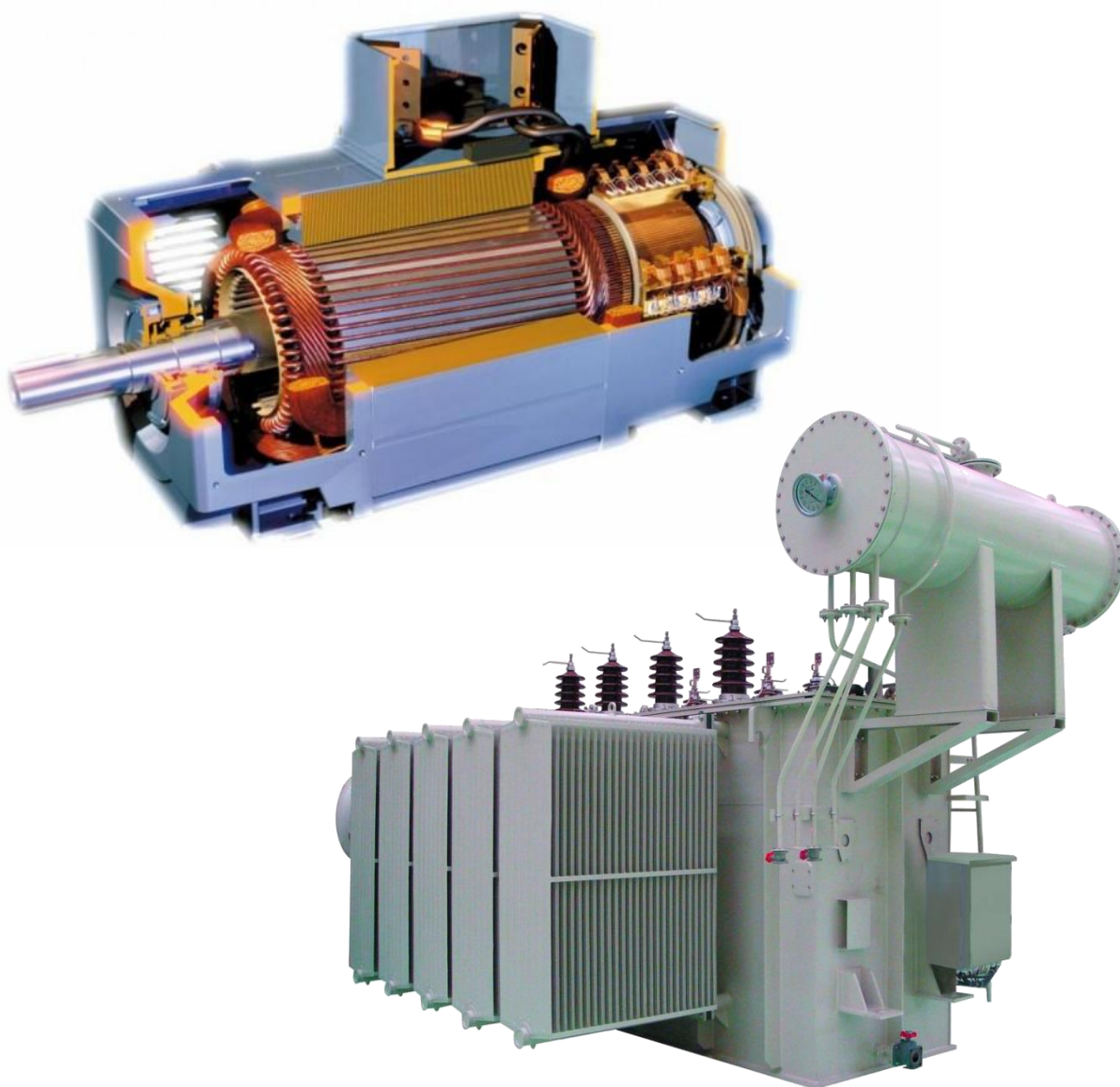


ماشین‌های الکتریکی ۲

{دانشگاه فنی و حرفه‌ای - دانشکده فنی واحد فسا}



تهیه و تنظیم:

علی کاظمی وکیل آبادی

فصل اول: ماشین‌های الکتریکی جریان مستقیم

الکترومغناطیس

فلو یا شار مغناطیسی

میدان الکتریکی از بارهای الکتریکی ساکن نشأت می‌گیرد. اگر بارهای الکتریکی با سرعتی یکنواخت به حرکت در آیند اثر ثانویه یعنی اثر مغناطیسی شکل می‌گیرد. نتیجه آنکه میدان مغناطیسی از بارهای الکتریکی متحرک حاصل می‌شود. میدان مغناطیسی توسط بردار B به نام چگالی شار مغناطیسی مشخص می‌گردد. واحد B بر حسب وبر بر متر مربع یا تسلا بیان می‌گردد. شار مغناطیسی نیز به قرار زیر است:

شدت میدان مغناطیسی^۱

طبق تعریف هرگاه از یک هادی جریان الکتریکی عبور کند در اطراف آن هادی^۲ یک میدان مغناطیسی تولید می‌شود. شدت این میدان را که تابع میزان جریان عبوری از سیم می‌باشد با (H) نشان داده و جهت خطوط شار مغناطیسی حاصل را با قانون شصت دست راست^۱ تعیین می‌کنیم بدین معنی که هرگاه انگشت شصت دست راست را در جهت جریان قرار دهیم، جهت پیچش انگشتان دست راست، جهت میدان را نشان خواهد داد. این موضوع در شکل ۱-۱ نشان داده شده است.



شکل ۱-۱. بیان قانون شصت دست راست

¹ Magnetic Field Intensity

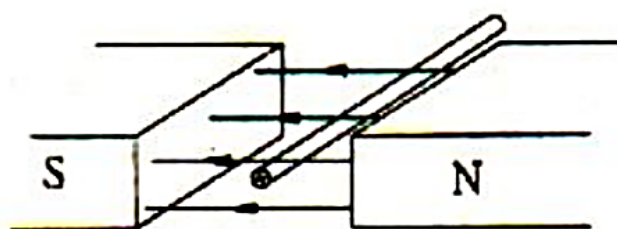
چگالی شار مغناطیسی

طبق تعریف تعداد خطوط فلوی^۱ مغناطیسی را که از واحد سطح می‌گذرند چگالی شار مغناطیس نامیده و در فضای آزاد به صورت زیر نشان می‌دهند:

که در این رابطه B بر حسب وبر بر متر مربع اندازه‌گیری می‌شود که در اصطلاح تسلا (T) نام دارد. μ خاصیتی از محیط است که ضریب نفوذ پذیری^۲ محیط نامیده می‌شود. μ_0 ^۳ ضریب نفوذ پذیری یا پرمابیلیته فضای آزاد و μ_r ضریب نفوذ پذیری مغناطیسی نسبی^۴ محیط می‌باشد که در هوای آزاد، هادی‌های الکتریکی و عایق‌ها برابر یک در نظر گرفته می‌شود اما در مواد مغناطیسی مقدار آن از چند صد تا چندین هزار تغییر می‌کند و توسط جداول مربوطه مشخص می‌گردد. یکی از نمودارهای مهم در بررسی مدارهای مغناطیسی نمودار توصیف کننده رابطه بین B و H می‌باشد.

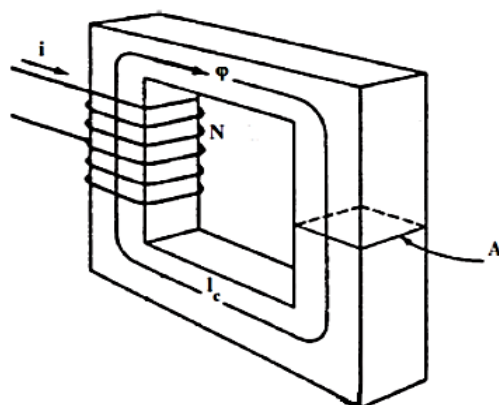
گشتاور تولید شده در میدان مغناطیسی

هرگاه یک هادی حامل جریان مطابق آنچه در شکل ۱ - ۶ نشان داده شده است، بتواند در داخل یک میدان مغناطیسی به طور آزادانه حول یک محور مشخص بچرخد نیروی وارده بر سیم گشتاوری را تولید خواهد کرد که طبق رابطه زیر محاسبه می‌گردد:

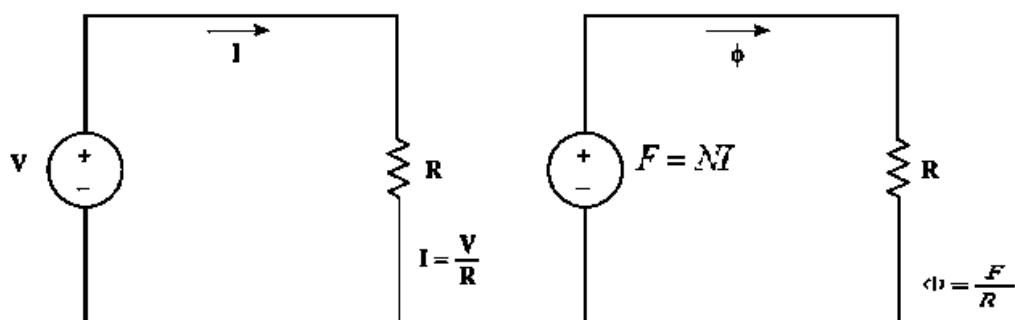


مدارهای مغناطیسی

در شکل ۱-۸ یک مدار بسیار ساده مغناطیس که از یک هسته فرومغناطیس و یک سیم پیچ تشکیل شده است ، نشان داده می شود. وجود سیم پیچ حامل جریان باعث ایجاد شار مغناطیسی در داخل هسته خواهد شد.

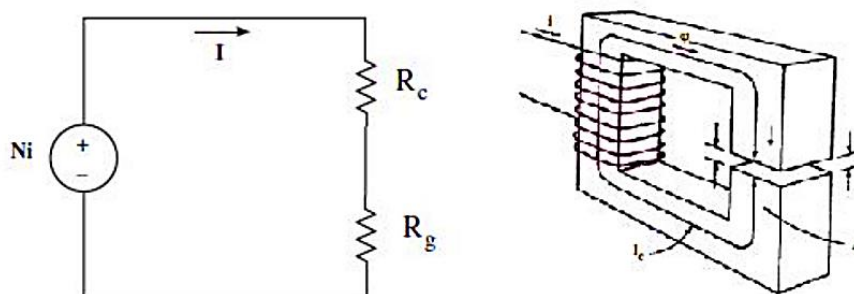


ارتباط مدارهای مغناطیسی و مدارهای الکتریکی



مدار مغناطیسی با فاصله هوایی

در برخی از دستگاه های الکتریکی هسته پیوسته نبوده و بخشی از هسته از یک شکاف هوایی تشکیل می شود. به عنوان مثال در ماشین های الکتریکی دوار ، قسمت دوار که بعداً روتور خواهیم نامید توسط یک فاصله هوایی از قسمت ساکن که استاتور نام دارد ، جدا شده است. در این صورت هرچند شاری که در داخل هسته تولید می شود با شاری که در شکاف هوایی ایجاد خواهد شد برابرند ولی مقاومت معادلی که برای هسته در نظر گرفته شده با مقاومت فاصله هوایی یکسان نبوده و المان دیگری نیز به مدار معادل الکتریکی مربوط به مدار مغناطیسی دارای شکاف هوایی اضافه خواهد شد. این موضوع در شکل ۱-۱۰ نشان داده شده است.

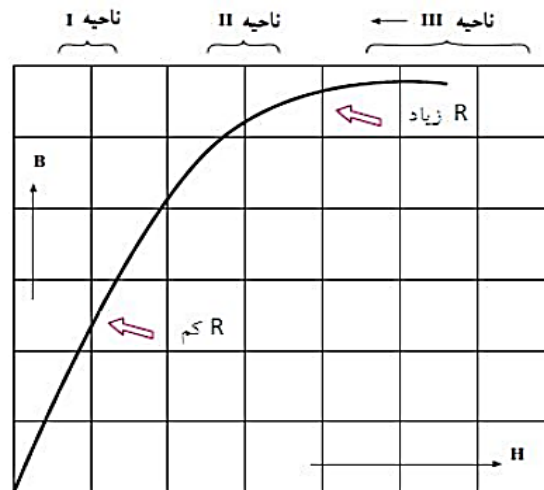


جدول زیر کمیت های مربوط به میدان های مغناطیسی را نشان می دهد:

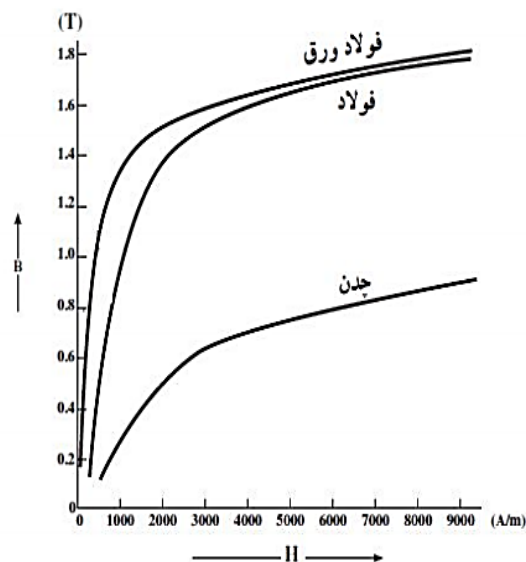
واحد (SI)	فرمول (یا ضریب)	علامت	کمیت
A	$F = N.I$	$F(\theta)$	نیروی محرکه مغناطیسی
$\frac{A}{m}$	$H = \frac{\theta}{l}$	H	شدت میدان مغناطیسی
$V.s = wb$	$\phi = B.A$	ϕ	فوران مغناطیسی
$\frac{wb}{m^2} = T$	$B = \frac{\phi}{A}$	B	چگالی فوران مغناطیسی
$\frac{V.s}{A.m} = \frac{wb}{A.m}$	$\mu = \frac{B}{H}$	μ	ضریب نفوذ مغناطیسی
$\frac{V.s}{A.m} = \frac{wb}{A.m}$	$\mu_0 = 4\pi \times 10^{-7}$	μ_0	ضریب نفوذ مغناطیسی خلأ
بدون واحد	$\mu_r = \frac{\mu}{\mu_0}$	μ_r	ضریب نفوذ مغناطیسی نسبی
$\frac{A}{wb}$	$R_m = \frac{l}{\mu A}$	R_m	مقاومت مغناطیسی

منحنی مغناطیس شونده‌گی مواد مغناطیسی

در مدارهایی که در ساختار آن از مواد فرو مغناطیس استفاده شده است، هرگاه جریان مدار افزایش یابد، شدت میدان مغناطیسی نیز افزایش خواهد یافت. منحنی توصیف کننده رفتار چگالی شار در برابر تغییرات شدت میدان مغناطیسی را در اصطلاح منحنی مغناطیس شونده‌گی نامیده و به صورت زیر نمایش می دهیم:

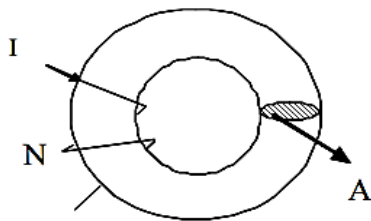


در شکل ۱-۱۲ منحنی مغناطیس شونده‌گی برخی از هسته های مغناطیسی داده شده است.



مثال ۱:

یک مدار مغناطیسی چنبره ای شکل مفروض است شعاع متوسط ۲۵ سانتی متر و سطح مقطع 3cm^2 می‌باشد تعداد دور سیم پیچ ۶۰۰ دور و جریان مستقیم عبوری از آن 1.5 A می‌باشد. ضریب نفوذ پذیری مغناطیسی نسبی هسته ۱۵۰۰ است مطلوب است :



الف- مقاومت مغناطیسی هسته

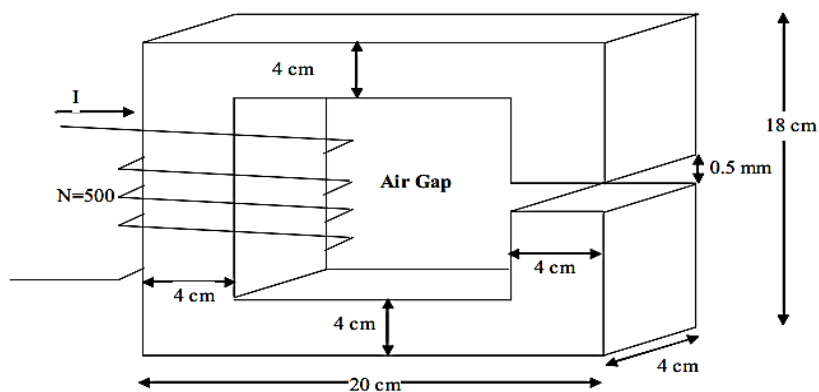
ب - MMF و H در این مدار مغناطیسی

ج- شار و چگالی شار در هسته چنبره

مثال ۲:

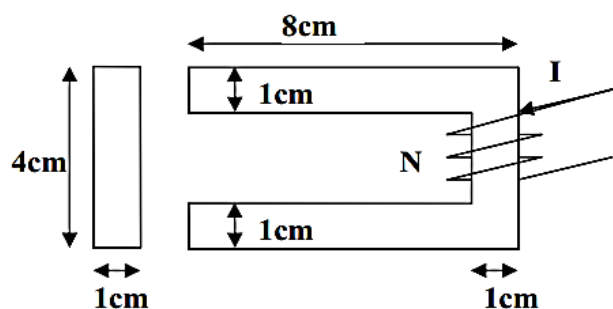
در شکل روبرو اگر بخواهیم چگالی شاری معادل یک شاری در این سازه شکل بگیرد جریان سیم پیچی را حساب کنید.

نفوذپذیری مغناطیسی نسبی ۳۹۸۰ می باشد.



مثال ۳:

مثال: مدار مغناطیسی یک رله الکترومغناطیسی:



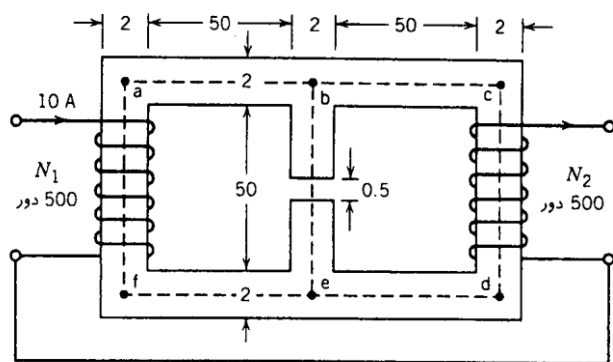
اگر بخواهیم شاری معادل $5C=WB$ در سازه شکل بگیرد MMF موردنیاز را حساب کنید. جنس هسته را فولاد ریخته‌گری در نظر بگیرید. اثر پراکندگی شار را در نظر بگیرید.

$$\ell_g = 0.5\text{mm}$$

$$1\text{cm} = \text{عمق هسته}$$

مثال ۴:

در مدار مغناطیسی شکل زیر ضریب نفوذپذیری مغناطیسی نسبی هسته $\mu_r = 1200$ بوده و از شار نشتی صرف نظر شده است. سطح مقطع هسته مربعی بوده و در تمام مسیر یکسان است. چگالی شار در شکاف هوایی را محاسبه کنید.



اندوکتانس

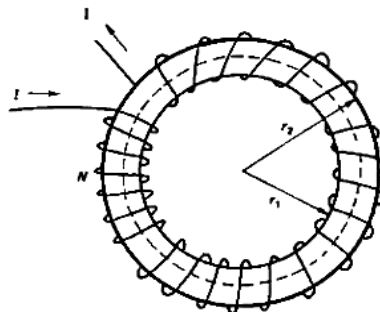
هرگاه سیمی به دور یک هسته فرومغناطیس همانند آنچه که در شکل ۱-۱۳ نشان داده شده است پیچیده شود ، یک المان مداری ایده آل به نام اندوکتانس (سلف) ایجاد خواهد شد. مقدار عددی اندوکتانس برابر نسبت (شار-دور) به جریان بوده و داریم :

مثال ۵:

در سیم پیچی نشان داده شده در شکل زیر با فرض اینکه تعداد دور سیم پیچی ۲۰۰ دور و جنس هسته از نوع فولاد سیلیکونی با سطح مقطع دایره و شعاع داخلی ۲۵cm و شعاع خارجی ۳۳cm بوده و جریانی معادل ۳/۲ آمپر از سیم پیچی بگذرد، مطلوبست :

الف) محاسبه چگالی شار در هسته

ب) اندوکتانس سیم پیچ مدار.



مثال ۶:

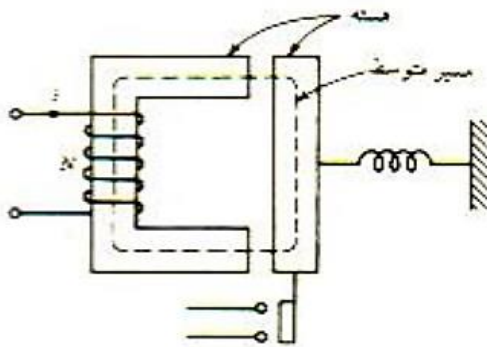
۱- مدار شکل زیر یک رله ساده را نشان می‌دهد. هرگاه تعداد دور سیم پیچی برابر $N=500$ دور، طول متوسط مسیر هسته $l_c=360\text{mm}$ ، طول هر شکاف هوایی $l_g=0.7\text{mm}$ ، جنس هسته از نوع فولاد ریخته‌گری و چگالی شار لازم برای عملکرد مطلوب رله برابر $B_c=0.8\text{ T}$ باشد مطلوبست:

الف) رسم مدار معادل الکتریکی

ب) جریان سیم پیچ

ج) ضریب نفوذپذیری نسبی هسته

چ) هرگاه رله عمل کرده و فاصله هوایی حذف گردد، با فرض ثابت بودن چگالی شار، میزان جریان عبوری از سیم پیچ را محاسبه نمایید.



ساختار ماشین‌های جریان مستقیم

ماشین‌های الکتریکی دوار که موضوع بحث این درس می‌باشند به دو بخش اساسی تقسیم بندی می‌شوند:

۱ - قسمت ثابت یا ساکن یا استاتور^۱ که ثابت بوده و قسمت بیرونی یا خارجی ماشین را تشکیل می‌دهد. به این قسمت در اصطلاح عامیانه پوسته، یوک، یوغ یا بدنه نیز گفته می‌شود. ساختار استاتور از قسمت‌های متعددی تشکیل یافته که در شکل ۳ - ۱ تشریح شده است.

۲ - قسمت متحرک یا دوار یا روتور^۲ قسمت درونی ماشین را تشکیل می‌دهد و می‌تواند به صورت آزادانه بچرخد. روتور نیز مانند استاتور از قسمت‌های مختلفی تشکیل یافته که در شکل ۳ - ۱ مشخص شده است. لازم به توضیح است که در ساختمان ماشین‌های الکتریکی از هسته آهن فرومغناطیس استفاده می‌شود تا پیوند مغناطیسی بین کلاف‌های تشکیل شده از هادی‌های موجود در شیارهای روتور و استاتور، تقویت شود. این نوع هسته باعث می‌گردد تا چگالی شار بیشتری تولید شده و حجم ماشین به طور چشم‌گیری کوچک شود. بنابر این انتظار می‌رود که در ساختمان ماشین‌های الکتریکی حداقل دو دسته سیم پیچی وجود داشته باشد. دسته اول که معمولاً بر روی مدار روتور قرار داشته^۳ و ولتاژ در آنها القاء می‌شود سیم پیچی آرمیچر^۴ نام دارد. دسته دوم سیم پیچی هائی هستند که از آنها جریان تحریک عبور داده می‌شود تا میدان مغناطیسی به وجود آمده و تولید شار نمایند. به این سیم پیچی‌ها که معمولاً بر روی استاتور قرار داده می‌شوند، سیم پیچی تحریک یا سیم پیچی میدان^۵ گفته می‌شود.

ولتاژ القاء شده در سیم پیچی آرمیچر متناوب بوده و با توجه به DC بودن ساختار ماشین باید یکسو گردد. برای این منظور از تیغه‌های کموتاتور^۱ در حضور جاروبک‌ها استفاده می‌شود. این ساختار مرکب در حقیقت به عنوان یکسوساز مکانیکی عمل می‌کند.

نیروی محرکه القایی در ماشین DC (ولتاژ آرمیچر)

زمانیکه آرمیچر در داخل میدان مغناطیسی ناشی از قطب های استاتور می چرخد در ولتاژی در سیم پیچی آرمیچر القاء می گردد. این ولتاژ القاء شده به سه عامل شار مغناطیسی ، سرعت زاویه ای دوران روتور و نوع سیم پیچی و تعداد هادی های ماشین بستگی داشته و به دو روش :

۱ - استفاده از قانون القاء فاراده به دلیل تغییرات شار پیوندی یا شار دور

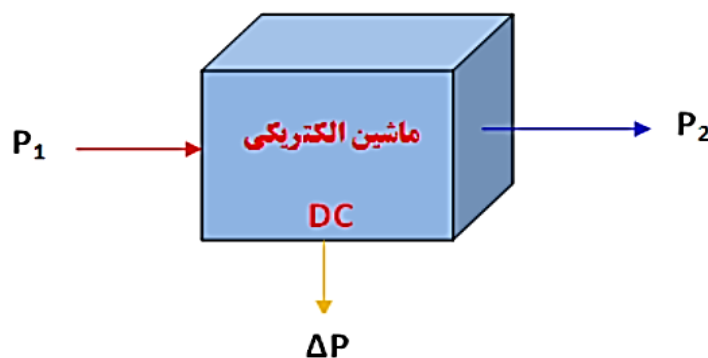
۲ - استفاده از مفهوم قطع شدن خطوط قوا به دلیل حرکت هادی ها

محاسبه گشتاور الکترومغناطیسی حاصله در ماشین DC

با توجه به عبور جریان از سیم پیچی های آرمیچر و در حضور میدان مغناطیسی ناشی از قطبهای استاتور، گشتاور الکترومغناطیسی تولید می شود. این گشتاور که به سادگی با استفاده از قانون نیروی لورنتس قابل توجیه می باشد به سه عامل جریان آرمیچر ، شار مغناطیسی حاصل از قطب ها و ساختمان ماشین بستگی دارد. نشان داده شده است که :

پخش توان و بازده در ماشین های الکتریکی جریان مستقیم

همانگونه که در تعریف ماشین الکتریکی ذکر گردید ، ماشین الکتریکی سیستمی است که کار تبدیل انرژی الکترومکانیکی را انجام می دهد. بنابراین انتظار می رود که ماشین هم در ورودی و هم در خروجی خود نوع خاصی از توان را تحویل نماید. هرگاه مطابق آنچه که در بلوک دیاگرام شکل ۳ - ۲۱ نشان داده شده است، توان ورودی ماشین الکتریکی را با P_1 و توان خروجی آن را با P_2 نمایش دهیم، اختلاف بین این دو توان را با ΔP نشان داده و آن را تلفات ماشین می نامیم.



باید توجه نمود عددی که روی پلاک ماشین های الکتریکی نوشته می شود مربوط به توان خروجی ماشین می باشد و از آنجائیکه تلفات در ماشین های الکتریکی همواره وجود دارد لذا انتظار می رود مقدار توان ورودی همواره به اندازه تلفات ماشین از توان خروجی بزرگتر باشد. تلفات در ماشین های الکتریکی عمدتاً به صورت حرارت آزاد می گردد که باید کنترل شود.

بررسی رابطه بین توان های ورودی و خروجی نه تنها منجر به تعریف تلفات می گردد بلکه نسبت بین توان خروجی به توان ورودی نیز تعریف بسیار مهم دیگری به نام بازده^۱ (راندمان) در ماشین های الکتریکی را ارائه می دهد. لذا می توان نوشت :

انواع تلفات در ماشین‌های الکتریکی جریان مستقیم

۱- تلفات مسی

می‌دانیم که ماشین‌های الکتریکی از مجموعه‌ای از کلاف‌های سیم پیچی مانند سیم پیچی آرمیچر، سیم پیچی میدان، سیم پیچی جبرانگر، سیم پیچی کمکی و همچنین تیغه‌های کموتاتور و جاروبک تشکیل شده است که هرکدام از آنها دارای یک مقاومت اهمی داخلی هرچند کوچک می‌باشند که در اثر عبور جریان، بخشی از توان داده شده را تلف می‌نمایند. به این تلفات، تلفات مسی ماشین گفته می‌شود. در ملاحظات عملی مقاومت اهمی سیم پیچی‌های میدان را با R_F و مقاومت اهمی کل مدار آرمیچر شامل سیم پیچی آرمیچر، سیم پیچی کمکی و جبرانگر، تیغه‌های جاروبک و تیغه‌های کموتاتور که مدار تغذیه آرمیچر را تشکیل می‌دهند با R_A نمایش داده و تلفات مسی را به صورت زیر محاسبه نمایند:

۲- تلفات مکانیکی یا اصطکاکی

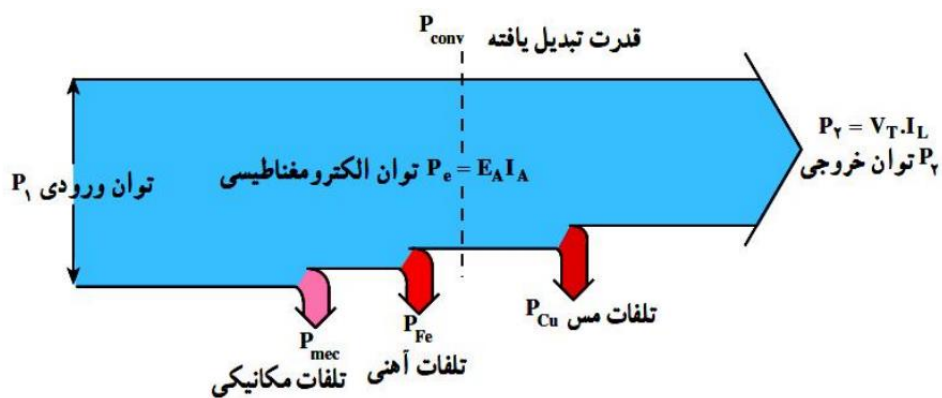
در تعریف ماشین‌های الکتریکی دوار گفتیم که قسمت دوار یا روتور با استفاده از تکیه گاه خود که بر روی قسمت ثابت یا استاتور قرار دارد به چرخش وا داشته می‌شود، هرچند با استفاده از روان کننده‌های حرکتی^۱ سعی شده است اصطکاک بین روتور و استاتور کاهش یابد ولی این کاهش به سمت صفر میل نکرده لذا بخشی از توان ورودی به سیستم را تلف خواهد کرد. از طرف دیگر مقاومت مربوط به مقاومت هوا و نیز مقاومت مربوط به اصطکاک بین جاروبک و کموتاتور نیز باعث بروز تلفات در ماشین خواهد شد. مجموع این تلفات که تابع سرعت چرخش ماشین نیز می‌باشد را تلفات مکانیکی نامیده و با P_{mec} نمایش می‌دهند.

۳- تلفات آهنی یا تلفات هسته

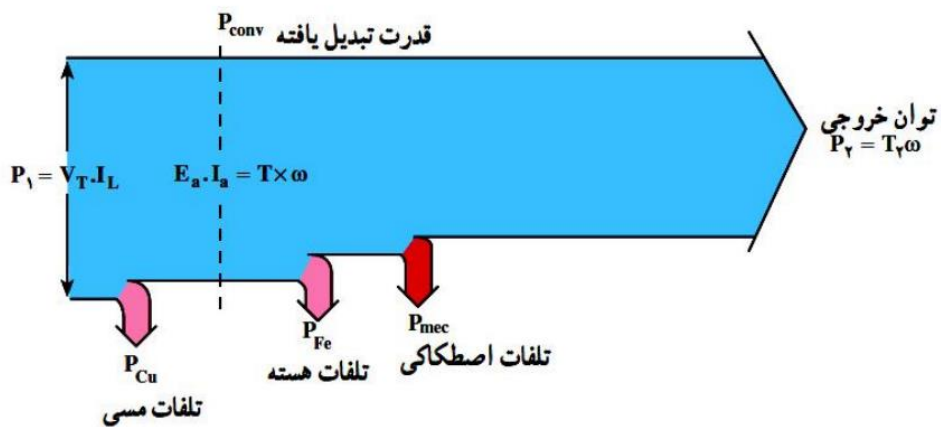
همانگونه که در فصل یک نیز به اجمال توضیح داده شد، استفاده از هسته مغناطیسی، باعث بخشی از تلفات ماشین می‌گردد که ناشی از تلفات هیستریزیس و تلفات فوکو بوده و به جنس هسته و نوع ساخت آن بستگی دارد. البته همانگونه که می‌دانیم از آنجائیکه در قطبها تغییرات شار وجود ندارد تلفات فوکو و هیستریزیس در قطبها به وجود نمی‌آید لذا تلفات هسته را نمی‌توان ناشی از دو عامل ولتاژ القاء شده در آرمیچر E_a و سرعت چرخش روتور دانست. تلفات آهن در ماشین‌های الکتریکی را با P_{Fe} نمایش می‌دهیم.

لازم به ذکر است که تلفات آهن و تلفات مکانیکی در نواحی مختلف کار ماشین از بی‌باری تا بار نامی ثابت بوده و لذا مجموع این دو تلفات را به نام تلفات ثابت ماشین می‌نامیم اما تلفات مسی تابع جریان گذرنده از مدار آرمیچر بوده و در بارهای مختلف تغییر می‌کند لذا به تلفات مسی، تلفات متغیر نیز گفته می‌شود. با استفاده از مطالب فوق، کل تلفات توان در ماشین‌های جریان مستقیم را می‌توان مطابق رابطه زیر محاسبه نمود:

پخش توان در ژنراتور جریان مستقیم



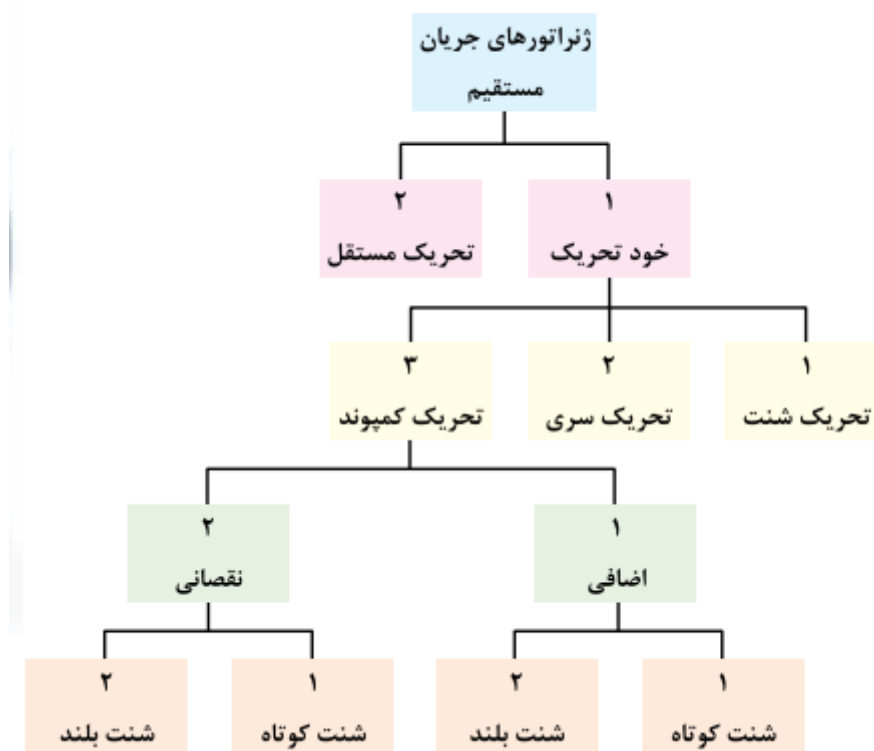
پخش توان در موتور جریان مستقیم



مثال ۷:

۱ - مشخصات نامی یک ژنراتور جریان مستقیم به صورت $12\text{Kw} - 310\text{V}$ داده شده است، هرگاه تلفات مکانیکی این ژنراتور برابر 710w ، تلفات مسی مدار میدان برابر 290w ، تلفات مسی مدار آرمیچر برابر 350w و تلفات آهن آن برابر 50w داده شده باشد مطلوبست محاسبه تلفات کل ژنراتور، توان ورودی ژنراتور، توان الکترومغناطیس و راندمان ژنراتور.

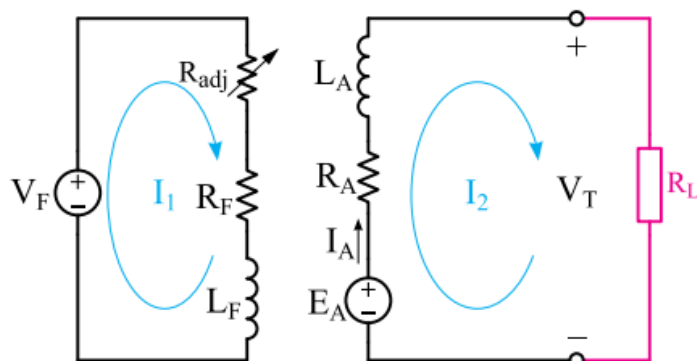
ژنراتورهای جریان مستقیم



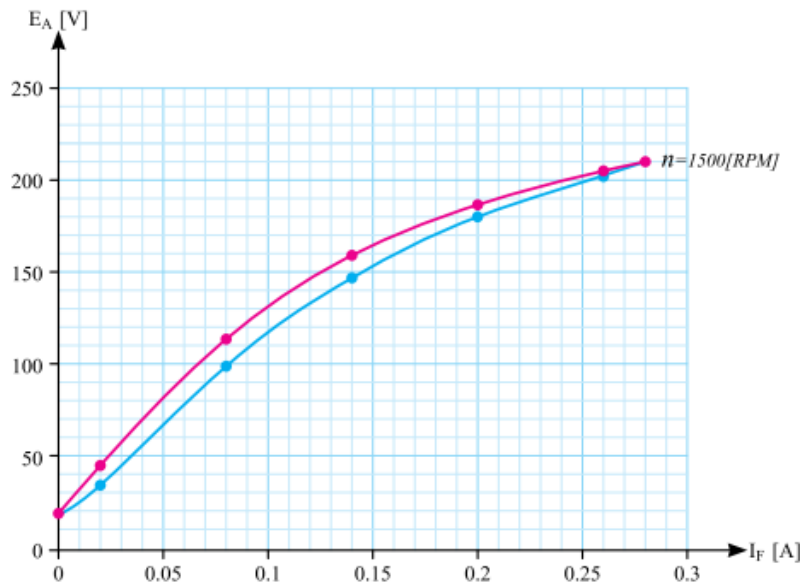
۱- ژنراتور جریان مستقیم تحریک مستقل

هرگاه مدار میدان تحریک مستقل از مدار آرمیچر بوده و با استفاده از یک منبع تحریک DC خارجی تغذیه

گردد، ساختار حاصل را ساختار تحریک مستقل گویند.



منحنی مشخصه بی باری ژنراتور تحریک مستقل



مثال ۸:

یک ژنراتور جریان مستقیم از نوع تحریک مستقل، ۶ کیلو وات، ۱۲۰ ولتی، ۱۲۰۰ دور در دقیقه می‌چرخد. مشخصه مغناطیس شوندگی آن در سرعت ۱۲۰۰ دور در دقیقه طبق جدول زیر است.

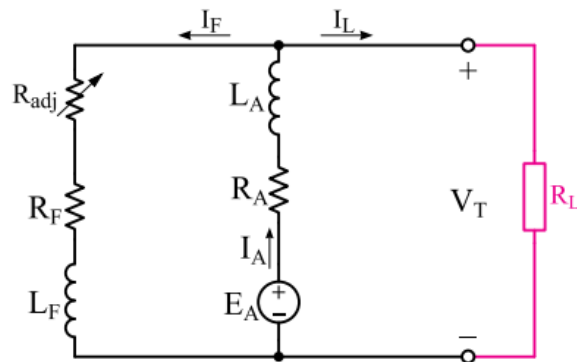
I_f (A)	0	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.8	0.9	1	1.2
E_a (V)	5	20	40	60	79	93	102	114	117	120	125

مقاومت آرمیچر ۰/۲ اهم و مقاومت مدار تحریک آن ۱۰۰ اهم که با ولتاژ ۱۲۰ ولت تحریک می‌شود. این ژنراتور به باری با امپدانس ۱۲ اهم متصل است و رئوستای (مقاومت متغیر) مدار تحریک این ژنراتور از صفر تا ۱۵۰ اهم تغییر می‌کند.

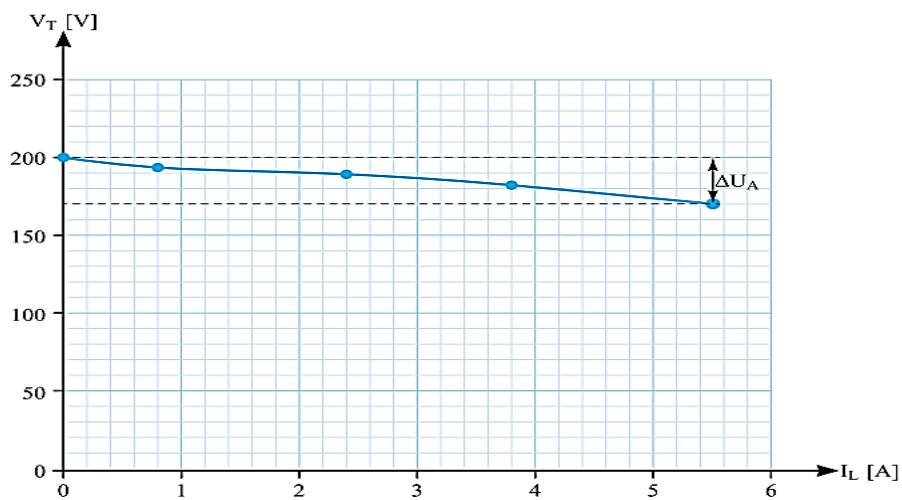
الف) ماکزیموم ولتاژ بی باری را حساب کنید.

ب) ولتاژ خروجی ژنراتور را در صورتی حساب کنید که در بار کامل عکس‌العمل ژنراتور ۰/۱ آمپر باشد.

۲- ژنراتور جریان مستقیم تحریک شنت



منحنی مشخصه بارداري ژنراتور تحریک شنت



مثال ۹:

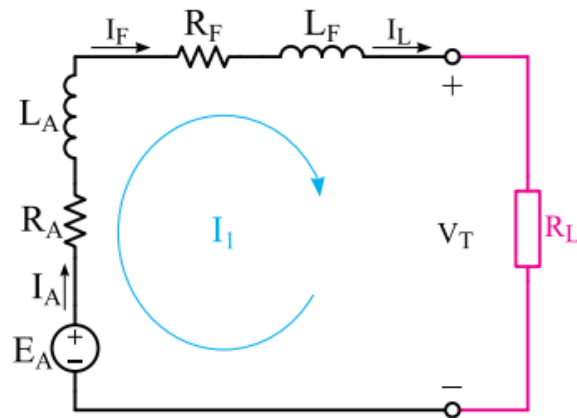
۳- در یک ژنراتور شنت خود تحریک، مقاومت مدار تحریک 160Ω و مقاومت مدار آرمیچر 0.03Ω و سرعت نامی 165rpm و جریان نامی آرمیچر $I_a=100\text{A}$ می باشد. هرگاه منحنی بی باری این ژنراتور در سرعت نامی با رابطه $E_a=155I_F+5$ توصیف گردد. هرگاه بتوان از عکس العمل آرمیچر صرف نظر نمود مطلوبست محاسبه:

الف) ولتاژ خروجی ژنراتور در حالت بی باری.

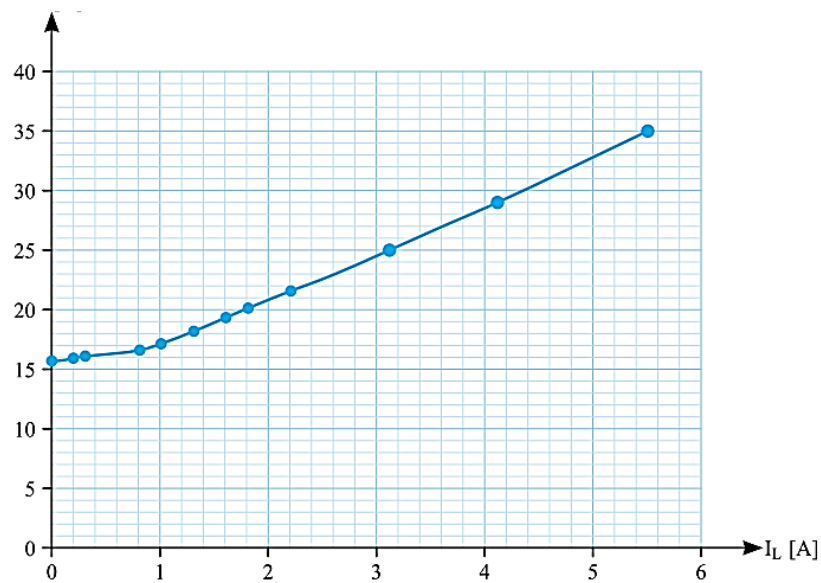
ب) ولتاژ خروجی ژنراتور در جریان نامی.

ج) میزان جریان اتصال کوتاه ژنراتور.

۳- ژنراتور جریان مستقیم تحریک سری



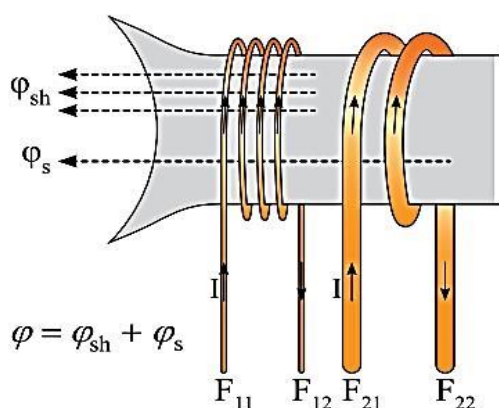
منحنی مشخصه بارگذاری ژنراتور تحریک سری



۴- ژنراتور جریان مستقیم تحریک کمپوند

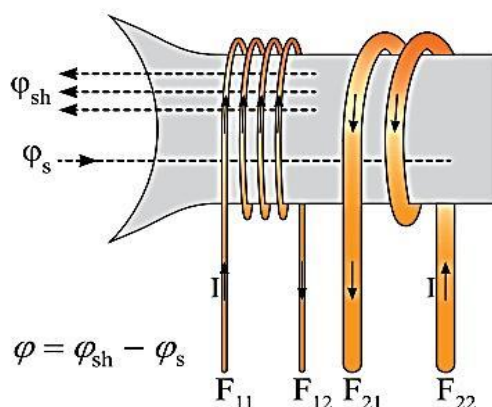
۱- ۲۵- ۳- ژنراتور کمپوند اضافی

اگر سیم‌پیچی‌های تحریک شنت و سری به گونه‌ای با مدار سیم‌پیچی آرمیچر ارتباط داده شوند تا جریان آن‌ها هم جهت باشد به طوری که فوران ناشی از سیم‌پیچی تحریک سری ϕ_s به فوران ناشی از سیم‌پیچی تحریک شنت ϕ_{sh} اضافه شود در این صورت ژنراتور را «کمپوند اضافی» گویند. شکل (۳-۳۶)

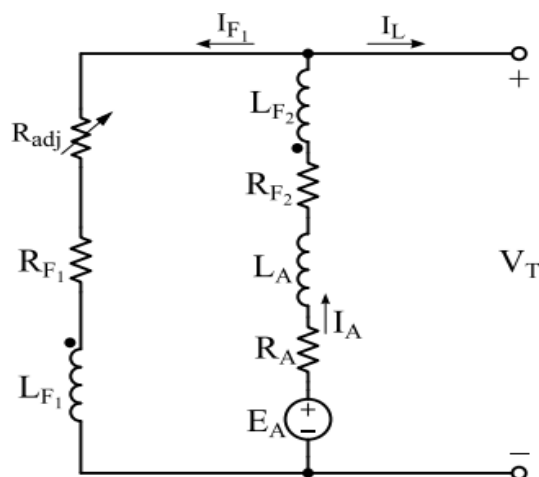


۲- ۲۵- ۳- ژنراتور کمپوند نقصانی

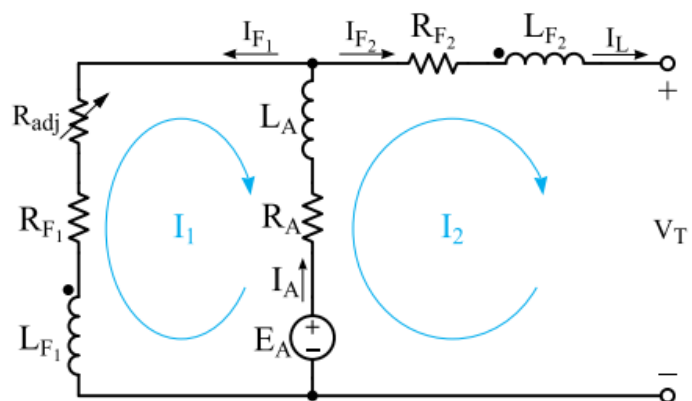
اگر سیم‌پیچی‌های تحریک شنت و سری به گونه‌ای با مدار سیم‌پیچی آرمیچر ارتباط داده شوند تا جریان آن‌ها هم جهت نباشد به طوری که فوران ناشی از سیم‌پیچی تحریک سری ϕ_s از فوران ناشی از سیم‌پیچی تحریک شنت ϕ_{sh} کم شود، در این صورت ژنراتور را «کمپوند نقصانی» گویند. شکل (۳-۳۷)



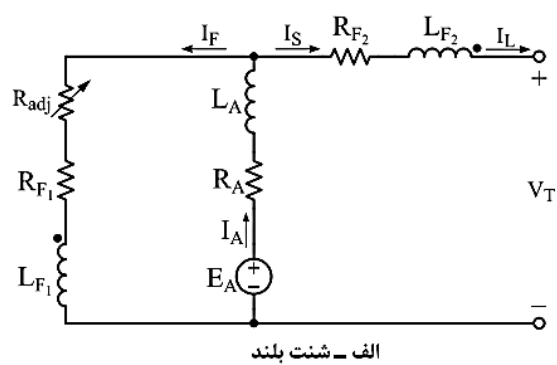
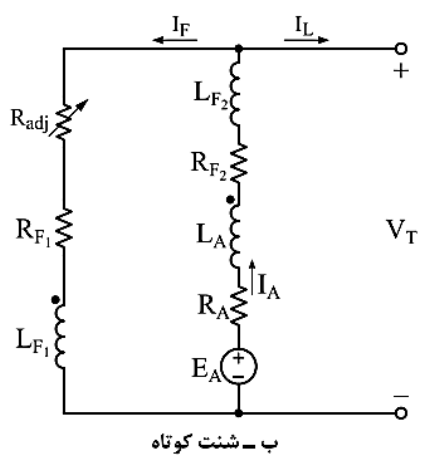
ژنراتور کمپوند اضافی با شنت بلند



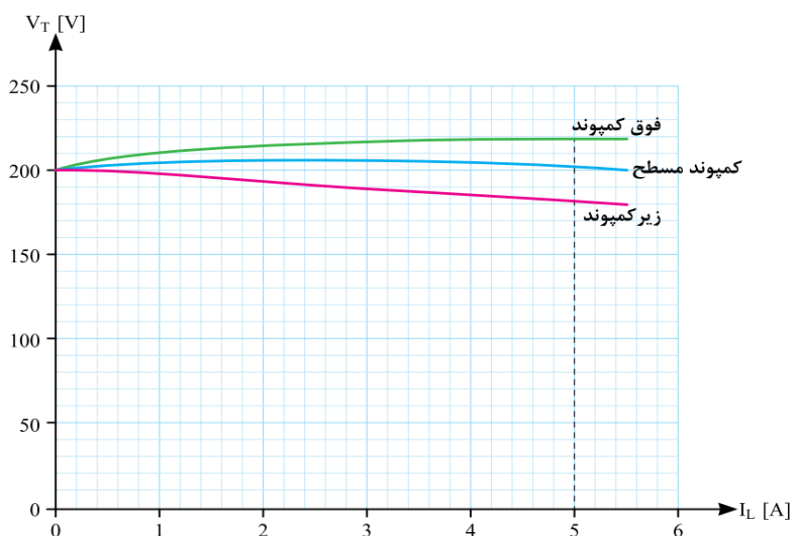
ژنراتور کمپوند اضافی با شنت کوتاه



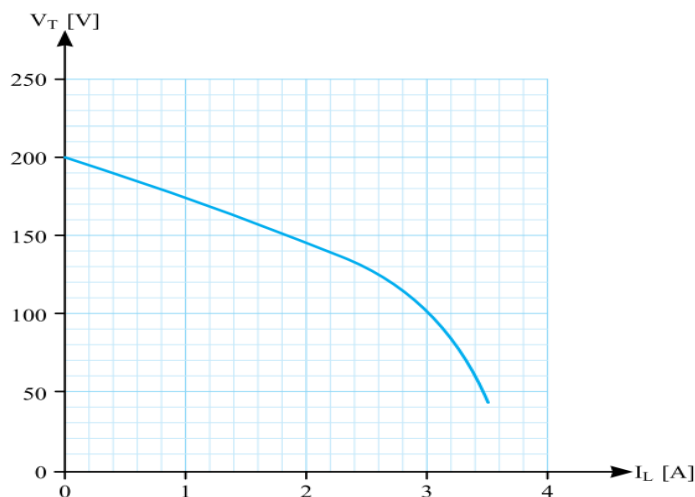
ژنراتور کمپوند نقصانی با شنت بلند و کوتاه



منحنی مشخصه بارداری ژنراتور کمپوند اضافی



منحنی مشخصه بارداری ژنراتور کمپوند نقصانی



مثال ۱۰:

یک ژنراتور DC شنت ۲۴ کیلوواتی ۲۴۰ ولتی و ۱۰۰۰ دور در دقیقه ای با مشخصات زیر مفروض است:

$$R_a = 0.12 \, \Omega \text{ (مقاومت آرمیچر)}$$

$$N_f = 600 \text{ (تعداد حلقه یا دور سیم پیچ هر قطب)}$$

ژنراتور را بصورت تحریک مستقل، با همان سرعت مورد بهره برداری قرار می گیرد. اگر جریان تحریک $1/8$ آمپر باشد و ولتاژ پایانه ماشین در بی باری ۲۴۰ ولت خواهد شد. اگر ژنراتور جریان اسمی را تحویل دهد ولتاژ پایانه ماشین ۲۲۵ ولت می گردد.

الف- E_a و گشتاور حاصله در هنگامی که بار نامی تحویل می شود، چقدر است؟

ب- افت ولتاژ ناشی از عکس العمل آرمیچر چیست؟

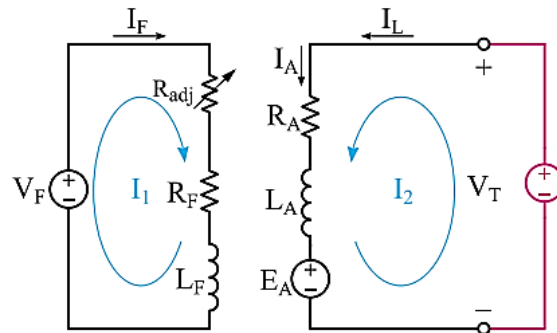
تهیه و تنظیم: علی کاظمی وکیل آبادی

Ali_Kazemi@Ymail.com

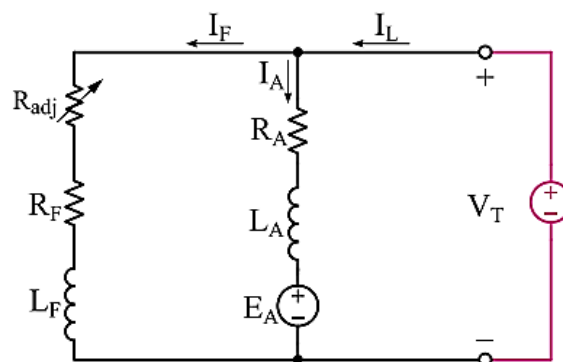
ج- اگر جریان تحریک به $2/2$ آمپر افزایش یابد ولتاژ پایانه در دو شرایط بی باری و نامی یکسان خواهد بود. برای این یکسان سازی به کمک تبدیل ژنراتور به کمپوند عملی می شود. اگر جریان تحریک همان $1/8$ آمپر باشد، تعداد حلقه های سیم پیچ سری را حساب کنید.

موتورهای جریان مستقیم

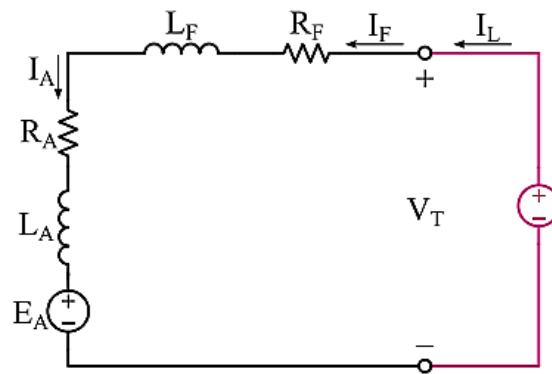
۱- موتور جریان مستقیم با تحریک مستقل



۲- موتور جریان مستقیم با تحریک شنت



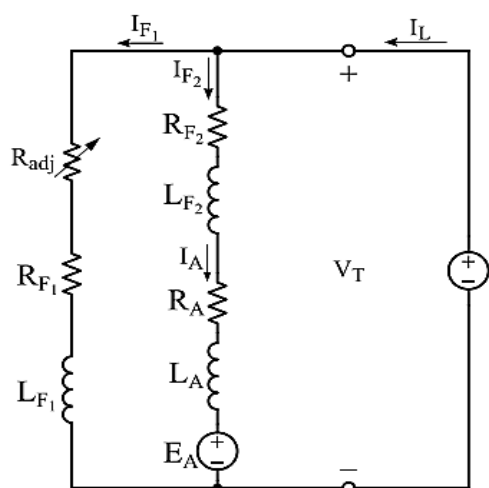
۳- موتور جریان مستقیم با تحریک سری

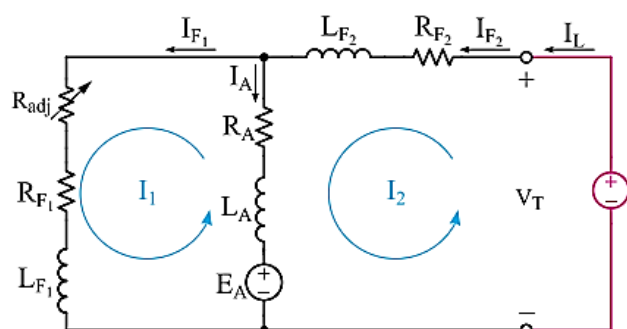


۴- موتور جریان مستقیم با تحریک کمپوند

کمپوند اضافی - کمپوند نقصانی

موتور کمپوند با شنت بلند





مثال ۱۱:

یک موتور DC شنت بار آسانسوری را که به گشتاور ثابت ۳۰۰ نیوتن متر احتیاج دارد می کشد. موتور به یک منبع ۶۰۰ ولتی متصل و در سرعت ۱۵۰۰ دور در دقیقه می چرخد. مقاومت آرمیچر ۰/۵ اهم است.
الف- جریان آرمیچر را تعیین کنید.
ب- اگر شار میدان شنت ۱۰ درصد کاهش یابد، جریان آرمیچر و سرعت موتور را حساب کنید.

مثال ۱۲:

یک موتور DC سری ۲۳۰ ولتی، ۱۲ اسب بخاری و ۱۲۰۰ دور در دقیقه ای مفروض است و به منبع ولتاژ ۲۳۰ ولتی وصل است. این موتور ۴۰ آمپر از شبکه می کشد و تحت سرعت ۱۲۰۰ دور در دقیقه می چرخد. مقاومت آرمیچر ۰/۲۵ اهم و مقاومت مدار تحریک سری ۰/۱ اهم است. سستم مغناطیسی را خطی فرض کنید.

الف- توان و گشتاور حاصله را بیابید.

ب- اگر موتور ۲۰ آمپر از شبکه بکشد، سرعت، گشتاور و توان موتور را حساب کنید.

فصل دوم: ترانسفورماتور

مقدمه

ترانسفورماتور وسیله‌ای است که انرژی الکتریکی را در یک سیستم جریان متناوب از یک مدار به مدار دیگر انتقال می‌دهد و می‌تواند ولتاژ کم را به ولتاژ زیاد و بالعکس تبدیل نماید.

برخلاف ماشین‌های الکتریکی که انرژی الکتریکی و مکانیکی را به یکدیگر تبدیل می‌کند، در ترانسفورماتور انرژی به همان شکل الکتریکی باقی می‌ماند، فرکانس آن نیز تغییر نمی‌کند و فقط مقادیر ولتاژ و جریان در اولیه و ثانویه متفاوت خواهد بود.

ترانسفورماتورها نه تنها به عنوان اجزاء اصلی سیستم‌های انتقال و پخش انرژی مطرح هستند؛ بلکه در تغذیه مدارهای الکترونیک و کنترل، یکسوسازی، اندازه‌گیری و کوره‌های الکتریکی نیز نقش مهمی بر عهده دارند.

انواع ترانسفورماتورها را می‌توان برحسب وظایف آنها بصورت ذیل بسته بندی کرد:

۱. ترانسفورماتورهای قدرت در نیروگاه‌ها و پست‌های فشارقوی
۲. ترانسفورماتورهای توزیع در پستهای توزیع زمینی و هوایی، برای پخش انرژی در سطح شهرها و کارخانه‌جات
۳. ترانسفورماتورهای قدرت برای مقاصد خاص مانند کوره‌های ذوب آلومینیم، یکسوسازها و واحدهای جوشکاری
۴. اتوترانسفورماتورها جهت تبدیل ولتاژ با نسبت کم و راه اندازی موتورهای القایی
۵. ترانسفورماتورهای ولتاژ و جریان جهت مقاصد اندازه‌گیری و حفاظت
۶. ترانسفورماتور زمین برای ایجاد نقطه صفر و زمین کردن نقطه صفر
۷. ترانسفورماتور آزمایشگاه فشار قوی و ...

تعاریف و اصول کار ترانسفورماتور

ترانسفورماتور وسیله ای است که انرژی الکتریکی را در یک سیستم جریان متناوب از مداری به مدار دیگر انتقال می دهد و می تواند ولتاژ زیاد را به کم و بالعکس تبدیل نماید . بطور کلی ترانسفورماتور مبدل سطح ولتاژ می باشد.

ترانسفورماتور امروز یکی از وسایل لازم و حیاتی در سیستم های الکتریکی و همچنین سیستم های تبدیل انرژی می باشد و از دو بخش اصلی زیر تشکیل می گردد :

- ۱- هسته که از ورقه های نازک فولادی ساخته می شود .
- ۲- دو یا چند سیم پیچ که در ترانسفورماتور های معمولی با هم رابطه مغناطیسی و در اتوترانسفورماتورها، رابطه الکتریکی و مغناطیسی دارند .

آن بخش از سیم پیچ که از مدار الکتریکی انرژی می گیرد سیم پیچ اولیه و بخش دیگر که از آن انرژی گرفته می شود سیم پیچ ثانویه نامیده می شود . سیم پیچ متصل به مدار با ولتاژ زیاد به سیم پیچ فشار قوی (H.V) و سیم پیچی که به مدار با ولتاژ کم اتصال می یابد به سیم پیچ فشار ضعیف (L.V) معروف است .

ترانسفورماتورهای که ولتاژ سیم پیچ ثانویه از ولتاژ اولیه آن کمتر باشد ترانسفورماتور کاهنده و آنکه ولتاژ ثانویه اش از ولتاژ اولیه بیشتر باشد ترانسفورماتور افزایش دهنده و ترانسفورماتوری که ولتاژ سیم پیچ اولیه و ثانویه آن برابر باشند، ترانسفورماتور ایزوله نامیده می شوند .

اگر سیم پیچ اولیه ترانسفورماتور به منبع ولتاژ متناوب وصل شود، فوران متناوبی تولید خواهد شد که دامنه اش نسبت مستقیم با ولتاژ دو سر سیم پیچ اولیه و تعداد دورهای اولیه دارد. فوران تولید شده؛ سیم پیچ ثانویه را نیز دور می زند و ولتاژی در آن القاء می نماید که مقدار آن به شماره دوره های سیم پیچ ثانویه بستگی دارد . واضح است که ترانسفورماتور ها فقط با وجود فوران های متقابل که هر دو سیم پیچ را دور می زنند کار می کنند. این فوران ها (فلوها) از مواد فرو مغناطیسی (پرمابیلیته زیاد) به مراتب بهتر از سایر موارد عبور می نمایند و از اینروست که هسته ترانسفورماتورها از آهن (فورمغناطیس) می باشند . برای جلوگیری از اثر تخریبی هوا و بهبود شرایط خنک شدن ترانسفورماتورهای با قدرت زیاد ، معمولاً هسته و سیم پیچ های آنها را در مخزن پر از روغن قرار می دهند که این نوع ترانسفورماتور را روغنی می نامند و آنهایی که توسط هوا خنک می شوند به ترانسفورماتورهای خشک معروفند.

قسمت‌های مختلف ترانسفورماتور

اگر چه اصول کار تمام ترانسفورماتورهای ولتاژ یکسان است ولی در ترانسفورماتورهای بزرگ به علت ولتاژ بالا و عبور جریان زیاد آنها، هسته و سیم پیچ‌ها به شدت گرم می‌شوند و امکان بروز خسارت و از کار افتادن ترانسفورماتور وجود دارد، این گونه ترانسفورماتورها باید به وسایل ایمنی مجهز گردند و ساختمان آنها پیچیده تر از ترانسفورماتورهای خشک با قدرت کم می‌باشد.

قسمتهای مختلف این ترانسفورماتور عبارتند از :

هسته - سیم پیچ‌ها (بوبین‌ها) - مخزن روغن - پوشینگ - پاک و لوله انفجار - تپ‌چنچر - ترمومترها - رله بو خهلتس - درجه نمای روغن - تابلوهای مشخصات - چرخها - شیرهای مختلف رواشها - لوله های ارتباط - ترانسفورماتورهای جریان - جعبه کنترل (فرمان پنکه‌ها، ترموستات، پمپ و رگولاتور) - سیستم خنک کننده (رادیاتورها - پنکه‌ها و غیره)

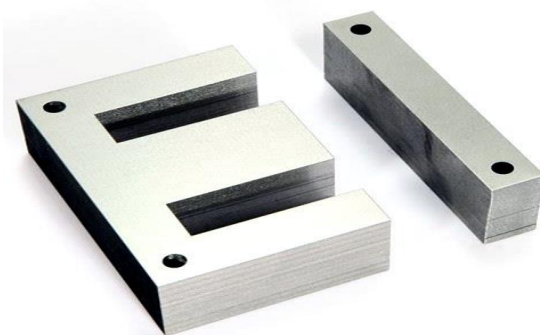
هسته

هسته های ترانسفورماتورها باید تا حد امکان دارای قابلیت نفوذ مغناطیسی خوب و قابلیت هدایت الکتریکی بد باشد. هسته های ترانسفورماتورها از ورقه‌ای نورد شده دیناموبلش یا فریت به ضخامت ۰/۳۵ تا ۰/۵۰ میلیمتر ساخته می‌شوند. هسته‌ها به خاطر کاهش تلفات فوکو و هیستریزیس به صورت موزق ساخته می‌شوند که این ورقه‌ها نسبت به هم عایق می‌باشند. این خاصیت توسط یک لایه ی نازک از رزین یا مواد عایقی دیگر تأمین می‌گردد. هسته های ترانسفورماتورها بسته به قدرت آنها ساخته و طراحی می‌گردد. که شامل دو نوع می‌باشد:

هسته های نواری

هسته های شکافدار (EI)

کاربرد هسته های شکافدار بیشتر از هسته های نواری می‌باشد. و به این علت است که این هسته‌ها به راحتی در کنار هم قرار گرفته و سیم پیچ‌ها بر روی آنها نصب می‌شوند.



سیم پیچ‌ها

سیم‌پیچ ترانسفورماتورها اغلب از جنس مس یا آلومینیم انتخاب می‌شوند. سیم پیچ‌های ترانسفورماتورهای کوچک را معمولاً روی قرقره می‌پیچند و جنس قرقره‌ها اغلب از ترموپلاست است. سیم پیچها در کل به دو صورت هستند. نواری: که غیر قابل تعمیر می‌باشند و به صورت طبقه طبقه: که به آنها دیسکی هم گفته می‌شود و قابل تعمیر هستند. سیم‌های به کار برده شده در ترانسفورماتورها، بسته به قدرت آنها تغییر می‌کنند مثلاً در قدرتهای پایین و متوسط از سیم‌های با سطح مقطع کوچک و گرد استفاده می‌شود. در ترانسفورماتورهای با قدرت زیاد از شمش‌هایی با سطح مقطع مربعی و یا نواری استفاده می‌شود.

نحوه ی قرار گرفتن سیم پیچ‌ها

معمولاً در ترانسفورماتورهای قدرت، ابتدا سیم پیچ ثانویه یا فشار ضعیف پیچیده می‌شود و سپس سیم پیچ اولیه یا فشار قوی پیچیده می‌شوند. این کار به خاطر این است که در صورت اتصالی، سیم پیچ فشار قوی از هسته و اتصال به بدنه دور بماند و همچنین از بالا رفتن شدت میدان میان سیم پیچ اولیه و هسته جلوگیری شود.

نحوه ی اتصال سیم‌پیچ‌ها

در ترانسفورماتورهای سه فاز بسته به شرایط بارگیری ترانسفورماتور، اتصال سیم پیچ‌ها را تعیین می‌کنند. انواع اتصالات به شرح زیر می‌باشند:

۱. اتصال ستاره - ستاره ($Y-y$)
۲. اتصال ستاره - مثلث ($Y-d$)
۳. اتصال مثلث - ستاره ($D-y$)
۴. اتصال مثلث - مثلث ($D-d$)
۵. ستاره - زیگزآگ ($Y-z$)

۲

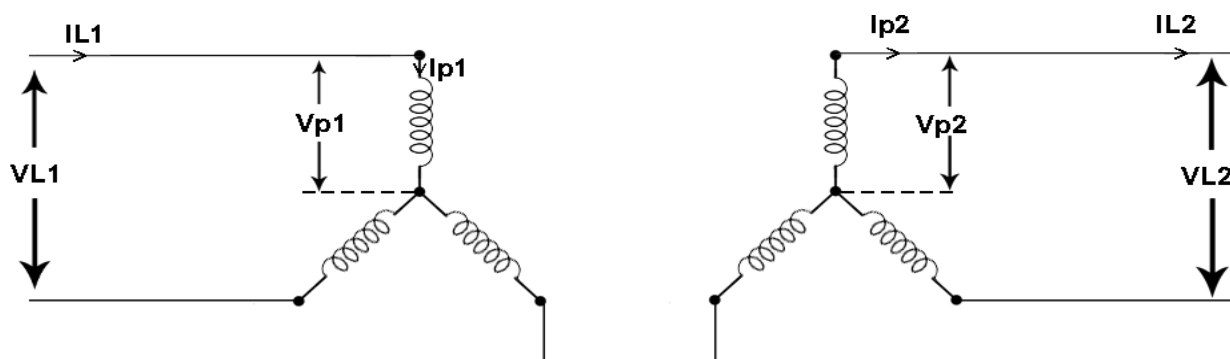
سیم‌پیچ ثانویه	سیم‌پیچ اولیه	نوع اتصال
y	Y	اتصال ستاره
d	D	اتصال مثلث
z	-	اتصال زیگزآگ

در میان اتصالات فوق فقط از یکی از آنها نمی توان در سیستم توزیع استفاده کرد که آن اتصال ستاره - ستاره می باشد . در این اتصال ، در صورتی که ترانسفورماتور به صورت نامتقارن زیر بار رود ترانسفورماتور می سوزد . علت این امر این است که ، هنگامی که از یک فاز ترانسفورماتور ستاره - ستاره جریان بیشتری کشیده شود در هسته شار بیشتری تولید می شود و هسته فوراً اشباع می شود و باعث گرم شدن بیش از حد می شود. از سوی دیگر هم برگشت این جریان از دو بازوی دیگر این ترانسفورماتور می باشد و بر بازوهای دیگر هم تأثیر می گذارد . در چنین مواردی سعی می شود در اولیه از اتصال مثلث استفاده شود. و در مواردی که استفاده از اتصال مثلث غیر ممکن باشد از اتصال زیگزاگ در ثانویه ی آن ترانسفورماتور استفاده می شود تا در صورت نامتقارن بودن جریان، فوران بر روی دو بازوی ترانسفورماتور توزیع شود.

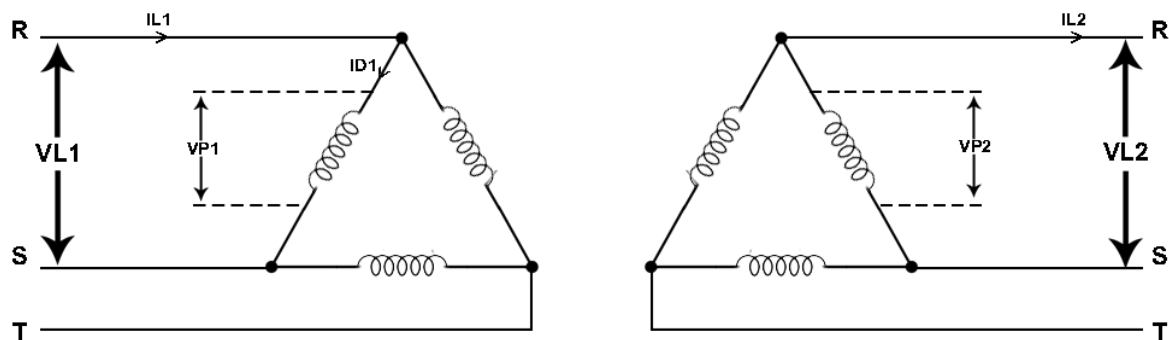
۱. مدار، روابط ولتاژ، جریان و نسبت دور اتصال ستاره - ستاره (Y-Y) بصورت زیر است:

در این نوع اتصال اگر از یک فاز بارگیری شود (منظور سمت ثانویه) باعث می شود روی یک سیم پیچ در سمت اولیه تأثیر بگذارد و دو فاز دیگر هیچ گونه تأثیری ندارد بنابراین اگر بیش از حد جریان از سیم عبور کند باعث سوختن همان سیم پیچ می شود.

* سیم پیچ ثلاثه : در این اتصال به علت وجود هارمونیک شکل موج خروجی سینوسی نیست که برای رفع این عیب سیم پیچ متعادل کننده با اتصال مثلث بین اولیه و ثانویه استفاده می شود . سیم پیچ متعادل کننده هیچ ارتباطی با اولیه و ثانویه ندارد.

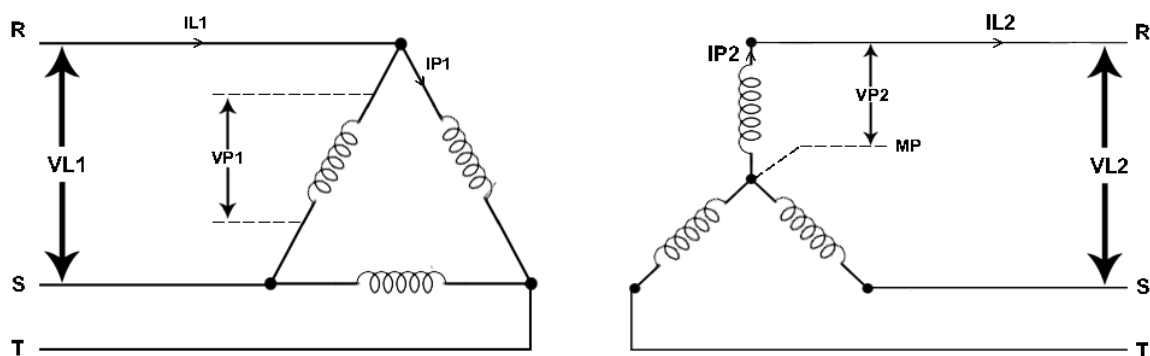


۲. مدار، روابط ولتاژ، جریان و نسبت دور اتصال مثلث - مثلث (D-d) بصورت زیر است:

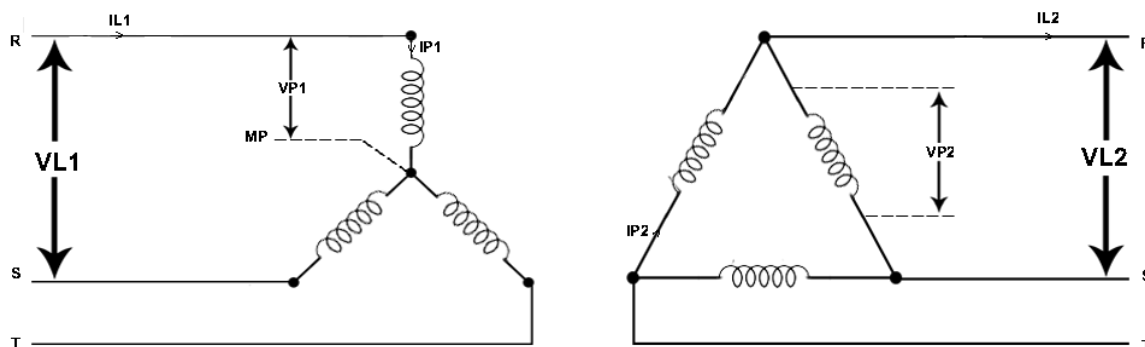


۳. مدار، روابط ولتاژ، جریان و نسبت دور اتصال مثلث - ستاره (D-y) بصورت زیر است:

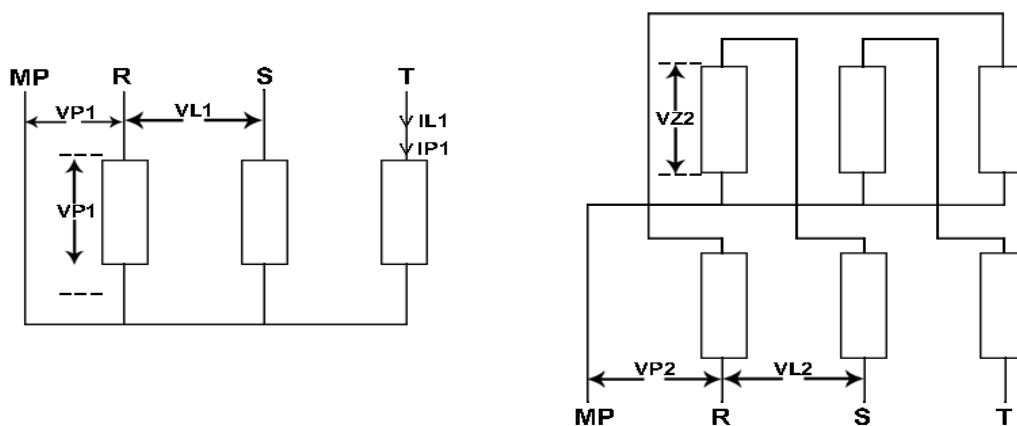
برای ترانسفورماتور افزایشده به کار می رود و در نیروگاه ها استفاده می شود.



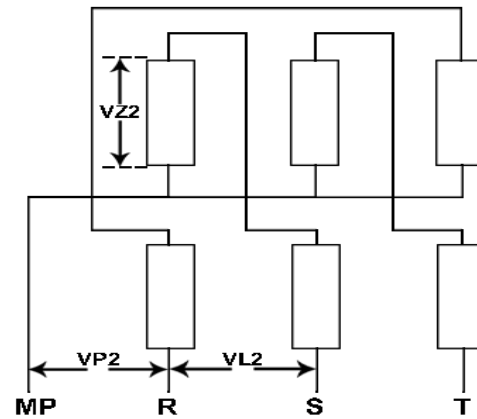
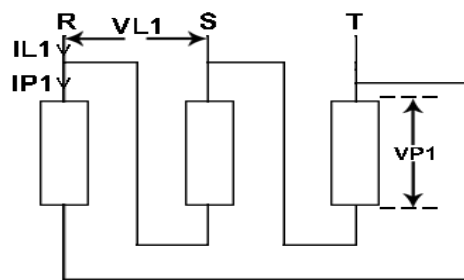
۴. مدار، روابط ولتاژ، جریان و نسبت دور اتصال ستاره - مثلث (Y-d) بصورت زیر است:



۵. مدار، روابط ولتاژ، جریان و نسبت دور ستاره - زیگزاگ (Y-z) بصورت زیر است:



۶. مدار، روابط ولتاژ، جریان و نسبت دور مثلث - زیگزاگ (D-Z) بصورت زیر است:



تراسفورماتور V-V (تراسفورماتور مثلث باز):

ترانسفورماتور T-T (ترانسفورماتور اسکات):

تپ‌چنجر ترانسفورماتور

در بعضی از مواقع به علت طول زیاد شبکه‌ی توزیع و انتقال؛ در انتهای خط با افت ولتاژی مواجه می‌شوند. باید این افت بر طرف شود تا مصرف‌کننده بتواند بدون هیچ مشکلی از ولتاژ شبکه استفاده کند. در چنین مواقعی از تغییرات نسبت دور در ترانسفورماتورها استفاده

می‌شود. همان طور که از رابطه اساسی ترانسفورماتور ها برآورد می‌شود $\left(\frac{N_1}{N_2} = \frac{V_1}{V_2} \right)$ هنگامی که تعداد دور اولیه افزایش یابد ولتاژ خروجی کاهش و با کم کردن تعداد دور اولیه ولتاژ خروجی افزایش می‌یابد.

تپ‌چنجر که بر روی اولیه ی ترانسفورماتورها می‌باشد، در واقع تعداد دور اولیه را هنگام پایین بودن ولتاژ شبکه کم می‌کند و بالعکس. معمولاً تپ‌چنجرها دارای پنج رنج می‌باشند که از ۱ تا ۵ مدرج می‌باشد. نصب تپ‌چنجر در سمت فشار قوی دارای مزیت‌های زیر می‌باشد:

الف) در طرف فشار قوی جریان کمتر است لذا برای تپ‌چنجرهایی که زیر بار عمل می‌کنند حذف جرعه ساده تر است.

ب) چون تعداد دور سیم پیچهای فشار قوی بیشتر است، لذا امکان تغییرات یکنواخت تر و پله‌های کوچکتر به راحتی میسر است. در اتصال ستاره انشعابات تب چنجر را در سمت نقطه صفر قرار می‌دهند تا عایق کاری آن نسبت به زمین ساده تر باشد.

عمل تب‌چنجر در حقیقت افزایش یا کاهش شماره دوره‌های مؤثر سیم‌پیچ ترانسفورماتور می‌باشد و استفاده از تب چنجر (یارگولاتور ولتاژ) در ترانسفورماتورهای با قدرت زیاد می‌باشد. تغییر ولتاژ توسط تب‌چنجر و جریان حاصله در مدار و قوس‌های الکتریکی آن امکان سوختن شدید و از بین رفتن کنتاکت‌ها را بوجود می‌آورد. بدلیل وجود قوس‌های الکتریکی و حرارت حاصل از آن، تب سلکتور و کنتاکتورها را در تانک روغن جداگانه‌ای قرار می‌دهند و بدین ترتیب بدون اینکه کنتاکت‌ها صدمه ببینند قوس الکتریکی نیز از بین می‌رود. ضمناً بدون باز کردن ترانسفورماتور کنتاکت‌ها را می‌توانند بازرسی کرد و روغن فاسد شده در اثر قوس‌های الکتریکی به آسانی تعویض شود. سوئیچ و کنتاکتورها توسط چرخ دنده و با موتور الکتریکی عمل می‌نمایند.

تب چنجر ترانسفورماتورها عموماً بر ۲ نوع می‌باشند:

۱. On load tap changer: ترانسفورماتورهایی که تب آنها زمانی که ترانسفورماتور زیر بار است، قابل تغییر می‌باشد.
۲. Off load tap changer: ترانسفورماتورهایی که تب آنها فقط زمانی که در مدار نباشند، قابل تغییر می‌باشند.



تانک روغن

تانک روغن، مخزن روغنی است که هسته و سیم پیچ‌های ترانسفورماتور در آن قرار می‌گیرند. ترانسفورماتورهای روغن تا 40 KVA ممکن است فقط دارای تانک با دیواره‌های صاف باشند. اما برای ترانسفورماتورهای بزرگتر سطح صاف برای از بین بردن حرارت کافی نبوده و باید بطور مصنوعی افزایش یا باید در آنها وسائل خنک کننده اضافی تعبیه گردد. در ترانسفورماتورهای تا قدرت 1600 KVA سطح تانک توسط لوله‌هایی که از خارج به بدنه تانک جوش می‌خورند افزایش می‌یابد.

ترانسفورماتورهای ۱۰۰۰ تا ۱۰۰۰۰ کیلوولت‌آمپر با تانک ساده از رادیاتورهایی که با اتصالات فلانچ به تانک جوش می‌خورد استفاده می‌نمایند در قدرت‌های بالاتر از ۱۰۰۰۰ کیلوولت‌آمپر خنک کردن با روغن بطور طبیعی کافی نبود و باید از جریان هوا و روغن با فشار استفاده شود. یک تانک شامل یک دیواره، کف و قاب به بالای دیواره جوش داده می‌شود و شامل نوار فولادی است که حاوی سوراخ‌هایی به فواصل مساوی می‌باشند. یک پوشش (کاور) از ورق فولادی به قاب پیچ می‌شود. ضمناً در روی تانک محل‌هایی برای حمل و نصب ترانسفورماتور در نظر گرفته می‌شود.

مخزن روغن

مخزن روغن در حقیقت یک طبل فولادی است که بطور افقی روی تانک نصب می‌شود و توسط یک لوله به آن ارتباط می‌یابد این مخزن طوری ساخته می‌شود که بتوان کف آن را جهت تمیز نمودن و رنگ زدن جدا نمود. باک‌ها با رطوبت گیر مجهز می‌شوند تا بتوان رطوبت هوایی را که در مخزن به علت کم شدن روغن وجود دارد بر طرف نمود. هوا از طریق یک ماده جذب کننده رطوبت بنام سیلیکاژل^۳ عبور می‌کند و در حالت خشک وارد مخزن می‌شود. رطوبت گیر سیلیکاژل به منظور حذف رطوبت هوای ورودی به منبع انبساط بوده که با اینکار سبب حفظ خواص عایقی روغن ترانسفورماتور می‌گردد. این ماده قادر است تا معادل ۲۰٪ وزن خود رطوبت جذب کند. رطوبت گیرها را باید از نظر مسدود نشدن مسیر عبور هوا و عدم جذب رطوبت بیش از حد بررسی نمود. هنگام خشک بودن رطوبت گیر آبی رنگ و در صورت اشباع شدن با رطوبت به صورتی کم رنگ تغییر می‌یابد. در این هنگام بایست سیلیکاژل را تعویض کرد. در یک محفظه سیلیکاژل، هوا ابتدا از یک توری عبور کرده و پس از عبور روغن به منظور گرفتن گرد و غبار و رطوبت به سیلیکاژل رسیده و پس از رطوبت گیری کامل به باک ترانسفورماتور هدایت می‌شود. شکل زیر محفظه رطوبت گیر را نشان می‌دهد.

^۳ Silicagel



ترموترها:

این نشان دهنده ها ، از نوع عقربه ای بوده و برای تشخیص درجه حرارت گرمترین نقطه سیم‌پیچی ترانس بکار میرود . معمولاً به ازاء هر گروه سیم یک نشان دهنده بکار گرفته شده که روی یک از فازها نصب می شود . این روش اندازه گیری بصورت غیرمستقیم است به این معنی که غلاف ترمومتر داخل روغن بوده و دمای روغن را حس می کند، لذا گرمایی متناسب با سیم پیچ ها در ترمومتر ایجاد می شود .



نشان دهنده حرارت روغن:

این نشان دهنده نیز از نوع عقربه ای بوده و عنصر حساس آن در بالای ترانس و در نزدیک گرمترین محل روغن نصب می شود و خود آن روی بدنه ترانس و در مجاورت ترمومتر سیم‌پیچ ها نصب می گردد و اغلب مقاومت حساس به دما است.

نشان دهنده سطح روغن:

اگر چه رله بوخهولتز می تواند کاهش سطح روغن را نشان دهد ولی ، برای داشتن ضریب اطمینان بالاتر ، نشان دهنده سطح روغن نیز بر روی منبع پیش بینی می شود . ممکن است نشان دهنده بصورت دریچه شیشه ای برای دیدن سطح روغن باشد . علاوه بر آن ، نشان دهنده نوع عقربه ای که از طریق مغناطیس ، با شناور داخل منبع در ارتباط است، نیز تعبیه می گردد و باید طوری نصب شود که از سطح زمین قابل رؤیت باشد . عقربه نشان دهنده باید نمایانگر سطوح حداکثر ، حداقل و نرمال بوده و کنتاکتهایی برای آلارم نیز باید پیش بینی شده باشد.

رله بوخهولتز:

تجهیزات الکتریکی که داخل آنها پر از روغن است نظیر ترانسفورماتورها ، بوشینگ‌های آنها و ترمینال مربوط به کابل‌ها را می توان جهت محافظت از عیوب داخلی و از دست رفتن روغن آنها ، با رله بوخهولتز حفاظت کرد .

این رله که در لوله رابط بین تانک و منبع ذخیره نصب می شود از دو گوی شناور که در داخل محفظه رله نصب شده اند و می توانند همراه با سطح روغن جابجا شوند ، تشکیل شده است . دو عدد کلید جیوه ای نیز با شناور همراه هستند و می توانند کنتاکت‌هایی را قطع یا وصل کنند. رله بوخهولتز بسیار دقیق است و از آنجا که در مراحل اولیه آغاز شدن بسیاری از مشکلات ، آلارم می‌دهد . این شانس را به پرسنل بهره برداری می دهد که شرایط خطرناک را خیلی زود شناسایی کنند . و از آسیب های جدی به تجهیزات جلوگیری نمایند.

تنظیم درجه حساسیت رله بوخهولتز کاملاً تجربی است و بستگی به ترانس و رله دارد . در هر حال باید دقت داشت که رله خیلی حساس نباشد ، زیرا اضافه بار کم و حتی تغییرات درجه حرارت موسمی ، سبب جریان پیدا کردن روغن می شود که نباید رله بوخهولتز را بکار اندازد . پس از هر خطای ترانس ، در اثر رله بوخهولتز باید گازهایی که در محفظه رله جمع شده است را خارج نمود تا شناور آن به حالت اولیه خود بازگردد .

در ضمن باید گازهایی را که از محفظه گاز رله خارج می‌کنیم، از نظر قابلیت اشتعال مورد آزمایش قرار دهیم، زیرا در صورتیکه ترانسفورماتور خوب تحت خلاء قرار نگرفته باشد، هوای موجود در داخل روغن، کم‌کم خارج شده و در رله جمع می‌گردد و می‌تواند سبب ظاهر شدن آلارم گردد. همچنین ممکن است به طریقی هوا به داخل ترانسفورماتور نفوذ کرده باشد. این عمل در ترانسهایی که روغن آنرا جدیداً عوض کرده‌اند بیشتر پیش می‌آید. با وجود اینکه رله بوخهولتز یک رله بسیار خوبی است و می‌تواند از آغاز پیدایش نقص آن را تشخیص دهد، و لیکن دارای محدودیت‌هایی نیز هست که در ادامه ذکر می‌گردد.

محدودیت‌های رله بوخهولتز:

- فقط خطاهایی را تشخیص می‌دهد که در سطح روغن پایین‌تر از رله اتفاق افتاده باشد.
- تنظیم کلید جیوه‌ای را نمی‌توان زیاد حساس گرفت، زیرا در این صورت لرزش‌های ناشی از بهره‌برداری، زلزله، شوک‌های مکانیکی در خط و حتی نشستن پرده‌ها، ممکن است اشتباهاً آنرا به کار اندازند.
- مینیموم زمان عمل کردن آن ۰.۱ ثانیه است و متوسط آن ۰.۲ ثانیه. چنین رله‌ای خیلی کند به حساب می‌آید، و لیکن با وجود آن ارزش این رله بسیار بالاست.
- از نظر اقتصادی رله بوخهولتز برای ترانسهای کمتر از ۵۰۰ کیلوولت آمپر بکار برده نمی‌شود.



سوپاپ اطمینان یا لوله انفجاری (شیر فشار شکن)

در اثر اتصال کوتاه ناگهانی و یا هر حادثه دیگر در هسته و سیم پیچ‌ها که منجر به ایجاد گاز شدید شود ، فشار داخل تانک می تواند به میزان خطرناکی افزایش یابد . برای جلوگیری از خطر انفجار تانک ، در بالای درپوش آن شیر فشار شکن نصب می گردد. این شیر در عرض چند میلی ثانیه عمل خواهد کرد و سبب تخلیه فشار خواهد شد . در همین موقع ، میکروسویچی که همراه آن است ، سبب بستن مدار الارم می گردد . پس از کاهش فشار در اثر نیروی فنر ، شیر خود به خود بسته خواهد شد.



بدنه

بدنه ی ترانسفورماتورها از فولاد می باشد و در بعضی مواقع از استیل است . بر روی بدنه ی ترانسفورماتورها رادیاتورهای جهت تهویه و خنک شدن هر چه سریعتر ترانسفورماتور تعبیه شده است . بر روی بدنه ، شیر تخلیه ی روغن ، تانک روغن ، مقرهای فشار ضعیف و فشار قوی قرار می گیرند .

تابلو مشخصات ترانسفورماتور

این تابلو (یا پلاک) که بر روی ترانسفورماتور نصب می شود معمولاً دارای مشخصات زیر است : نوع ترانسفورماتور - شماره سریال ترانسفورماتور - سال مونتاژ - تعداد فازها - گروه ترانسفورماتور - فرکانس - نوع خنک کردن - قدرت اسمی - وزن کل - وزن روغن - و دیاگرام سیم پیچی .

سیستمهای خنک کننده ترانسفورماتورها

ترانسفورماتورها را می توان از نظر سیستم خنک کنندگی به چند گروه تقسیم کرد . ترانسفورماتورهایی که با جریان هوا خنک می شوند و ترانسفورماتورهایی که با روغن خنک می شوند و یا ترکیبی از هر دو سیستم خنک کننده، بسته به قدرت ترانسفورماتور و محل استفاده از آن می باشد . مثلاً در محل هایی که به اجبار ترانسفورماتور باید در سالن یا محل کار باشد از ترانسفورماتورهایی با سمغ ریختگی استفاده می شود . این انتخاب به این علت است که چون امکان آتش سوزی در کارگاه یا محل کار وجود دارد از ترانسفورماتور با سیستم روغنی استفاده نمی شود .

در ترانسفورماتور های توزیع معمولاً از سیستم خنک کنندگی روغن استفاده می شود .

معمولاً بر روی پلاک ترانسفورماتور ها ، نوع سیستم خنک کنندگی آنها نوشته می شود . که نمونه ای از آنها در زیر نوشته شده اند :

سیستم ONAN (روغن طبیعی – هوا طبیعی) :

در این سیستم ، هوا به طور طبیعی با سطح خارجی رادیاتورها در تماس است و رادیاتورها به طور طبیعی با هوا خنک می شوند . همچنین گردش روغن در ترانسفورماتور نیز به طور طبیعی صورت می گیرد ؛ یعنی روغن گرم بالا می رود و روغن سرد ، جای آن را می گیرد . این نوع سیستم خنک کنندگی مختص ترانسفورماتورهای با قدرت کم است ؛ زیرا با افزایش قدرت ترانسفورماتور ، حرارت سیم پیچ ها زیاد می شود و روغن باید با سرعت بیشتری در تماس با هوای بیرون قرار گیرد و عمل خنک کنندگی با سرعت بیشتری انجام شود . از این نوع سیستم برای ترانسفورماتورهای قدرت تا ۳۰ مگا ولت آمپر مورد استفاده قرار می گیرد .

سیستم ONAF (روغن طبیعی – هوا اجباری) :

در این سیستم ، گردش روغن در داخل ترانسفورماتور به طور طبیعی صورت می گیرد ؛ ولی فن های نصب شده روی بدنه رادیاتورها ، سرعت تماس هوای خارج با بدنه رادیاتور را افزایش می دهند . لذا روغن سریعتر خنک می شود و طبعاً می توان توان ترانسفورماتور را بالا برد . دمیدن هوا توسط فن ها می تواند به طور مداوم یا با فاصله تناوبی انجام شود ؛ بدین صورت که عملکرد فن می تواند تابعی از درجه حرارت روغن داخل ترانسفورماتور باشد و هنگامی که دمای روغن از حد معینی افزایش یافت ، فن ها به طور خودکار وارد مدار می شوند . البته هنگامی که درجه حرارت محیط خیلی بالا باشد ، ترانسفورماتور می تواند بدون سیستم فن و با خنک شدن طبیعی ، تقریباً تا دو سوم توان نامی خود کار کند و در صورتی که بخواهیم با

توان نامی کار کند ، باید فن ها شروع به کار کنند . این نوع سیستم خنک کنندگی به طور وسیعی در ترانسفورماتورهای قدرت با توان بین ۳۰ تا ۶۰ مگا ولت آمپر مورد استفاده قرار می گیرد.

سیستم OFAF (روغن اجباری – هوا اجباری) :

در این سیستم ، گردش روغن در داخل ترانسفورماتور به کمک فن ، سرعت داده می شود تا انتقال حرارت با سرعت بیشتری انجام گیرد . فن های هوا نیز بدنه رادیاتورها را در تماس بیشتری با هوا قرار می دهند تا روغن را سریعتر خنک کنند . در این سیستم با توجه به سرعت بسیار بالای خنک کنندگی سیم پیچ ها ، می توان قدرت نامی ترانسفورماتور را به مقدار قابل توجهی افزایش داد . لازم به ذکر است که عموماً از این نوع سیستم خنک کنندگی در ترانسفورماتورهای با توان بیش از ۶۰ مگا ولت آمپر استفاده می شود .

سیستم OFWF (روغن اجباری – آب اجباری) :

در این سیستم ، ابتدا روغن توسط پمپ از بالای ترانسفورماتور وارد رادیاتور می شود تا پس از عبور از آن ، از پایین رادیاتور وارد ترانسفورماتور گردد . در رادیاتور ، آب توسط پمپ در خلاف مسیر روغن در رادیاتور عبور می کند که باعث کاهش دمای روغن می شود . از این نوع سیستم در ترانسفورماتورهای با توان بیش از ۶۰ مگا ولت آمپر مورد استفاده قرار می گیرد .

سیستم ODWF (روغن اجباری در سیم پیچ و هسته – آب اجباری) :

در ترانسفورماتورهای با قدرت های بسیار بالا ، به منظور کاهش هرچه بیشتر دمای سیم پیچ ها و هسته باید روغن را توسط پمپ ها ، با فشار و جهت مناسب از قسمت تحتانی تانک ترانسفورماتور به داخل سیم پیچ ها و هسته هدایت نمود . همچنین مشابه روش قبل ، با استفاده از رادیاتور و چرخش روغن در داخل آن و به واسطه تماس غیر مستقیم با آب خنک کنندگی ، دمای روغن به مقدار مورد نظر کاهش می یابد .

تلفات ترانسفورماتور باعث گرم شدن ترانسفورماتور می شود و اگر حرارت ایجاد شده به خارج هدایت نشود بار دهی ترانسفورماتور کم شده و چه بسا باعث سوختن ترانسفورماتور می شود . برای خنک کردن ترانسفورماتور بر حسب نوع ترانسفورماتور (ترانسفورماتور خشک و ترانسفورماتور روغنی) طرق مختلفی موجود است که عبارتند از :

۱- ترانسفورماتور خشک:

ترانسفورماتور خشک با قدرت زیاد بندرت ساخته می شود زیرا این ترانسفورماتورها از نظر استقامت الکتریکی و دینامیکی خیلی ضعیف تر از ترانسفورماتورهای روغنی می باشند. ترانسفورماتورهای خشک معمولاً با قدرت ۳۰۰ کیلو ولت آمپر و ولتاژ ماکزیموم ۱۰ کیلوولت ساخته می شوند. زیرا در ولتاژهای زیاد فاصله پیچک ها از یکدیگر و از قسمت هائی که مربوط به مدار جریان نیستند خیلی زیاد می شود بطوری که برای ترانسفورماتورهای بیش از ۱۰ کیلوولت نیز ترانسفورماتورهای روغنی با صرفه تر است.

در ترانسفورماتورهای خشک با قدرت کم معمولاً وسیله اضافی برای خنک کردن ترانسفورماتور بکار برده نمی شود بلکه همان خنک شدن طبیعی در اثر تماس مداوم و عادی هوا با سطوح ترانسفورماتور کافی است. این نوع ترانسفورماتور را که خود به خود خنک می شود با TS نشان می دهند. ترانسفورماتورهایی با قدرت بیشتر به کمک فن‌های بادبزن مخصوص خنک می کنند. این ترانسفورماتورها با علامت TF مشخص می شوند. در این طریق خنک کردن، حرکت هوا زیاد و سریع شده در نتیجه هدایت حرارت به خارج سریع تر عملی می گردد.



۲- ترانسفورماتور روغنی

در این ترانسفورماتورها، روغن واسطه انتقال حرارت از هسته و سیم‌پیچ ترانسفورماتور به هوای خارج می‌باشد.



طرق مختلف خنک کردن ترانسفورماتورهای روغنی به شرح زیر است:

الف - خنک کردن طبیعی (OS):

این نوع خنک کردن عملاً بدون هیچ واسطه‌ای انجام می‌گیرد و در حقیقت برداشت حرارت در اثر تشعشع، هدایت و انتقال حرارت بطور عادی و طبیعی انجام می‌شود و ساده‌ترین و ارزانترین روش خنک کردن ترانسفورماتور است زیرا ترانسفورماتور احتیاج به هیچ گونه مراقبت و نگهداری ندارد. در ترانسفورماتورهای کوچک تا قدرت ۳۰ کیلوولت آمپر کافی است که سطح جدار خارجی منبع روغن صاف باشد و در قدرت‌های بیشتر تا ۶۰۰۰ کیلوولت آمپر برای بزرگ کردن سطح تماس منبع روغن با هوا، منبع روغن را پرده‌دار و یا موجی درست می‌کنند و در قدرت‌های بیشتر تا حدود ۲۰۰۰۰ کیلوولت آمپر منبع روغن دارای لوله‌های خنک‌کننده مجزا می‌باشد.

در بعضی از ترانسفورماتورها که دارای تلافات بیشتر می‌باشند از رادیاتور مخصوص استفاده می‌شود و در صورتیکه ترانسفورماتور خیلی بزرگ باشد بخاطر جلوگیری از مشکلات حمل و نقل رادیاتورها را طوری می‌سازند که در موقع حمل و نقل از ترانسفورماتور جدا شده و در محل مجدداً نصب شود.

ب- خنک کردن غیر طبیعی

ترانسفورماتورهای خیلی بزرگ و یا ترانسفورماتورهایی که در اطاق سرپوشیده و کوچک نصب می شوند (پست ترانسفورماتور محصور) باید مصنوعی خنک شوند تا عمل خنک شدن تسریع یابد و از باردهی و بازدهی ترانسفورماتور کاسته نگردد . خنک کردن مصنوعی بیشتر به کمک آب (OW) و یا به کمک جریان انداختن سریع هوا (OF) انجام می شود .

خنک کردن ترانسفورماتور به کمک آب دو طریق است :

۱. خنک کردن روغن ترانسفورماتور در داخل منبع آب

۲. خنک کردن روغن ترانسفورماتور در خارج از منبع

در طریقه اول لوله های آب سرد از داخل منبع ترانسفورماتور در کنار دیواره های منبع و یا سقف منبع عبور داده می شود و جریان آب سرد باعث خنک کردن روغن می گردد . در این طریق نشت کردن احتمالی آب باعث خراب شدن ترانسفورماتور می شود .

در طریقه دوم روغن گرم از ترانسفورماتور خارج شده و به کمک آب خنک شده مجدداً به داخل ترانسفورماتور تزریق می شود . در این حالت روغن از بالای ترانسفورماتور توسط پمپ روغن خارج شده پس از خنک شدن در کولر آبی مجدداً از زیر ترانسفورماتور وارد منبع روغن می شود .

مقره ها (بوشینگ‌ها)

سرهای خروجی سیم پیچ های فشار قوی و فشار ضعیف باید نسبت به بدنه فلزی تانک ، عایق کاری شوند . برای این منظور از مقره ها استفاده می شود . مقره یا بوشینگ از یک هادی مرکزی که توسط عایق های مناسبی در میان گرفته شده ، تشکیل شده است .

بوشینگها روی در پوش فوقانی ترانس نصب می شوند و در موارد نادری بوشینگها را روی دیواره جانبی تانک هم نصب می کنند . انتهای پایینی مقره در داخل تانک جای می گیرد ، در حالیکه سر دیگر آن در بالای درپوش و در هوای خارج واقع می شود .

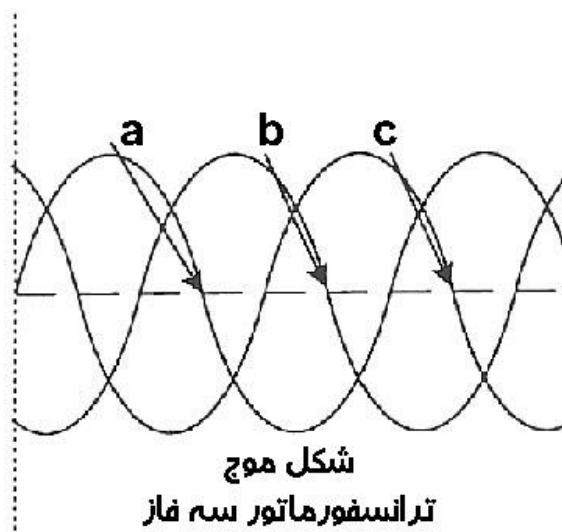
ترمینال‌های هر دو سر دارای بسته‌های مناسبی برای اتصال به سر هادی های داخل ترانسفورماتور و نیز هادی های شبکه می باشند . شکل و اندازه بوشینگ‌ها به کلاس ولتاژ ، نوع محل (داخل ساختمان یا در هوای آزاد) و جریان نامی آن بستگی دارد . بوشینگ‌های داخل ساختمانی نسبتاً کوچک بوده و سطح آن صاف است ، اما بوشینگ‌های هوای آزاد کاملاً در معرض شرایط مختلف جوی نظیر برف و باران و آلودگی و ... قرار می گیرند ، بنابراین از نظر شکل کاملاً متفاوتند و از سورهایی به شکل چتر تشکیل می شوند ، تا سطح

زیرین آنها در مقابل باران خشک نگه داشته شوند . در این صورت سطح خارجی آنها زیاد شده و فاصله خزش جرقه روی سطح چینی عایق زیادتر می گردد و در نتیجه استقامت الکتریکی بوشینگ افزایش می یابد .



اساس کار ترانسفورماتور سه فاز

در اثر عبور جریان از سیم پیچ‌های اولیه، شار مغناطیسی ناشی از هر فاز در هسته جاری می‌شود که نسبت به یکدیگر ۱۲۰ درجه زمانی اختلاف فاز دارند. این شارهای متغیر به سیم پیچ ثانویه برخورد کرده و در هر سیم پیچ ولتاژ القایی تولید می‌شود که نسبت به یکدیگر ۱۲۰ درجه الکتریکی اختلاف فاز زمانی دارند. بنابراین اساس ترانسفورماتورهای سه فاز بر اساس القای متقابل می‌باشد.

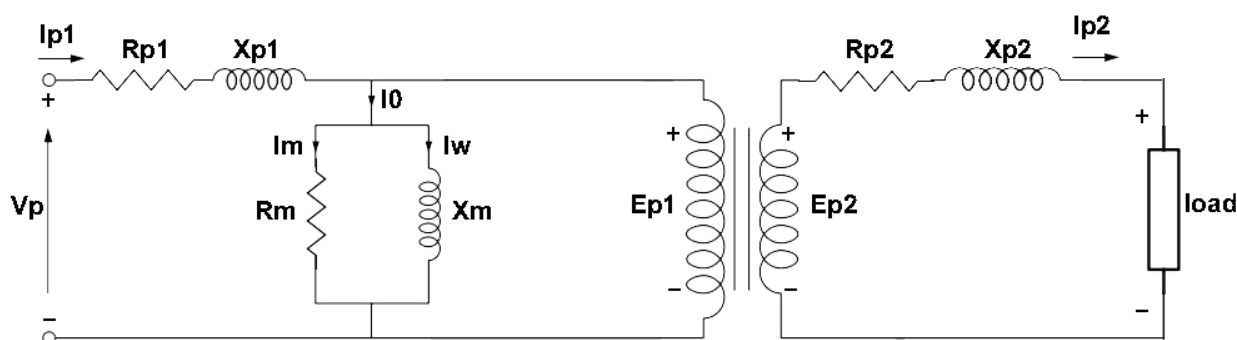


$$e_a = E_m \sin \omega t$$

$$e_b = E_m \sin(\omega t - 120^\circ)$$

$$e_c = E_m \sin(\omega t - 240^\circ)$$

مدار معادل ترانسفورماتور سه فاز



تلفات اهمی سیم پیچ اولیه : R_{p1}

تلفات پراکندگی اولیه : X_{p1}

ولتاژ فازی القایی در سیم پیچ اولیه : E_{p1}

معدل تلفات میدان در هسته : X_m

تلفات اهمی سیم پیچ ثانویه : R_{p2}

تلفات پراکندگی ثانویه : X_{p2}

ولتاژ فازی القایی در سیم پیچ ثانویه : E_{p2}

معادل تلفات آهنی (اهمی) هسته : R_m

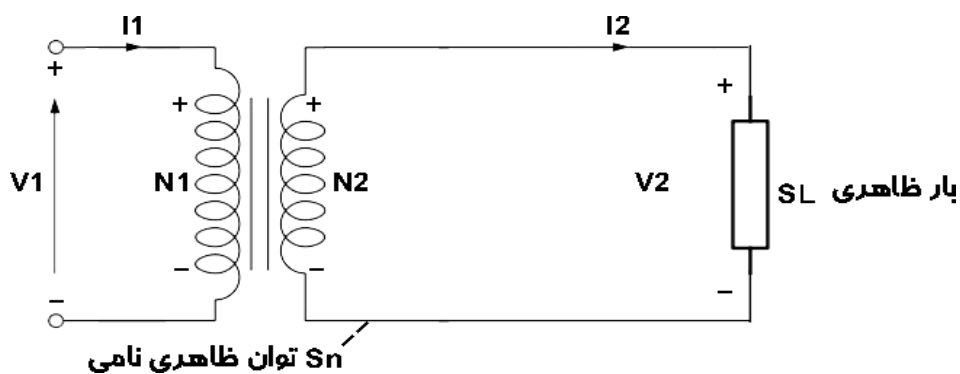
* انواع تلفات در ترانسفورماتور سه فاز

الف - تلفات ثابت (تلفات آهنی): که شامل تلفات فوکو و هیستریزیس می باشد:

ب - تلفات متغیر (تلفات مسی): که شامل تلفات مسی سیم پیچ‌های اولیه و ثانویه می باشد:

* ضریب بهره ترانسفورماتور (راندمان)

۱- ضریب بهره نامی:



۲- ضریب بهره در نصف بار نامی:

۳- ضریب بهره در بارهای مختلف:

* قدرت ظاهری بار در راندمان ماکزیموم

* توان ظاهری خروجی در راندمان ماکزیموم

* قدرت اکتیو یا موثر در راندمان ماکزیموم

* ضریب بهره ماکزیموم (راندمان ماکزیموم)

* جریان بار در راندمان ماکزیموم

مثال ۱۳:

یک ترانسفورماتور سه فاز (ستاره – ستاره) با قدرت 120KVA و ولتاژ 6000/400V و فرکانس 50HZ دارای تلفات آهنی 1600W می باشد. در صورتی که راندمان ماکزیمم ترانس در $\frac{3}{4}$ بار کامل رخ دهد، مطلوب است محاسبه:

الف – ضریب بهره در بار نامی (با ضریب قدرت ۰.۸ پس فاز)

ب – ضریب بهره در نصف بار نامی با ضریب قدرت واحد

ج – راندمان ماکزیمم در ضریب قدرت ۰.۸ پس فاز

مثال ۱۴:

یک ترانسفورماتور سه فاز 2000KVA با ولتاژ 6000/400V به طوریکه در سمت ولتاژ بالاتر اتصال مثلث و در سمت ولتاژ پائین تر اتصال ستاره برقرار است ، در صورتی که این ترانسفورماتور تحت آزمایش بی باری و اتصال کوتاه قرار گرفته باشد ، افت ولتاژ اهمی و راکتانس پراکندگی این ترانسفورماتور را حساب کنید؟

آزمایش بی باری (تمام مقادیر در سمت ولتاژ کم قرائت شده است): 15 KW - 150 A - 400 V

آزمایش اتصال کوتاه (تمام مقادیر در سمت ولتاژ زیاد قرائت شده است): 17 KW - 175 A - 400 V

مثال ۱۵:

یک ترانسفورماتور سه فاز ستاره – مثلث 100KVA و 50HZ و 63/20KV موجود می باشد در صورتی که مقاوت اهمی سیم پیچ اولیه و ثانویه در هر فاز به ترتیب ۲۰ و ۲ اهم باشد. مطلوب است محاسبه :

الف – راندمان در بار نامی در صورتی که تلفات آهنی 4KW و ضریب قدرت بار ۰.۸ پس فاز باشد.

ب – ضریب بهره ترانسفورماتور در $\frac{1}{2}$ بار نامی با ضریب قدرت واحد.

ج – بازده ماکزیمم با ضریب قدرت ۰.۸ پس فاز .

د – قدرت ظاهری در راندمان ماکزیمم و جریان بار در راندمان ماکزیمم

مثال ۱۶:

یک ترانسفورماتور سه فاز ستاره - مثلث 100KVA و 50HZ و 20KV/400V موجود است در صورتیکه تلفات آهنی ترانسفورماتور 2KW و تلفات مسی نامی 1/6W باشد مطلوب است محاسبه :

الف - ضریب بهره در بار نامی با ضریب قدرت 0.8 پس فاز .

ب - ضریب بهره در 60% بار نامی در ضریب قدرت واحد .

ج - قدرت ظاهری بار در راندمان ماکزیمم .

د - جریان بار در راندمان ماکزیمم در صورتی که مقاومت معادل از دیدگاه ثانویه ۴ اهم باشد .