

## بررسی استفاده از گاز کروماتوگرافی به منظور تعیین نوع خطای ایجاد شده در داخل ترانسفورماتور

اصغر قادری<sup>۱</sup>، رضا میرباقری جم<sup>۱</sup> و مسلم رضایی<sup>۳</sup> \*

۱ استادیار گروه برق (دکتری پلاسما) دانشگاه آزاد واحد ايرانشهر

۲ مربی برق (دکتری پلاسما) دانشگاه آزاد واحد ايرانشهر

۳ کارشناسی ناپیوسته مهندسی برق، دانشگاه آزاد واحد ايرانشهر Email: mm.reza659@gmail.com

### چکیده

با توسعه روزافزون الکترونیک قدرت و کاهش قیمت ادوات نیمه‌هادی قدرت، تمایل بکارگیری این فن‌آوری علاوه بر سطوح ولتاژ پایین در سطوح ولتاژ میانی ۱ و قدرت‌های بالا رشد چشم‌گیری پیدا کرده است. استفاده از توانائی‌ها و ویژگی‌های این فن‌آوری منجر به بهبود کیفیت توان، افزایش پایداری، افزایش قابلیت اطمینان و انعطاف‌پذیری بیشتر سیستم‌های قدرت گردیده است. از این رو در این مقاله استفاده از گاز کروماتوگرافی به منظور تعیین نوع خطای ایجاد شده در داخل ترانسفورماتور مورد بررسی قرار می‌گیرد. این‌گونه ترانسفورماتورها نسل جدیدی از ترانسفورماتورهای توزیع خواهد بود که ضمن برآورده نمودن اهداف ترانسفورماتورهای ۵۰ هرتز، قابلیت‌هایی ویژه ای نظیر اصلاح ضریب توان، تنظیم و تثبیت ولتاژ بار، حذف اغتشاش‌های گذرای ولتاژ (کمبود و بیش بود ولتاژ) ۳ و حذف فلیکر را دارد. ساختاری که در این مقاله معرفی می‌شود بعلت قابلیت توسعه مدولار، امکان بکارگیری آنرا در سطوح ولتاژ و قدرت‌های مختلف مهیا می‌سازد. از دیگر ویژگی‌های ترانسفورماتور معرفی شده می‌توان کاهش وزن، کاهش حجم، کاهش قیمت (با توجه به قابلیت‌های افزوده شده)، عدم نیازمندی به روغن‌های معدنی و قابلیت حفاظت در برابر خطا را نام برد.

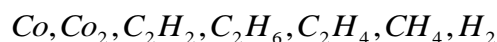
واژگان کلیدی: گاز کروماتوگرافی، خطای ایجاد شده، ترانسفورماتور.

## مقدمه

با توجه به اینکه در اثر وجود خطاهای الکتریکی و حرارتی در داخل ترانسفورماتور، روغن آن تجزیه شیمیایی شده و تولید گاز می کند در نتیجه اگر در مواقع ضروری (با توجه به نوع و مقدار گازها) نسبت به رفع عیب اقدام فوری به عمل نیاید این عیوب باعث خسارات جبران ناپذیر و از کار افتادن ترانسفورماتور و در نتیجه باعث خاموشیهای طولانی می گردد. جهت جلوگیری از ایجاد خسارات مذکور لازم است که گازهای تولید شده در روغن ترانسفورماتور در زمانهای معینی مورد آزمایش قرار گرفته و با تشخیص نوع گاز و میزان آن، نوع عیب ترانسفورماتور مشخص گردد. که در این فصل به طور اجمال به آن پرداخته می شود. [۲۳] و [۲۴] و [۸]

## ایجاد گاز در ترانسفورماتور

کارکرد طبیعی ترانسفورماتور باعث تولید مقداری گاز در روغن آن می شود. در مواقعی که ترانسفورماتور دارای اشکالی باشد یا خطایی در آن بوجود آید، مقدار گازهای تولید شده به مراتب بیشتر می گردند. با تعیین نوع و مقدار گازهای تولید شده در روغن ترانسفورماتور می توان تا حدود زیادی به نوع خطای داخلی ترانسفورماتور پی برد. گازهای تولید شده به مقدار زیادی در ترانسفورماتور محلول می باشند. بنابراین جهت تشخیص نوع و مقدار آنها می بایستی گازها را از روغن خارج نموده و سپس با استفاده از گاز کروماتوگراف آنها را مورد آزمایش قرار داد. گازهایی که جهت تشخیص عیوب ترانسفورماتور مورد ارزیابی قرار می



گیرند عبارتند از :

گازهای تولید شده با توجه به مقدار و ترکیبات شیمیایی به دو گروه زیر تقسیم می شوند :

نرمال

غیر نرمال

گازهای نرمال شامل گازهایی هستند که در اثر عیب های حرارتی بوجود می آیند و گازهای غیر نرمال در اثر بروز خطاهای الکتریکی در داخل ترانسفورماتور تولید می شوند.

گازهای تولید شده دارای وزن مولکولی و قابلیت حلالیت مختلفی در روغن می باشند و این امر نیز می تواند باعث کاهش استقامت الکتریکی روغن شود. به چند دلیل ممکن است گاز در داخل روغن ترانسفورماتور بوجود آید که عبارتند از :

## ایجاد قوس الکتریکی با انرژی زیاد در داخل روغن

با بروز این خطا گازهای تولید شده شامل مقدار زیادی  $C_2H_2, H_2$  و مقدار کمتری  $CH_4$  و  $C_2H_4$

می باشند. در صورتی که قوس الکتریکی از کاغذ عایقی عبور کند و یا در مجاورت آن باشد مقدار قابل ملاحظه ای  $Co$  و  $Co_2$  نیز تولید خواهد شد. لازم به ذکر است حجم کل گازهایی که در اثر قوس الکتریکی در روغن تولید می شوند خیلی زیاد می باشند.

## ایجاد قوس الکتریکی با انرژی کم در داخل روغن

قوس الکتریکی با انرژی کم در داخل روغن به تنهایی باعث تولید  $H_2$  و مقداری  $CH_4$  می شود. در هنگام بروز این خطا معمولاً  $C_2H_2$  تولید نمی شود. در شرایطی که قوس الکتریکی از کاغذ عایقی عبور کند و یا در مجاورت آن قرار گیرد مقداری  $Co$  و

$Co_2$  نیز تولید خواهد شد. تولید گاز در اثر این نوع قوس معمولاً ناچیز است و با وجود چنین عیوبی ترانسفورماتور برای مدت زمان زیادی به کار خود ادامه می دهد.

### گرمای بیش از حد در محلهای به خصوص

این عیب معمولاً به علت وجود اشکال در بین سیم پیچ ها و یا بد بودن اتصالات بوجود می آید. در نتیجه مقدار قابل توجهی  $CH_4, H_2$  و  $C_2H_4$  تولید خواهد شد. در بعضی مواقع مقدار کمی  $C_2H_2$  نیز مشاهده می شود. در محلهایی که کاغذ عایقی وجود دارد مقدار خیلی زیادی  $CO_2$  و مقدار کمتری  $CO$  تولید خواهد شد.

### تخلیه کرنا در داخل روغن ترانسفورماتور

تخلیه کرنا می تواند باعث شکست روغن شود و در نتیجه مقداری  $H_2$ ، مقدار قابل توجهی  $CH_4$  و مقدار خیلی کمی  $C_2H_6$  و  $C_2H_4$  تولید خواهد شد.

### تجزیه عایق ترانسفورماتور در اثر گرما

عایق ترانسفورماتور در اثر حرارت بیش از حد که ناشی از بار اضافی و یا گرم کردن ترانسفورماتور (به خصوص دمای زیاد محیط نیز در این امر تاثیر بسزایی دارد) می باشد، تجزیه می گردد. کار ترانسفورماتور در درجه حرارت های معمولی نیز می تواند باعث تجزیه عایق آن گردد. گازهای حاصل از تجزیه کاغذ عایقی ترانسفورماتور عبارتند از  $CO_2$  و  $CO$  و در بعضی مواقع با مقداری  $H_2$  همراه می باشد. در شرایط خیلی بد، روغن ترانسفورماتور نیز تجزیه شده و در نتیجه هیدروکربن های با وزن مولکولی کم تولید خواهد شد.

### حلالیت گازها در روغن ترانسفورماتور

موقعی که اشکالی در یک ترانسفورماتور اتفاق می افتد، گازهای جدیدی بوجود می آید که به طور جزئی در روغن حل می شوند. در این حالت غلظت گازهای موجود در فضای بالای روغن و گازهای حل شده در روغن تغییر می نماید تا به یک حالت تعادلی جدید برسد که غلظت های جدید در حالت تعادل بستگی به فشارهای جزئی گازهای موجود و حلالیت آنها دارد.

بین اغلب گازهای تولید شده معمولی گاز  $CO_2$  بیشترین حلالیت و گاز  $H_2$  کمترین حلالیت را در روغن دارد.  $O_2$  و  $N_2$  حلالیت متوسطی دارند که حلالیت  $O_2$  بیشتر از  $N_2$  است. حلالیت هوا در روغن ترانسفورماتور بستگی زیادی به ترکیب مولکولی روغن دارد. هر گاه هوا در روغن به بیش از ۱۲ تا ۱۵ درصد برسد (حالت فوق اشباع) و یا فشار به طور ناگهانی کاهش یابد حباب های هوا در روغن تشکیل می شود.

### مقادیر مورد نیاز برای آنالیز گازها

قبل از بررسی هر روش تفسیر آنالیز گازها لازم است که اهمیت غلظت گازهای اندازه گیری شده آگاه شد. لذا باید سوالات زیر جواب داده شود:

آیا مقادیر اندازه گیری شده نسبت به حساسیت روش اندازه گیری و دستگاه استفاده شده به اندازه کافی بالاتر هستند؟ اگر جواب اول مثبت است، آیا غلظت گاز به اندازه کافی بالا بوده تا بررسیهای بیشتر به منظور وجود عیب در ترانسفورماتور را ممکن سازد؟

جواب اولین سوال بستگی به روش آنالیز و تجهیزات مورد استفاده دارد. قبل از توجه به وجود گازها باید غلظت آنها حداقل از حساسیت مورد نیاز روش آنالیز ۱۰ برابر بزرگتر باشد. جواب دومین سوال به احتمال حضور گاز در ترانسفورماتور در حالت

عملیاتی نرمال بدون آنکه عیبی موجود باشد، بستگی دارد. حتی در ترانسفورماتورهای جدید نیز ممکن است گاز در مقادیر کافی وجود داشته و ایجاد خطا نماید. انواع گازهایی که می تواند باعث ایجاد خطا شوند عبارتند از: گازهایی که در خلال فرایندهای پالایش تولید شده و به طور کامل از روغن خارج نگردیده اند. گازهایی که در خلال خشک و پر کردن ترانسفورماتور در کارخانه ایجاد می شوند. گازهایی که در هنگام تعمیرات لحیم کاری و جوشکاری و غیره بوجود می آیند. برای آنکه این مشکل پیش نیاید بهتر است که نتایج آزمایش روغن قبل از بهره برداری از ترانسفورماتور که در فصل قبل بیان گردید ثبت شود و با مقایسه نتایج آزمایش جدید با نتایج قبلی اگر غلظت موجود گاز نسبت به حالت قبل تغییرات قابل ملاحظه نمود نشان دهنده وجود عیب در ترانسفورماتور می باشد.

### مراحل آزمایش روش گاز کروماتوگرافی جهت مشخص کردن نوع خطا

برای انجام آزمایش باید اول گازهای محلول در روغن را از آن خارج نمود. این عمل باید خیلی به دقت انجام گیرد به طوری که هیچگونه ناخالصی وارد گازهای جدا شده نگردد و مقداری از گاز تلف نشود. برای خارج نمودن گاز از روغن، روغن را در ظرف خلاء با حجم معین وارد نموده و سپس گازهای جدا شده را تحت فشار قرار می دهند تا اینکه به فشار یک اتمسفر برسد و سپس حجم گاز اندازه گرفته می شود. آنگاه نوع گازها با استفاده از گاز کروماتوگراف تعیین می گردد. برای بررسی نتایج بدست آمده از جداولی استفاده می نمایند که شکل (۴-۱) با توجه به نوع گازها خطا در داخل ترانسفورماتور را مشخص می کند. همچنین با استفاده از نسبت گازهای موجود که در جدول (۲-۴) آورده شده است، خطای حرارتی از خطای الکتریکی تفکیک می شود. جدول (۴-۳) نیز به طور دقیق نوع عیب را نشان خواهد داد.

به منظور تعیین روند کار براساس نتایج بدست آمده از گاز کروماتوگرافی، فلوجارت ارائه شده. لازم به تذکر است که براساس فلوجارت ارائه شده، در هر برق منطقه ای باید گروه متخصص و کاردانی به منظور نمونه برداری منظم از روغن ترانسفورماتور و آزمایش و بررسی آن وجو داشته باشند. همچنین این گروه باید وسایل و امکانات لازم را به منظور عملکرد اضطراری برای حضور در محل خطای بوجود آمده (براساس گزارشات ارسالی بهره برداران پست) را داشته باشند. تا به موقع و در اسرع وقت خطای بوجود آمده، تشخیص داده شود و تصمیم گیری برای بازرسی و تعمیر یا ادامه کار ترانسفورماتور انجام گیرد. همچنین بهتر است که نگهداری اطلاعات بدست آمده از نمونه روغن آزمایش شده هر ترانسفورماتور که در پریودهای زمانی انجام می گیرد در کامپیوتر ذخیره شود تا مراجعه و بررسی (در صورت لزوم) به راحتی امکان پذیر باشد. و جدول زمان بندی نمونه گیری از روغن براساس نوع خطر (نیمه جدی - جدی و بحرانی) اهمیت هر ترانسفورماتور برای هر برق منطقه ای مشخص گردد

### جدول ۱: گازهای تولید شده در روغن ترانسفورماتور در اثر معایب مختلف

نوع عیب	گازهای تولید شده
ترانسفورماتور در حالت نرمال قرار دارد	$N_2$ به اضافه ۵٪ یا کمتر $O_2$
ترانسفورماتور نشت دارد	$N_2$ و بیشتر از ۵٪ $O_2$
ترانسفورماتور بار اضافی دارد و یا گرم کار می کند که باعث شکست الکتریکی کاغذ عایقی آن شده است شرایط کارکرد ترانسفورماتور بررسی شود.	$N_2$ و $CO_2$ یا $CO$ و یا هز سه گاز
تخلیه کرونا و تجزیه آب و یا زنگ زدگی	$N_2$ و $H_2$
تخلیه کرونا در حضور کاغذ عایقی و یا بار اضافی خیلی زیاد ترانسفورماتور	$N_2$ و $H_2$ و $CO_2$ و $CO$
قوس الکتریکی و یا عیب های کوچک دیگر که باعث شکست الکتریکی	$N_2$ و $H_2$ و $CH_4$ همراه با مقدار کمی $C_2H_6$ و

$C_2H_4$	روغن شده است
$N_2$ و $H_2$ و $CH_4$ همراه با $CO_2$ و $CO$ مقدار کمی از هیدروکربن های دیگر $C_2H_2$ معمولاً وجود ندارد	قوس الکتریکی یا عیب های کوچک دیگر در حضور کاغذ عایقی
$N_2$ همراه با مقدار زیادی $H_2$ و هیدروکربن های دیگر شامل $C_2H_2$	قوس الکتریکی با انرژی زیاد که باعث شده است روغن خاصیت خود را به سرعت از دست بدهد
$N_2$ همراه با مقدار زیادی $H_2$ و EMBED Equation.3 و مقدار زیادی EMBED Equation.3 و مقدار زیادی EMBED Equation.3	قوس الکتریکی در روغن در درجه حرارت بالا در محل های به خصوص، برای مثال: بد بودن اتصالات سیم پیچ ها
EMBED Equation.3 همراه با مقدار زیادی EMBED Equation.3 و EMBED Equation.3 و EMBED Equation.3 و EMBED Equation.3 همراه با EMBED Equation.3 و EMBED Equation.3	قوس الکتریکی در روغن و کاغذ عایقی در درجه حرارت بالا در محل های به خصوص برای مثال بد بودن اتصالات سیم پیچ ها

جدول ۲: تعیین نوع عیب حرارتی یا الکتریکی براساس نسبت گازهای حل شده در روغن ترانسفورماتور

نسبت نوع عیب	$\frac{C_2H_2}{CH_4}$	$\frac{C_2H_6}{C_2H_2}$	$\frac{C_2H_2}{C_2H_4}$	$\frac{CH_4}{H_2}$
تجزیه حرارتی	< 0.3	> 0.4	< 0.75	> 1.0
تخلیه الکتریکی (بجز کرونا)	> 0.3	< 0.4	> 0.75	> 0.1
کرونا	< 0.3	> 0.4	خیلی ناچیز	< 0.1

جدول ۳: تعیین بهتر و مشخص تر نوع عیب براساس نسبت گازهای حل شده در روغن ترانسفورماتور

نوع عیب	$CH_4 / H_2$	$C_2H_6 / CH_4$	$C_2H_4 / C_2H_6$	$C_2H_2 / C_2H_4$
نرمال	> 0.1	< 1.0	< 0.1	< 0.5
تخلیه ناقص - کرونا	< 1.0	< 1.0	< 0.1	< 0.5
تخلیه ناقص - کرونا با گذاشتن اثر	$\leq 0.1$	< 1.0	< 0.1	$\geq 0.5$ یا $\geq 3$
تخلیه مداوم	< 1.0	< 1.0	$\geq 3.0$	< 3.0
قوس - همراه با انتقال انرژی	> 0.1	< 1.0	$\geq 1.0$ یا $\geq 3$	$\geq 0.5$ یا $\geq 3$
	< 1.0		< 3.0	< 3.0

قوس - بدون انتقال انرژی	> 0.1 < 1.0	< 1.0	< 0.1	$\geq 0.5$ < 3.0
حرارت اضافی کم تا $150^{\circ}C$	$\geq 1.0$ یا $\geq 3$ < 3.0	< 1.0	< 0.1	< 0.5
حرارت اضافی $150^{\circ}C$ - $200^{\circ}C$	$\geq 1.0$ یا $\geq 3$ < 3.0	$\geq 1.0$	< 0.1	< 0.5
حرارت اضافی $200^{\circ}C$ - $300^{\circ}C$	> 0.1 < 1.0	< 1.0	< 10	< 0.5
حرارت اضافی در هادیهای عمومی	> 0.1 < 1.0	< 1.0	$\geq 1.0$ < 3.0	< 0.5
جریان گردنده در داخل سیم پیچ ها	$\geq 1.0$ < 3	< 1.0	$\geq 1.0$ < 3.0	< 0.5
جریان گردنده در هسته و تانک و بار اضافی مربوط به اتصالات	$\geq 1.0$ < 3.0	< 1.0	$\geq 3.0$	< 0.5

#### حلالیت گازها در روغن ترانسفورماتور

موقعی که اشکالی در یک ترانسفورماتور اتفاق می افتد گازهای جدیدی بوجود می آیند که به طور جزئی در روغن حل می شوند. در این حالت غلظت گازهای موجود در فضای بالای روغن و گازهای حل شده در روغن تغییر می نماید تا به یک حالت تعادلی جدید برسد که غلظت های جدید در حالت تعادلی بستگی به فشارهای جزئی گازهای موجود و حلالیت آنها دارد. این کار می تواند تا به اشباع رسیدن روغن نیز برسد.

بین اغلب گازهای معمولی گاز  $CO_2$  بیشترین حلالیت و گاز  $H_2$  کمترین حلالیت را در روغن دارد.  $O_2$  و  $N_2$  حلالیت متوسطی دارند که  $O_2$  حلالیت بیشتری از  $N_2$  دارد. حلالیت هوا در روغن ترانسفورماتور بستگی زیادی به منبع روغن خام و ترکیب مولکولی روغن دارد. هر گاه هوا در روغن به بیش از ۱۲ تا ۱۵ درصد فوق اشباع شود تا فشار به طور ناگهانی کاهش یابد حبابهای هوا در روغن تشکیل می شود. جدول (۴-۴) حلالیت گازهای مختلف را در روغن ترانسفورماتور به خصوص، دز mmHg و  $760$  درجه حرارت  $20^{\circ}C$  نشان می دهد.

جدول ۴: حلالیت گازهای متفاوت در یک نوع روغن ترانسفورماتور

نوع گاز	حلالیت (درصد حجمی)	نوع گاز	حلالیت (درصد حجمی)
هوا	۱۰	$CH_4$	۳۰
$N_2$	۷ (جزئی از هوا)	$C_2H_6$	۲۸۰
$O_2$	۳ (جزئی از هوا)	$C_2H_4$	۲۸۰
$N_2$	۸/۶	$C_2H_2$	۴۰۰
$O_2$	۱۶	$C_3H_6$	۱۲۰۰
$H_2$	۷	$C_3H_8$	۱۹۰۰
$Co_2$	۱۲۰	$C_4H_{10}$	۲۰۰۰
$Co`$	۹		

در فلو چارت ارائه شده برای محاسبه زمان لازم برای اشباع شدن روغن ترانسفورماتور با توجه به نرخ متوسط ماهانه افزایش تولید هر گاز و حداکثر حلالیت آن زمان لازم برای اشباع شدن روغن حدس زده می شود و بعد از اشباع روغن گازهای تولید شده باعث افزایش فشار تانک ترانسفورماتور شده تا جایی که رله بوخهلتر عمل نماید. در نتیجه فرصت لازم برای تعمیرات اساسی و یا تعویض روغن پس از حدس زدن زمان لازم تا اشباع روغن برای بهره برداران وجود خواهد داشت.

#### خرابی عایق سلولزی ترانسفورماتور (کاغذ ترانسفورماتور)

وقتی عایق سلولزی خراب شود به طور مشخص تولید  $Co_2$  و  $Co$  همراه با هم و همچنین مقادیر کمی از سایر گازها را ایجاد می نماید.  $Co_2$  و  $Co$  در درجه حرارت‌های معمولی کارکرد ترانسفورماتور هم می توانند ایجاد شوند و همچنین در اثر پیر شدن معمولی عایق نیز تولید می گردند.

هر چند خشک کردن و بدون گاز کردن عایق‌های مورد استفاده در ترانسفورماتور باعث بهبود خواص آن می شود ولی ممکن است مقداری  $Co_2$  و  $Co$  در عایق‌ها باقی بمانند. همچنین وقتی ترانسفورماتور بجای روغن با گاز پر می شود تا به مقصد حمل گردد، تقریباً غیر ممکن است که تمام این گاز در هنگام قبل از روغن گیری ترانسفورماتور از آن خارج شود و باید توجه داشت که ترانسفورماتور با مقداری گاز در مدار قرار می گیرد. همچنین از طریق محفظه سلیکاژل که برای تنفس ترانسفورماتور تعبیه شده است نیز  $Co_2$  از طریق ترانسفورماتور وارد روغن می شود. (حدود ۳۰۰ میکرولیتر بر لیتر روغن)؛ بنابراین وقتی می توان گفت که عیب در کاغذ ترانسفورماتور وجود دارد که مقدار گازهای  $Co_2$  و  $Co$  زیاد باشد. به همین دلیل باید غلظت  $Co_2$  و  $Co$  حل شده در روغن امتحان گردد.

#### امتحان غلظت $Co_2$ و $Co$ حل شده در روغن

در خرابی سلولز تنها در اثر گرما و درجه حرارت‌های معمول کارکرد ترانسفورماتور، آنالیز آماری برای ترانسفورماتورهای که دارای

$$\frac{Co_2}{Co}$$

محافظت هستند و به طور نرمال کار می نمایند نسبت  $Co$  حدود ۷ می باشد. هر چند که محدوده قرار گرفتن اعداد بسیار گسترده است. (انحراف استاندارد حدود ۴) در خرابی کاغذ در اثر درجه حرارت بالا بدون در نظر گرفتن علت آن، تمایل به افزایش مقدار نسبی  $Co$  بیشتر است، به هر حال سرعت تولید  $Co_2$  و  $Co$  بستگی زیاد به حضور اکسیژن، میزان رطوبت و درجه

حرارت دارد. در نتیجه هر حالتی که در آن نسبت  $Co_2 / Co$  زیر حدود ۳ و یا بیشتر از حدود ۱۱ باشد به عنوان امکان نمایش عیب در اثر خرابی سلولز بوده و نتایج بدست آمده از سایر گازها حاکی بر وجود خرابی بیشتر روغن می باشد. (در صورت امکان نسبت‌های بدست آمده باید با مقادیر قبلی برای همان ترانسفورماتور و یا با مقادیر ترانسفورماتورهای مشابه که به طور یکسان بارگذاری شده اند، مقایسه گردد.) در ترانسفورماتورهایی که کنسرواتور نداشته (عایق شده از هوا) که غلظت  $Co_2$  و  $Co$  در

$$\frac{Co_2}{Co}$$

مدت زمان اولیه کارکرد ترانسفورماتور کم بوده، نسبت  $Co$  معمولاً زیر ۷ می باشد ولی با افزایش عمر ترانسفورماتور این نسبت نیز افزایش می یابد.

**۴-۷-۲- امتحان غلظت CO<sub>2</sub> و CO در گازهای آزاد بدست آمده از رله های جمع آوری گاز**

به عنوان یک قانون اگر غلظت اکسیدهای کربن گاز آزاد، به اندازه کافی از مقدار آنها در حالت تعادل با روغن بیشتر باشد، به عنوان خرابی جدی عایق سلولزی در نظر گرفته شده و معنی آن این است که مقدار زیادی از این گاز با سرعت تولید شده و از رله عبور نموده است بدون آنکه با روغن به تعادل رسیده باشد.

**کاربرد روش تحلیلی در گازهای آزاد درون رله های جمع آوری گاز**

در خلال بروز عیب، سرعت تولید هر نوع از گاز بستگی زیاد به انرژی خطای ایجاد شده دارد. بنابراین سرعت کم انرژی در تخلیه های جزئی یا نقاط داغ (با حرارت کمتر) باعث تولید آهسته گاز شده و لذا ممکن است تمام گاز تولید شده در روغن حل گردد. اما سرعت تولید گاز در یک تخلیه با انرژی زیاد یا نقاط بسیار داغ بوده و حبابهای گاز ایجاد شده و صعود کننده در کنسرواتور می توانند به صورت جزئی در روغن حل شوند و مقداری از این گازها ممکن است به رله جمع کننده گاز برسند. (ممکن است این گازها با گاز حل شده در روغن به تعادل برسند).

وقوع خطای با انرژی زیاد در ترانسفورماتور باعث تولید سریع و قابل توجهی از گاز شده (فشار گاز باعث عمل کردن رله جمع کننده گاز می شود) و حبابهای بزرگ با سرعت زیاد تا رله بالا می روند که احتمال تبادل گاز با روغن در اثر سرعت زیاد بسیار کم می باشد. در نتیجه به خصوص در هنگامی که خطای بوجود آمده باعث عمل نمودن رله جمع کننده گاز شود آنالیز گازهای موجود در محفظه رله جمع کننده امکان درست تری برای تعیین نوع خطا نسبت به آنالیز گازهای محلول در روغن می دهد.

اما اگر گاز مدت زمان زیادی در رله باقی بماند. به تدریج مقداری از آن در روغن حل شده و ترکیب گاز جمع شده در رله تغییر می کند. به همین علت به منظور بررسی خطا در هنگام بروز خطا (به خصوص بعد از عملکرد رله جمع کننده گاز) و تفسیر گازهای حل شده در روغن باید دقت نمود و اگر بررسی و نمونه برداری به سرعت بعد از وقوع خطا می باشد بهتر است که نمونه برداری از گازهای جمع شده در رله جمع کننده گاز نیز انجام گیرد.

اصولاً آنالیز گازهای آزاد در رله جمع کننده گاز به همان صورت آنالیز گازهای حل شده در روغن انجام می شود. به هر حال وقتی گاز به مقدار کافی در رله جمع شود و رله عمل کند بدون هیچ شکلی یک عیب جدی در کار ترانسفورماتور وجود دارد و حتماً باید آنالیز گاز انجام شود تا تشخیص عیب میسر شود. در حالیکه بعضی از بهره برداران بعد از عملکرد رله دوباره ترانسفورماتور را برق دار نموده (یا پس از یک بررسی جزئی و عمومی از ترانسفورماتور) که این کار می تواند باعث خرابی اساسی ترانسفورماتور شود و هزینه تعمیرات را به شدت افزایش دهد.

ولی هنگامی که گاز به آرامی جمع شود، تشخیص گازهای حل شده در روغن اطلاعات آموزنده تری نسبت به آنالیز گازهای آزاد در بردارد. همچنین تعیین گاز در روغن ترانسفورماتور برای تعیین نرخ کل تولید گاز کافی بوده و امکان بررسی گسترش عیب (مهم ترین موضوع برای بررسی) را می دهد.

دقت گردد که هنگام آنالیز گازهای آزاد لازم است قبل از انجام روشهای تشخیص، غلظت گازهای مختلف در حالت آزاد به غلظتهای معادل آنها در حالت حل شده تبدیل گردد. با اعمال اصول گفته شده ممکن است مقایسه غلظتهای واقعی در روغن با غلظتهای معادل در گاز آزاد، حاوی اطلاعات با ارزشی از چگونگی صعود حبابهای گاز در روغن و در نتیجه نرخ تولید گاز باشد.

**محاسبه غلظت های گاز حل شده معادل در روغن ترانسفورماتور با غلظت های گاز آزاد**

این محاسبات توسط اعمال ضریب اتوالد برای هر گاز به طور جداگانه انجام می شود. برای یک گاز مشخص ضریب استوالد به صورت زیر تعریف می شود :

غلظت گاز در فاز مایع

K=

غلظت گاز در فاز گاز



ضریب استوالد برای گازهای مختلف در روغن های عایق معدنی در  $20^{\circ}C$  و  $50^{\circ}C$  در جدول (۴-۵) آورده شده است.

جدول ۵: ضرایب استوالد در  $20^{\circ}C$  و  $50^{\circ}C$

نوع گاز	$20^{\circ}C$ در K	$50^{\circ}C$ در K	نوع گاز	$20^{\circ}C$ در K	$50^{\circ}C$ در K
$N_2$	۰/۰۹	۰/۰۹	$CH_4$	۰/۴۳	۰/۴۰
$O_2$	۰/۱۷	۰/۱۷	$C_2H_6$	۲/۴۰	۱/۸۰
$H_2$	۰/۰۵	۰/۰۵	$C_2H_4$	۱/۷۰	۱/۴۰
$Co$	۰/۱۲	۰/۱۲	$C_2H_2$	۱/۲۰	۰/۹
$Co_2$	۱/۰۸۰	۱/۰۰			

با توجه به جدول (۴-۵) می توان دید که دما در ضریب K کم اثر است و به همین علت در عمل تغییر دمای فازهای مایع و گاز در تغییر ضریب K چندان موثر نیست (در نظر گرفته نمی شود).

#### روش تشخیص خطا با استفاده از گازهای حل شده و حل نشده در روغن ترانسفورماتور

استاندارد IEEE-CS7-1991 [۲۵] روش جدیدی برای تعیین نوع خطا با استفاده از گازهای حل شده در روغن و حل نشده در روغن که در بالای کندانسور یا رله های جمع آوری گاز جمع می گردند، ارائه داده است و در این بخش به طور خلاصه به آن پرداخته می شود.

#### تعیین نرخ رشد گازها

بررسی میزان رشد گازها این امکان را خواهد داد که سرعت انتشار خطای داخلی ترانسفورماتور مشخص گردد و دید درستی از چگونگی تغییرات گازهای حل شده و حل نشده در روغن بدست آورده شود.

$$R = \frac{(S_T - S_o) \times V \times 10^{-6}}{7.5 \times T}$$

R = نسبت رشد گازها  $ft^3/day$

$S_o$  = حجم گازها در آزمایش قبلی (ppm)

$S_T$  = حجم گازها در آزمایش بعدی (ppm)

V = حجم روغن تانک (gallons)

T = فاصله زمانی بین دو آزمایش days

گازهای حل شده در روغن را با TDCG<sup>۱</sup> و گازهای حل نشده در روغن را با TCG<sup>۲</sup> نشان می دهند.

#### ارائه فلوجارت تصمیم گیری

این استاندارد، فلوجارت شکل (۲-۴) را برای تعیین نوع خطا با توجه به گازهای حل شده و حل نشده در روغن ترانسفورماتور ارائه داده است. دقت گردد که با توجه به این فلوجارت در ابتدا فقط آنالیز گازهای حل شده در روغن کافی است و در صورت غیر نرمال بودن ترانسفورماتور نیاز است که آنالیز گازهای حل نشده نیز انجام گیرد تا صحت و دقت تصمیم گیری بهتر باشد. در نتیجه

با توجه به این فلوجارت نیاز است که ابتدا آنالیز گازهای حل شده در روغن انجام گیرد تا شرایط چهارگانه کارکرد ترانسفورماتور با توجه به جدول (۴-۶) مشخص گردد. این شرایط شامل موارد زیر می باشند :

حالت اول : ترانسفورماتور در حالت کارکرد عادی و مشکل عمده ای ندارد.

حالت دوم : امکان خطا با احتمال کم وجود دارد.

حالت سوم : امکان خطا با احتمال زیاد وجود دارد.

حالت چهارم : حتما خطا وجود دارد.

حالت	$H_2$	$CH_4$	$C_2H_2$	$C_2H_4$	$C_2H_6$	$Co$	$Co_2$	$TDCG^*$
۱	۱۰۰	۱۲۰	۳۵	۵۰	۶۵	۳۵۰	۲۵۰۰	۷۲۰
۲	۱۰۱-۷۰۰	۱۲۱-۴۰۰	۳۶-۵۰	۵۱-۱۰۰	۶۶-۱۰۰	۳۵۱-۵۷۰	۲۵۰۰-۴۰۰۰	۷۲۱-۱۹۲۰
۳	۷۰۱-۱۸۰۰	۴۰۱-۱۰۰۰	۵۱-۸۰	۱۰۱-۲۰۰	۱۰۱-۱۵۰	۵۷۱-۱۴۰۰	۴۰۰۱-۱۰۰۰۰	۱۹۲۱-۴۶۳۰
۴	<۱۸۰۰	<۱۰۰۰	<۸۰	<۲۰۰	<۱۵۰	<۱۴۰۰	<۱۰۰۰۰	<۴۶۳۰

\* منظور از  $TDCG$  مجموع غلظت گازها بجز  $Co_2$  است

دقت گردد که برای یک ترانسفورماتور تازه (تا عمر یک سال) باید شرایط حالت ۱ برقرار باشد و گرنه ترانسفورماتور مشکل ساختاری دارد.

### تعیین زمان های آزمایش گاز کروماتوگرافی روغن

در صورت نیاز به آزمایش گازهای حل نشده در روغن و همچنین نرخ رشد گازهای حل نشده برای تعیین زمان آزمایش بعدی و نحوه عملکرد بهره برداران از جدول (۴-۷) استفاده می گردد. همچنین به منظور بررسی گازهای حل شده در روغن و تعیین زمان نمونه برداری و آزمایش بعدی و مشخص کردن نحوه عملکرد بهره برداران، جدول (۴-۸) ارائه شده است. در نتیجه بهره برداران با توجه به نتایج آزمایشهای گاز کروماتوگرافی با استفاده از دو جدول ارائه شده می توانند زمان بعدی آزمایش را تعیین کنند و همچنین نحوه عملکرد برای بررسی و جلوگیری از خطا نیز در این جداول مشخص شده است.

### جدول ۶: نوع عملکرد در رابطه با نتایج آزمایش $TCG$

مقدار $TCG$ (%)	نرخ رشد $TCG$ (%/day)	زمان نمونه برداری مجدد و روش عملکرد با توجه به نسبت رشد تولید گازها	
		زمان نمونه برداری	روش عملکرد
$5 \leq$	$3 < \%$	روزانه	پیش بینی حداکثر زمان عملکرد (رله ها) <sup>۱</sup>
	$1 - 3 \%$	روزانه	آنالیز گازهای موجود
	$1 > \%$	هفتگی	برنامه ریزی خروج ترانسفورماتور اخطار به بهره برداران
$2 < - 5$	$3 < \%$	هفتگی	پیش بینی حداکثر زمان عملکرد (رله ها)
	$1 - 3 \%$	هفتگی	آنالیز گازهای موجود

برنامه ریزی خروج ترانسفورماتور اخطار به بهره برداران	ماهیهانه	$> 1\%$		
پیش بینی عملکرد <sup>۱</sup> آنالیز گازهای موجود بررسی بار ترانسفورماتور	ماهیهانه	$< 3\%$	$0.15 \leq - < 2$	حالت ۲
	ماهیهانه	$1\% - 3\%$		
	هر سه ماه	$> 1\%$		
پیش بینی عملکرد آنالیز گازهای موجود بررسی بار ترانسفورماتور	ماهیهانه	$< 3\%$	$0.15 >$	حالت ۱
	هر سه ماه	$1\% - 3\%$		
	سالیانه	$> 1\%$		
شرایط عملکرد نرمال است	سالیانه	$> 1\%$		

جدول ۷: نوع عملکرد در رابطه با نتایج آزمایش TDCG

زمان نمونه برداری مجدد و روش عملکرد با توجه به نسبت رشد تولید گازها		نرخ رشد TCG (ppm/day)	مقدار TCG (ppm)	
روش عملکرد	زمان نمونه برداری			
رفع خطا به وسیله سرویس اخطار به بهره برداران	روزانه	$< 30$		حالت ۴
	روزانه	$10 - 30$		
پیش بینی حداکثر زمان عملکرد (رله ها) آنالیز گازهای موجود برنامه ریزی خروج ترانسفورماتور اخطار به بهره برداران	هفتگی	$> 10$	$< 4630$	
	پیش بینی حداکثر زمان عملکرد (رله ها) <sup>۱</sup> آنالیز گازهای موجود برنامه ریزی خروج ترانسفورماتور اخطار به بهره برداران	هفتگی	$10 - 30$	$1921 - 4630$
پیش بینی عملکرد <sup>۱</sup> آنالیز گازهای موجود بررسی بار ترانسفورماتور	ماهیهانه	$10 - 30$	$721 - 1920$	حالت ۲
	هر سه ماه	$> 10$		
پیش بینی عملکرد آنالیز گازهای موجود بررسی بار ترانسفورماتور	ماهیهانه	$< 30$		حالت ۱
	هر سه ماه	$10 - 30$		
شرایط عملکرد نرمال است	سالیانه	$> 10$		

**تشخیص نوع خطا با استفاده از گازهای متصاعد شده**

شناسایی نوع خطا با توجه به گازهای متصاعد شده که اصطلاحاً به آن راه حل گازی گفته می شوند برای چهار نوع خطای مهم از طریق نمودار شکل (۳-۴) مشخص می گردد. این چهار نوع خطا، خطای گرمایی در روغن، خطای گرمایی در کاغذ، کرونا در روغن و جرقه در روغن می باشند. با بوجود آمدن هر یک از خطاهای ذکر شده عموماً گازهایی با درصد نسبی بیان شده در شکل (۳-۴) متصاعد می گردند.

۱- خطای گرمایی در روغن:

گازهای اصلی متصاعد شده ناشی از این خطا اتیلن و متان به همراه مقدار کمی هیدروژن و اتان است. اگر خطا عوامل خطای الکتریکی نیز باشد امکان دارد استیلن نیز متصاعد گردد. گاز اصلی مشخصه: اتیلن

۲- خطای گرمایی در کاغذ:

گازهای اصلی متصاعد شده شامل دی اکسید کربن و منواکسید کربن است. گازهای هیدروکربنی (متان و اتیلن) در صورتی که خطا به روغن نیز انتشار یابد متصاعد خواهد شد  
گاز اصلی مشخصه: منوکسید کربن

۳- خطای کرونا در روغن:

خطای الکتریکی با انرژی کم گازهای هیدروژن و متان با مقدار کمی اتان و اتیلن متصاعد می کند. تولید مقدار قابل توجه منواکسید کربن و دی اکسید کربن ممکن است نتیجه تخلیه در کاغذ باشد.

گاز اصلی مشخصه: هیدروژن

۴- خطای جرقه در روغن:

مقدار زیادی هیدروژن و اتیلن با مقدار کمتری متان و اتان ناشی از این خطا بوجود می آید. ممکن است به خاطر گسترش خطا در کاغذ، گازهای دی اکسید کربن و منواکسید کربن نیز متصاعد گردند. ممکن است کربوناسیون در روغن بوجود آید.  
گاز اصلی مشخصه: استیلن

**۴-۱۰-۵- تشخیص نوع خطا با استفاده از نسبت گازهای متصاعد شده**

برای تشخیص دقیق نوع خطا بهترین روش استفاده از حدود نسبت گازهای متصاعد شده می باشد. نسبت گازهایی که برای تشخیص خطا استفاده می گردد عبارتند از:

$$R_1 = CH_4 / H_2 \quad \text{حالت ۱}$$

$$R_2 = C_2H_2 / C_2H_4 \quad \text{حالت ۲}$$

$$R_3 = C_2H_2 / CH_4 \quad \text{حالت ۳}$$

$$R_4 = C_2H_6 / C_2H_2 \quad \text{حالت ۴}$$

$$R_5 = C_2H_4 / C_2H_6 \quad \text{حالت ۵}$$

دو روش عمده تشخیص خطا با استفاده از نسبت گازها عبارتند از:

روش Doernenburg

روش Rogers

**روش Doernenburg**

در این روش از نسبتهای  $R_1, R_2, R_3, R_4$  و برای تشخیص نوع خطا استفاده می شود و خطاهای تشخیص داده شده سه خطای حرارتی، کرونا و جرقه است. در این روش به منظور دقت بیشتر دو سطح مرزی برای هر نسبت داده شده است. (جدول ۴-۱۰) همچنین فلو چارت چگونگی تشخیص خطا با توجه به جدول (۴-۱۰) در شکل (۴-۴) آورده شده است. توصیف این فلوچارت به شکل زیر است:

گام ۱: گازهای متصاعد شده در روغن و فضای آزاد جمع و آزمایشهای گاز کروماتوگرافی آن انجام گیرد.

گام ۲: گازهای  $H_2, CH_4, C_2H_2, C_2H_4$  و باید از مقدار نرمال  $L_1$  خود تجاوز کنند. (برای مشخص شدن مقدار  $L_1$  به جدول (۴-۹) مراجعه شود) تا احتمال وجود خطا باشد.

**جدول ۸: حد نرمال گازهای حل شده در روغن**

KeyGas	Concentrations L1
Hydrogen( $H_2$ )	100
Methane( $CH_4$ )	120
Carbon Monoxide( $CO$ )	350
Acetylene( $C_2H_2$ )	35
Ethylene( $C_2H_4$ )	50
Ethane( $C_2H_6$ )	65

دقت گردد که برای تعیین  $L_1$  استاندارد IEEE به جای مقادیر استفاده شده آقای Doernenburg از مقادیر حالت ۱ جدول (۴-۶) استفاده کرده است.

گام ۳: مقدار نسبتها محاسبه گردد. اگر هر کدام از گازها در نسبتها از مقدار  $L_1$  تجاوز کند، محاسبه نسبتها درست است و گرنه این محاسبات درست نبوده و دوباره باید نمونه برداری برای آزمایشهای گاز کروماتوگرافی انجام گیرد.

گام ۴: با فرض درست بودن نسبتها، مقادیر  $R_1, R_2, R_3, R_4$  با مقادیر حدی جدول (۴-۱۰) مقایسه می شود. (همانند شکل (۴-۴))

گام ۵: با توجه به جدول (۴-۱۰) با برقرار بودن همه شرایط هر خطا، نوع خطا تعیین می گردد و یا در صورت درست نبودن نسبتها پیشنهاد نمونه برداری مجدد ارائه می شود.

**روش Rogers**

این روش همانند روش Doernenburg است اما در این روش از نسبتهای  $R_1, R_2, R_5$  استفاده می شود. این روش براساس تعداد زیادی از داده های روش گاز کروماتوگرافی و بررسی خطاهای آنها بدست آمده و از دقت خوبی برخوردار است. جدول (۴-۱۱) با توجه به نسبت گازها نوع خطا را تعیین کرده است. همچنین برای تعیین نوع خطا می توان از فلوچارت ارائه شده در شکل (۴-۵) استفاده نمود. در نتیجه با توجه به فلوچارتها ارائه شده در شکلهای (۴-۴) و (۴-۵) به راحتی می توان برنامه کامپیوتری تعیین نوع خطا با استفاده از نتایج گاز کروماتوگرافی را نوشت که علاوه بر تعیین نوع خطا راهکارهای مناسبی برای بهره برداران جهت رفع خطا نیز ارائه می دهد. اطلاعات بیشتر در ضمیمه یک ارائه شده است.

جدول ۹: روش تشخیص نوع خطا با استفاده از نسبت گازها به روش Doernenburg

$R_4$ $C_2H_6 / C_2H_2$	$R_3$ $C_2H_2 / CH_4$	$R_2$ $C_2H_2 / C_2H_4$	$R_1$ $CH_4 / H_2$	نسبت گازها نوع خطا
$0.2 < 0.4 <$	$0.1 > 0.3 >$	$1 > 0.75 >$	$0.1 < 1 <$	گرمای اضافی
$0.2 < 0.4 <$	$0.1 > 0.3 >$	مقدار جزئی	$0.01 > 0.1 >$	کرونا (تخلیه جزئی با چگالی کم)
$0.2 > 0.4 >$	$0.1 < 0.3 <$	$1 < 0.75 <$	$1 < 1 <$ $0.1 > 1. >$	جرقه (تخلیه جزئی با چگالی زیاد)

جدول ۱۰: روش تشخیص نوع خطا با استفاده از نسبت گازها به روش Roger

$R_5$ $C_2H_4 / C_2H_6$	$R_1$ $CH_4 / H_2$	$R_2$ $C_2H_2 / C_2H_4$	نوع خطا	ردیف
$1 >$	$0.1 <$ $1 >$	$0.1 >$	حالت نرمال	۰
$1 >$	$0.1 >$	$0.1 >$	جرقه با چگالی انرژی کم	۱
$3 <$	$0.1-1$	$0.1-3$	جرقه با چگالی انرژی زیاد	۲
$1-3$	$0.1 <$ $1 >$	$0.1 >$	حرارت اضافی با دمای کم	۳
$1-3$	$1 <$	$0.1 >$	حرارت اضافی $> 700^\circ C$	۴
$3 <$	$1 <$	$0.1 >$	حرارت اضافی $< 700^\circ C$	۵

### نتایج

بطور کلی چند عامل اصلی در سوختن ترانسفورماتورها دخالت دارند که میتوان آنها را بصورت زیر دسته بندی نمود:

عوامل داخلی

عوامل خارجی

عامل بهره برداری

عامل طراحی و ساختاری

عوامل پیش بینی نشده

عوامل داخلی

مجموعه خطاهایی که از طریق سیم پیچها، روغن، دسته، تانک و تپ چنجر به ترانسفورماتور وارد میآید البته قابل ذکر است که خطاهای خارجی زمینه ساز بسیاری از عیوب داخلی میباشند.

خطای سیم پیچها بیشترین آمار مربوط به خرابی ترانسفورماتور را تشکیل می دهد این خطاها معمولاً ناشی از عوامل خارجی مانند صاعقه، اتصال کوتاه و اضافه بار میباشند. در مواردی که صاعقه اصابت نموده است بدلیل عملکرد خوب برقیگیر یا مشکل دار بودن سیستم زمین (از قبیل بالا بودن مقاومت زمین و عدم اتصال صحیح هادیها) اضافه ولتاژ ایجاد شده به ترانس منتقل شده و باعث سوختن ترانسفورماتور گردیده است.

همچنین در ترانسفورماتورهایی که اضافه بار و اتصال کوتاه باعث خطای سیم پیچی در آنها شده اند حرارت و نیروهای ناشی از اتصال کوتاه عامل اصلی تخریب سیم پیچ بوده اند.

روغن ترانسفورماتور که نقش عایق ترانسفورماتور و هم خنک کننده آنرا بعهده دارد در اثر عواملی چون حرارت، رطوبت، آلودگی دچار مشکل شده و خواص عایقی خود را از دست میدهد لذا این امر سبب کاهش طول عمر و همچنین صدمات اصلی به عایق ترانسفورماتور میگردد.

در ترانسفورماتور تپ چنجر یکی دیگر از عوامل اصلی ایجاد خطا است که فرسودگی اتصالات کنتاکتهای تپ چنجر، عدم عملکرد مناسب بخشهای متحرک و افزایش مقاومت کنتاکتها را میتوان از جمله موارد اصلی ایجاد خطا بوسیله تپ چنجر دانست. عوامل خارجی

عوامل خارجی موثر بر عملکرد و ایجاد خطا در ترانسفورماتور عبارتند از: اضافه بار، اتصال کوتاه و اضافه ولتاژها. اضافه بار عاملی است که صددرصد در اثر بهره برداری غلط حاصل میشود و به جرات میتوان گفت اضافه بار یکی از دلایل اصلی کاهش طول عمر و پیری زودرس عایق و ترانسفورماتور می باشد. با توجه به بررسی های انجام شده ترانسفورماتور تل بیضاء برق فارس در اثر اضافه بار دچار کاهش کیفیت عایق گردیده و ناگه با ترانسفورماتوری با توان بالاتر و جایگزین شده است به عبارت دیگر آزمایش عایقی با میکرو در هنگام نصب ترانسفورماتور مقاومتی برابر  $1152 \mu\Omega$  را نشان داده است و پس از ایجاد خطا مقاومت یاد شده به  $1000 \mu\Omega$  یعنی نصف تقلیل یافته است که این امر مبین کاهش کیفیت عایق در اثر اضافه بار می باشد که البته با قراردادن ترانسفورماتوری با قدرتی  $1/5$  برابر قدرت ترانس اولیه این مشکل برطرف گردیده است. اتصال کوتاه

اتصال کوتاه همان اثرات سوء اضافه بار را دارا می باشد لیکن در زمان بسیار کوتاهتری این امر بوقوع می پیوندد. حرارت و نیروهای الکترو دینامیکی ایجاد شده هنگام اتصال کوتاه باعث از بین رفتن عایق سیم پیچی و تغییر شکل آنها میگردد که این امر بعنوان نمونه در پست مشاء بعلت ایجاد اتصال کوتاه در نزدیکی پست به سیم پیچ فشارقوی یکی از فازها صدمه وارد گردیده است.

اضافه ولتاژ

اضافه ولتاژ ناشی از صاعقه از دیگر عوامل اصلی آسیب دیدن ترانسفورماتور می باشد حفاظت در مقابل این امر توسط برقگیر صورت می گیرد در صورتیکه برقگیر درست عمل نکند (صحیح انتخاب نشده باشد یا عیب ساختاری داشته باشد) اضافه ولتاژ ایجاد شده بر ترانسفورماتور تحمیل خواهد شد و موجب ایجاد تنش الکتریکی بر روی سیم پیچ بخصوص دوره های آخر آن میگردد. بهره برداری

در حیطه بهره برداری مشکلات و مسائل گوناگونی وجود دارد که هر یک به نحو خاصی منجر به سوختن ترانسفورماتور می گردند که میتوان به موارد ذیل اشاره نمود.

الف- عدم حفاظت ترانسفورماتور در مقابل اتصال کوتاه

ب- عدم حفاظت ترانسفورماتور در مقابل اضافه بار

پ- برنامه منظم بازدیدهای دوره های و تعمیر و نگهداری

ت- عدم حفاظت در مقابل اضافه ولتاژهای گذرا

ث- کارایی و تخصص گروه بهره بردار

ج- عدم وجود دستور عملهای مناسب بهره برداری

چ- عدم وجود و یا رعایت نکردن دستورالعملهای حمل، نصب و انبارداری

عوامل طراحی و ساختاری

استفاده از ترانسفورماتور هایی که طراحی آنها ویژه آن منطقه خاص بوده و با شرایط سیستمی و محیطی محل نصب آن هماهنگی لازم را دارا می باشد بسیار مهم است از طرف دیگر خطاهای درونی هنگام ساخت ترانس که در فصل اول به آن اشاره گردید عوامل پیش بینی نشده

حوادث پیش بینی نشده و غیر مترقبه مثل فرو افتادن ترانس هنگام حمل و نقل یا نصب، زلزله، طوفان و ... از جمله موارد دیگری هستند که باعث ایجاد خطا در شبکه و ترانسفورماتور می گردند بعنوان نمونه ورود پرندگان به محیط پست و ایجاد اتصال کوتاه در باس بارها یا محل هایی که دارای اختلاف پتانسیل هستند از جمله مواردی است که در سال های گذشته خطاهایی را ایجاد کرده اند نصب حفاظ از روش های مرسوم جهت رفع این معضل است لیکن نصب عایق بر روی شینه ها و هادی های لخت از روش های جدیدی است که امروزه به منظور جلوگیری از این امر در پستها بکار گرفته می شود.

از آنجا که همیشه پیشگیری بهتر از رفع آسیبها پس از خطا می باشد لذا توجه به روش های پیشگیرانه در خصوص بررسی وضعیت ترانسفورماتور از اهمیت بسزایی برخوردار است.

روش های مونیتورینگ بطور کلی به دو روش اصلی تقسیم می شوند:

روش های غیر الکتریکی

روش های الکتریکی

روش های غیر الکتریکی

الف- روش های مونیتورینگ گاز هیدروژن از جمله روش هایی است که بسیار کارآمد بوده و هم اکنون نیز در برقه های منطقه ای اجرا میشود و به بیان دیگر لازم الاجرا است.

ب- تشخیص رطوبت

با تشخیص رطوبت بصورت On-line میتوان به وضعیت روغن و کاغذ ترانس پی برد.

پ- روش فراصوتی

جهت تعیین محل تخلیه جزیی در ترانسفورماتور یا اشکلات ناشی از چفت و بست های مکانیکی در هسته و لرزش آن کارایی مناسبی را ارائه میدهد.

ت- روش حرارتی

در این روش با استفاده از دوربین حساس به حرارت دمای نقاط مختلف ترانسفورماتور مورد ارزیابی قرار گرفته و در صورتیکه دمای نقطه خاصی بالاتر از حد معمول باشد نشانگر وجود خطا در آن محل از ترانسفورماتور خواهد بود. از طرف دیگر با تعیین اختلاف دمای مرتب تپ چنجر تانک اصلی می توان از بسیاری از خطاهای ناخواسته جلوگیری نمود.

روش های الکتریکی

بررسی میزان تخلیه جزیی عمل ترین راه جهت تشخیص وجود خطا در ترانسفورماتور است که این امر می تواند بصورت On-line انجام شود و وضعیت عایقی ترانسفورماتور را مشخص کند.

استفاده از کوپلاژ خازنی از ساده ترین و ارزان ترین روش های مطرح در این زمینه می باشد.

لذا در نهایت می توان به این نتیجه رسید که اگر چه تعدادی از ترانسفورماتور ها در بق منطقه ای فارس دچار خطا شده و از مدار خارج شده اند لیکن پیدا کردن روشی که بتوان با استناد به آن از خطاهای آتی جلوگیری نمود بسیار با اهمیت است که سعی گردیده است. موارد ایجاد خطا و روش های پیشگیری و حفاظت ترانسفورماتور بطور کامل تشریح و ارائه شود.

## منابع

۱. بررسی چند حادثه در ترانسفورماتورهای قدرت"، حسین محسنی، اولین کنفرانس شبکه سراسری برق، ۱۳۶۵

۲. بررسی اثرات صاعقه در شبکه های ۱۳۲-۲۳۰ کیلوولت"، نسرین چاوشی



۳. محاسبه توزیع ولتاژ ضربه و ولتاژ انتقالی در سیم‌پیچ‌های ترانسفورماتور"، حسین محسنی، ابراهیم رحیم‌پور، هفتمین کنفرانس مهندسی برق ایران
۴. بررسی توزیع امواج گذرای ناشی از صاعقه در بوبین ترانسفورماتور"، بهروز وحیدی، سید حسین حسینیان، ششمین کنفرانس مهندسی برق ایران
۵. فرورزونانس در خطوط انتقال انرژی ولتاژ بالا"، رضا قاضی، سپهر سلطانی، کنفرانس مهندسی برق ایران ۱۳۷۳
۶. بررسی اشکالات محتمل از اتصالات سخت لوله-شمش ترانسفورماتورها و اثرات آن"، حسین بختیاری‌زاده، پنجمین کنفرانس بین‌المللی برق-۱۳۶۹
۷. زلزله منجیل و مروری بر طراحی پستها"، مصطفی توکل، ابراهیم مومن، فرامرز رهبر، پنجمین کنفرانس بین‌المللی برق-۱۳۶۹
۸. پروژه روغن ترانسفورماتور"، مهدی مقدم، مرکز تحقیقات نیرو-۱۳۶۳
۹. مروری بر فرسودگی و پیری کاغذ در ترانسفورماتورهای برق"، عزت سیدی، مجله برق-شماره ۱۲
۱۰. نگهداری و بازیابی ترانسفورماتور"، حسین محسنی، فاطمه همدا، جمال ولایت، چهارمین کنفرانس شبکه سراسری برق-۱۳۶۸
۱۱. هماهنگی عایقی در سیستم‌های فشار قوی"، ترجمه مسعود علی اکبر گلکار، بدیع‌ال... سیار-۱۳۷۶
12. Analysis of Furaldehyde Content of the Oil and its Diagnostic Value for Transformer Ageing", R.Heywood, B.Pahlavanpour, چهاردهمین کنفرانس بین‌المللی برق، ۱۳۷۸
13. Transmission and Distrubution Reference Book by Westing House.
14. Noisance Fuse Operation on MV Transformers During Storms", PWRD 1990, Vol.5, No.5
15. Interruption of Low Induction and Capacitive-Current in HV Systems, J.Koparnshi, 1979
16. Power Transformer Resonance-Measurments and Predication", PWRD 1992, Vol.7, No.1
17. Ferroresonance Study using Galerkin Method with Pseudo-Arc Length Continuation Method", PWRD 1991, Vol.6, No.4
18. Transient Simulation and Analysis of Three-Phase fire Limbs Step-up Transformers Following on out-of phase Synchronozation", PWRD 1991, Vol.6, No.1
19. Analysis of Internal winding Stresses in EHV Generator Step-up Transformers Failures", PWRD 1996, Vol.111, No.2
20. Direct Fibre-Optic Hot-Spots Temperature Measurment in An Operating Transformer", Cigre-1990, 12-106
21. Maintenance and Super Vision Guide for Insulation Oils in Service", IEC 422
22. IEC 156-ASTM, D-1816
23. IEEE Guide for the Detection and Determination of Generated gases in Oil-Immersed Transformers and their Relation to the Serviceability of the Equipment", 1977
24. IEEE Guide for Acceptance and Maintenance of Insulating Oil in Equipment, 1977
25. IEEE Guide for the Interpretation of Gases Generated in Oil-Immersed Transformers", IEEE std C57-104-1991
26. ASTM, D3305-84, ASTM< D3613-87, ASTM, D2945-90, ASTM, D3612-90
27. A Discharge Location System Using Waveguided Acoustic Signal and Fiber-Optics Transmission:, S.Hlkiadis, N.Theofanous, D.Greaves, IEEE Trans. On Instrumentation & Measurment Vol.45, 1996
28. The Ultrasonic Location of Discharges in Transformers A New Approach", IEEE International Symposium on Electrical Insulation, 1994

29. High Voltage Engineering Fundamentals", E.Kuffel. W.S.Zaengl, 1983
30. Partial Discharge Measurement", IEC No.270-1981
31. Partial Discharge Detection in High-Voltage Equipment", F.K>Kreuger, Butter Worth, 1989
32. Switched & Protection", M.V.Deshapande
33. Large Power Transformers" K.Karsa-1987
34. Electrical Transients in Power Systems" Allan Green Wood-1996
35. Transformer Book" J&P-Franklin.1983
36. The Study of Acoustic Emission Method for Detection of P.D in Power Transformers", Power delivery IEEE-1988