

تحقیق کنید

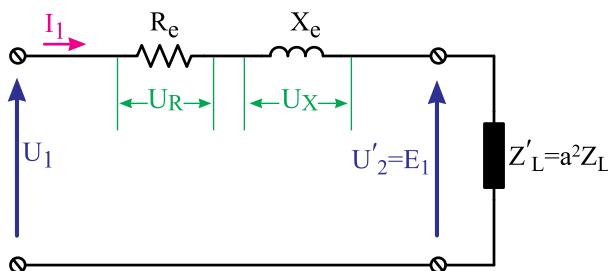


در یک مثلث قائم الزاویه طول یک ضلع 1 cm و ضلع دیگر 10 cm است، اندازه تقریبی وتر چقدر است؟ (آیا می توانید تقریب های دیگری از این دست بیابید)

۶- دیاگرام برداری حالت بارداری

در تحلیل بارداری ترانسفورماتور و رفتار آن با انواع بارهای مختلف می توان از مدار معادل واقعی ترانسفورماتور استفاده کرد ولی مدار معادل های تقریبی بدست آمده از روی مدل واقعی نیز با در نظر گرفتن شرایط تقریب مفید می باشند. در تقریب سوم قید شد که در صورت زیر بار رفتن ترانسفورماتور بیش از نصف جریان نامی، می توان از اثر جریان تحریک ترانسفورماتور (جریان بی باری I_0) در مقابل جریان اولیه صرف نظر کرد. از آنجا که در تحلیل بارداری ترانسفورماتورهای قدرت و دیاگرام برداری حالت بارداری آن مورد نظر می باشد به همین خاطر از تقریب نوع سوم استفاده می شود.

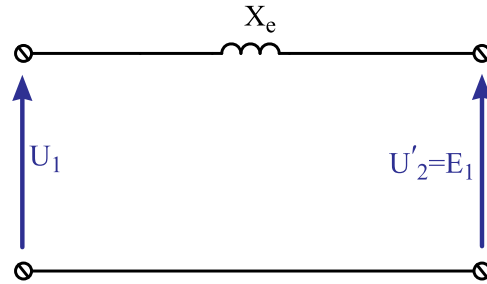
مدار معادل ترانسفورماتور در تقریب نوع سوم مجدداً در شکل (۳۱) آورده شده است.



شکل ۳۱- مدار معادل واقعی ترانسفورماتور در زیر بار

رابطه ولتاژ جریان در مدار شکل (۳۱) به صورت

می باشد. این موضوع بدلیل سطح مقطع بالای سیم پیچهای ترانسفورماتور است. در این حالت می توان از مقدار مقاومت اهمی " R_e " در مقابل راکتانس " X_e " صرف نظر کرد. لذا مدار معادل ترانسفورماتورهای قدرت در ترانسفورماتورهای پر قدرت به شکل (۳۰) در می آید.



شکل ۳۰- مدار معادل واقعی ترانسفورماتور با احتساب تقریب چهارم

خود را بیازمایید



- (۱) شارهای مغناطیسی ایجاد شده ترانسفورماتور در حالت بارداری را نام برده و هر یک را توضیح دهید.
- (۲) اجزای مدار معادل ترانسفورماتور واقعی را نام ببرید.
- (۳) چرا در تقریب سوم می توان از اثر جریان تحریک صرف نظر کرد؟
- (۴) مدار معادل ترانسفورماتورهای پر قدرت را رسم نموده کمیت های آن را معرفی کنید.

زیر می‌باشد:

$$\overline{U}_1 = \overline{U}_R + \overline{U}_X + \overline{U}'_p \quad (1-26)$$

رابطه (1-26) نشان می‌دهد با جمع برداری سه بردار U_X ، U_R و U'_p بردار U_1 بدست می‌آید.

$$\overline{U}_1 = \overline{R}_e \overline{I}_1 + \overline{X}_e \overline{I}_1 + \overline{U}'_p \quad (1-27)$$

$$U_R = R_e I_1 \quad (1-28)$$

$$U_X = X_e I_1 \quad (1-29)$$

که در رابطه (1-28) و (1-29) U_R را افت ولتاژ اهمی معادل سیم پیچ ها، U_X افت ولتاژ پراکندگی می‌باشد.

بنابراین:

برای ترسیم این بردارها ابتدا بردار ولتاژ E_1 را که حالا معادل ولتاژ ترمینال خروجی از دیدگاه اولیه (U'_p) نیز هست به عنوان مبنا در جهت صفر مثلثاتی ترسیم می‌کنیم. آنگاه با توجه به مقدار و نوع بار مصرفی بردار جریان I_1 را با زاویه مناسب نسبت به بردار ولتاژ E_1 یا U'_p می‌کشیم. در بار اهمی خالص این ولتاژ و جریان با یکدیگر مطابق شکل (32) هم فاز می‌باشد.



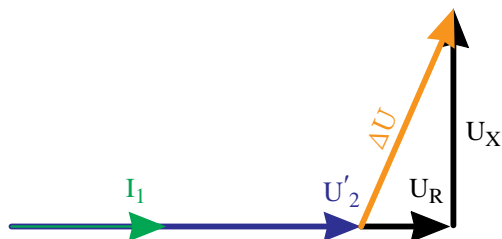
شکل ۳۲- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی خالص (مرحله ۱)

در ادامه بردار U_R را که معادل افت ولتاژ اهمی است و همفاز با جریان می‌باشد همسنگ با بردار I_1 و از انتهای بردار E_1 یا U'_p مطابق شکل (33) ترسیم می‌کنیم.



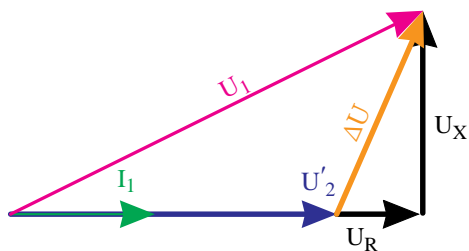
شکل ۳۳- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی خالص (مرحله ۲)

سپس بردار U_X را نیز که معادل افت ولتاژ پراکندگی است و همواره 90° جلوتر از جریان I_1 می‌باشد در ادامه بردار U_R رسم می‌کنیم. شکل (34)



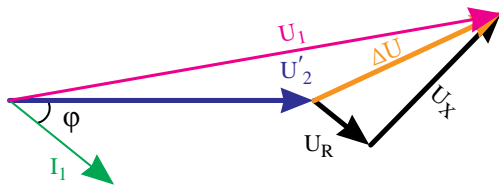
شکل ۳۴- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی خالص (مرحله ۳)

حالا ابتدای بردار E_1 یا U'_p را به انتهای بردار U_X مطابق شکل (35) وصل می‌کنیم. این بردار، بردار U_1 ولتاژ ورودی است.



شکل ۳۵- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی خالص (مرحله ۴)

مجددا مراحل فوق را برای ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری برای بار اهمی - سلفی ترسیم می‌کنیم ابتدا بردار ولتاژ ترمینال خروجی از دیدگاه اولیه (U'_p) به عنوان مبنا در جهت صفر مثلثاتی ترسیم می‌کنیم. آنگاه با توجه به مقدار و نوع بار مصرفی بردار جریان I_1 را با زاویه مناسب نسبت به بردار ولتاژ U'_p می‌کشیم. در بار اهمی - سلفی مطابق شکل (36) جریان به اندازه زاویه ϕ از ولتاژ عقبتر است.



شکل ۳۹- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی - سلفی (مرحله ۴)

مراحل فوق را برای ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری برای بار اهمی - خازنی نیز تکرار می‌کنیم. ابتدا بردار ولتاژ ترمینال خروجی از دیدگاه اولیه (U_2') به عنوان مبنا در جهت صفر مثلثاتی ترسیم می‌کنیم. آنگاه با توجه به مقدار و نوع بار مصرفی بردار جریان I_1 را با زاویه مناسب نسبت به بردار ولتاژ U_2' می‌کشیم. در بار اهمی - خازنی مطابق شکل (۴۰) جریان به اندازه زاویه ϕ از ولتاژ جلوتر است.



شکل ۴۰- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی - خازنی (مرحله ۱)

در ادامه بردار U_R را که معادل افت ولتاژ اهمی است و همفاز با جریان می‌باشد همسنگ با بردار I_1 و از انتهای بردار U_2' مطابق شکل (۴۱) ترسیم می‌کنیم.



شکل ۴۱- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی - خازنی (مرحله ۲)

سپس بردار U_X را نیز که معادل افت ولتاژ پراکنندگی است و همواره 90° جلوتر از جریان I_1 می‌باشد در ادامه



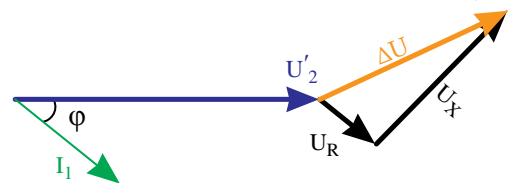
شکل ۳۶- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی - سلفی (مرحله ۱)

در ادامه بردار U_R را که معادل افت ولتاژ اهمی است و همفاز با جریان می‌باشد همسنگ با بردار I_1 و از انتهای بردار U_2' مطابق شکل (۳۷) ترسیم می‌کنیم.



شکل ۳۷- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی - سلفی (مرحله ۲)

سپس بردار U_X را نیز که معادل افت ولتاژ پراکنندگی است و همواره 90° جلوتر از جریان I_1 می‌باشد در ادامه بردار U_R رسم می‌کنیم. شکل (۳۸)



شکل ۳۸- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی - سلفی (مرحله ۳)

حالا ابتدای بردار U_1 را به انتهای بردار U_X مطابق شکل (۳۹) وصل می‌کنیم. این بردار، بردار U_1 ولتاژ ورودی است.

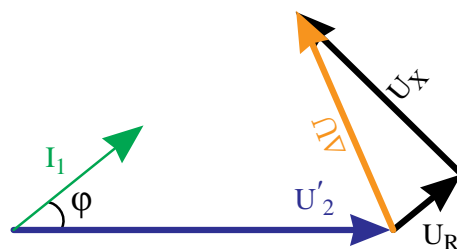
نکته ۱



در بار اهمی-خازنی بردار U'_p از U_1 بزرگتر شده اما در بار اهمی خالص اندازه بردار U'_p کمی از U_1 کوچکتر و در بار اهمی-سلفی این اختلاف بیشتر شده است. با احتساب نوع بار به نظر می رسد در بار سلفی خالص U'_p به کوچکترین اندازه خود نسبت به U_1 و در بار خازنی خالص U'_p به بزرگترین مقدار خود نسبت به U_1 برسد. به عنوان تمرین این حالتها را ترسیم کنید. به همین خاطر می توان نتیجه گرفت مقدار ولتاژ خروجی ترانسفورماتور وابستگی شدیدی به نوع بار متصل شده به آن دارد.

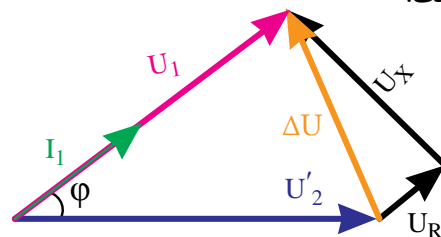
ولتاژ خروجی ترانسفورماتور به نوع و مقدار امپدانس بار وابسته می باشد.

بردار U_R رسم می کنیم. شکل (۴۲)



شکل ۴۲- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی - خازنی (مرحله ۳)

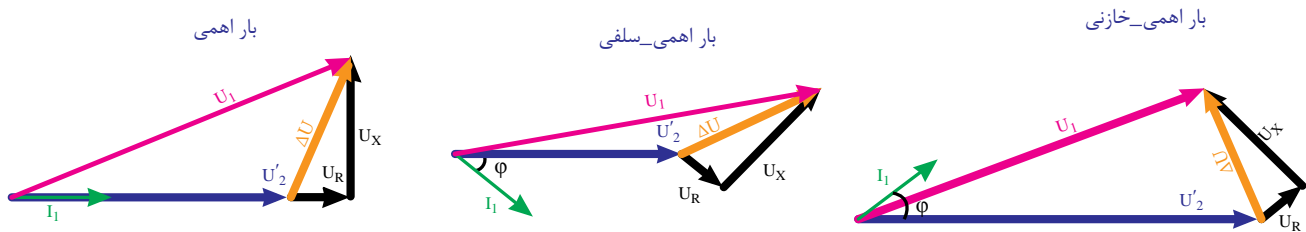
حالا ابتدای بردار U'_p را به انتهای بردار U_x مطابق شکل (۴۳) وصل می کنیم. این بردار، بردار U_1 ولتاژ ورودی است.



شکل ۴۳- ترسیم دیاگرام برداری حالت بارداری ترانسفورماتور با بار اهمی - خازنی (مرحله ۴)

دیاگرام برداری هریک از بارهای اهمی خالص، اهمی-سلفی و اهمی-خازنی همگی در شکل (۴۴) نشان داده شده است. در همه دیاگرام ها برای مقایسه رفتار ترانسفورماتور در مواجهه با بارهای مختلف، اندازه ولتاژ اولیه U_1 و جریان عبوری I_1 برابر و یکسان ترسیم شده است.

از دیاگرام های شکل (۴۴) نتایج زیر حاصل می شود:

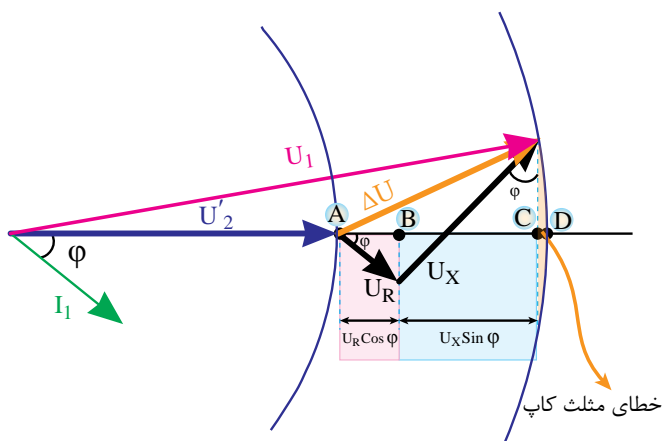


شکل ۴۴ - دیاگرام برداری حالت بارداری در بارهای اهمی خالص، اهمی-سلفی و اهمی-خازنی

نکته ۲



در هر سه نمودار شکل (۴۴) دو بردار U_R و U_X یک مثلث قائم الزاویه تشکیل داده اند که وتر این مثلث معادل بردار افت ولتاژ کل ترانسفورماتور می باشد. اندازه این بردار در بارهای با امپدانس یکسان، مساوی می باشد ولی چون وتر این مثلث با تغییر نوع بار تغییر جهت می دهد محاسبه مقدار افت ولتاژ در بارهای مختلف کمی پیچیده تر می شود. به این جهت برای محاسبه افت ولتاژ کلی در ترانسفورماتور دو دایره یکی به مرکز مبدا بردارها و به شعاع U_2' و دیگری به همان مرکز ولی به شعاع U_1 زده می شود. اختلاف شعاع دوایر را با تقریب خوبی می توان معادل افت ولتاژ کلی ترانسفورماتور در زیر بار دانست.



شکل ۴۵ - محاسبه افت ولتاژ با استفاده از دیاگرام برداری

مثلث کاپ

در شکل (۴۵) داریم:

$$\Delta U = U_{AB} + U_{BC} + U_{CD} \quad (1-30)$$

$$U_{AB} = U_R \cos \phi \quad (1-31)$$

$$U_{BC} = U_X \sin \phi \quad (1-32)$$

U_{CD} = خطای مثلث کاپ

$$\Delta U \approx U_R \cos \phi + U_X \sin \phi \quad (1-33)$$

بنابراین با تقریب رابطه (۱-۳۴) برقرار است.

$$E_1 = U_1' = U_1 - \Delta U \quad (1-34)$$

ΔU - افت ولتاژ کلی ترانسفورماتور در زیر بار از

دیدگاه اولیه

در شکل (۴۵) باترسیم بزرگتر این مثلث چگونگی محاسبه افت ولتاژ نشان داده شده است. این مثلث به مثلث کاپ^۱، مشهور است.

U_R - افت ولتاژ مقاومت اهمی سیم پیچ ها از دیدگاه اولیه

U_X - افت ولتاژ پراکندگی میدان از دیدگاه اولیه
 φ - زاویه اختلاف فاز بین ولتاژ و جریان بار

(ج) بار اهمی - خازنی با ضریب قدرت ۰/۶
 چون بار خازنی است پس φ منفی است و مقدار $\sin \varphi$ نیز منفی می شود

$$\Delta U = U_R \cos \varphi + U_X \sin \varphi$$

$$\Delta U = (10 \times 0/6) + (30 \times (-0/8)) = -18V$$

$$E_1 = U'_1 = U_1 - \Delta U = 250 - (-18) = 268V$$

توجه ۱



در بارهای اهمی - سلفی افت ولتاژ باعث کاهش ولتاژ خروجی می شود اما در بار اهمی - خازنی چون (جریان از ولتاژ جلوتر است) پس φ منفی بوده و مقدار $\sin \varphi$ منفی می گردد و از آنجا که مقدار U_X در ترانسفورماتور ها خیلی بیشتر از U_R می باشد حاصل ΔU منفی بوده و در نتیجه افت ولتاژ در بار اهمی خازنی سبب افزایش ولتاژ خروجی می شود.

توجه ۲



مطابق شکل (۳۱) در وضعیت اتصال کوتاه تنها امپدانس داخلی ترانسفورماتور باعث محدود کردن جریان اتصال کوتاه می شود و ضریب قدرت در این حالت به امپدانس داخلی بستگی دارد.

خود را بیازمایید



- مدار معادل ترانسفورماتور واقعی زیر بار را با تقریب سوم رسم نموده و رابطه ولتاژهای آن را بنویسید.
- با افزایش بار ترانسفورماتور واقعی فوران پراکندگی و افت ولتاژ آن چگونه تغییر می کند؟
- بیشترین افت ولتاژ در کدام نوع بار اتفاق می افتد؟
- ترانسفورماتوری با افت ولتاژ اهمی ۲۵ ولت و افت ولتاژ القایی ۴۰ ولت باری را با ضریب قدرت ۰/۸ پس فاز تحت ولتاژ ۲۴۰ ولت تغذیه می کند. ولتاژ بی باری خروجی ترانسفورماتور را بدست آورید.

مثال در یک ترانسفورماتور مقدار افت ولتاژ اهمی در سیم پیچها ۱۰ ولت و افت ولتاژ بر اثر پراکندگی میدان ۳۰ ولت می باشد. اگر این ترانسفورماتور به ولتاژ ۲۵۰ ولت وصل شود مطلوب است ولتاژ دو سر بار در هر یک از حالت های زیر

(الف) بار اهمی خالص

در بار اهمی خالص ضریب قدرت یک است.

$$\Delta U = U_R \cos \varphi + U_X \sin \varphi$$

$$\Delta U = 10 \times 1 + 30 \times 0 = 10V$$

$$E_1 = U'_1 = U_1 - \Delta U = 250 - 10 = 240V$$

(ب) بار اهمی - سلفی با ضریب قدرت ۰/۶

$$\Delta U = U_R \cos \varphi + U_X \sin \varphi$$

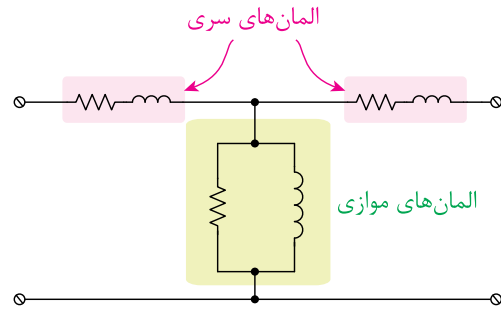
$$\Delta U = (10 \times 0/6) + (30 \times 0/8) = 30V$$

$$E_1 = U'_1 = U_1 - \Delta U = 250 - 30 = 220V$$

۷- تعیین مقادیر پارامترهای مدار معادل با کمک آزمایشهای تجربی

اندازه عناصر مدار معادل ترانسفورماتور را می توان با آزمایش بی باری و اتصال کوتاه تعیین نمود بعلاوه به کمک این آزمایشها می توان تلفات ترانسفورماتور را نیز بدست آورد.

همانطور که در شکل (۴۶) ملاحظه می کنید مدار معادل ترانسفورماتور شامل تعدادی المان سری و موازی می باشد. المانهای موازی را به کمک آزمایش حالت بی باری و المانهای سری را به کمک آزمایش اتصال کوتاه می توان مشخص نمود.



شکل ۴۶- نمایش المانهای سری و موازی بر روی مدار معادل واقعی ترانسفورماتور

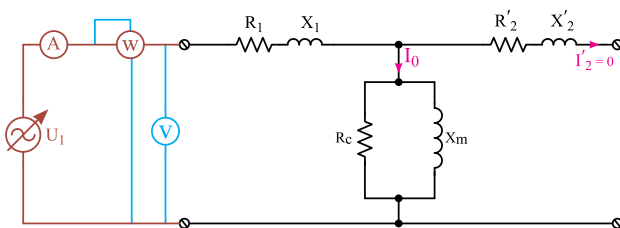
۷-۱- آزمایش حالت بی باری

هدف از انجام این آزمایش تعیین مقادیر المانهای مربوط به شاخه موازی مدار معادل یعنی (R_c, X_m)

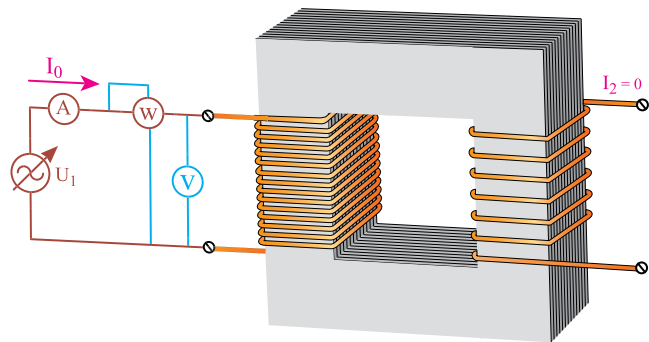
می باشد. ابتدا مداری مطابق آنچه در شکل (۴۷-الف) نشان داده شده است را فراهم کرده و ترانسفورماتور را در حالتی که سیم پیچ ثانویه آن باز است به ولتاژ نامی شبکه متصل کرده و مدار را مورد آزمایش قرار می دهیم.

با توجه به مدار معادل شکل (۴۷-ب) مدار ثانویه باز است. لذا جریانی در مدار ثانویه جاری نمی شود. بنابراین ولتاژ اعمالی به سیم پیچ اولیه ترانسفورماتور باعث مغناطیسی شدن هسته ترانسفورماتور می شود و جریان بی باری I_0 از آمپر متر عبور می کند. از آنجائیکه جریان I_0 در حدود ۲ تا ۶ درصد جریان نامی است لذا افت ولتاژ ناشی از $R_1 I_0$ و $X_1 I_0$ ناچیز بوده و بطور تقریبی می توان نتیجه گرفت $U_1 = E_1$ می باشد.

قدرت ورودی که توسط واتمتر نمایش داده می شود مطابق شکل (۴۷) شامل توان تلف شده در هسته و تلفات اهمی سیم پیچ در سمت اولیه است اما چون جریان بی باری درصد ناچیزی از جریان نامی است پس تلفات اهمی سیم پیچ اولیه نیز در این حالت درصد ناچیزی از کل تلفات نشان داده شده توسط واتمتر است. بنابراین توان نشان داده شده P_0 توسط واتمتر تقریباً همان توان تلف شده در هسته ترانسفورماتور است که به آن تلفات آهنی (P_{Fe}) می گویند. یعنی $P_0 \approx P_{Fe}$



(ب)

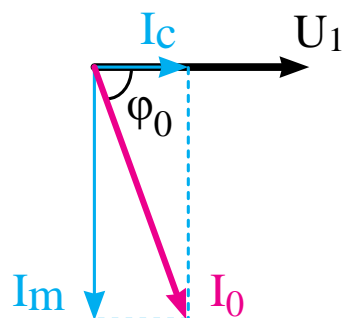


(الف)

شکل ۴۷- مدار یک ترانسفورماتور واقعی در حال آزمایش بی باری

به ثابت بودن ولتاژ و فرکانس در شبکه برق، می توان نتیجه گرفت، تلفات آهنی ترانسفورماتور جزو تلفات ثابت ترانسفورماتور می باشد.

بعلاوه با اندازه گیری ولتاژ دو سر مدار در ثانویه ترانسفورماتور می توان با تقریب خوبی نسبت تبدیل ترانسفورماتور را مشخص نمود.



شکل ۴۸- دیاگرام برداری ولتاژ و جریان در حالت بی باری

$$\cos \varphi_0 = \frac{P_0}{U_1 I_0} \quad (1-35)$$

$$\sin \varphi_0 = \sqrt{1 - \cos^2 \varphi_0} \quad (1-36)$$

$$I_C = I_0 \cos \varphi_0 \quad (1-37)$$

$$I_m = I_0 \sin \varphi_0 \quad (1-38)$$

$$X_m = \frac{U_1}{I_m} \quad (1-39)$$

$$R_C = \frac{U_1}{I_C} \quad (1-40)$$

خود را بیازمایید



(۱) در آزمایش بی باری: ولتاژ اتصالی به اولیه و جریان خروجی است. و از شبکه جریان دریافت می شود.

(۲) چرا تلفات هسته در ترانسفورماتور را تلفات ثابت می نامند؟

(۳) چرا در آزمایش بی باری از تلفات سیم پیچ صرف نظر می شود؟

۷-۲- آزمایش اتصال کوتاه

هدف از انجام این آزمایش تعیین مقادیر المانهای مربوط به شاخه سری مدار معادل یعنی (R_1, X_1) و (R'_1, X'_1) می باشد. در این آزمایش مطابق مدار شکل (۴۹-الف) دو سر سیم پیچ ثانویه ترانسفورماتور را اتصال کوتاه می کنند.

از آنجا که در مدار شکل (۴۹) $Z_L = 0$ می باشد، لذا برای جلوگیری از افزایش شدت جریان در سمت اولیه ترانسفورماتور، باید ورودی ترانسفورماتور را به کمک اتو ترانسفورمر متغیر که قابلیت تنظیم ولتاژ داشته باشد تغذیه کرد. در ابتدای این آزمایش باید از صفر بودن ولتاژ ورودی اطمینان حاصل کرد. سپس سمت ثانویه ترانسفورماتور را باید اتصال کوتاه کرد و آنگاه

$\cos \varphi$ ضریب قدرت در حالت بی باری

P_0 توانی که واتمتر در آزمایش بی باری نشان

می دهد

U_1 ولتاژ ورودی

I_0 جریان بی باری (جریانی که آمپرتر نشان

می دهد)

از طرف دیگر با توجه به مدار معادل، چون جریان شاخه ی المانهای موازی مستقل از جریان بار است، لذا تغییرات احتمالی بار نمی تواند باعث تغییر تلفات آهنی شود، زیرا مقدار این تلفات وابسته به المان مقاومتی شاخه موازی است که بجای تلفات گرمایی ایجاد شده در هسته مدل شده و مقدار این تلفات به ولتاژ و فرکانس برق ورودی وابسته است که با توجه

$$P_{SC} = (R_1 + R'_2) I_n^2 \quad (1-43)$$

$$P_{SC} = R_e I_n^2 \quad (1-44)$$

$$R_e = \frac{P_{SC}}{I_n^2} \quad (1-45)$$

U_{SC} ولتاژی است که ولت‌متر نشان می‌دهد و چون

$$U_{SC} = Z_e I_n \quad \text{بنابراین:} \quad (1-46)$$

$$Z_e = \frac{U_{SC}}{I_n}$$

پس می‌توان مقدار X_e را از رابطه (1-47) محاسبه کرد.

$$X_e = \sqrt{Z_e^2 - R_e^2} \quad (1-47)$$

$$R_e = R_1 + R'_2 \quad (1-48)$$

$$X_e = X_1 + X'_2 \quad (1-49)$$

در آزمایش اتصال کوتاه ولتاژ ورودی چندین برابر کوچکتر از ولتاژ نامی است. از طرفی چون فرکانس شبکه برق ثابت است و تلفات آهنی متناسب با مجذور ولتاژ ورودی می‌باشد، پس تلفات آهنی نیز به نسبت حالتی که با ولتاژ نامی تغذیه می‌شود خیلی کوچکتر خواهد بود. بنابراین می‌توان ثابت کرد، در آزمایش اتصال کوتاه، توانی که وات‌متر نشان می‌دهد تقریباً همان تلفات مسی سیم پیچ‌ها است.

از آنجاکه تلفات مسی ترانسفورماتور وابسته به

مقدار ولتاژ را به آرامی افزایش داد تا جریان نامی از سیم پیچ اولیه عبور کند علت انتخاب جریان نامی به این جهت است که مقادیر به دست آمده در نقطه کار ترانسفورماتور واقع باشد.

با توجه به مدار معادل شکل (49-ب)، در صورت تغییرات امپدانس بار مصرفی، جریان عبوری از المانهای سری تغییر می‌کند بنابراین تلفات ناشی از مقاومت اهمی سیم پیچها کاملاً به امپدانس بار وابسته می‌باشند.

آنچه وات‌متر در این آزمایش نشان می‌دهد مجموع تلفات مسی سیم پیچ‌ها و تلفات در هسته آهنی است.

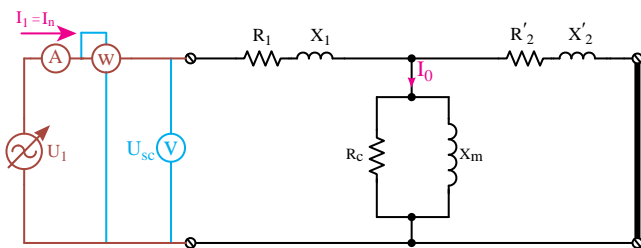
P_{SC} توانی که وات‌متر در آزمایش اتصال کوتاه نشان

می‌دهد:

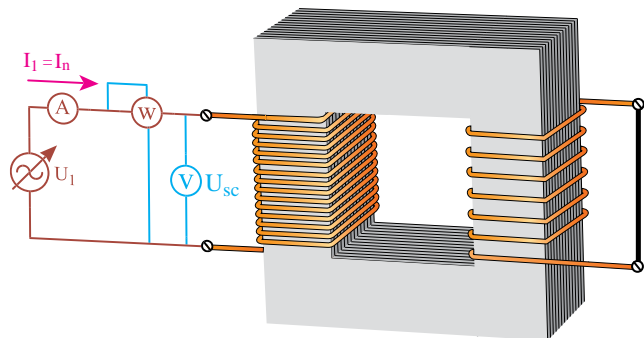
$$P_{SC} = P_{Cu_1} + P_{Cu_2} + P_{Fe} \quad (1-41)$$

در انجام این آزمایش با توجه به مدار معادل شکل (49-ب) توانی که ترانسفورماتور جذب می‌کند و وات‌متر نشان می‌دهد عبارت است از توان تلف شده در مقاومت‌های R_1 و R'_2 که بصورت حرارت در سیم پیچ‌ها تلف می‌شود.

$$P_{SC} = R_1 I_n^2 + R'_2 I_n^2 \quad (1-42)$$



(ب)



(الف)

شکل 49- مدار یک ترانسفورماتور واقعی در حال آزمایش اتصال کوتاه

خود را بیازمایید



(۱) کدامیک از کمیت‌های الکتریکی مدار معادل ترانسفورماتور را میتوان از آزمایش اتصال کوتاه مشخص نمود؟

(۲) مهمترین نکته حفاظتی را که باید هنگام انجام آزمایش اتصال کوتاه رعایت نمود چیست؟

(۳) چرا در آزمایش اتصال کوتاه از تلفات هسته صرف نظر می‌شود؟

(۴) یک ترانسفورماتور ۲۰ KVA در آزمایش اتصال کوتاه توان ۸۰۰ وات از شبکه دریافت می‌کند. تلفات مسی آن را در ۸۰، ۶۰ و ۴۰ درصد بارنامی محاسبه کنید؟

تحقیق کنید



آزمایش اتصال کوتاه را از طرف ثانویه انجام دهیم بهتر است یا اولیه؟ آزمایش بی‌باری را چطور؟ چرا؟

۸- ولتاژ اتصال کوتاه در ترانسفورماتور

بعنوان تعریف ولتاژی که ولتمتر در حالت آزمایش اتصال کوتاه نشان می‌دهد را ولتاژ اتصال کوتاه ترانسفورماتور می‌گویند و آن را با U_{SC} نمایش می‌دهند. همچنین نسبت ولتاژ اتصال کوتاه به ولتاژ نامی ترانسفورماتور را ولتاژ اتصال کوتاه نسبی ΔU_k ترانسفورماتور می‌گویند و گاهی آن را به صورت درصد بر روی پلاک نشان می‌دهند.

جریان بار می‌باشد و با تغییرات جریان بار تلفات مسی تغییر می‌کند از اینرو تلفات مسی ترانسفورماتور را تلفات متغیر نیز می‌نامند. تلفات مسی بدست آمده از آزمایش اتصال کوتاه بازای عبور جریان نامی است که آن را با P_{Cu_n} نمایش می‌دهند. بنابراین:

$$P_{SC} = P_{Cu_1} + P_{Cu_2} = P_{Cu_n} (1-50)$$

در صورتی که خواسته شود تلفات مسی در جریانی بغیر از جریان نامی ترانسفورماتور بدست آید می‌توان از روابط (۱-۵۱) و (۱-۵۲) استفاده کرد.

$$\frac{P_{Cu}}{P_{Cu_n}} = \frac{R_e I^2}{R_e I_n^2} \Rightarrow$$

$$P_{Cu} = P_{Cu_n} \left(\frac{I}{I_n}\right)^2 \quad (1-51)$$

$$P_{Cu} = P_{Cu_n} \left(\frac{U_n I}{U_n I_n}\right)^2 \Rightarrow$$

$$P_{Cu} = P_{Cu_n} \left(\frac{S}{S_n}\right)^2 \quad (1-52)$$

S توان ظاهری بار

S_N توان ظاهری نامی ترانسفورماتور

P_{Cu} تلفات مسی در بار مورد نظر

P_{Cu_n} تلفات مسی بازای عبور جریان نامی

در رابطه (۱-۵۳) نسبت $\frac{S}{S_n}$ یا $\frac{I}{I_n}$ را ضریب بار می‌گویند و با حرف A نمایش می‌دهند.

$$A = \frac{I}{I_n} = \frac{S}{S_n} \quad (1-53)$$

پس می‌توان رابطه (۱-۵۱) یا (۱-۵۲) را به صورت

رابطه (۱-۵۴) نوشت:

$$P_{Cu} = P_{Cu_n} A^2 \quad (1-54)$$

$$\% \Delta U_k = \frac{U_{SC}}{U_n} \times 100 \quad (1-55)$$

ولتاژ اتصال کوتاه به درصد	نوع ترانسفورماتور
۴ تا ۱۰	ترانسفورماتورهای قدرت سه فاز
۸ تا ۱۰	ترانسفورماتورهای منابع تغذیه

جدول ۱- درصد ولتاژ اتصال کوتاه در ترانسفورماتورهای مختلف

باید به خاطر داشت که در ترانسفورماتورهای خیلی بزرگ، مقدار مقاومت اهمی سیم پیچ ها در مقایسه با فوران پراکندگی بسیار کم است و فقط راکتانس معادل پراکندگی تعیین کننده مقدار ولتاژ اتصال کوتاه ترانسفورماتور می باشد.

خود را بیازمایید



- ولتاژ اتصال کوتاه را تعریف کنید.
- ترانسفورماتوری که ولتاژ اتصال کوتاه آن کم است، در زیر بار دارای افت ولتاژ می باشد.
- اگر ترانسفورماتوری دارای امپدانس داخلی بزرگ باشد حتما دارای ولتاژ اتصال کوتاه است

۹- جریان اتصال کوتاه واقعی در ترانسفورماتور

به یاد دارید که در هنگام بارداری ترانسفورماتورها از تقریب سوم مدار معادل واقعی استفاده می شد. این تقریب در تحلیل اتصال کوتاه واقعی هم درست و به واقعیت نزدیک است. لذا از مدار معادل شکل (۵۰) استفاده می شود. اگر مطابق شکل (۵۰) به سیم پیچ اولیه ترانسفورماتور در حالی که دو سر سیم پیچ ثانویه

U_{sc} ولتاژی که ولتمتر در آزمایش اتصال کوتاه نشان می دهد

U_n ولتاژ نامی ترانسفورماتور

درصد افت ولتاژ اهمی ترانسفورماتور را می توان از رابطه (۱-۵۶) محاسبه کرد.

$$\% \Delta U_R = \frac{R_e I_n}{U_n} \times 100 \quad (1-56)$$

بطور مشابه با رابطه (۱-۵۷) درصد افت ولتاژ سلفی ترانسفورماتور را نیز می توان نتیجه گرفت:

$$\% \Delta U_X = \frac{X_e I_n}{U_n} \times 100 \quad (1-57)$$

و همچنین

$$\% \Delta U_k = \frac{Z_e I_n}{U_n} \times 100 \quad (1-58)$$

با توجه به روابط اخیر، ولتاژ اتصال کوتاه رابطه مستقیم با راکتانس پراکندگی و مقاومت سیم پیچ ها در ترانسفورماتور دارد. ترانسفورماتورهایی که میدان پراکندگی و مقاومت سیم پیچ های آنها زیاد است دارای ولتاژ اتصال کوتاه بزرگ نیز هستند بالعکس در ترانسفورماتورهای با ولتاژ اتصال کوتاه کوچک می توان نتیجه گرفت میدان پراکندگی کم و مقاومت سیم پیچ ها ناچیز می باشد.

در عمل ترانسفورماتورها را بسته به مورد کاربردشان با ولتاژهای اتصال کوتاه متنوع می سازند.

جدول (۱) محدوده ی درصد افت ولتاژ چند نوع ترانسفورماتور واقعی را نشان می دهد.

کوتاه کمی دارند، زیاد و بسیار خطرناک و در ترانسفورماتورهایی که ولتاژ اتصال کوتاه آنها زیاد است، کم می‌باشد.

روش‌های محاسبه جریان اتصال کوتاه احتیاج به محاسبات پیشرفته ریاضی و تحلیل همه جانبه کمیت‌های شبکه دارد که از حوصله این کتاب خارج است.^۱

خود را بیازمایید

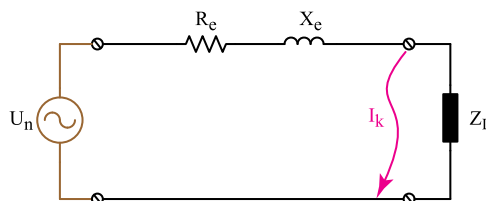


- (۱) جریان اتصال کوتاه ترانسفورماتور چیست؟
- (۲) در اجرای آزمایش اتصال کوتاه ترانسفورماتور اولین نکته حفاظتی که باید رعایت شود چیست؟
- (۳) اتصال کوتاه ثانویه ترانسفورماتوری که ولتاژ اتصال کوتاه دارد، خطرناک تر است.
- (۴) خروجی یک ترانسفورماتور با ولتاژ اتصال کوتاه ۸٪، اتصالی کرده و جریان ۱۲۰ آمپر از سیم پیچ اولیه عبور کرده است، جریان نامی اولیه را محاسبه کنید.

۱۰- تلفات در ترانسفورماتور

ترانسفورماتور وسیله ای است که انرژی ورودی را با ماهیت الکتریکی از شبکه برق دریافت کرده و در خروجی نیز آن را با همان ماهیت الکتریکی به بار تحویل می‌دهد. اما همانطور که تا به اینجا خواندید همه انرژی جذب شده از شبکه برق تحویل بار نمی‌شود، بلکه بخشی از آن در هسته و سیم پیچ به گرما تبدیل و از بدنه ترانسفورماتور خارج می‌شود. به همین خاطر به این بخش از انرژی که تحویل بار نمی‌گردد، اصطلاحاً انرژی تلف شده در ترانسفورماتور می‌گویند. بنابراین تلفات ترانسفورماتور مربوط به هسته و

آن مستقیماً بهم وصل شده اند ولتاژی معادل ولتاژ نامی یا نزدیک به آن اعمال شود، جریان زیادی از سیم پیچ‌ها عبور کرده و پس از ایجاد حرارت باعث سوختن ترانسفورماتور می‌شود. این جریان را جریان اتصال کوتاه ترانسفورماتور می‌گویند و آن را با I_k نمایش می‌دهند.



شکل ۵۰- مدار معادل ترانسفورماتور در حال اتصال کوتاه واقعی

در شرایط کار ترانسفورماتور باید مراقب بود که هیچ‌گاه در سمت ثانویه ترانسفورماتور اتصال کوتاه رخ ندهد. همچنین تمهیدات لازم جهت حفاظت ترانسفورماتور در برابر اتصال کوتاه اندیشیده شود. به همین دلیل در ابتدای آزمایش اتصال کوتاه باید از صفر بودن ولتاژ اولیه مطمئن شد، زیرا در غیر اینصورت ممکن است اتصال کوتاه واقعی رخ دهد.

رابطه (۵۸-۱) را در نظر بگیرید. این رابطه را می‌توان بصورت زیر نیز نوشت:

$$\Delta U_k = \frac{Z_e I_n}{U_n} = \frac{I_n}{\left(\frac{U_n}{Z_e}\right)} = \frac{I_n}{I_k}$$

$$I_k = \frac{I_n}{\Delta U_k} \quad (1-59)$$

جریان I_k را جریان اتصال کوتاه دائم ترانسفورماتور می‌نامند.

این جریان در ترانسفورماتورهایی که ولتاژ اتصال

(۱) استاندارد IEC 60909 به تحلیل اتصال کوتاه پرداخته است.

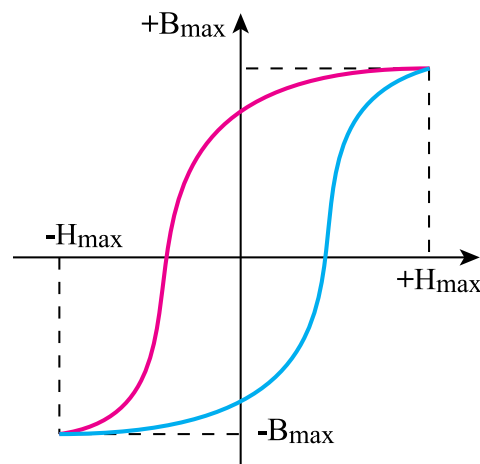
سیم پیچ می‌باشد.

۱-۱-۱۰- تلفات هسته (آهنی)

تلفات هسته ترانسفورماتور، به آن مقدار از انرژی الکتریکی می‌گویند که در هسته ترانسفورماتور به گرما تبدیل می‌شود. و چون جنس هسته عموماً آهن است به آن تلفات آهنی نیز می‌گویند. تلفات در هسته خود شامل تلفات هیستریزیس و فوکو می‌باشد.

۱-۱-۱۰- تلفات هیستریزیس

اگر نیروی محرکه مغناطیسی در مدار مغناطیسی به طور متناوب تغییر جهت دهد در این صورت منحنی $B-H$ یعنی چگالی میدان مغناطیسی بر حسب شدت میدان مغناطیسی مطابق شکل (۵۱) خواهد شد.



شکل ۵۱- منحنی هیستریزیس در یک ماده مغناطیسی

حلقه نشان داده شده در شکل (۵۱) را حلقه هیستریزیس می‌گویند. این حلقه بیانگر آن است که در هر سیکل برای تغییر جهت میدان مغناطیسی در مولکولهای هسته لازم است انرژی بیشتری متناسب با مساحت حلقه از شبکه دریافت گردد. بنابراین هر چه حلقه باریکتر باشد مساحت آن کمتر و در نتیجه انرژی تلف شده به صورت گرما در آن کمتر خواهد بود و بالعکس.

بدین ترتیب به مقدار انرژی صرف شده در هسته که صرف جابجا کردن جهت میدان مغناطیسی در مولکولهای هسته در هر سیکل می‌گردد تلفات هیستریزیس می‌گویند.

یکی از عوامل مهم در مقدار تلفات هیستریزیس جنس هسته می‌باشد به همین خاطر برای کاهش تلفات هیستریزیس باید از هسته‌هایی استفاده شود که مولکولهای مغناطیسی آن منطبق بر جهت میدان مغناطیسی تولید شده بتواند براحتی تغییر وضعیت دهند یا به عبارتی پسماند نداشته باشند.^۱

همچنین هرچه فرکانس شبکه بیشتر باشد عمل تغییر جهت میدان مغناطیسی سریعتر صورت می‌گیرد و در این صورت مولکولهای مغناطیسی کمتری فرصت تغییر جهت می‌یابند. بنابراین عامل مهم دیگر در افزایش تلفات هیستریزیس افزایش فرکانس به حساب می‌آید اما از آنجاکه فرکانس شبکه ثابت و جنس هسته جزو ساختمان ترانسفورماتور است پس مقدار این تلفات ثابت می‌باشد.

خود را بیازمایید



- ۱) تلفات ایجاد شده در ترانسفورماتور مربوط به کدام اجزای آن می‌باشد؟
- ۲) چه عواملی باعث افزایش تلفات هیستریزیس در ترانسفورماتور می‌شود؟
- ۳) تلفات هیستریزیس ثابت است یا متغیر؟ چرا؟

۱-۱-۲- تلفات فوکو

با عبور شار مغناطیسی در هسته ی ترانسفورماتور نیز

طولانی تر نمود و در نتیجه مقاومت الکتریکی هسته را افزایش داد.

مقدار تلفات فوکو به حجم هسته، مقاومت الکتریکی و ضخامت ورقه های هسته و همچنین مجذور ولتاژ اعمال شده به ورودی ترانسفورماتور بستگی دارد.

از طرفی چون ولتاژ شبکه ثابت است و هسته نیز جزو ساختمان ترانسفورماتور محسوب می شود پس این تلفات نیز در ترانسفورماتور بدون تغییر بوده و ثابت می باشد.

به مجموع تلفات هیستریزیس و فوکو، تلفات هسته ترانسفورماتور اطلاق می شود و از آنجا که هر ترانسفورماتور در یک ولتاژ نامی و فرکانس نامی به کار گرفته می شود. بنابراین تلفات هسته ثابت خواهد بود. از طرفی چون جنس هسته ترانسفورماتور از ترکیبات آهنی است، به تلفات هسته، **تلفات آهنی** نیز گفته می شود. بدلیل ثابت بودن تلفات آهنی ترانسفورماتور به **مجموع تلفات آهنی ترانسفورماتور تلفات ثابت** ترانسفورماتور می گویند.

خود را بیازمایید



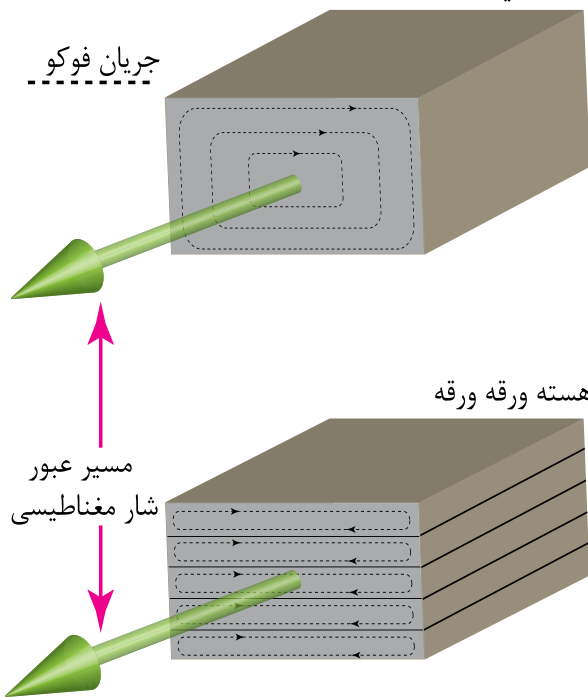
- ۱) جهت جریانهای گردابی در هسته نسبت به جهت عبور شار مغناطیسی است. (عمود-موازی)
- ۲) هرچه مقاومت هسته بیشتر باشد تلفات فوکو کمتر است.
- ۳) تلفات فوکو در ترانسفورماتور به چه عواملی بستگی دارد؟

۱۰-۲- تلفات اهمی سیم پیچ (مسی)

سیم پیچ های ترانسفورماتور معمولاً از تعداد زیادی دور

ولتاژ القا می شود. و چون جنس هسته ترانسفورماتور آهنی و مسیر آن کاملاً بسته است، لذا جریان الکتریکی در آن جاری می شود. مسیر حرکت این جریان عمود بر مسیر عبور شار و مانند گرداب در مقطع هسته می باشد به همین خاطر آن را **جریان گردابی** می گویند. در شکل (۵۲) برش مقطعی از یک هسته و مسیر جریان گردابی نشان داده شده است.

با عبور جریان الکتریکی از هسته، بدلیل وجود مقاومت الکتریکی آن، هسته ترانسفورماتور گرم می شود. این گرما همان توان تلف شده بر اثر جریان گردابی است زیرا به مصرف بار الکتریکی نرسیده است. تلفاتی را که بر اثر عبور جریانهای گردابی در هسته ایجاد می شود، تلفات فوکو می نامند. هسته یک تکه



شکل ۵۲- نمای عبور جریان فوکو از مقطع هسته ترانسفورماتور

همانطور که در شکل (۵۲) مشاهده می شود با ورقه ورقه کردن هسته و نازک کردن لایه ها و عایق کردن آن ها از یکدیگر می توان مسیر جریانهای گردشی را