeno - acetileno para fallos eléctricos de baja y de alta energía.	
c	% C ₂ H ₄ - % C ₂ H ₂	La combinación del porcentaje relativo de acetileno-etileno para fallos de alta energía eléctricas y averías térmicas de alta temperatura.	
d	% C ₂ H ₄ - % CH ₄	La combinación de porcentaje relativo de metano-etileno para fallos térmicos de baja y alta temperatura.	

La Fig. 13 muestra el proceso de diagnóstico usando el porcentaje relativo de dos gases.

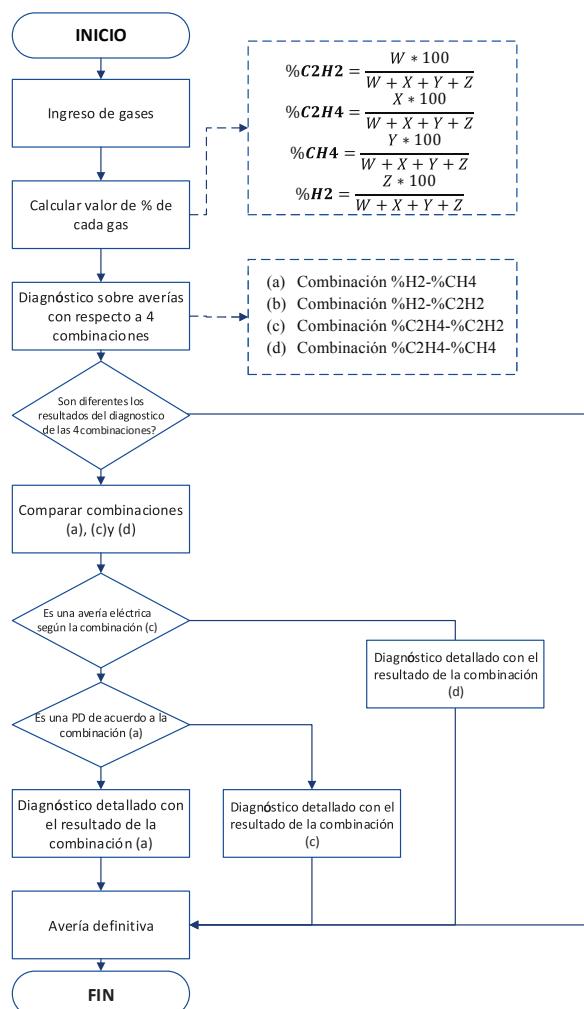


TABLA 12
 COMPARACIÓN ENTRE LA NUEVA TÉCNICA Y LAS TÉCNICAS EXISTENTES

Técnica DGA	Sin resolver (A)	Mal diagnóstico (B)	Error (A+A)	Precisión [%] (100>Error)
Técnica I	0	4.6	4.6	95.4
Técnica II	0	3.8	3.8	96.2
Doernenburg	15.1	1.1	16.1	83.9
Rogers	37.6	17.2	54.8	45.2
IEC	17.2	16.1	33.3	66.7
Gases clave	3.2	38.7	41.9	58.1

Las dos técnicas de diagnóstico propuestas pueden realizar un análisis detallado de los seis tipos de averías internas (PD, D1, D2, T1, T2 y T3) definidos por la norma IEC 60599.

III. CONCLUSIONES

Las técnicas de diagnóstico de DGA son complementarias, comúnmente utilizadas como guías para diagnosticar el estado de la condición del transformador; sin embargo, existe gran incertidumbre en los datos de los gases, debido a la variedad de patrones y a la cantidad de gases generados por los diferentes tipos de averías, que se encuentran afectadas por muchos factores, entre los cuales se destaca el tipo de aceite y su temperatura, el método de muestreo, las características de aislamiento y el medioambiente. Por lo tanto, con las diferentes técnicas de interpretación del DGA se pueden obtener interpretaciones de averías diferentes o en conflicto.

Una vez expuestas las diferentes técnicas de diagnóstico DGA, así como la precisión de cada una, se observa, al compararlas, que las nuevas técnicas de Duval presentadas este año tienen más del 95% de precisión y son capaces de diagnosticar casi todo tipo de avería.

FIG. 13. Diagrama Técnica II

La Tabla 12 muestra que la técnica I y II de Duval tiene una precisión del 95% y 96%, respectivamente, en comparación con otras técnicas. La precisión fue calculada para los 122 casos de IEC TC 10 bases de datos.

REFERENCIAS

- [1] M. Duval, «A Review of Faults Detectable by Gas-in-oil Analysis in Transformers,» *IEEE Electrical Insulation Magazine*, vol. 18, nº 3, 2002.
- [2] S. A. Ward, “Evaluating Transformer Condition Usiong DGA Oil Analysis,” *IEEE*, vol. III, p. 6, 2003.
- [3] M. Duval and J. Dukarm, “Improving the Reliability of Transformer Gas-in-Oil Diagnosis,” *IEEE*, vol. 21, no. 4, pp. 21-27, 2005.
- [4] J. Ganesh, Dissolved Gas Analysis of Transformer Oils: Effects of electric arc, Lisbon, Portugal: International Conference on Power Systems, September 22-24, 2006.
- [5] M. Duval, «The Duval Triangle for Load Tap Changers, Non-Mineral Oils and Low Temperature Faults in Transformers,» *IEEE*, vol. 24, nº 6, pp. 22-29, 2008.
- [6] A. S. H. B. E. G. A. Akbari, “A Software Implementation of the Dival Triangle Method,” *IEEE*, p. 4, 2009.
- [7] J. C. A. d. W. F. E. A. Mackenzie, “On-Line Monitoring and Diagnostics Form Power Transformers,” *IEEE*, p. 5, 2010.
- [8] S. S. S. a. M. A. V. Mohammad Golikhah, “Artificial neural networks applied to DGA for fault diagnosis in oil filled power transformers,” *Journal of Electrical and Electronics Engineering Research*, vol. III, p. 10, 2011.
- [9] Y.-C. H. C.-M. H. Huo-Ching Sun, “A Review of Dissolved Gas Analysis in Power Transformers,” *ELSEVIER*, p. 6, 2012.
- [10] D. Pugh, “Combustible Gas Analysis,” *Minutes of Fortieth International Conference of Doble Clients*, pp. Section 10-401, 1973.
- [11] D. Pugh, Advances in Fault Diagnosis by Combustible Gas Analysis, Minutes of Forty-First International Conference of Doble Clients, 1974, Section 10-1201 .
- [12] M. Duval, “Dissolved Gas Analysis and the Duval Triangle,” *Doble*, pp. 1-20, 2006.
- [13] M. Duval, “Dissolved Gas Analysis: It Can Save Your Transformer,” *IEEE*, p. 6, 1989.
- [14] M. Duval, “Acceptable Gas-In-Oil Levels In Generation and Transmission Power Transformers,” *IEEE*, p. 6, 1990.
- [15] M. Duval and A. dePablo, “Interpretation of Gas-In-Oil Analysis Using New IEC Publication 60599 and IEC TC 10 Databases,” *IEEE*, pp. 31-41, 2001.
- [16] M. Duval, “Calculation of DGALimit Values and Sampling Intervals in Transformers in Service,” *IEEE*, vol. 24, no. 5, pp. 7-13, 2008.
- [17] M. Duval, “The duval triangle for ltcs, alternative fluids and other applications,” *Doble*, pp. 1-8, 2009.
- [18] M. Duval, “New frontiers of DGA interpretation for power transformers and their accessories,” *SEEEI*, pp. 1-8, 2012.
- [19] M. Duval, w. K. Sung, j. K. Sung, d. S. Hwang, r. J. Jae and j. Y. Hang, “New Methods of DGA Diagnosis using IEC TC 10 and Related Databases Part 1: Application of Gas-ratio Combinations,” *IEEE*, vol. 20, no. 2, pp. 1-8, 2013.

- [20] M. Duval, j. L. Soo, m. K. Young, d. S. Hwang, r. J. Jae and j. Y. Hang, "New Methods of DGA Diagnosis using IEC TC 10 and Related Databases Part 2: Application of Relative Content of Fault Gases," *IEEE*, vol. 20, no. 2, pp. 691-675, 2013.
- [21] E. Rivas, Detección de averías en cambiadores de tomas en carga de transformadores basados en el patrón de vibraciones, Leganés: Universidad Carlos III de Madrid, 2009.
- [22] J. MacDonal, Gas-in-oil Analysis as a Diagnostic Tool for Monitoring PowerTransformer Insulation Integrity, Minutes of Forty-Seventh International Conference of Doble Clients, 1980.
- [23] ANSI/IEEE and C57.104-1991, C57.104 Guide for the Interpretation of Gases Generated in Oil Immersed Transformers, New York: Institute of Electrical and Electronic Engineers, 1994.
- [24] S. Huo-Ching, H. Yann-Chang and H. Chao-Ming, A Review of Dissolved Gas Analysis in Power Transformers, Taiwán(República de China): SciVerse ScienceDirect.
- [25] V. D and T. S, Dissolved gas analysis of natural ester fluids under electrical and thermal stress, Alemania: Institute of Power Transmission and High Voltage Technology (IEH), University Stuttgart, 2008.
- [26] L. Yishan, W. Zhenyuan and L. Yilu, An automated On-line monitoring and fault diagnosis system for power transformer, Canadá: IEEE, 2006.
- [27] R. Naresh, V. Sharma and M. Vashis, An integrated neural fuzzy approach for fault diagnosis of transformers, India: IEEE, 2007.
- [28] J. B. DiGiorgio, "Dissolved gas analysis of mineral oil insulating fluids," *NTT Northern Technology and Testin*, 2005.
- [29] A. Rickley, A. Baker and J. G.W. Armstrong, "Analytical Techniques for Fault-Gas Analysis," *Minutes of Forty-Fifth International Conference of Doble Clients*, pp. Section 10-401, 1978.
- [30] H. D. F. L. P. G. a. G. B. M. Duval, "Acceptable Gas-In-oil Levels In Instrument Transformers (Current Vs Voltage Equipement)," *IEEE*, p. 6, 1991.
- [31] M. Duval, "New Techniques for dissolved gas-in-oil analysis," *IEEE*, vol. 19, no. 2, pp. 6-15, 2003.