

چهارمین کنفرانس شبکه‌های توزیع نیرو

تأثیر سوپر درجه حرارت محیط در کارائی تجهیزات از جمله ترانسفورماتورها

سهراب فاغلی - اسدالله امیدواری شیخ
هر کوت توزیع شیر وی برق استان خوزستان

چکیده:

گرماودرجه حرارت بالا بر روی کار دستگاه های الکتریکی اثرات سوئی داشته و سبب میگردد تا وسایل الکتریکی نتوانند وظیفه خود را بخوبی انجام دهند.
ایران دارای مناطق گرم و خشک بسیاری میباشد و بخش های وسیعی از خاک پهناور کشور ما را اکثر ماهه های سال دمای هوای بالا میباشد بطور یکه در نیمی از سال درجه حرارت بالای ۴۰ درجه سانتیگراد بوده و در ماههای گرم سال به ۵ درجه سانتیگراد نیز میرسد. در این میان اثرات حرارت و دمابردوی قسمت های حساس وسایل و تجهیزات الکتریکی از اهمیت خاصی برخوردار است.

در این مقاله اثرات درجه حرارت بالای محیط در کاهش راندمان وسایل الکتریکی بخصوص ترانسفورماتور های توزیع که رقم عمده ای از سرما یه گذاری در شبکه های توزیع را بخود اختصاص میدهد مورد بررسی قرار گرفته و راه حل های مناسب جهت کاهش این اثرات و افزایش راندمان ترانسفورماتور ها از جنبه های فنی و اقتصادی مورد تجزیه و تحلیل و بررسی قرار میگیرد.

شرح مقاله:

اصل "وسایل و تجهیزات الکتریکی برای کارکرد در دمای خاصی طراحی و ساخته میشوند که در صورت افزایش و یا کاهش دما از حد معمینی، کارکرد طبیعی آنها با اختلال روبرو شده و بازدهی حداقل را نخواهد داشت. با توجه به وسعت کشور ماجاند منطقه آب و هوایی در ایران قابل تشخیص میباشد که عمدت ترین آنها آب و هوای گرم و خشک میباشد که نیمی از کشور ما (بجز منطقه معتدل شمالی و ناحیه کوهستانی) را شامل میشود. از خصوصیات این

مناطق بالابودن درجه حرارت محیط دربیش از نیمی از سال میباشد . این مناطق استانهای ایلام، خوزستان ، بوشهر، هرمزگان، سیستان و بلوچستان ویخهایی از استانهای بیزد ، خراسان، کرمان و لرستان را شامل میگردد . در این مناطق دربیش از نیمی از سال دمای هوای بالای ۴۰ درجه سانتیگراد و در ماههای تیر، مرداد و شهریور به ۵۰ درجه سانتیگراد نیز میرسد . درجه حرارت بالای محیط بروکلیه تجهیزات الکتریکی اثرات سوء داشته و باعث کاهش راندمان آنها میگردد . این اثرات بیش از همه بروی سیم، کابل، موتورهای الکتریکی، کلیدها و ... و ترانسفورماتورهای توزیع و انتقال محسوس میباشد . کاهش بار سیم و کابل، براثر بالابودن دمای محیط اجتناب ناپذیر است و باید هنگام بارگذاری روی آنها ضرایب مربوط به درجه حرارت را در نظر گرفت . در اینجا موتورهای الکتریکی، کلیدها و تجهیزات شبکه نیز باید نسبت به بود عایقهای حرارتی و تخلیه تلفات ایجاد شده برسیهای لازم صورت گرفته و جهت طراحی بهینه آنها متناسب با مناطق گرم‌سیری اقدام گردد . در موزه ترانسفورماتورهای بادلیل اینکه تعداد زیادی از آنها در شبکه‌های برق مورد استفاده بوده و نکی از تجهیزات اصلی شبکه هستند، باید موردنوجه قرار گیرند . در اینجا بررسی بروی ترانسفورماتورهای توزیع انجام میگیرد . ترانسفورماتورهای انتقال نیز نیاز به بررسی جداینهای دارد . گرچه ترانسفورماتوریکی از ماشینهای الکتریکی است که باراندمان بالا کار میکند، اما وجود تلفات آنی در هسته (فوکوهیسترزیس) و تلفات مسی (تلفات بارداری) و سایر تلفات باعث ایجاد گرماده ترانسفورماتور و درنتیجه بالارفتن دمای سیم بیچه میگردد . این گرمای باید تخلیه گردد تا ترانسفورماتور بتواند بطور طبیعی بکار خود ادامه دهد . اصولا " تبادل حرارت به سه طریق هدایت ، جابجائی و تشعیش انجام میگیرد . گرچه ساختمان ترانسفورماتورها و مکانیزم عمل خنک‌کنندگی در آنها متفاوت است، اما معمولاً " تخلیه گرماده ترانسفورماتور با ترکیبی از سه روش فوق انجام میگیرد . هرچه تفاوت دمای محیط و سیم پیچهای ترانس بیشتر باشد، عمل تبادل حرارت و خنک‌شدن بیهوده است . برابر مقررات (U.T.E.) درجه حرارت ماقزیم ۴۰ درجه سانتیگراد برای محیط پذیرفته شده است . تایین درجه حرارت ترانسفورماتور ظرفیت نامی خود را دارا میباشد و در صورت افزایش دمای محیط از قدرت ترانسفورماتور کاسته شده و قدرت عملی ترانسفورماتور بر اساس فرمول زیر قابل محاسبه میباشد :

درجه حرارت محیط / درجه حرارت نامی (۴۰ درجه سانتیگراد) \times توان نامی = توان عملی

در عمل در مناطق گرم‌سیری هنگام ببره برداری از ترانسفورماتور آن را بایک ظرفیت پائین تر مورد استفاده - قرار میدهند که با فرمول مطابقت دارد . جدول (۱) توان عملی ترانسفورماتورهای توزیع و قیمت آنها را در سال ۱۳۷۲ بر اساس اعلام شرکت ایران ترانسفورنشان میدهد .

قیمت یکدستگام ترانس ۲۳ KV به ریال	قیمت یکدستگام ترانس ۲۰ KV به ریال	^{OC} ظرفیت عملی ترانس در KVA	^{OC} ظرفیت نامی ترانس در KVA
۱۳۲۴۶۹-	۱۲۵۷۸۰-	۲-	۲۵
۱۷۰۴۴۸-	۱۶۱۴۲۱-	۴-	۴۰
۲۲۲۵۴۱-	۲۲-۹۱۴-	۷۵	۱۰۰
۲۶۲۷۸۸-	۲۴۹۶۴۶-	۱۰۰	۱۲۵
۲۹۴۹۳۵-	۲۸-۱۸۸-	۱۲۵	۱۶۰
۳۴۲۲۹۲-	۳۲۵۱۷۷-	۱۶-	۲۰۰
۳۸۵۵۵۱-	۳۶۶۲۷۷-	۲۰-	۲۵-
۴۲۶۷۴۴-	۴-۰۴-۴-	۲۵-	۳۱۵
۴-۷۴۲۰-	۴۸۲-۴۹-	۳۱۵	۴۰۰
۷۵۲۱۱۶-	۷۱۴۵۱-	۴۰-	۵۰۰
۸۹۱۲۳۱-	۸۴۶۶۶۹-	۴۰-	۶۳-
۱-۴۳۱۶۶-	۹۹۱-۰۶-	۶۳-	۸۰-
۱۲۲۴۴۲۲-	۱۱۷۲۷-۱-	۸۰-	۱۰۰-
۱۴۵-۰۵۱۸-	۱۳۲۷۹۹۲-	۱۰۰-	۱۲۵-
۱۷۲۹۹۹۵-	۱۶۴۳۴۹۵-	۱۲۵-	۱۶۰-
۲۱۱۵۷۱۸-	۲۰-۹۹۴۲-	۱۶۰-	۲۰۰-

(۱) جدول

به عبارت دیگر تنها از حدود ۸۰ درصد توان نامی ترانسفر ماتورهای منصوبه استفاده می‌گردد.
 در کشور مابیش از ۱۲۰۰۰ دستگاه ترانسفر ماتور در شبکه‌های توزیع وجود دارد که با توجه به وسعت مناطق گرمسیری تعداد قابل توجیه از آنها در این مناطق نصب گردیده است. تنها در شبکه‌های توزیع استان خوزستان تا پایان شهریور ماه ۱۳۷۲ تعداد ۱۴۰۳۱ دستگاه ترانسفر ماتور توزیع با ظرفیت عملی ۳۵۴۳۶۸ کیلوولت آمپر نصب شده است. میانگین ظرفیت ترانسها مورد استفاده ۲۵۲ کیلوولت آمپر می‌باشد. در صورتی که امکان بهره‌برداری از قدرت نامی ترانس وجود داشته باشد، بطور متوسط هر ترانس دارای قدرتی معادل ۲۱۵ کیلوولت آمپر خواهد بود که در این صورت:

$$14031 \times 315 = 4419769 \text{ کیلوولت آمپر}$$

$$4419769 / 3543768 = 125 \text{ کیلوولت آمپر}$$

یعنی در شرایط فعلی از ۸۷۶ مگاولت آمپر ظرفیت منصوبه استفاده نمی‌گردد که معادل ۱/۵ برابر کل ترانسها خریداری شده توسط شرکت توزیع نیروی برق استان خوزستان در سال ۱۳۷۲ می‌باشد. تعداد مشخصات ترانسها و میزان قرارداد مذکور در جدول (۲) نشان داده شده است.

ظرفیت عملی کل KVA	ظرفیت نامی کل KVA	تعداد	ظرفیت عملی یک دستگاه KVA	ظرفیت نامی یک دستگاه KVA
۱۲۰۰	۱۵۰۰	۲۰	۴۰	۵۰
۳۰۰۰	۳۷۵۰	۲۰	۱۰۰	۱۲۵
۴۰۰۰	۵۰۰۰	۲۰	۲۰۰	۲۵۰
۳۲۷۶۰	۴۱۶۰۰	۱۰۴	۳۱۵	۴۰۰
۹۲۰۰۰	۱۱۵۰۰۰	۲۳۰	۴۰۰	۵۰۰
۱۳۷۷۸۷۸	۱۶۶۸۵۰	۴۱۴	جمع	
مبلغ کل قرارداد:				۱۰۰/۲۴۹ عربی

جدول (۲)

باتوجه به جدول فوق هزینه قدرت خریدار شده براساس ظرفیت نامی برابر ۱۴۹۶۰ ریال به ازای یک کیلوولت آمپر براساس ظرفیت عملی ترانس برابر ۱۸۲۲۴ ریال به ازای هر کیلوولت آمپرمی باشد. یعنی هزینه قدرت خریداری شده بدلیل گرمه سیری بودن منطقه در هر کیلوولت آمپر ۳۸۱۴ ریال گرانتر از سایر مناطق میباشد. باتوجه به بالا بودن چگالی بار در مناطق گرمه سیری بدلیل استفاده از وسایل سرمایش و باتوجه باینکه معمولاً پیک بار این مناطق در ساعت‌ها گرم روز میباشد محدودیت استفاده از ظرفیت ترانس ممکن است فراوانی بهمراه خواهد داشت.

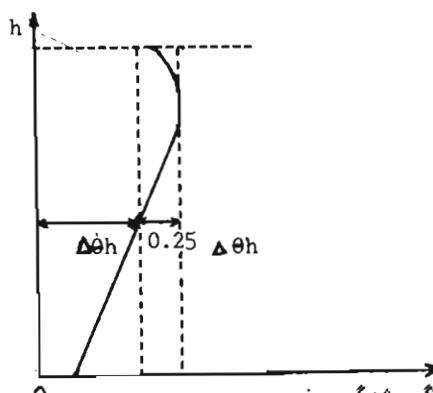
۱- بررسی کاهش اثرات دمای محیط بر روی ترانسفورماتور

برای اینکه استفاده از ظرفیت نامی ترانسفورماتور امکان پذیر باشد، باید دمای محیط را پایین آورد و با نسبت به کاهش دمای سیم‌بیچهای ترانسفورماتور از طریق ایجاد تغییرات لازم در ترانسفورماتور اقدام نمود. در اینجا هر یک از این روش‌ها بطور مختصر مورد بررسی قرار میدهیم.

۱-۱- کاهش دمای محیط:

به منظور بهبود شرایط خنک‌شوندگی ترانس باید اختلاف دمای محیط خنک‌کننده و سیم‌بیچ ترانسفورماتور را «فزایش داد» یعنی در صورت امکان باید دمای محیط را پایین آورد. در پست‌های هوایی که ترانسفورماتور بر روی پایه و در فضای بازنصب میشود، بر اثر تابش مستقیم نور آفتاب درجه حرارت چندین درجه سانتیگراد از سایه بیشتر است. در بررسی‌های بعضی آمده در یک روز تابستان در شهر اهواز که دمای هوادر سایه برابر ۴۹/۶ درجه سانتیگرا میشود، درجه حرارت در آفتاب برابر ۶/۸۶ درجه سانتیگرا میشود. یکی از حلایل خنک‌شدن ترانسفورماتور این است که هنگامیکه روغن گرم میشود، بر اثر افزایش حجم و کاهش چگالی آن بطرف بالای ظرف ترانسفورماتور مصون نموده و گرمای خود را به جدار ترانس داده و خنک میشود.

در شکل (۱) منحنی گرم شدن روغن براساس ارتفاع ترانس نشان داده شده است.



مکل (۱)

بطوریکه ملاحظه میگردد گرمای روند در قسمت فوقانی ترانس حدود ۲۵ درصد بیش از گرمای متوسط روند

است . با توجه به مطالعات فوق در صورتی که امکان نصب سایه بانی تراویت رانس فورماتور وجود داشته باشد که میتواند حداقل قسمت های فوقانی رانس فور ادرس اعماق گرم روز از تابش مستقیم آفتاب محفوظ نگاه دارد، میتواند به میزان زیادی به پیشین آوردن دمای رانس فور ماتور کمک نماید . در این رابطه میتوان صفحه ای بارگردانی بر روی ترانس و در قسمت بالای آن نصب نمود بطوریکه هوا بتواند بر احتی از روی ترانس عبور ننماید در عین حال از تابش مستقیم آفتاب نیز جلوگیری ننماید . البته لازم است بوشینگ ترانس را کمی بلند راننت خاب نموده و تغییرات در نصب تجهیزات روند ترانس انجام گیرد .

در پستهای سرپوشیده بدليل در امان بودن رانس فور ماتور از تابش مستقیم نور آفتاب ، منظور فوق تا « مین شده و در صورتی که مسائل مربوط به تهیه طبیعی و اجباری پسته ای را عایت گردد ، میتواند در کاهش دمای محیط موثر باشد .

۱-۲- بهبود کلاس عایقی ترانس :

کلاس عایقی رانس فور ماتور های توزیع کلاس A میباشد که سیم پیچ میتواند تا ۱۰ درجه سانتیگراد گرم شود . در حالی که کلاس های عایقی بالاتر قادر به تحمل درجه حرارت های بالاتری هستند لازم است در مورد بهبود کلاس عایقی رانس فور ماتور مطالعات لازم صورت گیرد تا در صورت امکان تحمل دمای سیم پیچ های ترانس افزایش داده شود .

۳- ۱- بهبود انتقال حرارت :

انتقال گرمای بدنی ترانس به محیط بر اثر هدایت صورت میگیرد . در صورتی که جنس بدنی ترانس از - فلزاتی که دارای ضریب هدایت بالا هستند انتقال گرمای بدنی ترانس از - فلزاتی که دارای ضریب هدایت بالا هستند انتقال گرمای بدنی ترانس را کاهش داده اند .

۴- تغییر رنگ رانس فور ماتور :

برای رنگ آمیزی رانس فور ماتورها معمولاً " ازنگهای زیتونی تیره " استفاده میگردد که با توجه به بالا بودن ضریب جذب رنگهای تیره ، باعث جذب حرارت خورشید و بالا رفتن دمای بدنی ترانس میگردد . در صورتی که ازنگهای روند مانند رنگ آلومینیومی که دارای ضریب جذب ۵۵ / ۰ میباشد استفاده گردد ، دمای بدنی ترانس کاهش پیدا نموده و باعث میگردد تا حرارت درون رانس فور ماتور سریع تخلیه گردیده و به محیط داده شود . بررسی های بعمل آمده نشان میدهد با تغییر رنگ یک دستگاه رانس فور ماتور ازنگهای زیتونی بر نگ روش ، در شرایط یکسان با رگیری حدود ۶ درجه سانتیگراد از دمای رانس فور ماتور کاسته میگردد .

۱-۵ - افزایش سطح خنک کننده:

تخلیه حرارت از سیم پیچهای ترانسفورماتور عدّتاً "بدو طریق جابجایی و تشعّش صورت میگیرد .
براساس فرمول تجربی در خنک کردن به روش طبیعی از طریق تشعّش W/M^2 و از طریق جابجایی
 W/M^2 / ۵ تلفات حرارتی بخارتی از ترانس انتقال پیدا کند، یعنی مجموعاً "۱۲/۵" وات تلفات
حرارتی به ازاء یک درجه سانتیگراد در واحد سطح میتواند به طریق طبیعی لفغ شود . بنابراین مقدار
حررات انتقال داده شده به بیرون برای یک ترانسفورماتور با سطح St برابر است با :

$$W/M^2 \cdot 5^C \cdot (6+6/5) \cdot St.$$

و در صورتی که سطح تبادل حرارتی ترانس را با اضافه کردن رادیاتور بالوله های خنک کن اضافه نمائیم مقدار کل تلفات تخلیه شده برابر با بسط زیر میباشد :

$$12/5 St + 8/28 (X - 1) St$$

بعمارت دیگر بدون اینکه حجم تانک اصلی ترانس افزایش پیدا نماید یا اینکه افزایش قابل ملاحظه ای در حجم روغن صورت گیر نمیتوان با افزایش رادیاتور شوفازیات عبیه، لوله های خنک کن اضافی کار تبادل حرارت و تخلیه گرمای ایجاد شده را سرعت بخشد .
نموده "ترانسفورماتورهای تا ۱۵۰۰ کیلوولت آمپر رادیاتورهای موج دار و قدرت های بالاتر را با رادیاتورهای
لوله ای میسازند . در صورت استفاده از لوله بمنظور خنک کنندگی از لوله های با قطر ۴۵۴ میلیمتر استفاده
میشود که با توجه به قدرت ترانس و دمای محیط نیاز سطح خنک کشونده مشخص شده و با استفاده از فرمولهای
مربوطه تعداد لوله های مورد نیاز قابل محاسبه میباشد .

۲ - بررسی اقتصادی :

در صورتی که حداقل $\frac{1}{3}$ ترانس ها توزیع مربوط به مناطق گرمسیری باشد، حدود ۴۰۰۰ دستگاه
ترانسفورماتور در این مناطق نصب شده است در صورتی که میانگین ظرفیت عملی ترانسفورماتورهارا ۲۵۰
کیلوولت آمپر در نظر بگیریم، میانگین ظرفیت نامی آنها برابر ۳۱۵ کیلوولت آمپر خواهد بود که در این
صورت داریم :

$$\text{ظرفیت نامی منصوبه حسب مگاولت آمپر} = 12600 \times 315 = 126 \times 10^5 \text{ کیلوولت آمپر}$$

$$\text{ظرفیت عملی منصوبه مگاولت آمپر} = 10000 \times 250 = 10^7 \text{ کیلوولت آمپر}$$

ظرفیت استفاده نشده منصوبه برابر ۲۶۰۰ مگاولت آمپر میباشد . براساس نرخهای ایران ترانسفور
و با توجه باینکه در شبکه های توزیع (خصوص در شبکه های توزیع هوائی) عدّتاً "از ترانس های با ظرفیت
پائین و متوسط استفاده نمیشود، میانگین قیمت خریدی لکلیووات ظرفیت نامی ترانس حدود ۱۵۰۰۰ ریال

میباشد . در نتیجه خواهیم داشت :

$$۲۶ \times ۱۰ \times ۱۵۰۰۰ = ۳۹ \times ۱۰^5 \text{ ریال}$$

بعبارت دیگر چنانچه امکان استفاده از ۲۶۰۰ مگاولت آمپر ظرفیت منصوبه ، بلا استفاده وجود داشت به مبالغ سی و نهم میلیارد ریال در سرمایه گذاری جهت نصب ترانس در سالهای آتی صرفه جوئی می شد . حال چنانچه نیاز سالیانه مناطق گرمسیری به ترانسها توزیع را دو هزار دستگاه ترانس با قدر رت متوجه ۳۱۵ کیلوولت آمپر در نظر بگیریم ، در صورتیکه امکان استفاده از ظرفیت نامی ترانس وجود داشته باشد ، میزان سرمایه گذاری لازم جهت خرید ترانس مور دنیا ز سالیانه برابر است با :

$$۲۰۰۰ \times ۳۱۵ = ۶۳ \times ۱۰^4 \text{ ریال} \quad \text{مگاولت آمپر} = ۶۳۰ \text{ کیلوولت آمپر}$$

$$۶۳۰ \times ۱۵۰۰۰ = ۹۴۵ \times ۱۰^7 \text{ ریال}$$

و چنانچه امکان استفاده از ظرفیت نامی وجود نداشته باشد آنگاه

$$۶۳۰ \times ۰ = ۲۵۰ \text{ ریال}$$

یعنی باید ۴۵۲۰ دستگاه ترانس با ظرفیت میانگین ۳۱۵ کیلوولت آمپر خریداری گردد و هر یک از آنها بعنوان ترانس ۲۵۰ کیلوولت آمپر مور داستفاده قرار گیرد تا ظرفیت مور دنیا زتا مین شود . در این صورت می زان سرمایه گذاری لازم برابر است با :

$$۲۵۲۰ \times ۳۱۵ = ۷۹۳۸۰۰ \text{ ریال} \quad \text{کیلوولت آمپر}$$

$$۷۹۳۸۰۰ \times ۱۵۰۰۰ = ۱۱۹۰۷ \times ۱۰^6 \text{ ریال}$$

و با مقایسه ، هزینه هادر دو حالت فوق مشخص میگردد که شرکت های توزیع نیرو و بعبارت صحیح ترصیعت برق باید سالانه مبلغ دو میلیارد و چهار میلیون ریال هزینه اضافی بابت کاهش ظرفیت ترانس پردازند و این در صورتی است که نرخ ترانس ثابت مانده و قیمت هادر آینده افزایش پیدا نکند . باید به مبالغ فوق هزینه های انرژی فروخته نشده ، قطعی برق براثر کمبود ظرفیت ، خسارات وارد به شبکه و هزینه های عملیاتی رانیز اضافه نمود . تنها شرکت توزیع نیروی برق استان خوزستان در سال ۱۳۴۲ با توجه به مندرجات جدول (۲) مبلغ ۵۰۷۱۰۹۴۴۰ ریال هزینه اضافی بابت عدم استفاده از ظرفیت نامی ترانس پرداخت نموده است *

در صورتیکه با سرمایه گذاری اندک امکان حل این مشکل وجود دارد . تفییر نگهترانسفورماتور بجز مسائل تحقیقاتی مربوط بدان هزینه خاصی در برنداشته و بسیار امکان پذیر است .

افزایش سطح خنک کننده و سایر موارد نیز با اختصاص هزینه های تحقیقاتی و عملیاتی امکان پذیر بوده و در مقایسه با زیان های ناشی از کاهش ظرفیت ترانس مقرر به صرفه می باشد .

نتیجه :

باتوجه به بررسی های فنی و اقتصادی انجام شده و نظر به اینکه بخش وسیعی از کشور ما را مناطق گرم سیری تشکیل میدهد، لازم است بمنظور بهره برداری از ظرفیت کامل ترانسفورماتور تغییراتی متناسب با مناطق گرم سیری در ترانسفورماتور های توزیع ایجاد گردد . هر یک از روش های پیشنهادی می تواند منجر به کاهش حجم پیچه ای ترانسفورماتور شوند که در نتیجه امکان استفاده از ظرفیت نامی ترانسفورماتور فراهم شده و باعث صرفه جویی اقتصادی و جلوگیری از هدر رفتن هزینه می گردد . بمنظور به نتیجه رسیدن این مسئله لازم است شرکت های برق منطقه ای ، شرکت های توزیع نیرو و کارخانه ایران ترانسفو همکاری نزدیکی داشته باشند .

منابع :

- ۱ - مجموعه مقالات سومین کنفرانس توزیع نیروی برق - اردیبهشت ۱۳۷۲ ش - راز
- ۲ - ترانسفورماتور - جلد دوم - دکتر علی مطلبی
- ۳ - آمار و گزارشات شبکه های توزیع استان خوزستان