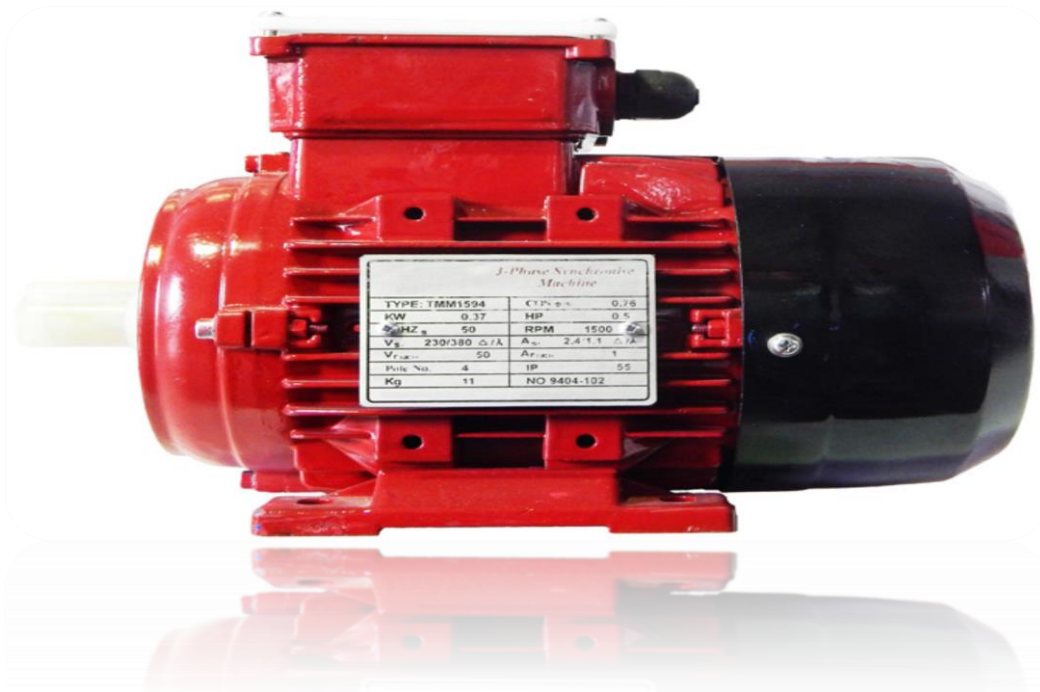


بسمه تعالی

وزارت علوم تحقیقات و فناوری و اطلاعات

آزمایشگاه ماشین های الکتریکی ۲

Electrical Machine Lab



تالیف: مهندس وین محمدی و نیما محمدخانی

تابستان ۱۳۹۶

بنام خدا

خدایا چنان که سرانجام کار تو خوشنود باشی ما رستگار

در این جزوه سعی شده است آزمایش های درس آزمایش ماشین های الکتریکی ۲ که برای رشته برق در مقطع کاردانی تدوین گردیده است به طور کامل توضیح داده شود جزوه فوق مبتنی بر تجربیات چندین ساله اساتید در دانشگاه ها و مراکز آموزشی فنی حرفه ای می باشد لذا امیدواریم که جزوه حاضر برای دانشجویان برای رسیدن به هدفشان مفید باشد.

در پایان لازم است از زحمات اساتید محترم دانشگاه شهید بابایی مهندس دین محمدی و مهندس وارسته نسب و مهندس اویسی فر و کلیه کارکنان دانشگاه شهید بابایی کمال تقدیر و تشکر را به عمل آورم.

فهرست

فصل اول

ترانسفورماتورها

۱. آزمایش بی باری ترانسفورماتور تکفاز و سه فاز

O.C.T:open circuit test

۲. آزمایش اتصال کوتاه ترانسفورماتور تکفاز و سه فاز

S.C.T:short circuit test

- اساس سنجش توان اکتیو در سیستم های سه فاز (اتصال آرون)

فصل دوم

ماشین های سنکرون

۳. آزمایش بی باری ژنراتور سنکرون

۴. آزمایش اتصال کوتاه ژنراتور سنکرون

۵. آزمایش بارداری ژنراتور سنکرون

فصل سوم

ماشین های آسنکرون (القایی)

۶. آزمایش بی باری موتور قفس سنجابی

۷. آزمایش رتور قفل شده موتور های القایی

۸. آزمایش بارداری موتورهای القایی

فصل اول

امروزه اغلب شبکه های قدرت الکتریکی بصورت جریان متناوب طراحی و اجراء می شوند زیرا انتقال و توزیع انرژی الکتریکی تحت جریان متناوب به صرفه تر و دارای راندمان بالاتری می باشد و یکی از مزایای انتقال جریان متناوب امکان استفاده از ترانسفورماتور برای تبدیل ولتاژ است پس به طور کلی ترانسفورماتور ها از دیدگاه کلی به سه نوع می توان تقسیم بندی شوند

از دیدگاه ساختمان :

۱ . نوع هسته ای **core type**

۲ . نوع زرهی **shell type**

از دیدگاه نوع منبع:

۱ . تکفاز

۲ . چند فاز (سه فاز-شش فاز و غیره)

از دیدگاه کاربرد :

۱ . قدرت (انتقال توزیع)

۲ . اندازه گیری

۳ . تطبیق امپدانس

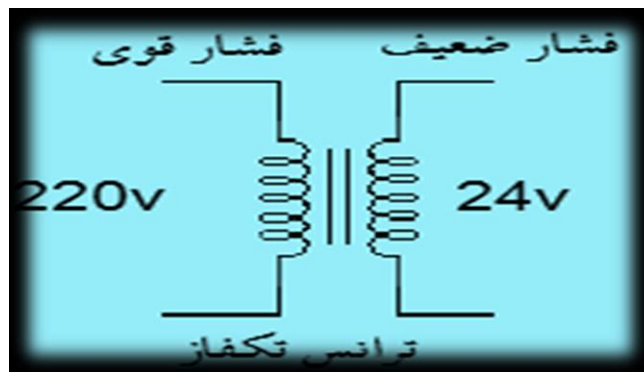
۴ . ایزوله کننده

اساس کار ترانسفورماتور ها بر اساس میدان مغناطیسی می باشد که با ایجاد میدان مغناطیسی باعث انتقال توان می شوند که اجزاء اصلی تشکیل دهنده ترانسفورماتور ها هسته و سیم پیچ های می باشد که در این فصل رفتار ترانسفورماتور ها را بررسی می کنیم .

آزمایش شماره ۱

آزمایش بی باری ترانسفورماتور تکفاز و سه فاز از دیدگاه فشار قوی:

هدف از آزمایش: تعیین ولتاژ بی باری، جریان بی باری، تلفات آهنی و برخی از کمیت‌های مدار معادل مانند R_c, X_m می باشد



منظور از آزمایش بی باری ترانسفورماتور یعنی ترانس در ثانویه دارای باری نباشد پس مقدار توان ثانویه p_2 و در نتیجه مقدار i_2 نیز صفر می باشد پس نیازی به واتمتر و آمپر متر در ثانویه نمی باشد فقط در ثانویه نیاز به ولتمتر برای مشاهده ولتاژ خروجی می باشد دانشجویان گرامی به یاد داشته باشید ولتمتر مانند مقاوت خیلی بزرگی می باشد که مقدار جریان در آن صفر می باشد که قادر به نشان دادن ولتاژ است و آمپر متر مانند سیم اتصال کوتاه شده ای است که مقدار ولتاژ در آن صفر می باشد و قادر به نشان دادن جریان عبوری است

مراحل آزمایش :

۱. جنس تلفات در سمت اولیه توان می باشد که یک واتمتر در اولیه به صورت سری و موازی قرار میدهیم که توان ورودی را نشان میدهد که در آزمایش بی باری چون ثانویه بدون بار می باشد پس مقدار جریان ثانویه صفر می باشد پس توان ثانویه نیز صفر می باشد پس واتمتر در سمت اولیه قرار می گیرد

توانی را که واتمتر نشان می دهد همان تلفات اهنی حاصل از تلفات هیستریزیس **Pf** و تلفات فوکو **Ph** می باشد.

$$P_c = P_f + P_h$$

تلفات هسته

پس مقدار تلفات بی باری با ولتاژ رابطه مستقیم دارد .

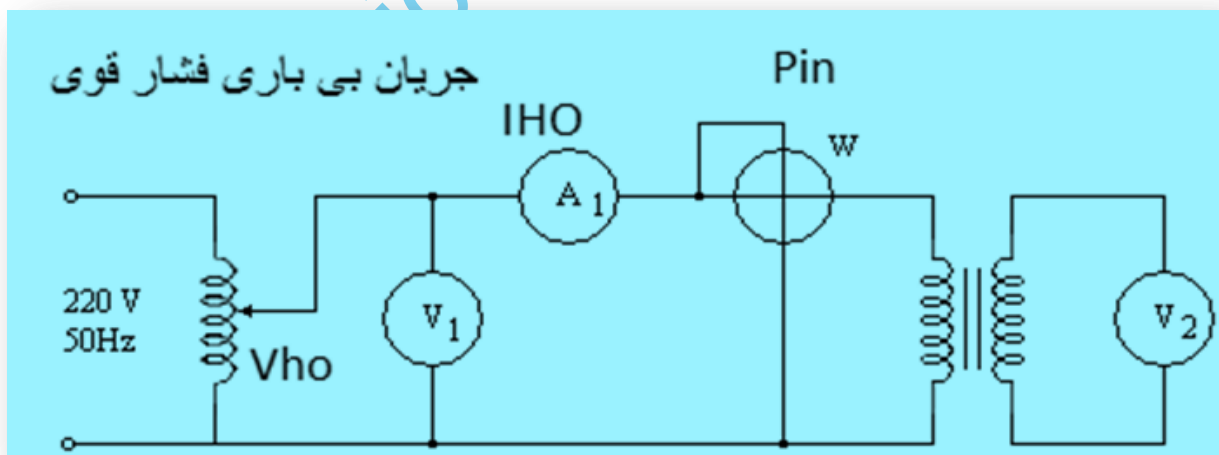
۲ . آمپر متری را بعد از واتمتر متر به طور سری در مدار قرار داده شود جریانی که آمپر متر نشان می دهد نیز جریان بی باری می باشد **I_o** که شامل دو جریان می باشد **I_c** و جریان مغناطیس کننده **I_m** می باشد

$$I_o = I_c + I_m$$

جریان بی باری

۳ . ولتمتری را به صورت موازی به دو سر ثانویه اتصال داده که مقدار ولتاژ خروجی را نشان خواهد داد

۴ . ولت متری را به صورت موازی با دو سر ادامه مدار سمت اولیه اتصال داده و با اتوترانس (واریاک) موازی کنید



دانشجویان عزیز قبل از شروع به آزمایش از رنج وسایل اندازه گیری و قرار گیری پراپ های آن ها در محل صحیح خودشان اطمینان کامل نماید و همچنین اتو ترانس را در مینیم مقدار خود قرار دهید

۵. اتو ترانس را روشن نماید مقدار ولتاژ را مرحله به مرحله افزایش می دهید تا ولتاژ سمت اولیه ترانسفورماتور مورد آزمایش به مقدار نامی خود برسد

به یاد داشته باشید در هر مرحله چهار کمیت از روی وسایل اندازه گیری یادداشت شود مقدار ولتاژ اولیه V_{in} مقدار جریان اولیه I_{in} و مقدار توان اولیه P_{in} و مقدار ولتاژ ثانویه V_o می باشد.

• جدول آزمایش

V_{Ho} (v)	20	40	60	80	100	120	140	160	180	200	220
I_{Ho}	۸	۱۲	۱۵	۱۸	۲۰	۲۳	۲۶	۲۹	۳۶	۴۵	۵۹
P_{in}	-	۰,۱	۰,۴	۰,۸	۱,۳	۱,۹	۲,۵	۳,۲	۴	۵	۵,۹
V_{Lo}	۲,۵ ۴	۵,۱	۸	۹,۰ ۲	۱۱,۳ ۹	۱۳,۶ ۴	۱۵,۹ ۴	۱۸,۰ ۹	۲۰,۴	۲۲,۷	۲۴,۹
ΔP_{cu}	۱,۲ ۵	۲,۶ ۱	۳,۹ ۶	۴,۴ ۷	۶,۲ ۳	۸,۱۹ ۱	۱۰,۴ ۷	۱۳,۹ ۵	۲۰,۰۸	۳۲,۸	۵۳,۹ ۵
ΔP_{Fe}	-	۹۷, ۳	۴۹ ۶	۸۹ ۵	۱۳۹ ۳	۱۸۹ ۱	۲۵۸ ۹	۳۲۸ ۶	۴۰۷۹,۹	۴۹۶ ۷	۵۸۴ ۶

توسط اهمتر $R_1 =$

توسط اهمتر $R_2 =$

۶. محاسبه ΔP_{cu} :

$$P_{cut} = \Delta P_{cu1} + \Delta P_{cu2}$$

چون ثانویه بدون بار است پس مقدار i_2 صفر است

$$P_{cu2} = R_2 \times i_2^2$$

$$i_2 = 0(A)$$

$$P_{cu2} = 0(w)$$

$$P_{cu1} = R_1 \times i_1^2$$

$$P_{cut} = P_{cu1}$$

پس در هر مرحله مقدار تلفات مسی بی باری

محاسبه می شود

$$P_{cu} = R_1 \times i_1^2$$

۷. محاسبه Δp_{fe} :

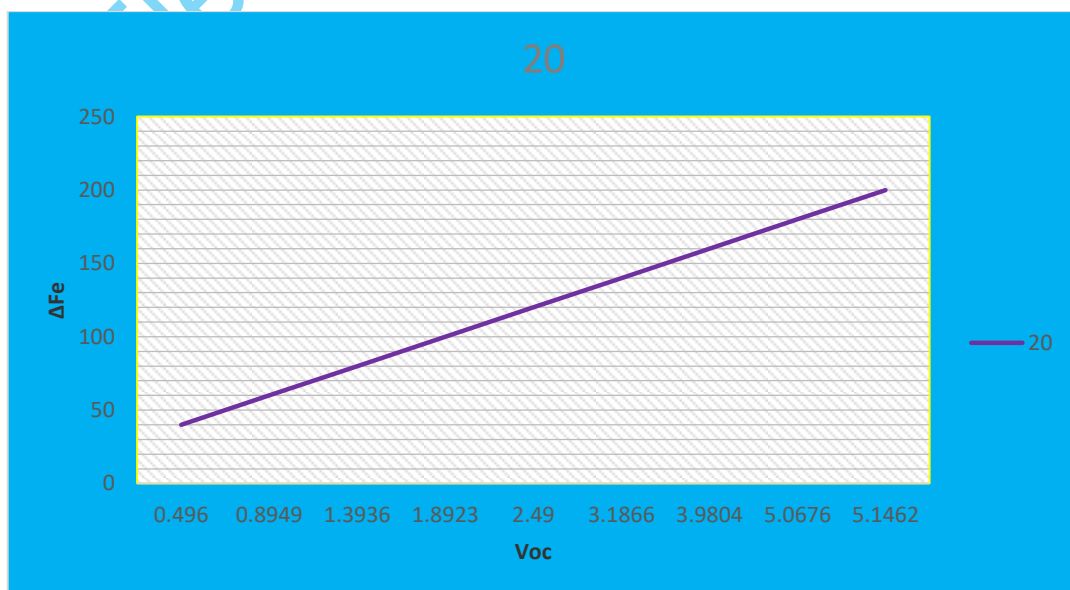
کل توانی که به ترانس می‌دهیم بعلت باز بودن ثانویه و نبود جریان در سمت ثانویه بصورت گرما درسیم پیچ‌ها و هسته‌ی آهنی خود را ظاهر می‌کند

در اداپتورهای قدیمی که سویچی نبودن وقتی به مصرف‌کننده وصل نبود..... ترانس کاملاً گرم می‌شد و تلفات دیده میشد ولی در این ولی در این اداپتور جدید که سویچی هستند مخصوص نیست.

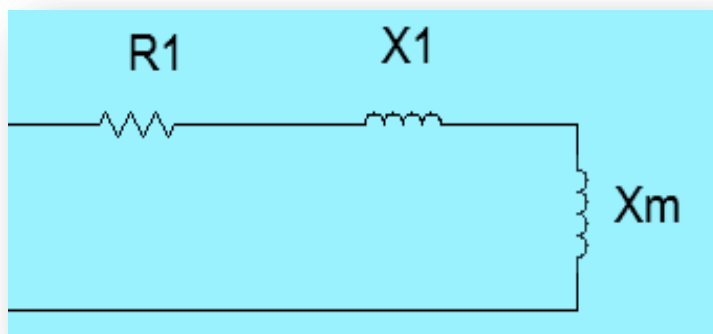
$$\Delta p_{fe} = P_{in} - \Delta p_{cu1}$$

سوالات تشریحی

۱. مشخصه $\Delta P_{Fe} = f(V_{Ho})$ را رسم کنید.



۲. مدار معادل بی باری ترانس را از دیدگاه فشار قوی رسم کنید.



۳. چرا تلفات آهنی در محاسبات ثابت در نظر گرفته می شود؟

در هسته آهنی فوران مغناطیسی تقریباً ثابت است و به بار وابسته نیست. بلکه به ولتاژ ورودی و فرکانس بستگی دارد. از آنجاکه ولتاژ ورودی مقدار تقریباً ثابتی دارد. لذا تلفات آهنی در محاسبات ثابت در نظر گرفته میشود.

۴. چرا تلفات بی باری همان تلفات آهنی فرض می شود؟

در ثانویه ترانس هیچ مصرفی وجود ندارد و از آنجا که جریان اولیه بسیار کم است میتوان از تلفات سیم پیچ اولیه صرف نظر کرد بنابراین مقداری که وات متر در حالت بی باری نشان میدهد مربوط به تلفات آهنی هسته است

۵. مقاومت معادل تلفات هسته (R_c) را محاسبه کنید.

$$P_{cu} = R_1 * I_{ho}^2 = 16 * (59)^2 = 53.95 \text{ mw}$$

$$\Delta P_{fe} = P_{in} - \Delta P_{cu} = 5900 - 53.95 = 5846 \text{ mw}$$

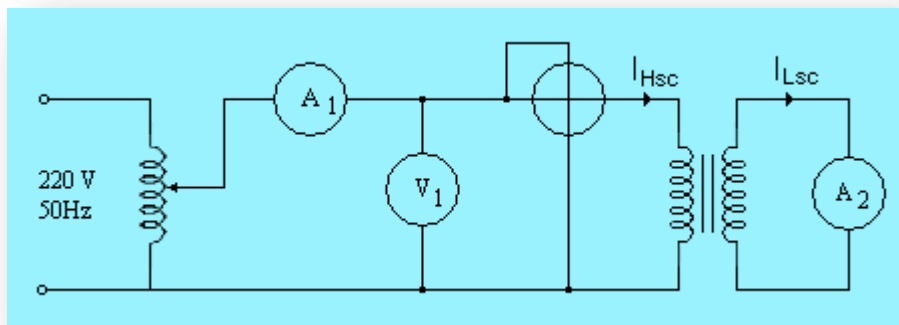
$$R_c = V_{ho}^2 / \Delta P_{fe} = 220^2 / 5846 = 8.279 \text{ k}\Omega$$

آزمایش شماره ۲

آزمایش اتصال کوتاه ترانسفورماتور تکفاز از دیدگاه فشارقوی

هدف: تعیین ولتاژ اتصال کوتاه، جریان اتصال کوتاه دائم با ولتاژ نامی، تلفات مسی و کمیت‌های مدار معادل

• مدار آزمایش



مشاهده میکنیم که در این مدار برخلاف مدار شماره ۱ (آزمایش بی باری) جای ولت متر و امپر متر در سمت فشار قوی عوض شده یعنی ولت متر نزدیک سیم پیچ ترانس قرار گرفته است. این بخاطر این است که ما میخواهیم ولتاژ اتصال کوتاه ترانس را ببینیم پس باید نزدیک سیم پیچ ترانس باشد و در مسیر آن چیزی نباشد که اگر اینطور نباشد احتمال خطا خواهد داشت چون مقداری ولتاژ در امپر متر و وات متر افت میکند اگر ولت‌متر قبل از اینها قرار گیرد مثل مدار شماره ۱ چون وات‌متر و امپر متر به صورت سری هستند و امپدانس داخلی دارند اگر ولت‌متر قبل از اینها قرار گیرد احتمال خطا در ولتاژ اتصال کوتاه خواهد بود.

ولتاژ اتصال کوتاه: آن ولتاژی است که به ازای آن جریان ثانویه (I_{sc}) با جریان نامی برابر شود.

نکته: هیچ وقت در ولتاژ نامی نمی‌توان ثانویه را اتصال کوتاه کرد چون در این حالت ترانس حتما خواهد سوخت بخاطر همین حتما باید مطمئن شویم ورودی صفر است و کم کم به آن ولتاژ دهیم (اتوترانس)

تنها ترانسی که میتوان در ولتاژ نامی ثانویه آن را اتصال کوتاه کرد فقط ترانس جوش است البته باید دانست که این ترانس واقعا اتصال کوتاه نیست چون که یک راکتور با آن سری است و همچنین فاصله هوایی بین الکتروود و صفحه نیز هست .

ثانویه ترانس معمولی را هیچ وقت نمی توان در ولتاژ نامی اتصال کوتاه کرد حتما خواهد سوخت ترانس ایده ال که اصلا چون اصلا مقاومت اهمی هم ندارد و سریع تر خواهد سوخت.

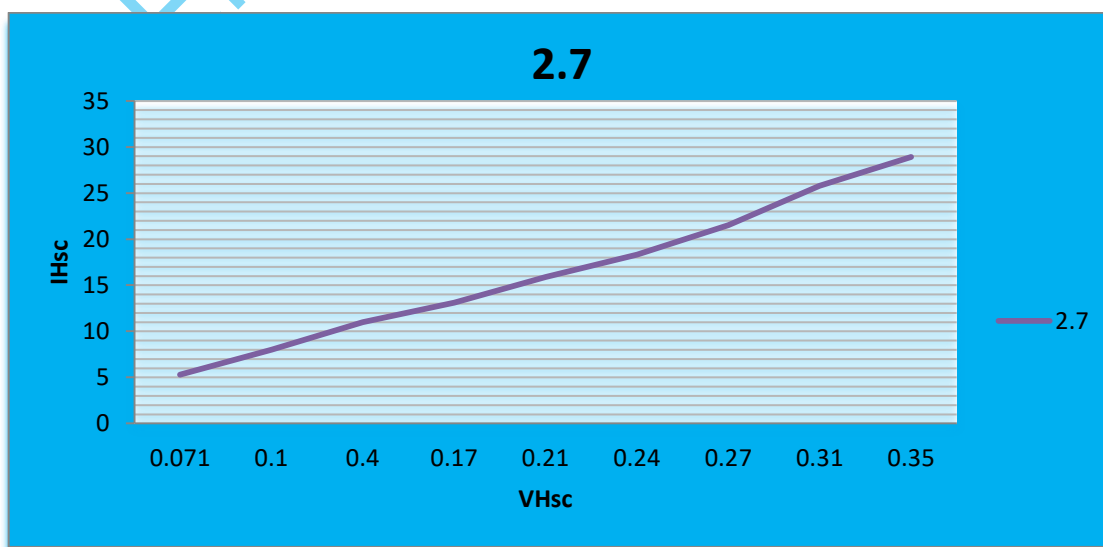
ولت متر امپدانس داخلی آن ۱۰۰ کیلو اهم است اگر دیجیتالی باشد ۳۰۰ کیلو اهم است.

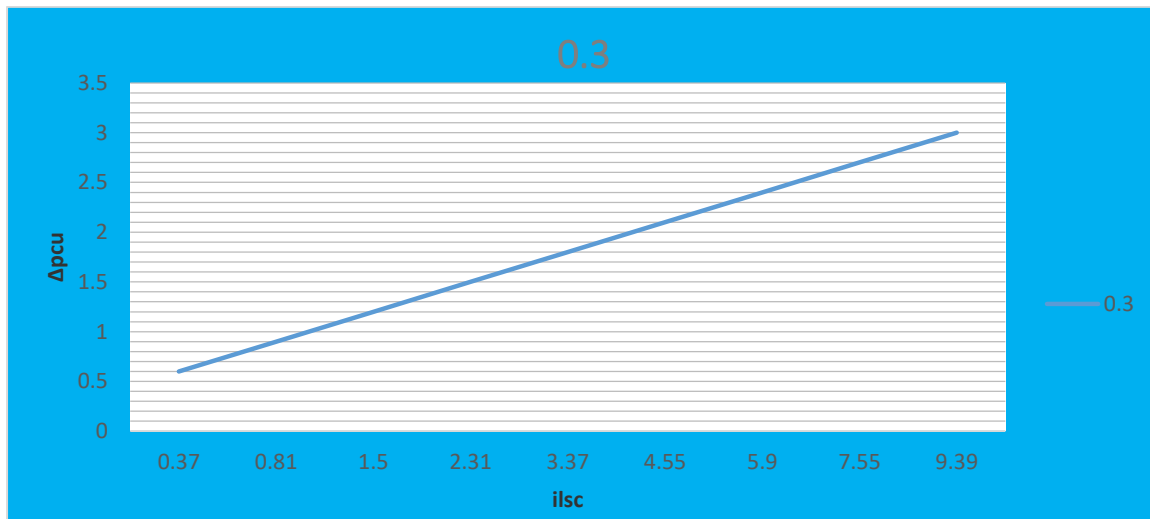
• جدول آزمایش

I_{Lsc} (A)	0.3	0.6	0.9	1.2	1.5	1.8	2.1	2.4	2.7	3
V_{Hsc}	۲,۷	۵,۳	۸	۱۱	۱۳,۱	۱۵,۹	۱۸,۳	۲۱,۵	۲۵,۸	۲۸,۹
I_{Hsc}	۰,۰۳۶	۰,۰۷۱	۰,۱	۰,۱۴	۰,۱۷	۰,۲۱	۰,۲۴	۰,۲۷	۰,۳۱	۰,۳۵
P_{in}	۰	۰,۲	۰,۶	۱,۳	۱,۹	۲,۸	۳,۸	۵,۱	۷,۱	۸,۹
ΔP_{cu1}	۰,۰۲۵	۰,۰۹	۰,۱۷	۰,۳۵	۰,۵۱	۰,۷۸	۱,۰۳	۱,۳	۱,۷۲	۲,۱۹
ΔP_{cu2}	۰,۰۷	۰,۲۸	۰,۶۴	۱,۱۵	۱,۸	۲,۵۹	۳,۵۲	۴,۶	۵,۸۳	۷,۲
ΔP_{cu}	۰,۰۹	۰,۳۷	۰,۸۱	۱,۵	۲,۳۱	۳,۳۷	۴,۵۵	۵,۹	۷,۵۵	۹,۳۹
ΔP_{Fe}	۰,۰۹	۰,۱۷	۰,۲۱	۰,۲	۰,۴۱	۰,۵۷	۰,۷۵	۰,۸	۰,۴۵	۰,۴۹

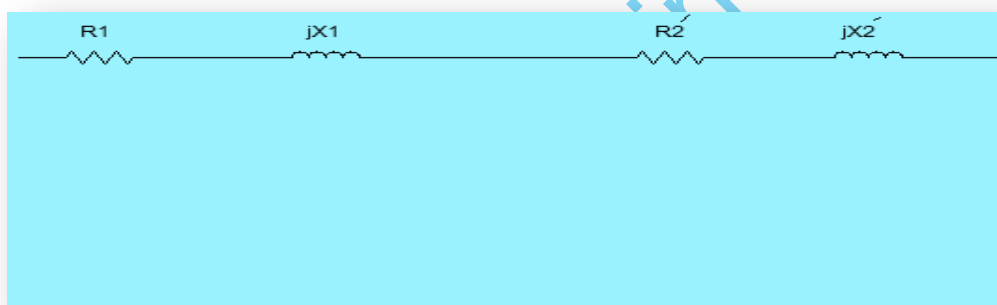
سوالات تشریحی :

۱. مشخصه های $I_{Hsc} = f(V_{Hsc})$ و $\Delta P_{cu} = f(I_{Lx})$ را رسم کنید.





۲. مدار معادل اتصال کوتاه ترانس را رسم کنید.

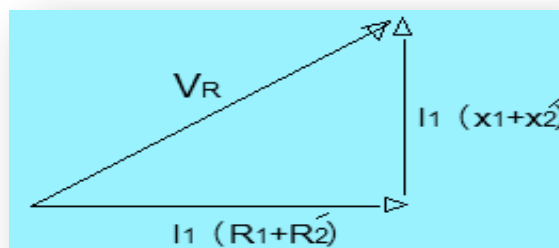


۳. با استفاده از نتایج این آزمایش و آزمایش قبل کمیتهای مدار معادل ترانس مورد آزمایش را تعیین نموده و مدار معادل آن را تشکیل دهید.

۴. جریان اتصال کوتاه دائم با ولتاژ نامی ترانس را محاسبه کنید.

$$I_{kd} = V_n / V_{s.c} * I_{sc} = 220 / 28.9 * 3 = 22.8(A)$$

۵. دیاگرام برداری ولتاژها و جریان ترانس را در حالت اتصال کوتاه رسم کنید.



۶. چرا تلفات اتصال کوتاه ترانس همان تلفات مسی فرض می شود؟

با توجه به اینکه ثانویه ترانس اتصال کوتاه است با اعمال ولتاژ کم از سیم پیچها جریان نامی عبور میکند در ای حالت با کوچک بودن ولتاژورودی میتوان از تلفات آهنی صرفنظر کرد پس از انجایی که ازسیم پیچ ها جریان عبور میکند تلفات مسی به اندازه مقدار نامی ان خواهد بود .

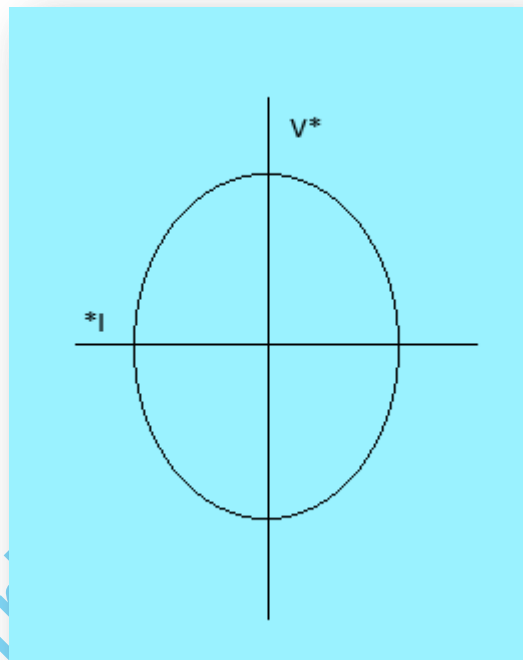
Electrical Machine Lab

اساس سنجش توان اکتیو در سیستم سه فاز سه سیمه (اتصال آرون)

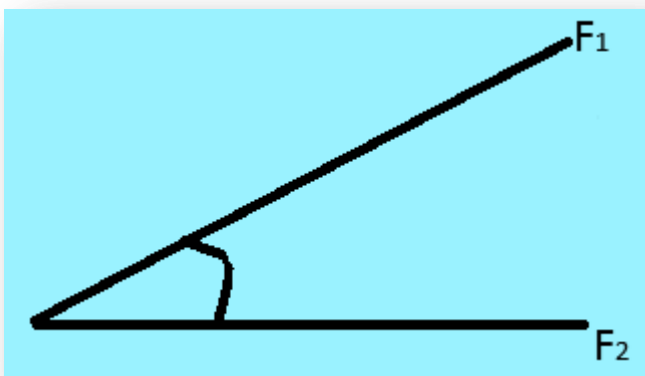
اساس کار واتمتر همانند یک موتور جریان مستقیم است چون موتور جریان مستقیم یک سیم پیچ تحریک و یک سیم آرمیچر دارد. پس واتمتر هم یک سیم پیچ جریان و یک سیم پیچ ولتاژ دارد. میدانیم اگر تحریک قطع باشد در موتور جریان مستقیم موتور حرکتی ندارد و همچنین در آرمیچر نیز قطع باشد و بار موتور نیز حرکتی نمیکند. پس واتمتر مثل یک موتور جریان مستقیم است.

$$P = V \cdot I \cdot \cos \phi$$

$$P = \vec{V} \cdot \vec{I}$$

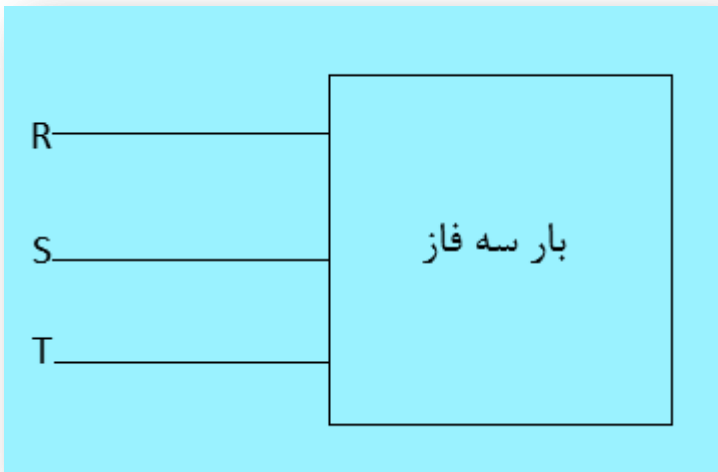


پس اندازه ولتاژ و جریان به زاویه انان بستگی دارد.



$$F \rightarrow = |F_1| \rightarrow \cdot |F_2| \rightarrow \cos \phi$$

_ اگر بار متعادل باشد توانی که
 که مصرف $P=3P_1$ کل است.
 میشود



اگر بار نامتعادل باشد باید تک تک توان ها را حساب کرده و سپس باهم جمع کنیم.

$$P_T = P_1 + P_2 + P_3$$

$$P = V_R \vec{\cdot} I_R \vec{\cdot} + V_S \vec{\cdot} I_S \vec{\cdot} + V_T \vec{\cdot} I_T \vec{\cdot} \quad \text{اگر بنویسیم چون}$$

نویسیم با علامت (\rightarrow) فلش را اندازه حساب نمیشود.
 $\Sigma I = 0 \rightarrow I_R \vec{\cdot} + I_S \vec{\cdot} + I_T \vec{\cdot} = 0$

حال جریانهها را بر حسب یکی با دو جریان دیگری مینویسیم.

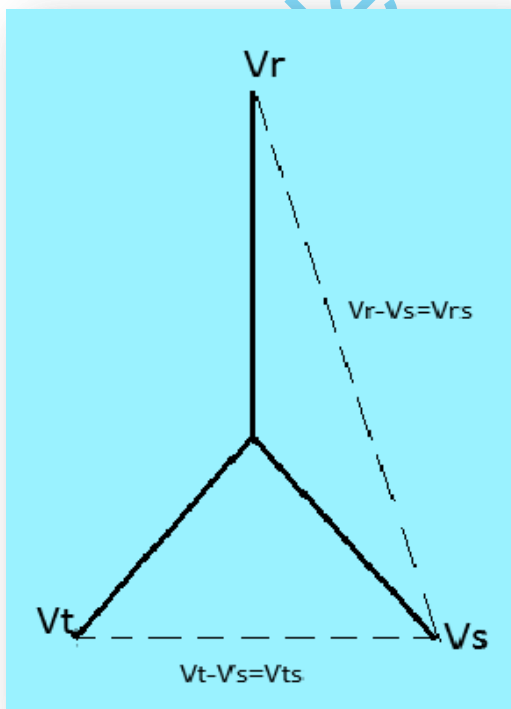
$$\Sigma I = 0 \rightarrow I_R \vec{\cdot} + I_S \vec{\cdot} + I_T \vec{\cdot} = 0$$

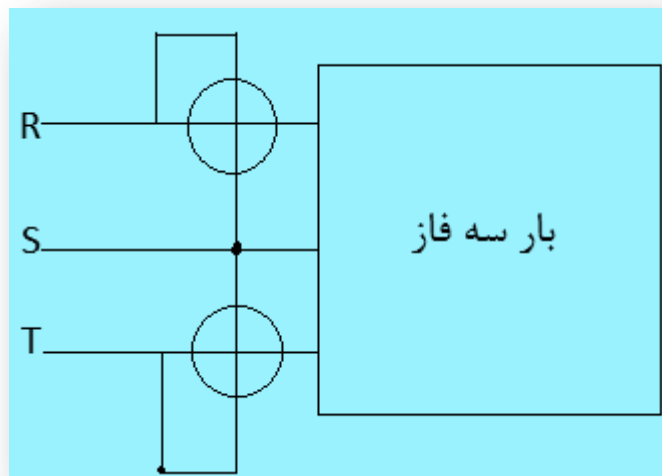
$$I_S \vec{\cdot} = -I_R \vec{\cdot} - I_T \vec{\cdot}$$

$$P \vec{\cdot} = V_R \vec{\cdot} \cdot I_R \vec{\cdot} + V_S \vec{\cdot} \cdot (-I_R \vec{\cdot} - I_T \vec{\cdot}) + V_T \vec{\cdot} \cdot I_T \vec{\cdot}$$

$$P \vec{\cdot} = (V_R \vec{\cdot} - V_S \vec{\cdot}) \cdot I_R \vec{\cdot} + (V_T \vec{\cdot} - V_S \vec{\cdot}) \cdot I_T \vec{\cdot}$$

$$P \vec{\cdot} = V_{RS} \vec{\cdot} \cdot I_R \vec{\cdot} + V_{TS} \vec{\cdot} \cdot I_T \vec{\cdot}$$





پس با توجه به این رابطه ما دوتا واتمتر لازم داریم نه سه تا این اتصال را آقای آرون ارایه کرده که به نام آرون نامگذاری شد.

ما نیاز به سه واتمتر داریم که در آخر ما $P = V_R \cdot I_R + V_S \cdot I_S + V_T \cdot I_T$ در رابطه (به دو واتمتر نیازمند شدیم. $P = V_{RS} \cdot I_R + V_{TS} \cdot I_T$ طبق رابطه)

این اتصال آرون (هم برای بار متعادل هم برای بار نامتعادل است).

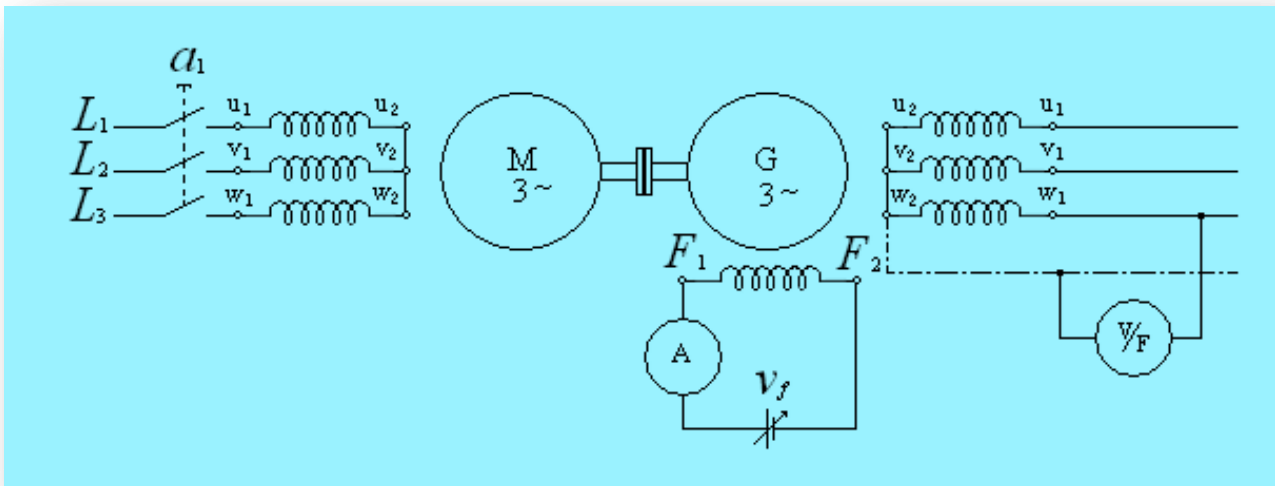
پس واتمترهای آزمایشگاهی موجود در این آزمایشگاه به صورت باکس سفید که از اتصال آرون استفاده شده از این به بعد تا آخر این اتصال آرون لازم است

آزمایش شماره ۳

آزمایش بی باری ژنراتور سنکرون

هدف: تعیین مشخصه بی باری ژنراتور

• مدار آزمایش



نکته ۱: این همان ژنراتور جریان مستقیم بود که در آزمایشین ۱ داشتیم. فقط فرقی که در اینجا است این است که در خروجی این ژنراتور ۳ فاز جریان متناوب داریم.

مشخصات ژنراتور مورد آزمایش

V_L		I_L		P_2	$\cos \varphi$	n_r	F	E_r	I_f
Δ	Y	Δ	Y	۹۰۰	۰/۸	۱۵۰۰	۵۰	۹/۶	۱/۲
۲۳۱	۴۰۰	۰/۲۲	۰/۱۳						

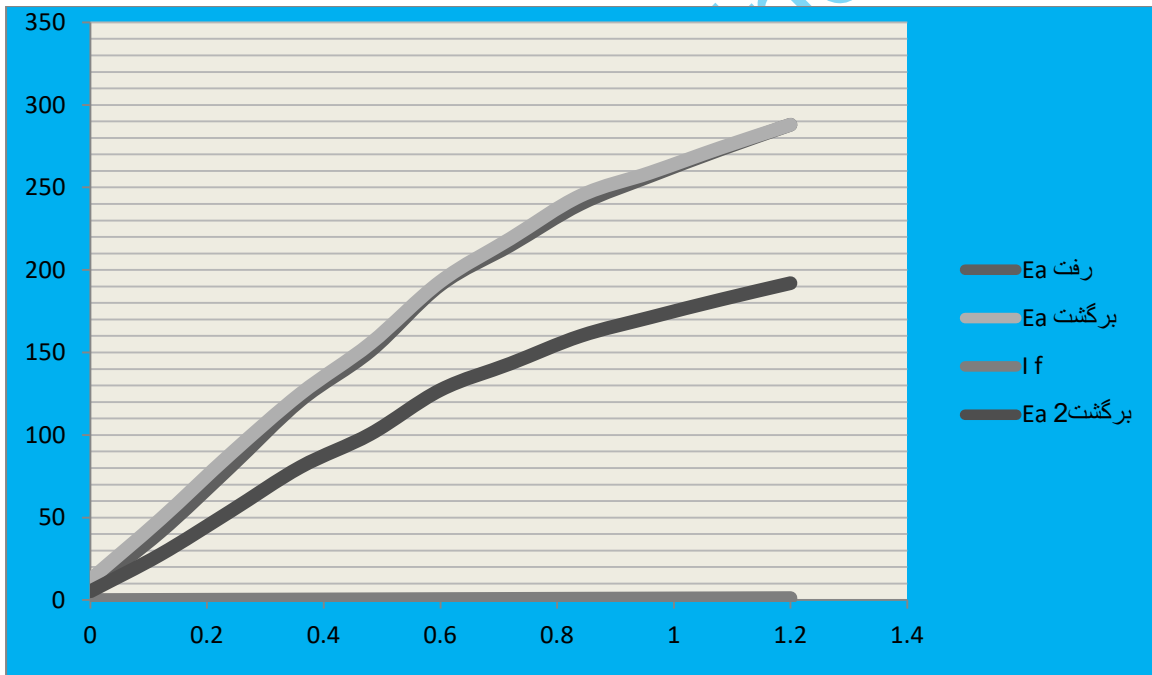
• جدول آزمایش مولد کوچک

I_f (A)	0	0.12	0.24	0.36	0.48	0.6	0.72	0.84	0.96	1.08	1.2
رفت E_A	۸	۴۱/۴	۸۰/۷	۱۲۱	۱۵۱	۱۹۱	۲۱۵	۲۴۰	۲۵۷	۲۷۳	۲۸۸
برگشت E_A	۱۲/۴	۴۹	۸۸/۴	۱۲۵	۱۵۵/۵	۱۹۳	۲۱۹	۲۴۵	۲۵۹	۲۷۴	۲۸۸

● جدول آزمایش مولد بزرگ

I_f (A)	0	0.1	0.2	0.3	0.4	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0	1.1
رفت											
برگشت											

-سوالات تشریحی :
 (1) مشخصه بی باری ژنراتور را رسم کنید.



(2) مشخصه بی باری ژنراتور را در سرعت ۱۵۰۰ دور در دقیقه در همان دستگاه مختصات سوال ۱ رسم کنید.

$$E_A = K \cdot I_f \cdot \omega_s \rightarrow \frac{EA1}{EA2} = \frac{K \cdot I_f \cdot \omega S1}{K \cdot I_f \cdot \omega S2} \rightarrow \frac{EA1}{EA2} = \frac{\omega S1}{\omega S2} = \frac{nr1}{nr2}$$

I_f (A)	0	0.12	0.24	0.36	0.48	0.6	0.72	0.84	0.96	1.08	1
رفت	E_A	۵/۳۳	۲۷/۶	۵۳/۸	۸۰/۶	۱۰۰/۶	۱۲۷/۳	۱۴۳/۳	۱۶۰	۱۷۱/۳	۱۸۲
											۱ ۹ ۲

۳) چگونه میتوان منبع تحریک خارجی را حذف نمود؟

با استفاده از تحریک سرخود بدین صورت که به دلیل وجود پسماند مغناطیسی در هسته نیرو محرکه کمی در سیم پیچ استاتور القا میگردد که توسط یک یکسوساز و رگولاتور میتواند دوباره به تحریک داده شود.

۴) کاربرد مشخصه بی باری را توضیح دهید.

نشان میدهد که در جریان های مختلف ولتاژ تولید شده توسط ژنراتور چقدر است.

۵) چرا استاتور ژنراتور های سنکرون اغلب به صورت ستاره بسته میشود؟

با اتصال ستاره هارمونیک سوم جریان حذف شده و سیم نول برای مصرف کنندگان تکفاز به وجود می آید. همچنین با اتصال ستاره ولتاژ خطی بیشتری تولید میشود.

۶) چرا باید جریان تحریک صاف و بدون ضربان باشد؟

تا ولتاژ خروجی صاف و بدون هارمونیک باشد.

۷) چرا در هنگام آزمایش باید سرعت ژنراتور ثابت نگه داشته شود؟

باید سرعت ثابت باشد تا ولتاژ القایی ثابت نگه داشته شود. $E_A = K \cdot \phi \cdot \omega_s$ طبق رابطه

۸) مزایای ژنراتور های سنکرون را نسبت به ژنراتورهای جریان مستقیم بیان کنید.

سادگی ساختمان، نداشتن کموتاسیون، توان بیشتر در حجم مساوی، ولتاژ متناوب به سادگی تبدیل میشود.

آزمایش شماره ۴

آزمایش اتصال کوتاه ژنراتور سنکرون

هدف: تعیین مشخصه اتصال کوتاه ژنراتور و تعیین کمیت های مدار معادل

نکته ۱: در آزمایش ترانس مشاهده کردیم که خطا زیاد بود چون ماشین کوچک بود و باعث میشد که تلفات از توان ورودی بالاتر میرفت.

دلیل قرار دادن سه آمپر متر چیست؟ برای اینکه دقیق تر ببینیم ولی در عمل ما یک جریان را حساب می کنیم بدین صورت که معادل سه جریان را میگیریم.

جدول آزمایش:

I_{sc} (mA)	13	26	39	52	65	78	91	104	117	130
I_f	0									
Z_s	-									

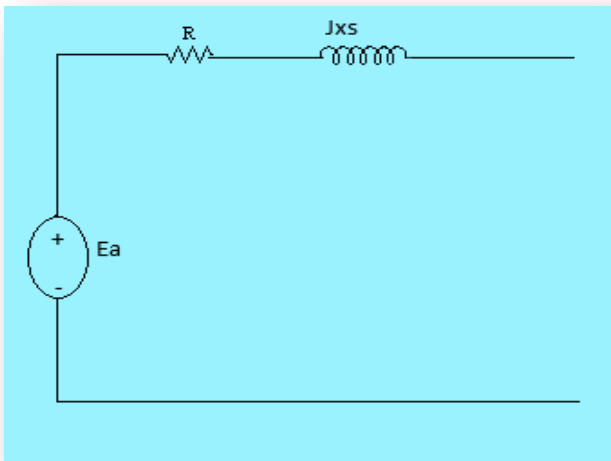
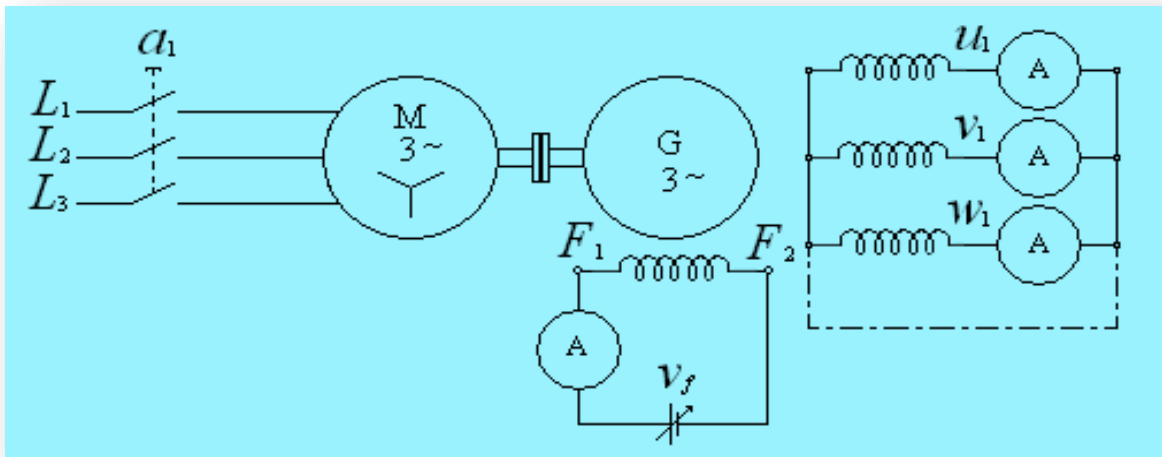
$$I_{sc} = \frac{I_{sc1} + I_{sc2} + I_{sc3}}{3}$$

هدف اول: تعیین مشخصه اتصال کوتاه

این آزمایش از صفر توسط اکسایتر تاجایی ادامه میدهیم که آمپر سمت ژنراتور جریان اتصال کوتاه

نکته: البته میتوان تا ۵۰% بالاتر از جریان نامی ادامه داد اما فقط برای زمان محدودی. در غیر این صورت اگر زمان طولانیتر شود امکان سوخت وجود خواهد داشت.

• مدار آزمایش:



هدف دوم: تعیین کمیت های مدار معادل

ما برای حالت تکفاز رسم میکنیم و سپس برای فازهای دیگر تجزیه و تحلیل میکنیم. اگر توان را بخواهیم محاسبه کنیم در عدد ۳ ضرب میکنیم. تلفات هم همینطور

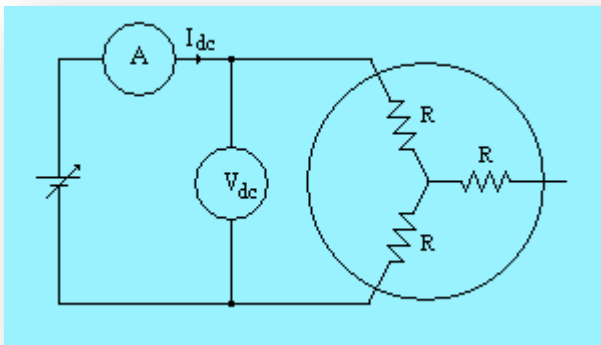
الف) تعیین E_a (یعنی ولتاژ القا شده):

با استفاده از نتایج بی باری بدست می آید. در آن آزمایش به ازای هر جریان تحریک یک نیروی محرکه داشتیم پس نیاز به محاسبه نیست.

ب) تعیین R_a (مقاومت سیم پیچ):

اگر ماشین ما کوچک باشد یعنی دارای مقاومت بزرگ باشد میتوان از اهم متر برای اندازه گیری مقاومت سیم پیچ ها استفاده نمود.

اگر ماشین بزرگ باشد یعنی دارای مقاومت کوچک باشد دیگر اهم متر قابل استفاده نیست و از روش ولت آمپر استفاده می شود.



- هدف تعیین مقاومت اهمی سیم پیچ ماشین های بزرگ است.

سیم پیچ اولیه راستاره می کنیم فقط به دو می دهیم تا جریان حالت DC ترمینال ولتاژ ستاره ۱۳۰ میلی آمپر (نوشته شده روی پلاک) روی سیم پیچ ها بیوفتد.

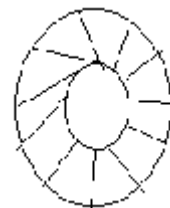
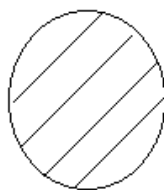
پس اگر ماشین اتصال ستاره نبود باید باز کرده و ستاره بسته تا اهم متر بالاتر نرود.

- مقادیر ولت متر و آمپر متر در حالی که ماشین در دمای عادی است خوانده میشود.

$$R_{dc} = \frac{V_{dc}}{2I_{dc}}$$

$$R_{ac} = 1.06 R_{dc}$$

- مقاومت A_c به خاطر اثر پوستی کمی بیشتر از حالت مقاومت



ج) برای محاسبه Z_s :

در آزمایش بی باری ژنراتور داشتیم

I_f	0	0.12	0.124
E_a	8	45	85

در آزمایش اتصال کوتاه ژنراتور داشتیم

I_f	0	0.1	0.2
I_{sc}	-----	13 _{ma}	26 _{ma}

در اینجا برای ساده پیدا کردن و یا تعیین E_{a1} . I_{sc} به ازای I_f از میان یابی یا برون یابی استفاده میشود یعنی از روش معادله خط استفاده میشود.

$$Y - Y_1 = \frac{Y_2 - Y_1}{X_2 - X_1} (X - X_1)$$

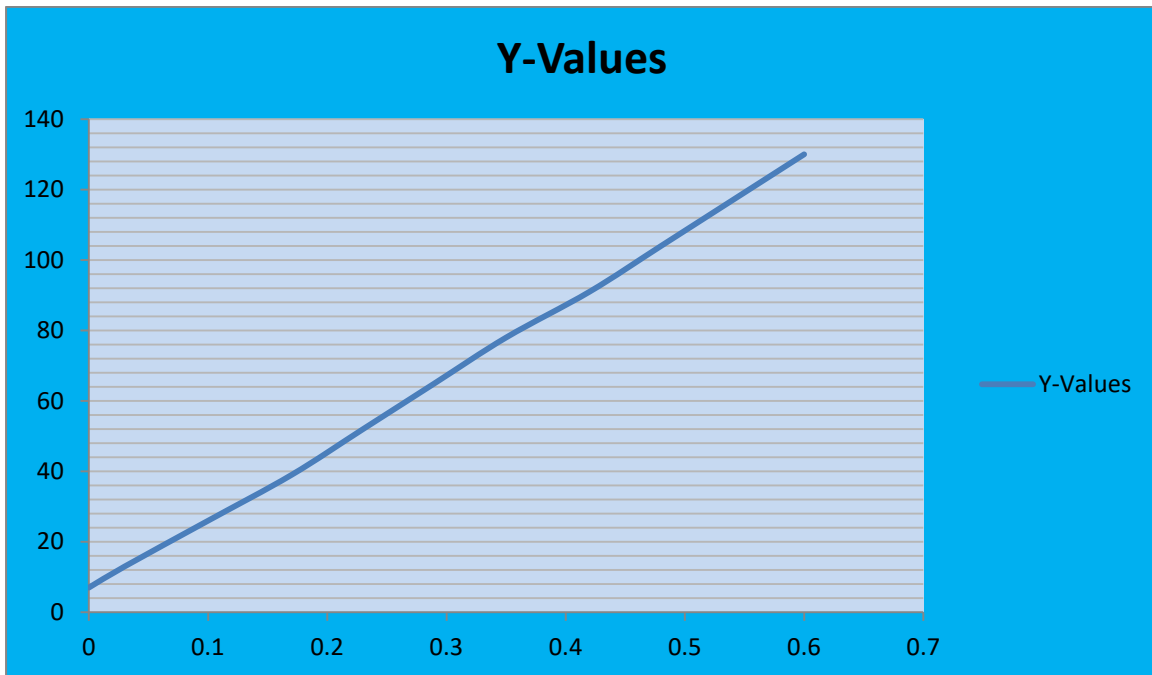
$$E_A - 40 = \frac{85 - 40}{0.24 - 0.12} (0.12 - 0.12) = 70 \text{ (v)}$$

$$Z_s = \frac{E_a}{I_{sc}} = \frac{70}{26 \text{ (ma)}} = 2.169 \text{ (k}\Omega\text{)}$$

نکته ۲: در مورد منحنیات اتصال کوتاه ژنراتور چون اشباع نمیشود پس به صورت خطی میشود.

_ سوالات تشریحی :

۱) مشخصه های با توجه به اینکه فقط $i_{sc} = f(i_f)$, $Z_s = f(i_f)$ را در یک دستگاه مختصات رسم کنید.
نکته $Z_s = f(i_f)$ در جریان نامی محاسبه میشود منحنی ندارد.



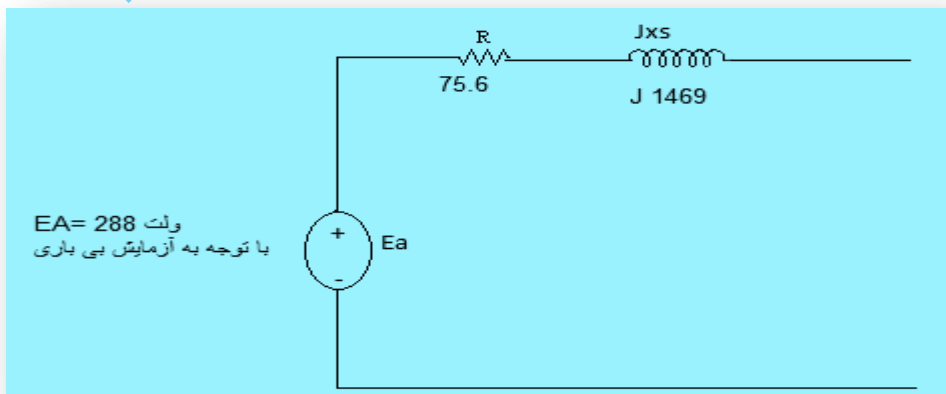
۲) چرا مشخصه اتصال کوتاه خطی است؟

در آزمایش اتصال کوتاه چون آرمیچر اتصال کوتاه است لذا به ازای جریان های کوچک تحریک جریان نامی از آرمیچر میگذرد پس ماشین به اشباع نمیروند و مشخصه همواره خطی است.

۳) جریان اتصال کوتاه دائم ژنراتور را در جریان تحریک نامی محاسبه کنید.

$$I_{kd} = \frac{1.2}{0.6} I_n = 2 * 130 = 260 \text{ (ma)}$$

۴) با استفاده از مشخصه بی باری و اتصال کوتاه کمیت های مدار معادل ژنراتور را محاسبه نموده و مدار معادل را تشکیل دهید.



$$X_s = Z_s = \frac{EA1}{ISC1} = \frac{191}{0.3} = 1469$$

به ازای جریان تحریک ۰/۶۳ آمپر جریان اتصال کوتاه برابر ۰/۱۳ آمپر میشود و جریان تحریک نامی ۱/۲ آمپر است. پس جریان اتصال کوتاه نامی برابر:

$$I_{SCN} = \frac{ifn*isc}{if} = \frac{1.2*0.13}{0.63} = 0.24(a)$$

۵) کاربرد مدار معادل را توضیح دهید.

با استفاده از مدار معادل میتوان رفتار کاری ژنراتور را تجزیه و تحلیل کرده و یک شکل شماتیک از آن بدست آورد.

۶) چرا برای تعیین مقاومت اهمی ماشین‌ها از آزمایش dc استفاده میشود؟

در ماشین‌های بزرگ به دلیل ناچیز بودن R_a بایستی از روش ولت آمپر (آزمایش dc) استفاده کرد.

۷) اگر آزمایش اتصال کوتاه با سرعت غیر نامی انجام شود چه تفاوتی در نتایج بدست آمده ایجاد میشود؟

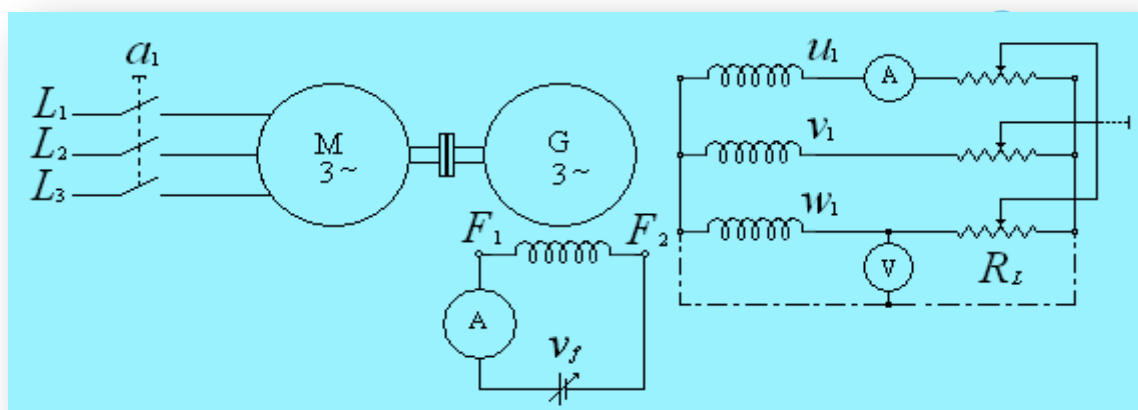
با صرف نظر کردن از R_a منحنی تغییری نخواهد کرد

آزمایش شماره ۵

آزمایش بارداری ژنراتور سنکرون

هدف: تعیین مشخصه بارداری ژنراتور در حالت های (اهمی خالص _ اهمی سلفی _ اهمی خازنی)

• مدار آزمایش



در طول آزمایش $n_r = 1500 \text{ rpm}$ و $I_f = 1.2 \text{ A}$ ثابت نگه داشته شود و توان خروجی ژنراتور در جریان نامی و در هر سه نوع بار اندازه گیری شود.

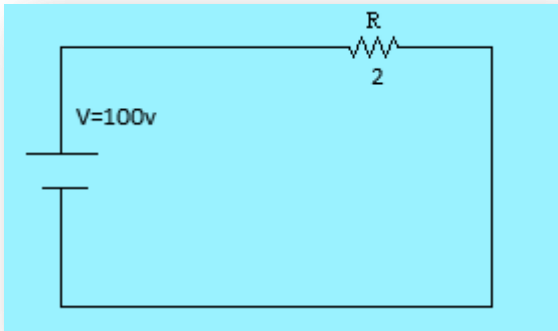
• جدول آزمایش

اهمی خالص	$I_L \text{ (mA)}$	0	50	60	70	80	90	100	110	120	130
	V_φ										

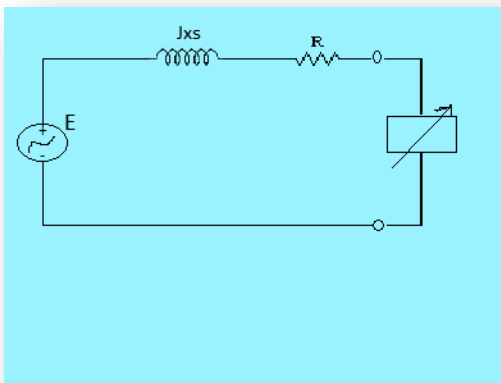
اهمی سد فی	$I_L \text{ (mA)}$	0	50	60	70	80	90	100	110	120	130
	V_φ										

اهمی خازنی	$I_L \text{ (mA)}$	0	50	60	70	80	90	100	110	120	130
	V_φ										

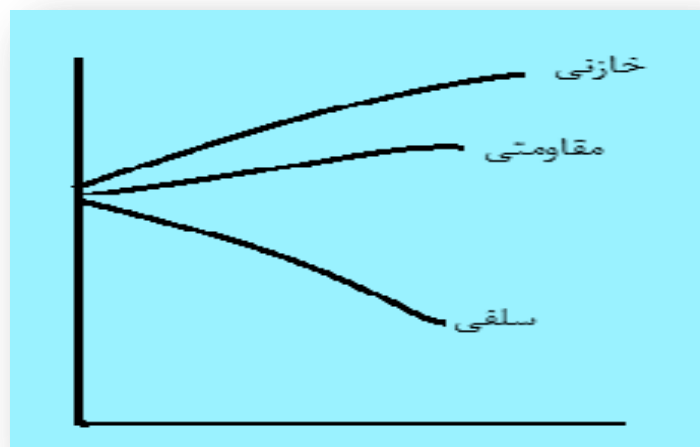
نکته ۱: هر منبع ولتاژی امپدانس داخلی دارد و هیچ منبعی نداریم که امپدانس داخلی نداشته باشد (مگر در حالت تیوری ولی در عمل نداریم)



→ → اینجا امپدانس داخلی $I = \frac{100}{2} = 50$
ندارد

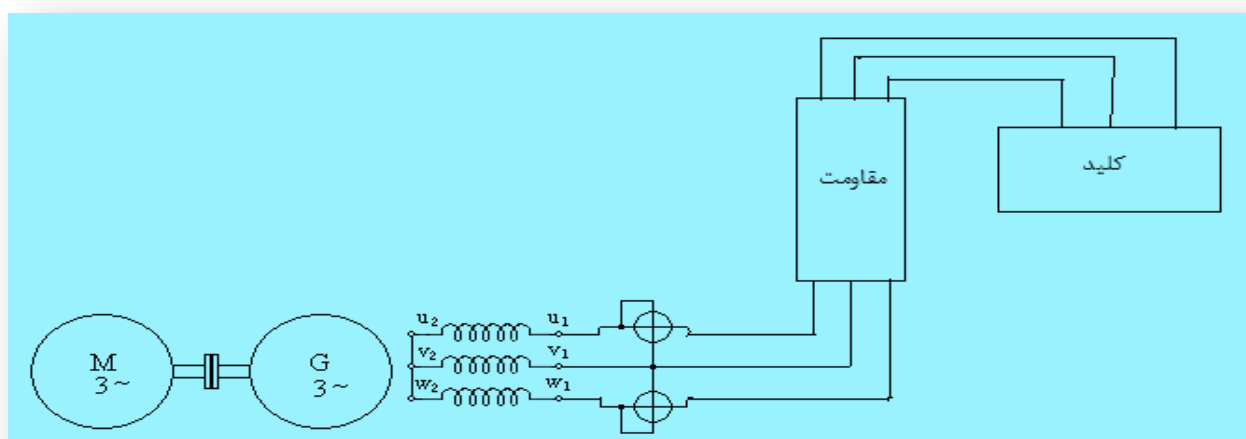


_ پس ژنراتور سنکرون هم حتما امپدانس داخلی دارد.

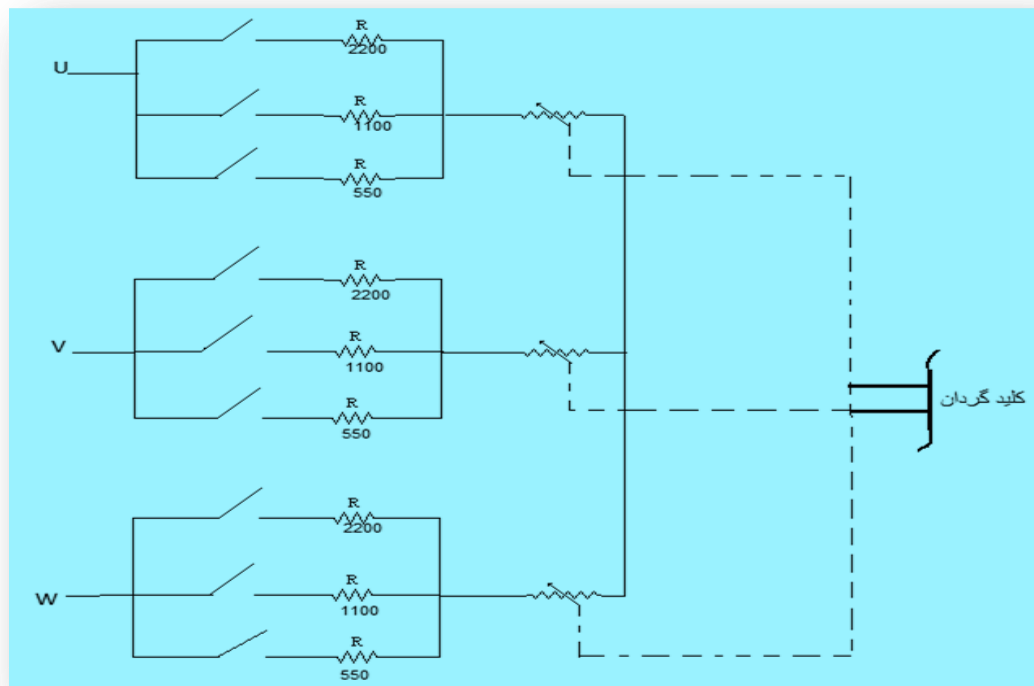


این در آزمایشین ۱ انجام شده است در اینجا فقط نوع بار آن فرق میکند در حالی که در جریان مستقیم فقط بار اهمی است چون فرکانس نداریم. از این خاصیت یعنی در نمودار فوق به عنوان جبران در خط انتقال استفاده میشود.

نکته ۲: برای اینکه اتصال کوتاه پیش نیاید در این بار کوچک یک مقاومت ثابت گذاشته شده که بار کاملاً صفر نشود. چون مقاومت آن دستگاه کم است پس باید مقاومت اضافه شود یعنی سری شود.

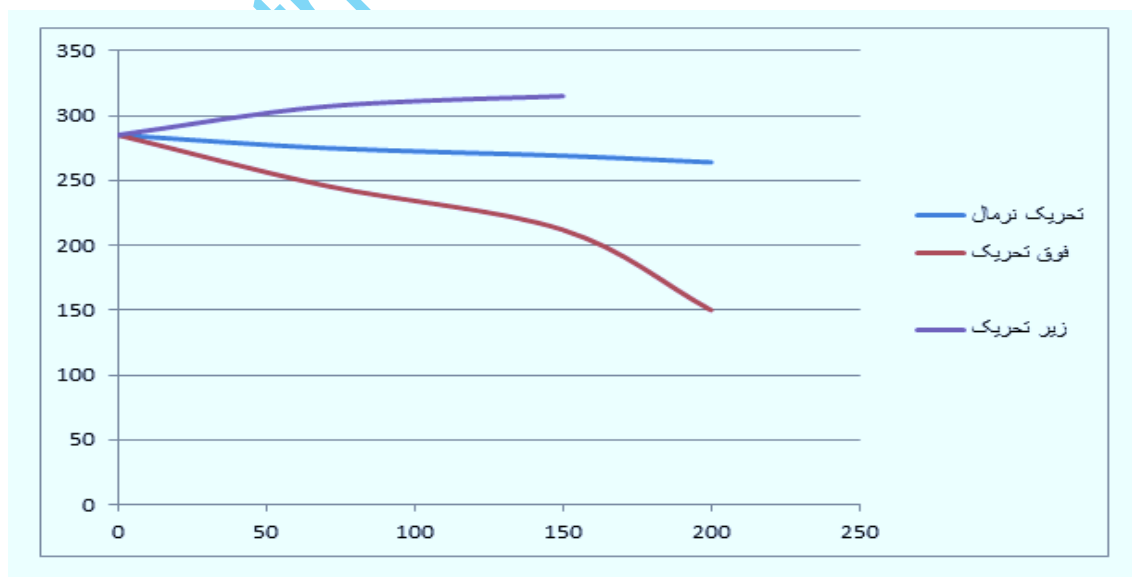


* طرح بسته شدن مقاومتها



نکته ۳: این عمل یک حسن دارد اینکه کاملاً منحنی ها را از هم جدا میکند برای اینکه اشتباه صورت نگیرد باید هم مقاومت هم سلف متغیر باشد
 _ سوالات تشریحی :

(۱) مشخصه بارداری ژنراتور را برای هر سه نوع بار در یک دستگاه مختصات رسم کنید.



طبق شکل در بار اهمی خالص افت ولتاژ حاصل از مقاومت اهمی استاتور و افت ولتاژ حاصل از پراکندگی استاتور از حالت بار اهمی سلفی کمتر است . زیرا در بار اهمی سلفی فوران به

شدت تضعیف میشود لذا افت ناشی از پراکندگی افزایش می یابد. در بار خازنی فوران تقویت میشود لذا ولتاژ خروجی با افزایش جریان بار افزایش می یابد

۲) برای ثابت ماندن ولتاژ به ازای تغییر بار چه باید کرد؟
برای ثابت ماندن ولتاژ در بارهای مختلف می بایست جریان تحریک را افزایش داد. از سلف و خازن نیز برای این منظور استفاده میشود.

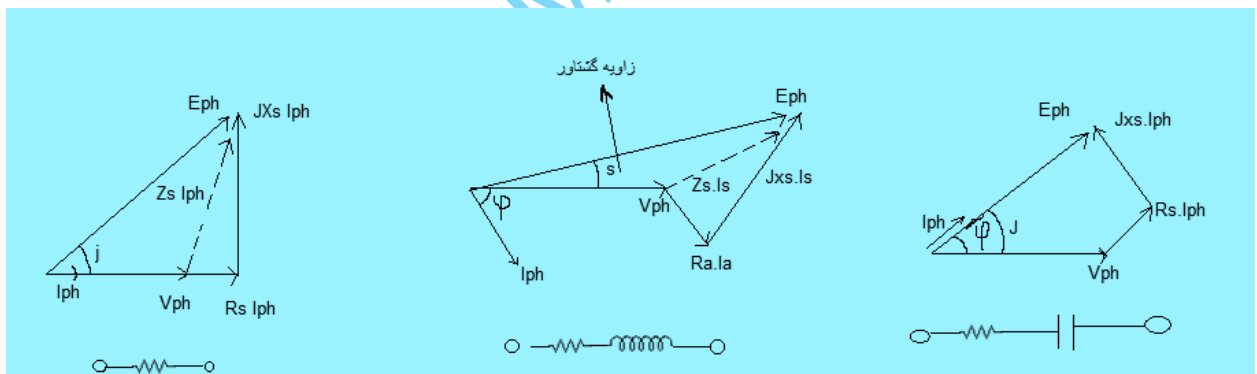
۳) درصد تنظیم ولتاژ را برای نصف بار نامی در هر سه نوع بار تعیین کنید.

$$\text{اهمی خالص} \rightarrow V_R\% = \frac{EA - VT}{VT} * 100 = \frac{285 - 252}{252} * 100 = 13.09\%$$

$$\text{اهمی سلفی} \rightarrow V_R\% = \frac{285 - 200}{200} * 100 = 42.5\%$$

$$\text{اهمی خازنی} \rightarrow V_R\% = \frac{273 - 285}{273} * 100 = -4.39\%$$

۴) دیاگرام برداری ولتاژها و جریان ژنراتور را برای بار نامی در هر سه نوع رسم کنید.



۵) برای رسم مشخصه برداری یک ژنراتور بزرگ (۲۰۰ mw) چه باید کرد؟

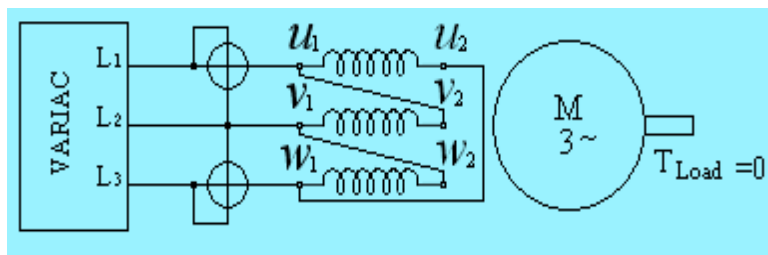
برای به دست آوردن مقادیر و رسم مشخصه به صورت تیوری با توجه به نتایج بار واقعی عمل کرد. به این کار شبیه سازی میگویند.

آزمایش شماره ۶

آزمایش بی باری موتور قفس سنجابی

هدف: تفکیک تلفات آهنی از مکانیکی موتور و تعیین برخی از کمیت های مدار معادل

• مدار آزمایش



مقاومت اهمی سیم پیچی استاتور اندازه گیری شود.

• جدول آزمایش

V_L (v)	150	175	200	225	250	275	300	325	350	380
I_L										
P_{in}										
n_r										
$\cos \varphi$										
ΔP_{cus}										
$\Delta P_{Fe} + \Delta P_{mec}$										
ΔP_{Fe}										

- همیشه تلفات آهنی و مکانیکی باهم هستند که به عنوان تلفات ثابت هستند. که به این تلفات تلفات چرخشی هم میگوئیم. قبلا میگفتیم تلفات ثابت چقدر است ولی در اینجا در این آزمایش میخواهیم این دو تلفات را از هم جدا کنیم.

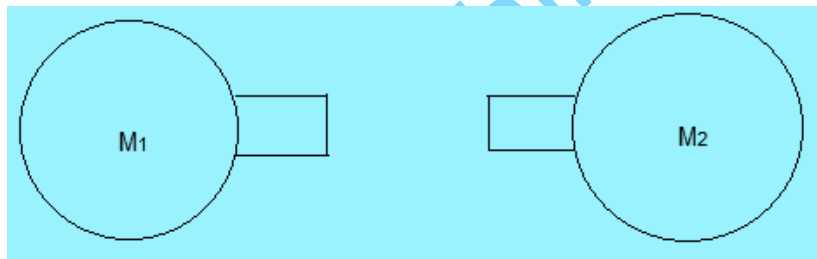
روش های تفکیک:

۱) روش اول استفاده از یک موتور کمکی دیگر (مطلب طولانی ولی فهم آن ساده)

۲) روش ترسیمی (ما از این روش استفاده میکنیم کار خاصی ندارد ولی فهم آن نیاز به کار دارد)

نکته ۱: تلفات مکانیکی به سرعت بستگی دارد (جاییکه سرعت نداریم مثل ترانس تلفات آهنی زیاد است) پس چون تلفات مکانیکی به سرعت بستگی دارد بنابراین با ثابت نگه داشتن سرعت میتوان تلفات را ثابت داشت. برای موتورهای متوسط و کوچک میتوان گفت که تلفات ثابت است ولی برای موتورهای بزرگ نمی توان گفت که تلفات ثابت است.

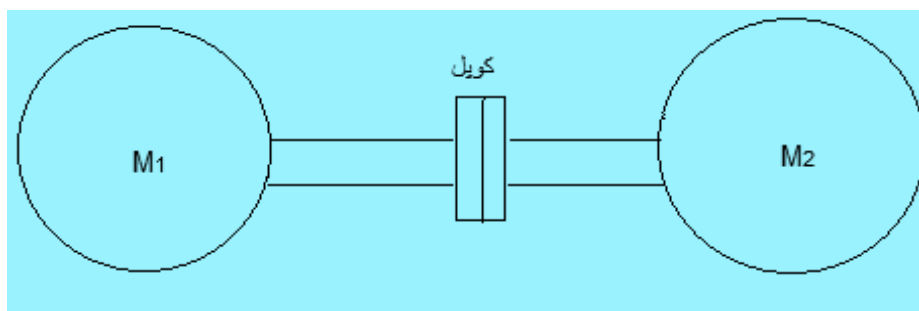
روش اول



مرحله ۱: M_2 به برق وصل میشود و توان ورودی آن توسط واتمتر اندازه گرفته میشود. موتور

نکته ۲: باید سرعت هر دو موتور یکسان باشد اگر قدرت آن ها فرق کند زیاد مهم نیست اگر قدرت های آن ها خیلی زیاد فرق کند احتمالاً در بحث کوپلینگ به مشکل بخوریم.

مرحله ۲



مجددا بعد از کوپل کردن دوباره ی M_2 را به برق میزنیم و دوباره توان را اندازه میگیریم.
(مثلا P_2)

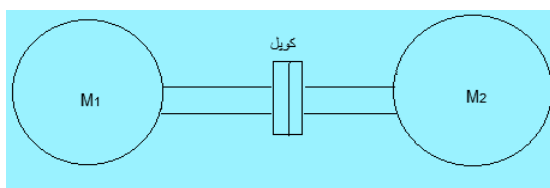
- به نظر شما توان اولی بیشتر است یا دومی؟ البته که توان دومی چون هم بار دارد و کوپل شده پس جریان یا امپر بیشتری میکشد.

$$P_2 - P_1 = \Delta P = \Delta M_1$$

پس در نتیجه:

مرحله ۳: در این مرحله ما باید ببینیم که موتور چه حالتی دارد متناوب است یا مستقیم. اگر مستقیم باشد رفتار متفاوتی داریم از زمانی که متناوب باشد.

_ فرض کنیم مستقیم باشد همانند مرحله ۲ کوپل میکنیم و در مرحله ۳ تحریک موتور جریان مستقیم را وصل میکنیم. (فقط تحریک نه آرمیچر)



اینجا توان کم میشود چرا؟ به دلیل حالت جذبی

نکته ۳: به موتور اول فقط تحریک آن را وصل میکنیم و آرمیچر آن را وصل نمیکنیم ولی به موتور دوم برق میدهیم.

_ اگر متناوب باشد دوباره کوپل را باز میکنیم اینبار موتور اصلی یا موتور اول را به برق میدهیم و توان ورودی آن را اندازه میگیریم (P_3 مثلا).

_ اینجا توان P_3 از P_2 بیشتر است یا نه؟ اگر توان هر دو یکسان باشد توان P_2 بیشتر است چون بار دارد.

* البته ما گفتیم توان یا قدرت ملاک نیست در اینجا نیز چون کوپل ندارد پس بی بار است بنابراین توان خروجی نمیدهد.

$$P_3 = P_{in} = \Delta P_{mec} + \Delta P_{fe} + \Delta p_{cu}$$

توسط واتمتر اندازه گرفته $P_{in \rightarrow}$ شده

از آزمایش محاسبه شده $\Delta P_{mec} \rightarrow$

مجهول $\Delta P_{fe \rightarrow}$

$$\Delta P_{cu} \rightarrow RI^2$$

$$\Delta P_{CU} = \Delta P_{cus} + \Delta P_{cur}$$

** چون بی بار است (صرف نظر میشود) $\Delta P_{cur} \rightarrow$

$$\Delta P_{cu} = \Delta P_{cus}$$

$$\Delta P_{cus} = 3 \cdot R_1 \cdot I_1^2$$

توسط اهم متر $R_1 \rightarrow$

$$\Rightarrow \Delta P_{fe} = P_{in} - (P_{mec} + P_{cu})$$

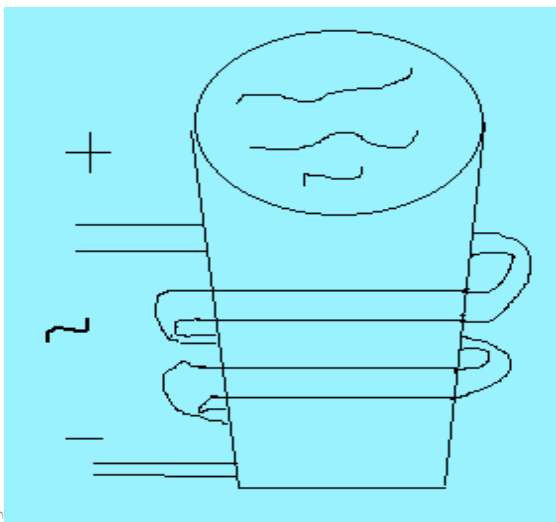
_ توضیح درمورد تلفات آهنی :

این تلفات شامل دو نوع تلفات است.

الف) تلفات فوکو

ب) تلفات هیستریزیس

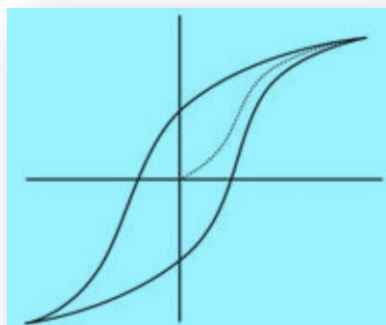
تلفات فوکو: میدانیم هرگاه یک قطعه فلزی در داخل یک میدان متغیر قرار گیرد در آن جریان گردابی ایجاد شده اگر این فلز توپر باشد این جریان گردابی بیشتر است حدود $\{10000\}$ که در کوره های القایی استفاده $\{A\}$ میشود.



لوله مسی بزرگ که آب هم در داخل آن حرکت میکند تا لوله مسی ذوب نشود \rightarrow

_ هرچقدر فرکانس بالاتر باشد مواد زودتر ذوب میشود که در فرکانس های بالا میتوان ماکروفر را مثال زد.

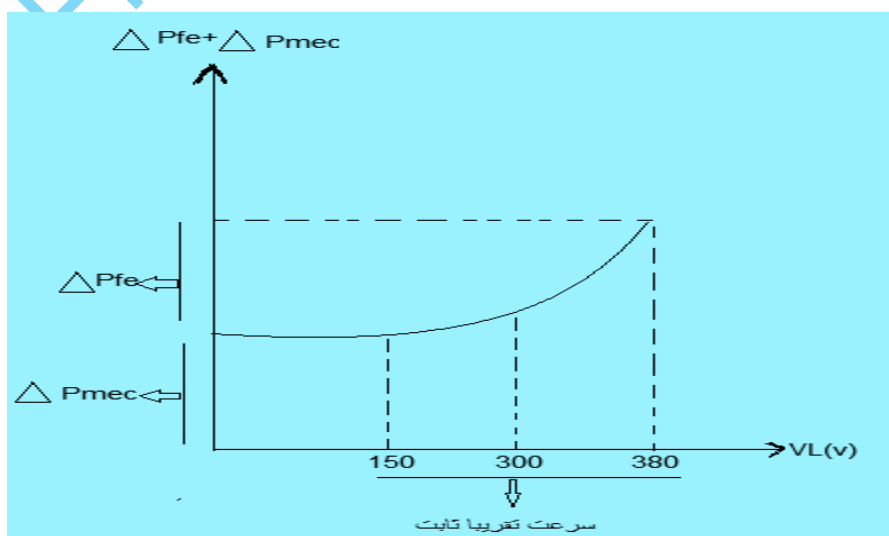
_ تلفات هیستریزیس: همان مبحث مربوط به حلقه هیستریزیس



روش دوم (روش ترسیمی):

_ موتورهای القایی جریان متناوب مخصوصا در حالت بی باری وقتی که ولتاژ کمی بر هم دور گرفته و به سرعت نامی میرسد. پس در اینجا سرعت به ولتاژ وابسته نیست کافی است که بر اصطکاک غلبه کند و به سرعت نامی برسد که شاید در ولتاژ پایین این دور ۵۰ یا ۱۰۰ دور باهم فرق کند که خیلی تاثیری ندارد.

نکته ۴: بر عکس در موتور جریان مستقیم سرعت به ولتاژ وابسته است $E_A = K \cdot \omega \cdot \phi$

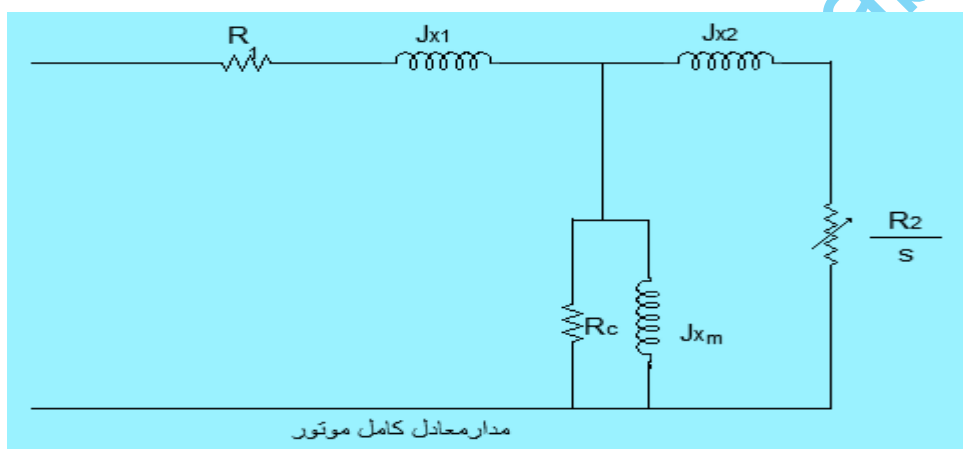


- فرض کنیم موتور با همان سرعت ثابت بچرخد بعد از ۱۰۰ یا ۱۵۰ ولت به بعد ولتاژ را کم کم کاهش میدهیم در اینجا سرعت زیاد نمیشود و منحنی به همان شکل به پایین آمدن ادامه میدهد (نقطه چین) اینجا ون سرعت نداریم پس فقط تلفات مکانیکی داریم.

$$\Delta P_{fe} = 0 \quad V = 0$$

$$P_{in} - \Delta P_{cus} = (\Delta P_{fe} + \Delta P_{mec})$$

هدف دوم: تعیین کمیت های مدار معادل

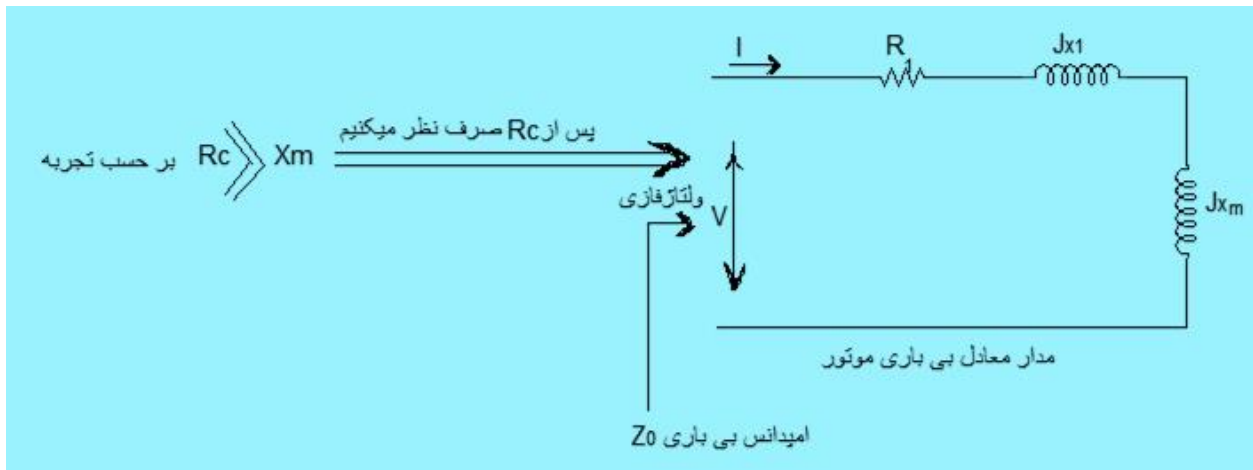


_ اینجا آزمایش بی باری را انجام میدهیم.

_ در این آزمایش سرعت موتور نزدیک به سرعت سنکرون است شاید ۱ یا ۲ دور فرق کند.

یعنی مدار باز، پس روتور جریانی عبور نمیدهد $\rightarrow \lim_{s \rightarrow 0} \frac{R2}{s} = \infty$ بی باری

$s \rightarrow 0$ لغزش



$$Z_0 = \sqrt{R_1^2 + (X_1 + X_m)^2}$$

R_1 : توسط اهممتر (در موتور کوچک) _ اما اگر موتور بزرگ باشد از روش

آزمایش DC استفاده میکنیم. {اینجا موتومان کوچک است}

$$Z_0 = \frac{V\phi}{I\phi} \quad \text{ولتاژ فازی } V\phi \rightarrow \quad \text{از ستون آخر جدول } I\phi \rightarrow$$

نکته ۵: تنها فرقی که با ترانس دارد این است که در موتور بحث ستاره یا مثلث است پس حواسمان باشد که ولتاژها و جریان ها را در حالت فازی و خطی رعایت کنیم.

_ برای R_c :

$$P = V \cdot I \quad R \cdot I^2 = \frac{V^2}{R}$$

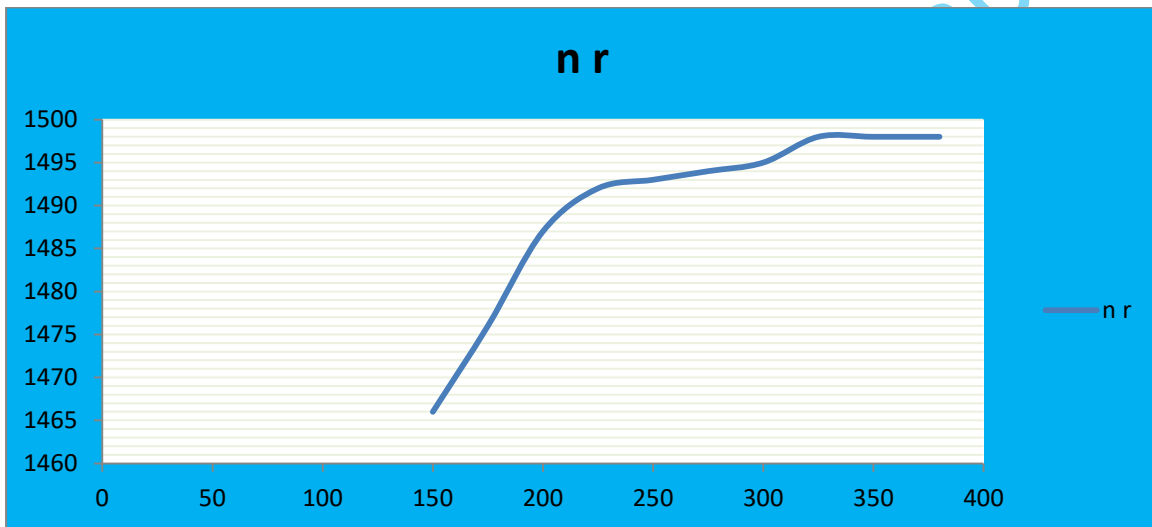
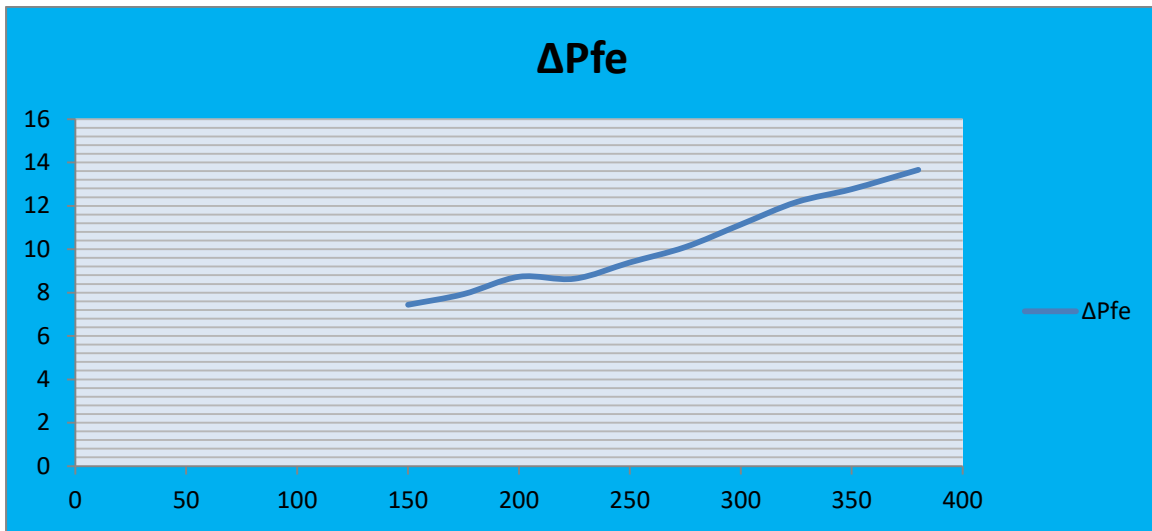
$$R_c = \frac{V\phi \cdot V\phi}{\Delta P_{fe} + \Delta P_{mec}} \rightarrow \text{برای یکفاز}$$

R_c : مقاومت معادل تلفات ثابت (نماینده تلفات ثابت)

$$R_c = \frac{3v\phi \cdot v\phi}{\Delta P_{fe} + \Delta P_{mec}} \rightarrow \text{برای سه فاز}$$

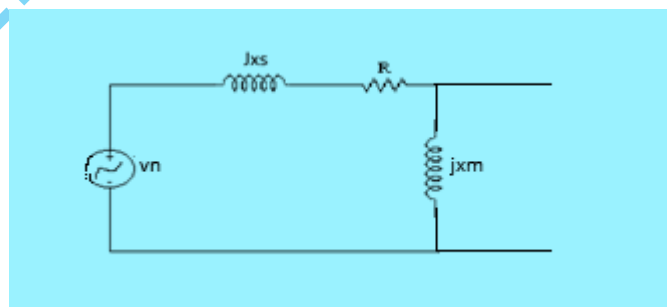
سوالات تشریحی:

(۱) مشخصه های $n_r = f(v_1)$, $\Delta p_{fe} + \Delta p_{mec} = f(v_1)$ را رسم کنید.



۲) با استفاده از مشخصه سوال ۱ تلفات آهنی و مکانیکی را از هم تفکیک کنید

۳) مدار معادل بی باری موتور القایی را رسم کنید.



۴) چرا در موتورهای القایی تلفات مکانیکی تقریباً ثابت فرض میشود؟

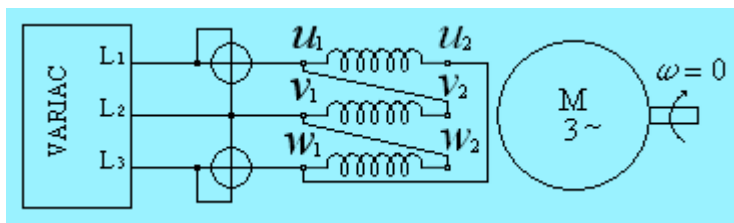
همانطور که میدانیم تلفات مکانیکی وابسته به سرعت است و با توجه به اینکه سرعت تقریباً ثابت است تلفات ثابت فرض میشود.

آزمایش شماره ۷

آزمایش رتور قفل شده در موتور القایی

هدف: تعیین جریان راه اندازی موتور و تعیین کمیت های دیگر مدار معادل موتور

• مدار آزمایش



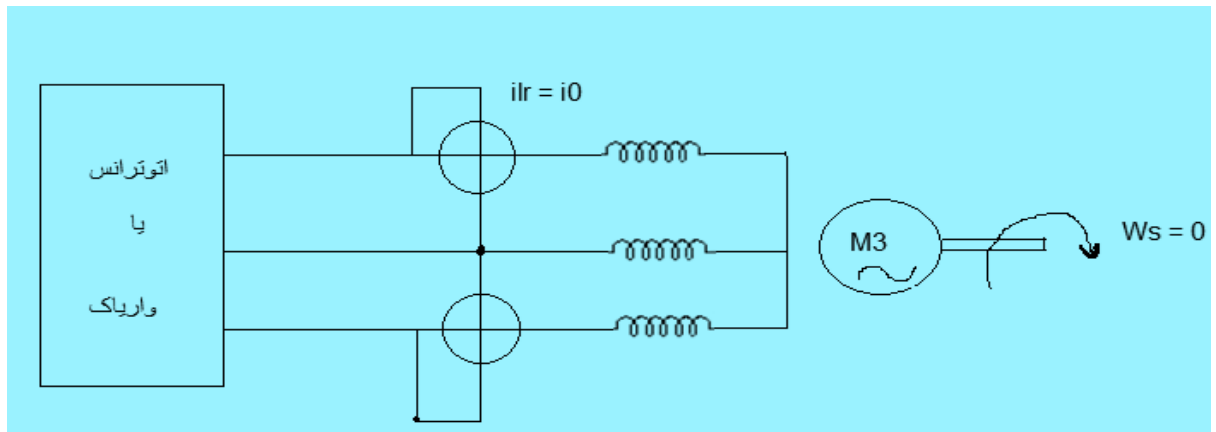
در هنگام شروع آزمایش ولتاژ اتو ترانس روی صفر تنظیم شود و در هنگام آزمایش روتور به صورت ساکن نگه داشته شود.

• جدول آزمایش

I_{LLR} (A)	موتور بزرگ	۰/۱	۰/۲	۰/۳	۰/۴	۰/۶	۰/۷	۰/۸	۰/۹	۱/۰	۱/۲	۱/۲
	موتور کوچک	۲	۴	۶	۸	۲	۴	۶	۸	۱۵	۵۰	۷۰
V_{LLR}	۰/۱۰	۰/۱۰	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۲	۰/۲	۰/۲	۰/۳	۰/۳	۰/۳	
P_{in}	۳۵	۷۰	۰/۵	۴۰	۷۵	۱۰	۴۵	۸۰	۱۵	۵۰	۷۰	
ΔP_{cus}												
ΔP_{cur}												

می دانیم که هم برای ترانس آزمایش بی باری و اتصال کوتاه داشتیم و هم برای ژنراتور آزمایش بی باری و اتصال کوتاه داشتیم. و در این جا برای موتور هم آزمایش بی باری و اتصال کوتاه داریم ولی با این تفاوت که اصطلاح اتصال کوتاه برای موتور اصطلاح مناسبی نیست به خاطر اینکه خروجی موتور الکتریکی نمیباشد بلکه مکانیکی میباشد پس اتصال کوتاه برای موتور معنی ندارد. اما اگر روتور حرکت نکند یا روتور آن را نگه داریم با دست و یا هر وسیله دیگر در اصطلاح همان ترانس یا ژنراتور اتصال کوتاه شده.

پس به هر دلیل روتور موتور را بگذاریم بچرخد مثل ترانس همان اتصال کوتاه شده.



توجه: اگر با دست شفت موتور را نگهداریم (در موتور های کوچک) یا با هر وسیله دیگر شفت موتور را قبل از راه اندازی نگهداریم (در موتورهای بزرگ) دیگر نمیتوان به موتور ولتاژ نامی داد یا راه اندازی کرد چون احتمال سوختن است. جهت دیدن

رفتار ماشین توسط یک واریاک یا همان اتوترانس تک فاز (برای موتور های تک فاز) سه فاز (برای موتور های سه فاز) ولتاژ را کم کم زیاد میکنیم تا جایی زیاد میکنیم که هنگام آزمایش جریان به مقدار جریان نامی موتور برسد به محض رسیدن به جریان نامی آزمایش را متوقف میکنیم.

توجه: قبل از آزمایش باید موتور سه فاز را بدون بار با ولتاژ نامی راه اندازی کنیم تا مطمئن شویم که موتور ۲ فاز نباشد بعد از اینکه اطمینان حاصل کردیم موتور را خاموش سپس ولتاژ را توسط واریاک به صفر رسانده و طبق گفته بالا آزمایش میکنیم.

میدانیم گشتاور متناسب با مجذور ولتاژ است $T \propto V^2$ پس اگر ولتاژ کم باشد گشتاور خیلی کمتر است مثلاً اگر ولتاژ نصف باشد گشتاور $\frac{1}{4}$ خواهد بود.

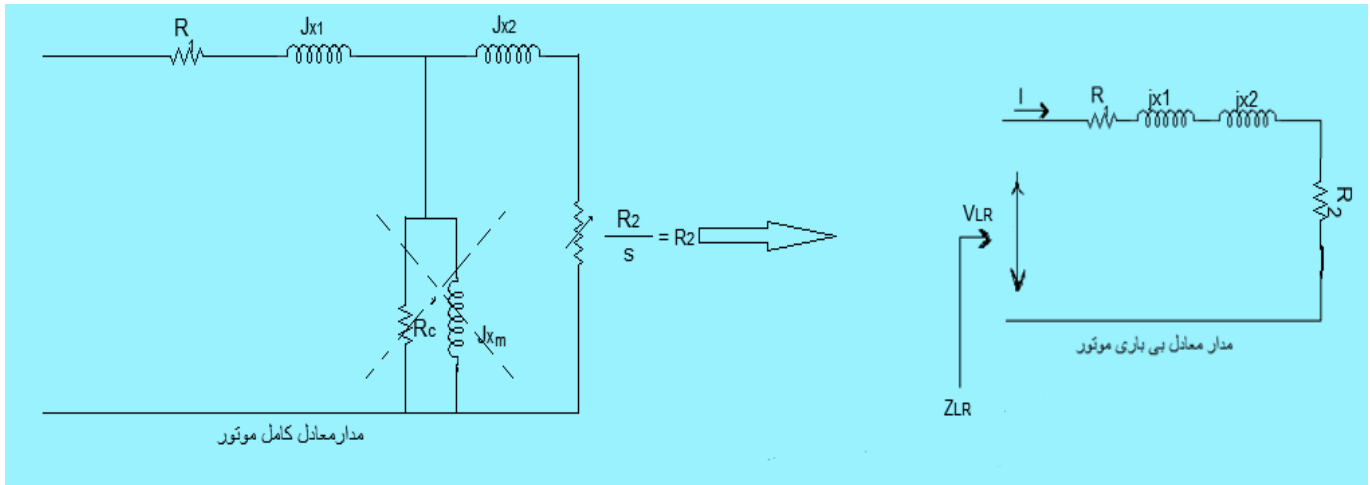
هدف اول:

$$V_{LR} \rightarrow I_n$$

$$V_n \rightarrow I_{start}$$

$$\rightarrow \rightarrow \rightarrow \text{راه اندازی} \quad I_{start} = \frac{V_n}{V_{lr}} \cdot I_n$$

هدف دوم (هدف اصلی):



در حالت رتور قفل شده $s = 1 \rightarrow \lim_{s=1} \left(\frac{R_2}{s} \right)^2 = R_2$

$$| R_2 + jX_2 | \ll X_m \ll R_c$$

پس از شاخه موازی صرف نظر میکنیم (دقیقا همان چیزی که در ترانس گفته شد)

$$Z_{LR} = \sqrt{(R_1 + R_2)^2 + (X_1 + X_2)^2}$$

مقدار R_1 با اهم متر اندازه گرفته میشود و بقیه مقادیر زیر رادیکال مجهول هستند.

$$Z_{LR} = \frac{V_{\phi lr}}{I_{\phi lr}}$$

حتماً فازی $V_{\phi lr} \rightarrow$

ستون آخر جدول $I_{\phi lr} \rightarrow$

$$(R_1 + R_2) = Z_{LR} \cdot \cos\phi_{LR} \rightarrow \cos\phi_{LR} = \frac{P_{in}}{\sqrt{3} \cdot V_{llr} \cdot I_{llr}}$$

با کسینوس فی متر دقیق اندازه میگیرند $\cos\phi_{LR} \rightarrow$

توسط وات متر اندازه گیری میشود $P_{in} \rightarrow$

$$(x_1 + x_2) = Z_{LR} \cdot \sin\phi_{LR} \rightarrow \sin\phi_{LR} \rightarrow$$

$$R_2 = (R_1 + R_2) - R_1$$

برای X_1 و X_2 قبلا گفتیم:

به طور تجربی بر اساس کلاس های رتور صورت میگیرد. X_1 و X_2 تفکیک می باشد.

۵۰٪ برای هر کدام $X_1 = X_2$ باشد، اگر کلاس رتور A _

$X_1 = 40\%$ ، $X_2 = 60\%$ ، اگر کلاس رتور B _

$X_1 = 30\%$ ، $X_2 = 70\%$ ، اگر کلاس رتور C _

در آزمایش بی باری محاسبه شد R_c :

X_m حالا محاسبه :

$$Z_o = \sqrt{R1^2 + (X1 + X_m)^2}$$

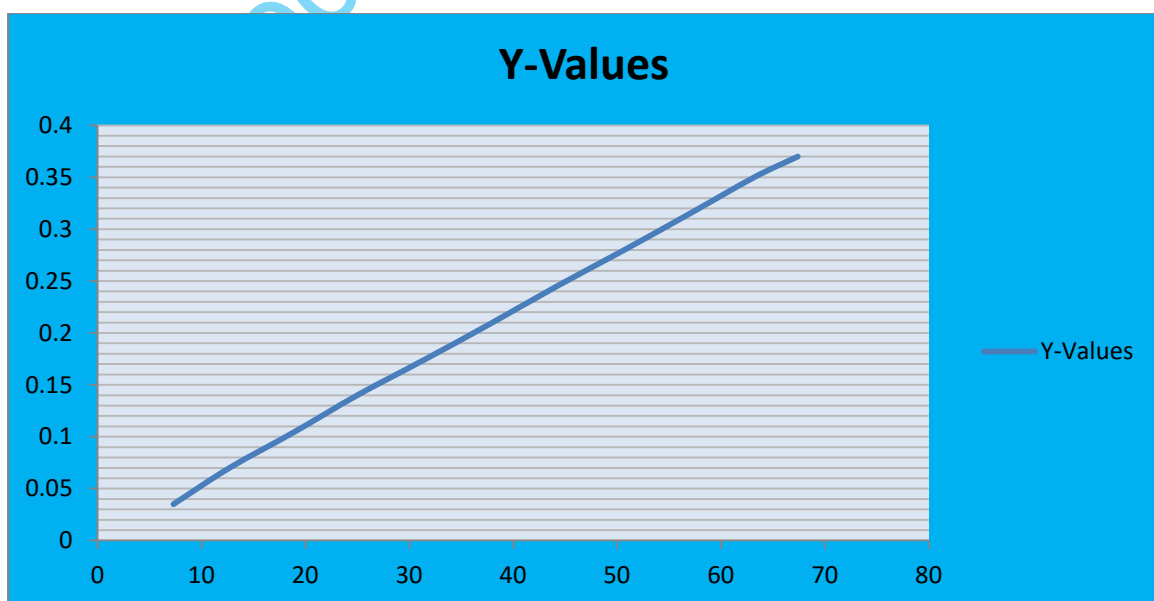
$$Z_o = \frac{V\phi_o}{I\phi_o}$$

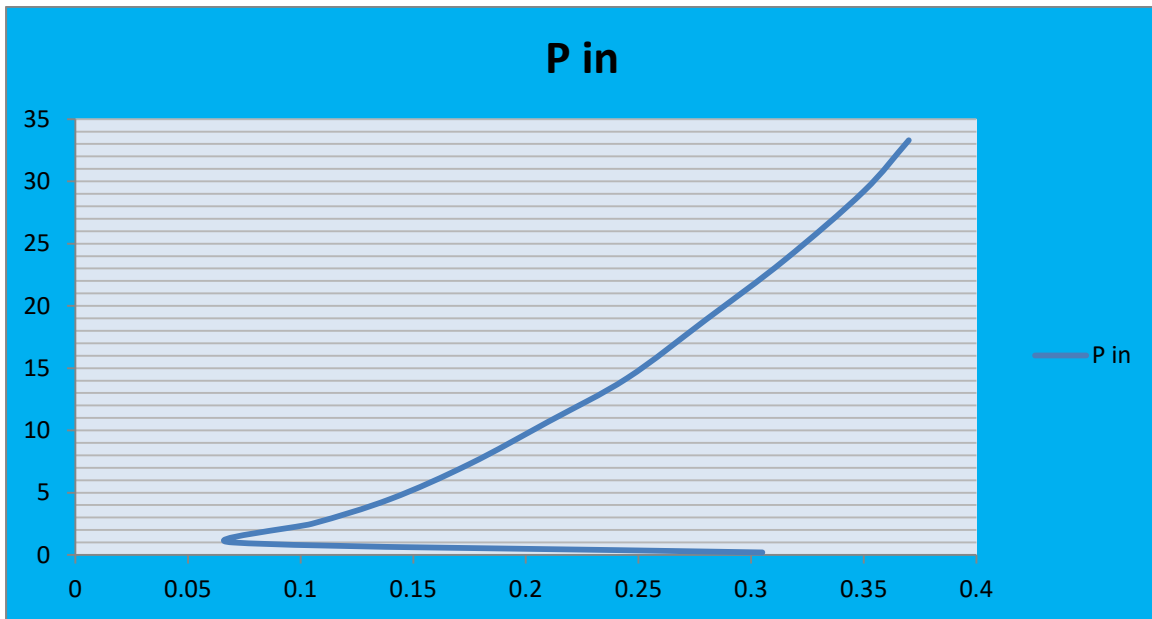
$$(X_1 + X_m) = \sqrt{Z_o^2 - R1^2}$$

$$X_m = (X_1 + ?)$$

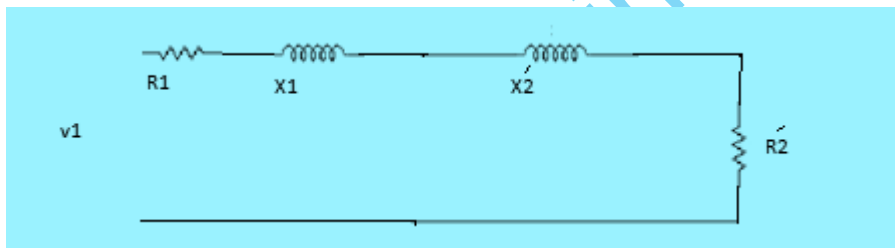
-سوالات تشریحی :

۱) مشخصه های $P_{in} = f(i_L)$, $i_L = f(v_L)$ را رسم کنید.





۲) مدار معادل حالت روتور قفل شده موتور القایی را رسم کنید.



۳) با توجه به نتایج آزمایش نسبت تلفات مسی استاتور در جریان نامی به نصف جریان نامی محاسبه کنید.

$$\Delta P_{CU_{SN}} = 3 \cdot R_s \cdot I_N^2$$

$$\Delta P_{CU_{SN/2}} = 3 \cdot R_s \cdot (I_N/2)^2$$

$$\frac{\Delta P_{CU_{SN}}}{\Delta P_{CU_{SN/2}}} = \frac{3 \cdot R_s \cdot I_N \cdot I_N}{3 \cdot R_s \cdot \frac{I_N}{2} \cdot \frac{I_N}{2}} = \frac{I_N \cdot I_N}{\frac{I_N}{2} \cdot \frac{I_N}{2}} = \frac{4 I_N \cdot I_N}{I_N \cdot I_N} = 4$$

میبینیم که نسبت تلفات مسی در جریان نامی به همین تلفات در نصف جریان نامی مقدار ۴ برابر میباشد.

۴) جریان راه اندازی موتور را محاسبه کنید.

$$I_s = \frac{V}{Z} = \frac{67.4}{182.16} = 0.37 \text{ A}$$

$$Z = \frac{V_l}{I_l} = \frac{67.4}{0.37} = 182.16 \Omega$$

۵) اگر موتور در حین کار در زیر بار متوقف شود مقدار جریان آن چقدر خواهد شد؟

مقدار این جریان برابر با جریان راه اندازی خواهد شد.

۶) با توجه به مدار معادل روش های کاهش جریان راه اندازی موتور القایی را بیان کنید.

این روش ها عبارتند از: الف) راه اندازی مستقیم در موتور های کوچک. ب) روش ستاره مثلث. ج) روش پله ای: ۱) استاتوری: با مقاومت راه انداز - با سلف راه انداز - توسط اتوترانس. ۲) روتوری: برای موتور روتور رینگی با مقاومت راه انداز به کار می رود. د) روش کلیدزنی: با استفاده از ادوات الکترونیک قدرت.

۷) پارامترهای مدار معادل را محاسبه نموده و مدار معادل را تشکیل دهید.

$$V_{ph} = V_k \quad I_{ph} = \frac{Il}{\sqrt{3}} \Delta \rightarrow$$

$$R_{dc} = 76.15 \Omega \quad R_1 = 80.72 \Omega \quad I_L = 189 \text{ ma} \rightarrow I_{ph} = 109 \text{ ma}$$

$$Z_0 = \frac{V_{ph}}{I_{ph}} = \frac{380}{109 \text{ ma}} = 3.48 \text{ k}\Omega$$

$$R_C = \frac{3 \cdot V_{ph} \cdot V_{ph}}{\Delta P_{fe} + \Delta P_{mec}} = \frac{3 \cdot 380 \cdot 380}{13.66} = 31.7 \text{ k}\Omega$$

$$\Delta p_{CUS} = 9.14 \text{ (W)} \quad Z_{LLR} = \frac{V_{phllr}}{I_{phllr}} = \frac{67.4}{0.37} = 182 \Omega$$

$$\cos \phi_{LLR} = \frac{P_{in}}{\sqrt{3} \cdot V_{llr} \cdot I_{llr}} = \frac{33.3}{\sqrt{3} \cdot 67.4 \cdot 0.37} = 0.77 \rightarrow \sin \phi = 0.63$$

$$(R_1 + R_2) = Z_{LLR} \cdot \cos \phi = 182 \cdot 0.77 = 140 \Omega \quad R_2 = 140 - 182 = 42 \Omega$$

$$(X_1 + X_2)_{LLR} = Z_{LLR} \cdot \sin \phi = 182 \cdot 0.63 = 114 \Omega$$

فرض شود داریم: اگر موتور کلاس

$$X_1 = X_2 = 57 \Omega$$

$$(X_1 + X_m) = \sqrt{Z_0^2 - R_0^2} = \sqrt{3.48^2 - 80.72^2} = 3.48 \text{ k}\Omega$$

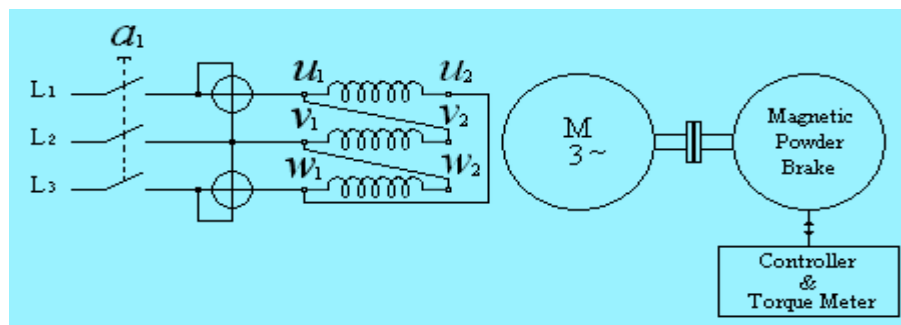
$$X_m = (X_1 + X_m) - X_1 = 3.48^k - 57 = 3.42 \text{ K}\Omega$$

آزمایش شماره ۸

آزمایش بارداری موتور القایی قفس سنجابی

هدف: تعیین مشخصه بارداری (یا همان مشخصه گشتاور دور موتور)

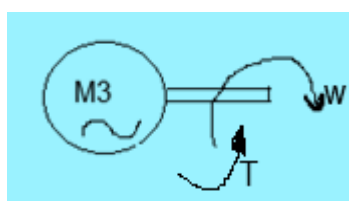
• مدار آزمایش



• جدول آزمایش

I_L (A)	0.8	0.85	0.9	0.95	1	1.05	1.1	1.15	1.2	1.22
P_{in}										
n_r										
T										
s										
$\cos \varphi$										
ΔP_{cus}										
P_2										
$\Delta P_{Fe} + \Delta P_{mec}$										
η										

منظور از بار موتور یعنی چه؟ جریان پار ژنراتور به حساب می آید. ولی بار موتور آن گشتاور مکانیکی روی شفت است. مثلاً برای تسمه برای دریل پروانه و... یعنی وزن مکانیکی که روی شفت موتور قرار میگیرد این بار موتور است.



نکته ۱: منظور از بار موتور گشتاور مخالف یا ترمزی است که روی شفت موتور قرار میگیرد.

$$P_2 = T_2 \cdot \omega_r \rightarrow \omega_r = \frac{2\pi \cdot N r}{60}$$

N_R توسط دور سنج به دست می آید

این توان که توان مکانیکی است را با واتمتر نمیتوان اندازه گرفت . با واتمتر فقط توان ورودی یا توان الکتریکی در موتور را میتوان اندازه گرفت.

را چطور اندازه میگیرند؟ با گشتاور سنج اندازه گیری میکنند. P_2 وولی

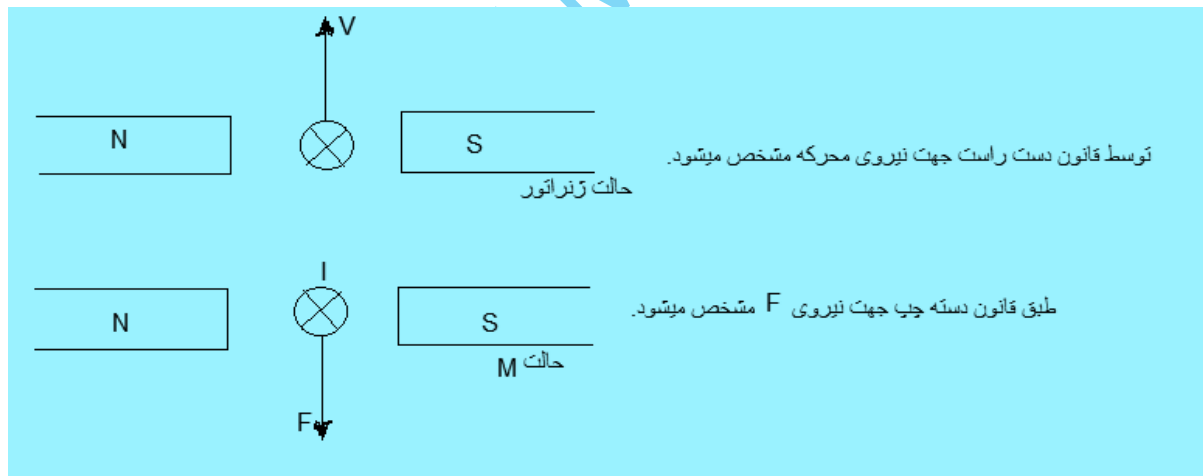
انواع نمونه های گشتاور سنج یا ترمز:

الف) روش گشتاور سنج یا ترمز ژنراتوری

ب) روش گشتاور سنج یا ترمز پودر مغناطیسی (براده آهن که ما از این روش استفاده میکنیم)

ج) روش گشتاور سنج یا ترمز فوکو

الف) گشتاور سنج یا ترمز ژنراتوری



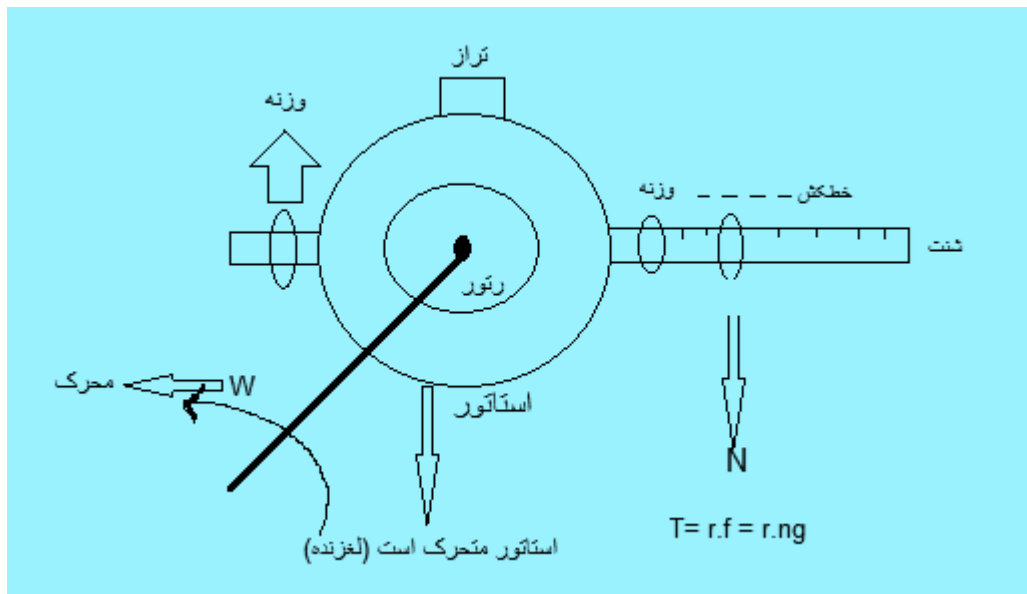
وقتی نیروی مخالف به نیروی محرکه بچربد ژنراتور نمیچرخد یا اصطلاحاً ژنراتور میخوابد.

نکته ۲: پس هر ژنراتور هنگام کار حالت موتوری در آن اتفاق می افتد و همینطور در موتور هم هنگام کار حالت ژنراتوری در آن اتفاق می افتد.

نکته ۳: در هنگام باردهی ژنراتور نیروی ترمزی به هادی‌ها از طرف میدان داده میشود که به مقدار جریان ژنراتور بستگی دارد و میتواند به عنوان ملاک برای اندازه‌گیری گشتاور به کار میرود.

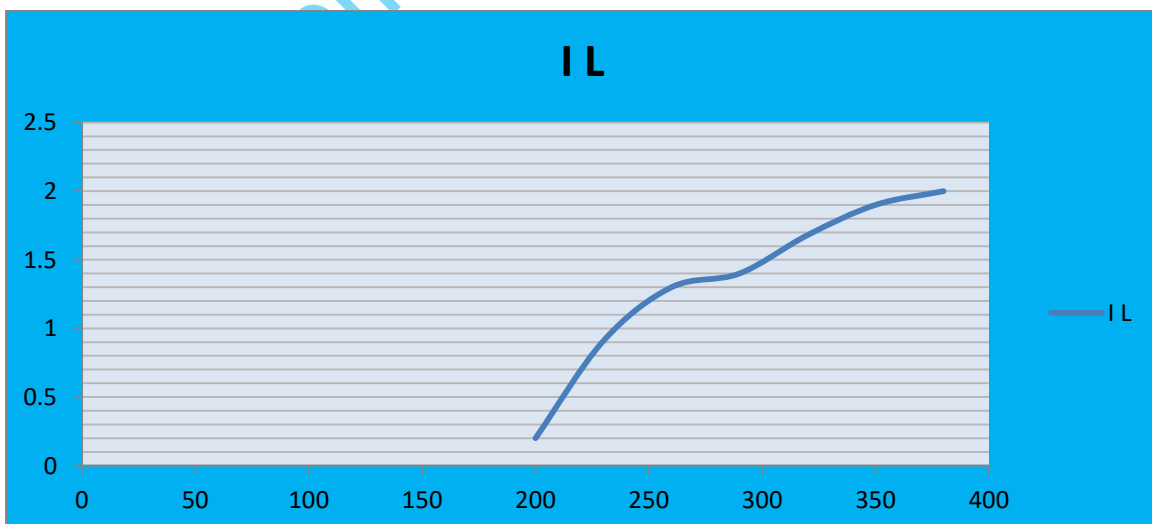
اساس کار یک نمونه گشتاور ژنراتوری :

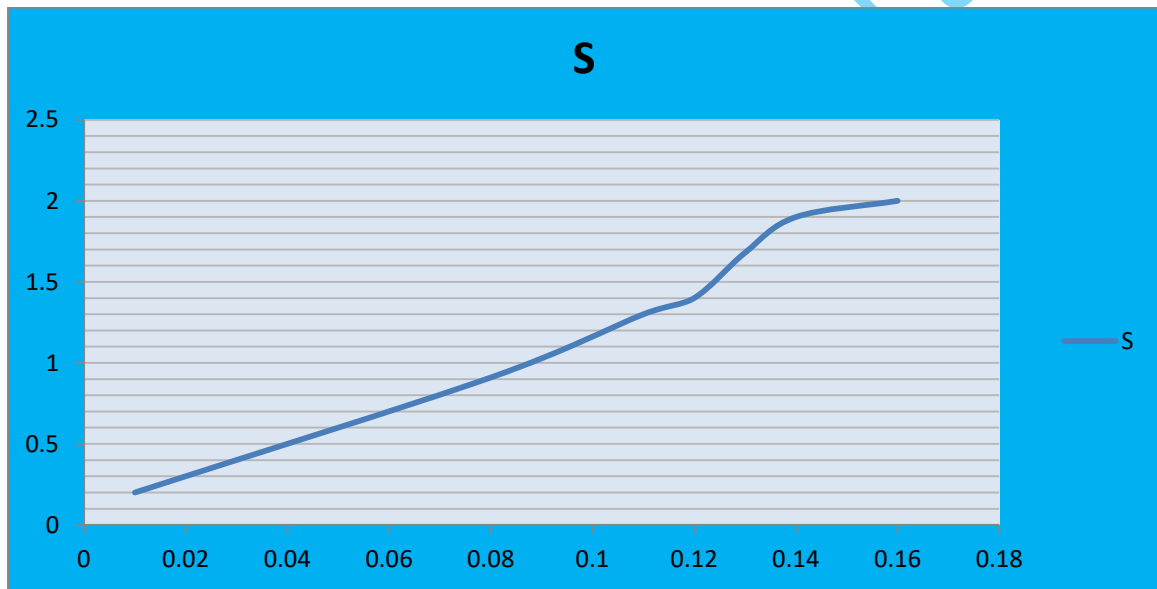
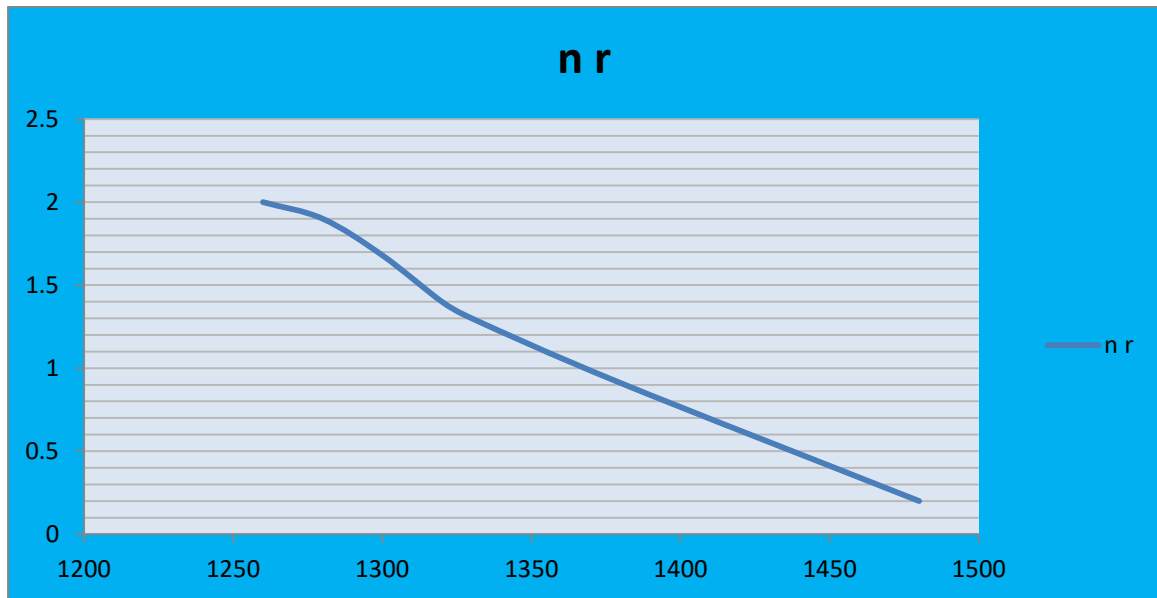
گشتاور سنج ژنراتوری برای گشتاورهای زیاد به کار میرود مانند گشتاور موتور خودرو.



-سوالات تشریحی :

(۱) مشخصه‌های $T=f(s)$, $T=f(n_r)$, $T=f(i_L)$ را رسم کنید.





۲) آزمایش بارداری به صورت تئوری انجام شود.

$$N_s = \frac{60 f}{p} = \frac{60 \cdot 50}{2} = 1500 \text{ r.p.m}$$

$$\text{راندمان} = \frac{P_2}{P_1} = \frac{0}{17.6} = 0$$

$$S = \frac{N_s - N_r}{N_s} = \frac{1500 - 1480}{1500} = 0.01$$

$$\Delta P = P_1 - P_2 = 17.6 - 0 = 17.6 \text{ (w)}$$

$$T_2 = \frac{60 \cdot P_2}{2\pi \cdot n} = \frac{60 \cdot 0}{2\pi \cdot 1480} = 0 \text{ (n.m)}$$

اینورتر

مقدمه

از نظر شما چرا به اینورتر نیاز داریم؟

دلایل فراوان و متعددی برای استفاده از اینورتر وجود دارد. در بعضی از کاربردها همچون ماشینهای تولید اجرای فرآیند بدون بکار بردن اینورتر میسر نمی باشد و در بعضی کاربردها نیز مانند پمپ های گریز از مرکز بکارگیری اینورتر نقش بسزایی در صرفه جویی انرژی دارد.

بطور کلی اینورتر در موارد زیر بکار می رود:

-انجام تنظیمات مورد نیاز جهت سرعت یک فرآیند

-انجام تنظیمات مورد نیاز جهت گشتاور یک فرآیند

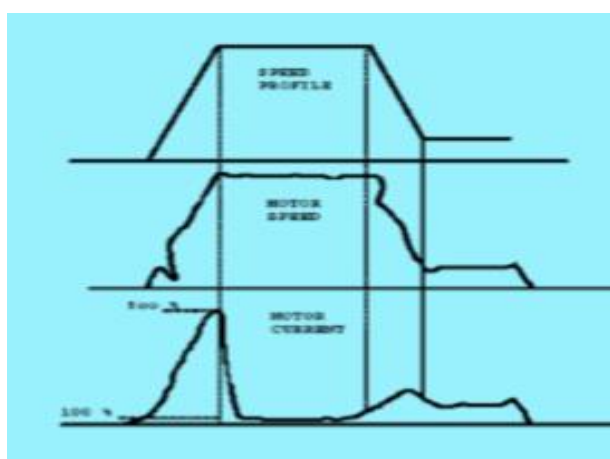
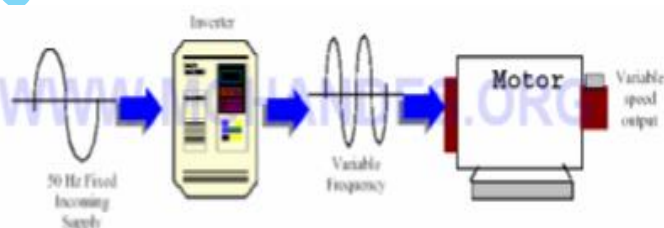
-صرفه جویی و انرژی و افزایش بازده

-کاربرد اصلی اینورتر

اصلی ترین کاربرد اینورتر AC ، کنترل سرعت موتورهای القایی AC است.

چگونه؟

با اعمال جریان با فرکانس متغیر به موتور این امر تحقق می یابد.



مزایا:

-از اینورتر ارزان تر می باشد.

-براحتی نصب میشود.

-نویز EMI بسیار کمی دارد.

معایب:

-جریان راه اندازی بسیار بالایی در حدود ۴۰۰ تا ۵۰۰ درصد جریان نامی را دارا میباشد.

-در هنگام شروع بکار و توقف ضربه های بسیار شدیدی وارد میکند.

-کنترل فقط برای دو سرعت مشخص موجود میباشد.

-زمان زیادی را برای کاهش و تغییر سرعت نیاز دارند.

روشهای کنترل سرعت

اگر موتور القایی سه فاز به شبکه ای با ولتاژ و فرکانس ثابت وصل شود ، در اینصورت پس از راه اندازی ، در سرعتی حوالی سرعت سنکرون خواهد چرخید.گفتنی است با افزایش گشتاور بار ، سرعت به میزان کم کاهش می یابد.لذا این موتورها تقریبا از نوع موتورهی سرعت ثابت فرض می شوند.اما در برخی صنایع لازم است که سرعت موتور در یک محدوده و طیف نسبتا وسیعی تغییر کند.موتورهای DC بطور سنتی برای مواردی که کنترل سرعت مورد نیاز است بکار میرود.اما موتورهای DC گران بوده و به تعمیرات و نگهداری کموتاتور و جاروبک ها نیاز دارد.در عوض موتورهای القایی بویژه نوع قفس سنجابی ارزانتر و با طول عمر بلند بوده و کموتاتور نیز نیاز ندارند لذا برای سرعتهای زیاد بسیار مناسب اند.

امروزه با پیشرفت علم الکترونیک قدرت و پیدایش کنترل کننده های حالت جامد ، کنترل سرعت موتور القایی رو به تکامل است .

حال به بررسی چند روش کنترل سرعت می پردازیم:

تغییر قطب ها

میدانیم سرعت موتور خیلی به سرعت سنکرون ، که از رابطه زیر محاسبه می گردد ، نزدیک است:

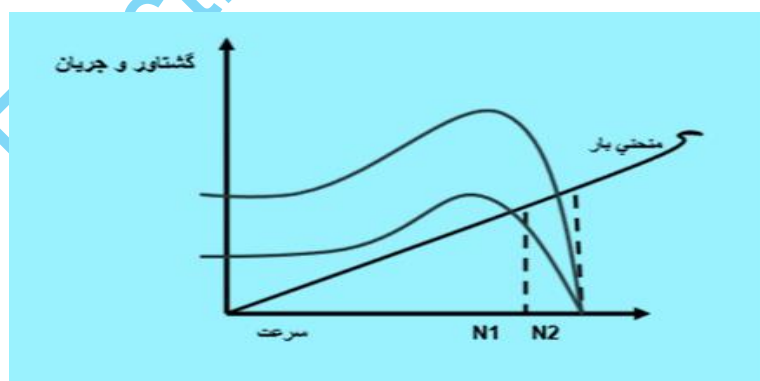
$$N_s = \frac{120f}{P}$$

نماید. برای تغییر سرعت سنکرون می توان از تغییر تعداد قطب ها استفاده نمود.

این امر توسط تغییر اتصال کلافهای استاتور امکان پذیر است. معمولاً تغییر تعداد قطبها از نسبت ۲ به ۱ تبعیت میکند و لذا در این روش از دو سرعت سنکرون مختلف حاصل میگردد. گفتنی است که در برخی از روتورها ، استاتور دارای دو سیم پیچ سه فاز جداگانه و مستقل است و هرکدام دو سرعت سنکرون مهیا می سازند و در کل چهار سرعت سنکرون خواهیم داشت. ولی باید توجه داشته باشید که با تغییر تعداد قطب ها سرعت بصورت پله ای تغییر خواهد نمود.

کنترل ولتاژ

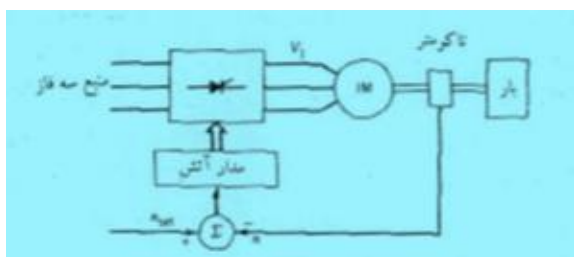
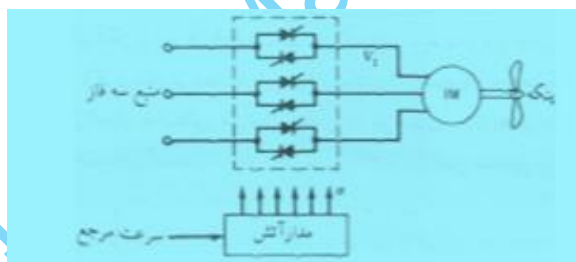
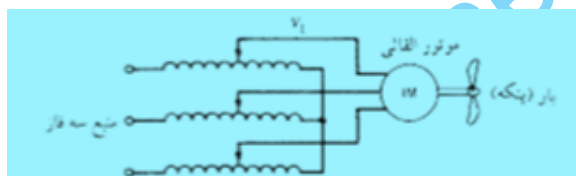
دیده شده که گشتاور موتور الفای با مجذور ولتاژ متناسب میباشد. لذا با تغییر ولتاژ ، منحنی گشتاور - سرعت تغییر کرده و در نتیجه منحنی بار ، منحنی های گشتاور سرعت مختلف را در سرعتهای متفاوت قطع خواهد نمود.



تغییر ولتاژ پایانه های استاتور می تواند با یک ترانسفورماتور یا خروجی متغیر انجام گیرد. یکی دیگر از روش های تغییر ولتاژ استفاده از کنترل کننده های جامد یا الکترونیکی میباشد. اما کنترل کننده های حالت جامد بر خلاف اتوترانس ها به موتور ولتاژ غیرسینوسی اعمال مینمایند. در موتورهای کوچک می توان مستقیماً آنها به کنترل کننده

جامد که یک کنترل کننده ترستوری است متصل نمود. اما در موتورهای بزرگ بین کنترل کننده ی ترستوری و موتور باید صافی قرار داد. زیرا در غیر اینصورت جریانهایی با هارمونیک بالا در خط تغذیه موتور براه میفتد. در این کنترل کننده های حالت جامد با تغییر زاویه آتش ترستورهای بکار رفته در آن ولتاژهای مختلف ایجاد و کنترل خواهد شد. و با اعمال ولتاژهای مختلف موتور در سرعتهای مختلف کارکرد خواهد داشت.

اگر کنترل سرعت دقیق مد نظر باشد کنترل حلقه باز در برخی کاربردها ارضا کننده نیست لذا از سیستم کنترلی حلقه بسته استفاده می نمایند. در این حالت اگر بعلنی سرعت موتور تغییر نماید تفاوت میان سرعت مرجع و سرعت واقعی موتور باعث تغییر زاویه آتش ترستورها شده و در نتیجه ولتاژ پایانه ماشین افزایش می یابد و این امر سبب افزونی گشتاور شده و سرعت به مقدار قبلی باز خواهد گشت.



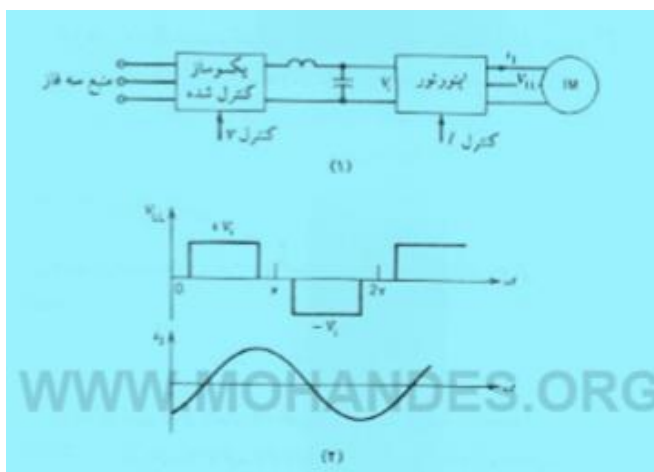
کنترل فرکانس

میدانیم سرعت سنکون بقرار زیر است و سرعت موتور حوالی این سرعت میباشد:

$$N_s = \frac{120f}{P}$$

یکی از راههای تغییر n_s و متعاباً n تغییر فرکانس منبع تغذیه میباشد. لذا به یک تغییر دهنده فرکانس در سر راه موتور نیاز داریم.

شکل زیر بلوک دیاگرام یک سیستم حلقه باز را نشان میدهد که فرکانس منبع تغذیه موتور را تغییر خواهد داد. این سیستم شامل یکسوساز کنترل شده AC/DC ی باشد و علاوه بر یکسوساز این سیستم حاوی یک اینورتر DC/AC نیز میباشد.



رابطه داریم که در

$$\Phi_p \propto \frac{E}{f}$$

$$E_{max} = 4.44 f N_p \Phi_p K_v$$

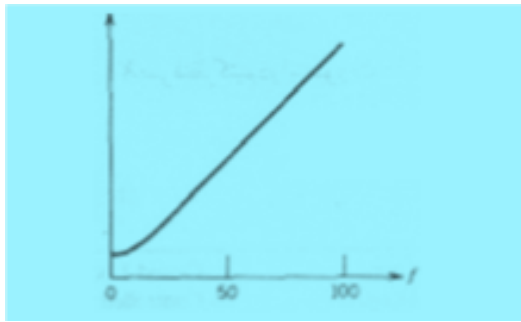
به سهولت از صورتیکه

داشت لذا برای پرهیز از اشباع زیاد

$$\Phi_p \propto \frac{V}{f}$$

از افت ولتاژها صرف نظر شود خواهیم درسیستم

مغناطیسی باید ولتاژ پایانه موتور متناسب با فرکانس تغییر نماید. این نحوه کنترل را V/F ثابت نام نهاده اند. در اینجا باید گفت در فرکانسهای پایین افت ولتاژ قابل صرف نظر کردن نیست و لذا دیگر نمی توان رابطه فوق را بکار برد لذا برای تامین و برقراری چگالی شار مشابه نسبت V/F را در فرکانسهای پایین افزایش داده میشود که شکل زیر تغییرات مورد نیاز ولتاژ بر حسب فرکانس را نشان میدهد.

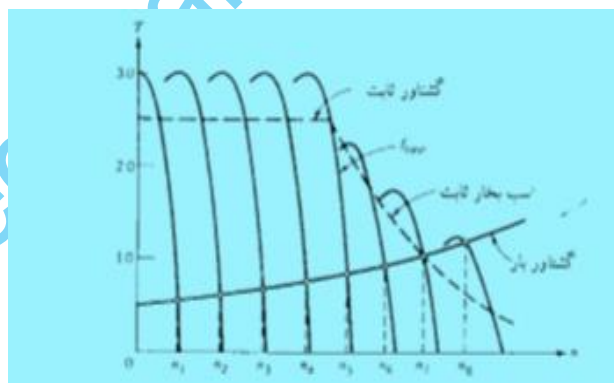


تغییر V بوسیله تغییر زاویه آتش یکسو ساز کنترل شده امکان پذیر است.

منحنی زیر مشخصه ی گشتاور-سرعت موتور القایی سه فاز را تحت فرکانسهای متغیر نشان میدهد.

در فرکانس نامی ولتاژ پایانه موتور حداکثر مقداریست که توسط اینورتر حاصل میشود. در فرکانسهای زیر فرکانس مبنای شار شکاف هوایی با تغییر V نسبت به F ثابت نگه داشته می شوند لذا در ناحیه فرکانس مبنای گشتاور ماکزیمم ثابت باقی خواهد ماند.

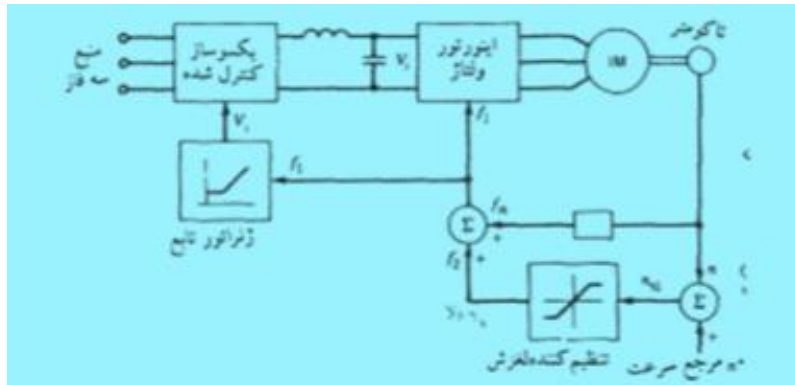
در ناحیه فرکانسهای بیش از فرکانس مبنای دیگر V را نمی توان متناسب با فرکانس افزایش داد. در این حالت شار در شکاف هوایی کاهش یافته و در نتیجه گشتاور ماکزیمم نیز کاهش می یابد.



باید گفت سرعتهای n_1 تا n_8 خیلی به سرعتهای سنکرون مربوطه نزدیک میباشند لذا در این روش کنترل سرعت ، لغزش ، عموماً کوچک و با بازده بسیار بالا میباشند.

سیستم کنترل با حلقه بسته

در بسیاری از کاربردهای صنعتی از سیستمهای کنترل با حلقه بسته شامل فیدبک استفاده میشود که شکل زیر بلوک دیاگرام آنرا نشان میدهد:



در این سیستم کنترل ، تغییر فرکانس لغزش ، و عملکرد موتور تحت V/F مد نظر میباشد.

در ابتدای امر تفاوت بین سرعت مرجع و سرعت واقعی موتور ، سرعت لغزش یا ns را حاصل میسازد و لذا فرکانس لغزش مهیا میشود. اگر فرکانس لغزش در حوالی فرکانس شکست یا پرتگاهی باشد توسط یک تنظیم کننده لغزش که دارای محدود کننده میباشد آنرا محدود میسازیم. بعبارت دیگر فرکانس لغزش را مجبور میسازیم که کمتر از فرکانس شکست گردد. اکنون فرکانس لغزش را با سیگنال سرعت موتور جمع کرده تا سیگنال سرعت استاتور حاصل شود. در این بلوک دیاگرام یک سیگنال ژنراتور وجود دارد و وظیفه ی آن این است که سیگنال را طوری مهیا سازد تا ولتاژ بدست آمده توسط یکسوساز کنترل شده برای عملکرد موتور با کنترل v/f ثابت منایب باشد. ورودی این سیگنال ژنراتور ، فرکانس استاتور و خروجی آن سیگنال اعمالی به یکسوساز میباشد.

توضیحی کوتاه درمورد مبدلها

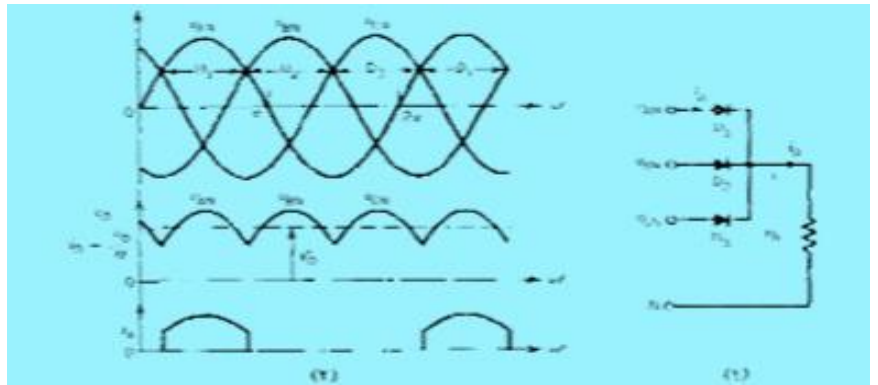
یکسوساز: (مبدل AC به DC)

این مبدل ولتاژ AC ثابت را به ولتاژ DC متغیر تبدیل مینماید و جهت کنترل سرعت موتورهای DC بکار میرود. ولتاژ خروجی توسط کنترل لحظه کلیدزنی عنصر نیمه هادی قابل کنترل و تنظیم میباشد.

یکسوسازهای سه فاز

یکسوساز دیودی نیم موج

نمونه ای از یکسوساز در شکل زیر نمایش داده شده است:



ولتاژ هر یک از بارها از رابطه زیر محاسبه می گردد:

$$V_{d1} = \sqrt{2}V_m \sin \omega t$$

$$V_{d2} = \sqrt{2}V_m \sin (\omega t - 120^\circ)$$

$$V_{d3} = \sqrt{2}V_m \sin (\omega t + 120^\circ)$$

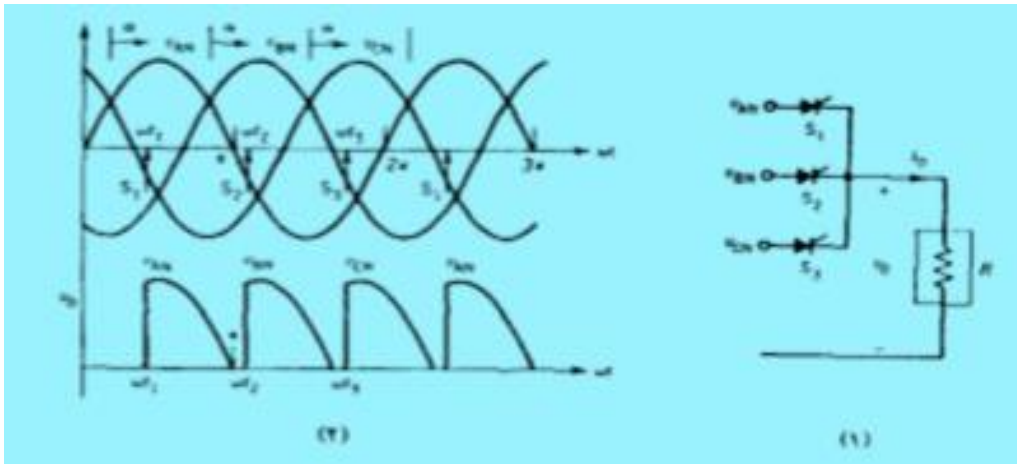
ر این سیستم توالی هدایت دیودها بصورت $D1, D2, D3, D1, \dots$ میباشد. هر دیود در یک دوره 120° درجه ای یکبار هدایت میکند و در هر لحظه دیودی که ولتاژ لحظه ای فاز متصل به آن بیشتر باشد هدایت خواهد نمود.

مثلا در دوره زمانی $30 < \omega t < 150$ داریم:

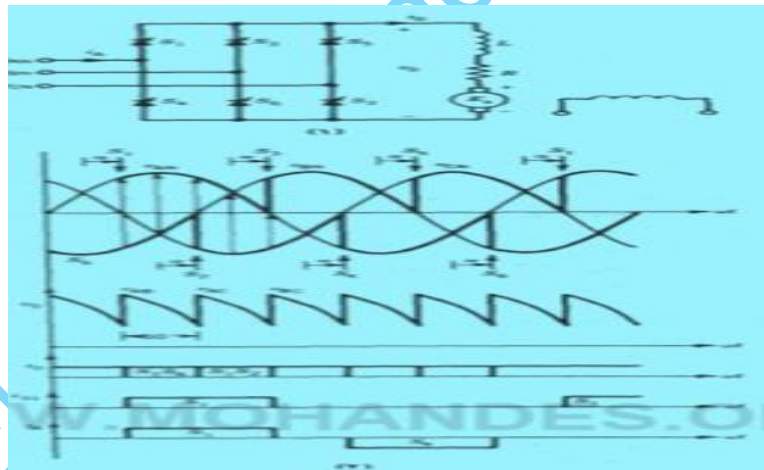
$$V_{AN} > V_{BN}$$

$$V_{AN} > V_{CN}$$

لذا در این دوره فقط دیود $D1$ هدایت میکند و ولتاژ دوسر بار برابر با V_{AN} خواهد بود در واقع ولتاژ خروجی همان پوش بیشترین ولتاژ ورودی در هر لحظه میباشد. یکسوساز نیم موج تریستوری نیز مانن یکسوساز نیم موج دیودی میباشد با این تفاوت که علاوه بر فزونی ولتاژ دوسر تریستور نسبت به تریستورهای دیگر اعمال فرمان آتش برای هدایت آن لازم میباشد. لذا با تغییر زاویه آتش میتوانید متوسط ولتاژ خروجی را کنترل نمایید.



نمونه ای از مبدل تریستوری کامل



اینورتر (مبدل DC به AC)

اینورتر قادر است توان DC را به AC تبدیل نماید و خروجی آن ولتاژ و فرکانس معین قابل حصول است. از اینورترها برای کنترل سرعت موتورهای AC استفاده میشود. اینورترها بر دو نوع اند:

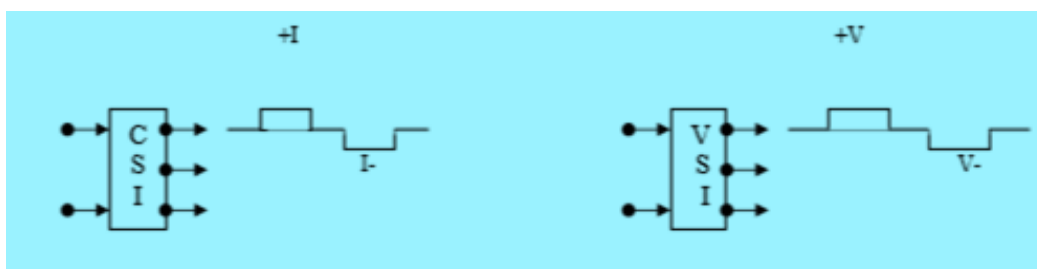
۱- اینورترهای منبع ولتاژ (VSI)

۲- اینورترهای منبع جریان (CSI)

باید دانست:

الف: در اینورترهای VSI ورودی سیستم منبع تغذیه DC بوده و خروجی اینورتر ولتاژی مربعی شکل میباشد.

ب: در اینورترهای CSI ورودی سیستم جریان DC بوده و خروجی اینورتر جریانی مربعی شکل میباشد.

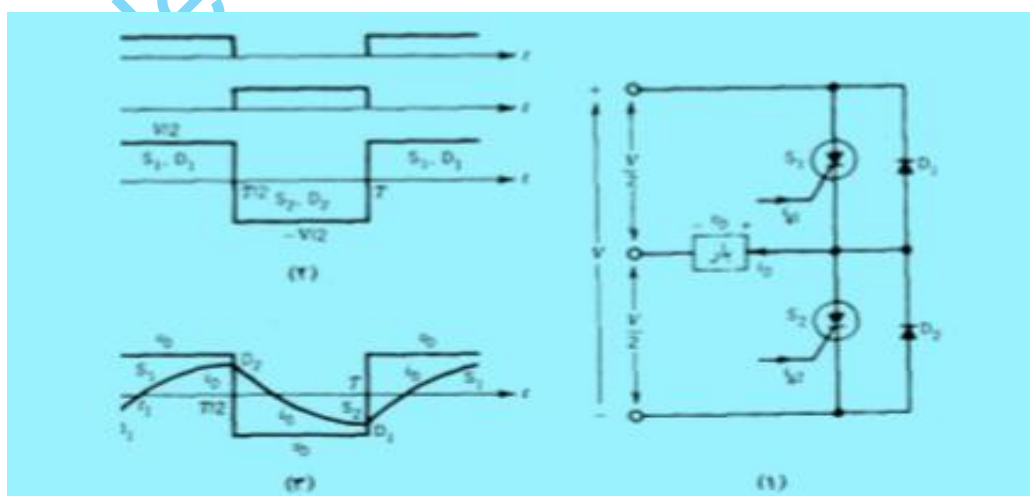


اینورتر منبع ولتاژ

ورودی این اینورترها یک ولتاژ DC است که میتواند از یک باتری یا یک یکسوساز تعیین شده باشد.

اینورتر VSI تکفاز

مدار این اینورتر در شکل زیر نمایش داده شده است:



ولتاژ منبع تغذیه DC حاوی انشعاب مرکزی است. $S1$ و $S2$ تریستور بوده و $D1$ و $D2$ به دیودهای فیدبک معروف میباشند. در نیم سیکل مثبت ولتاژ خروجی تریستور $S1$ روشن شده و داریم:

$$V_o = +V/2$$

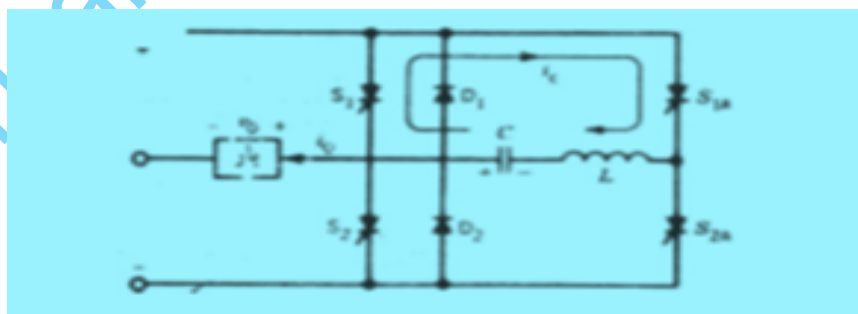
در نیم سیکل منفی ولتاژ خروجی تریستور $S2$ روشن شده و داریم:

$$V_o = -V/2$$

باید دانست قبل از روشن شدن تریستور تریستور دیگر میبایست خاموش باشد و خاموش بماند. در غیر اینصورت هر دو تریستور هدایت کرده و منبع DC ورودی اتصال کوتاه میشود.

دیودها زمانی هدایت می نمایند که پلاریته جریان ها و ولتاژها یکسان نباشد.

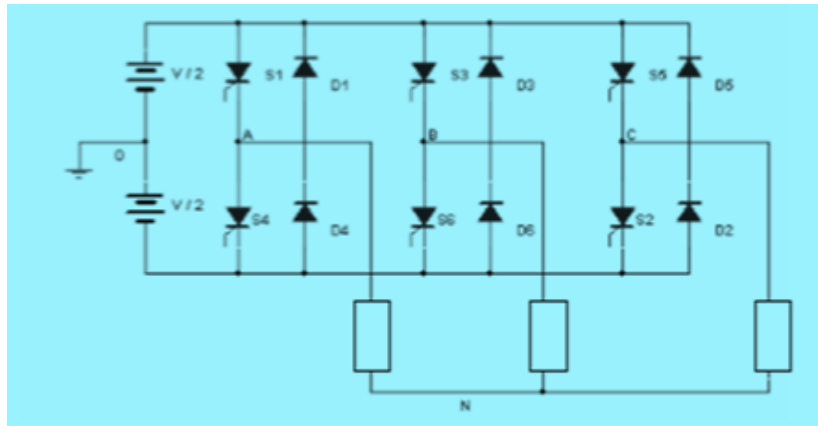
در صورت استفاده از تریستورهای معمولی میبایست مدار کموتاسیون نیز جهت خاموش سازی آنها در سیستم تعبیه گردد. یکی از مهمترین مدارات مدار مک موری میباشد که در زیر نمایش داده شده است:



در اینصورت با آتش کردن $S1A$ جریان معکوس که بصورت نمایی افزایش می یابد از تریستور $S1$ عبور کرده و زمانیکه این جریان برابر جریان بار گردد مجموع جریان عبوری از تریستور صفر خواهد شد و تریستور خاموش میشود.

اینورتر سه فاز

با استفاده از سه مبدل DC به AC تکفاز می توان به سیستم اینورتر سه فاز دست یافت که نمایی از آن در شکل زیر آمده است:



در این شکل بار بصورت ستاره بسته شده است. آتش کردن و در نتیجه عملکرد سه پل نسبت به یکدیگر ۱۲۰ درجه اختلاف فاز دارد. هرگاه S1 در $\omega t=0$ آتش شود فاز A به پلاریته مثبت DC وصل میشود و داریم:

$$V_{AO}=V/2$$

اگر S4 در $\omega t=\pi$ آتش شود فاز A به پلاریته منفی منبع DC وصل میشود و داریم:

$$V_{AO}=-V/2$$

شکل موجهای VBO و VCO شبیه VAO بوده ولی نسبت بهم ۱۲۰ درجه اختلاف فاز دارند. ولتاژهای خط به خط به قرار زیر میباشد:

$$V_{AB}=V_{AO}-V_{BO}$$

$$V_{BC}=V_{BO}-V_{CO}$$

$$V_{CA}=V_{CO}-V_{AO}$$

ولتاژهای خط به خط بصورت ترسیمی حاصل می گردد و در شکل زیر رسم شده است. این ولتاژها شبیه مربع بوده و عرض پالس ها ۱۲۰ درجه میباشد. ولتاژ فازها را می توان بصورت زیر بدست آورد:

$$V_{AO}=V_{AN}+V_{NO}$$

$$V_{BO}=V_{BN}+V_{NO}$$

$$V_{CO}=V_{CN}+V_{NO}$$

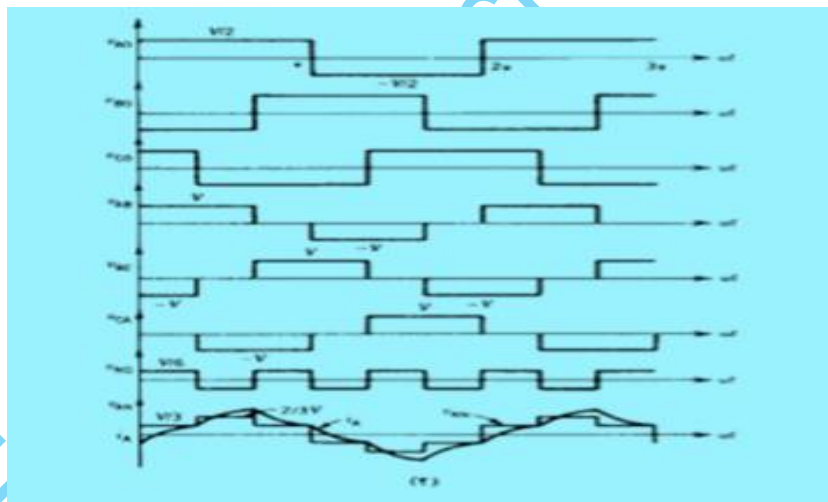
برای عملکرد سه فاز متقارن داریم:

$$V_{AN} + V_{BN} + V_{CN} = 0$$

از روابط فوق داریم:

$$V_{NO} = (V_{AO} + V_{BO} + V_{CO}) / 3$$

شکل موج VNO در زیر آمده است:



شکل موج های VBN و VCN مانند شکل موج VAN بوده اما نسبت بهم ۱۲۰ درجه اختلاف فاز دارند.

فرکانس این ولتاژ سه برابر فرکانس خروجی اینورتر است. VNO اختلاف ولتاژ بین نقطه خنثی بار و منبع تغذیه است.

ولتاژهای فازها بصورت زیر محاسبه خواهند شد:

$$V_{AN} = V_{AO} - V_{NO} = 2 V_{AO} / 3 - (V_{BO} + V_{CO}) / 3$$

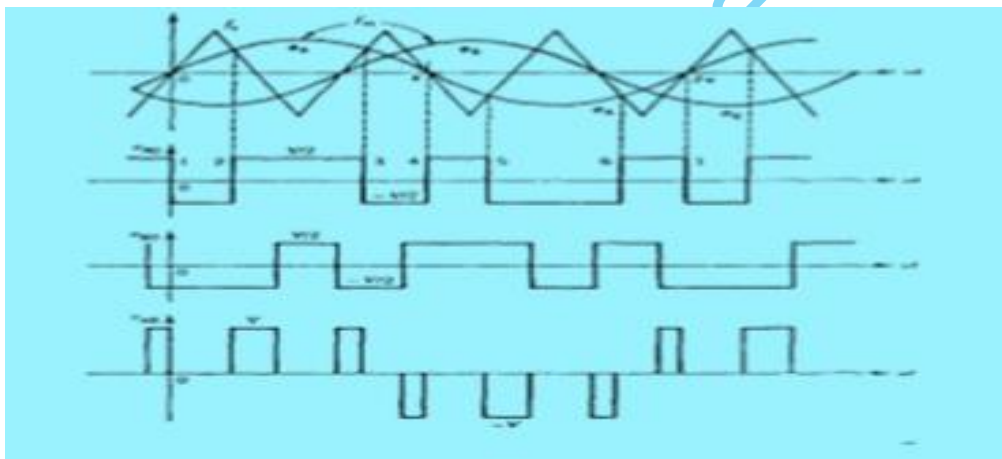
$$V_{BN} = V_{BO} - V_{NO} = 2 V_{BO} / 3 - (V_{AO} + V_{CO}) / 3$$

$$V_{CN} = V_{CO} - V_{NO} = 2 V_{CO} / 3 - (V_{AO} + V_{BO}) / 3$$

اینورترهای مدولاسیون پهنای باد (PWB)

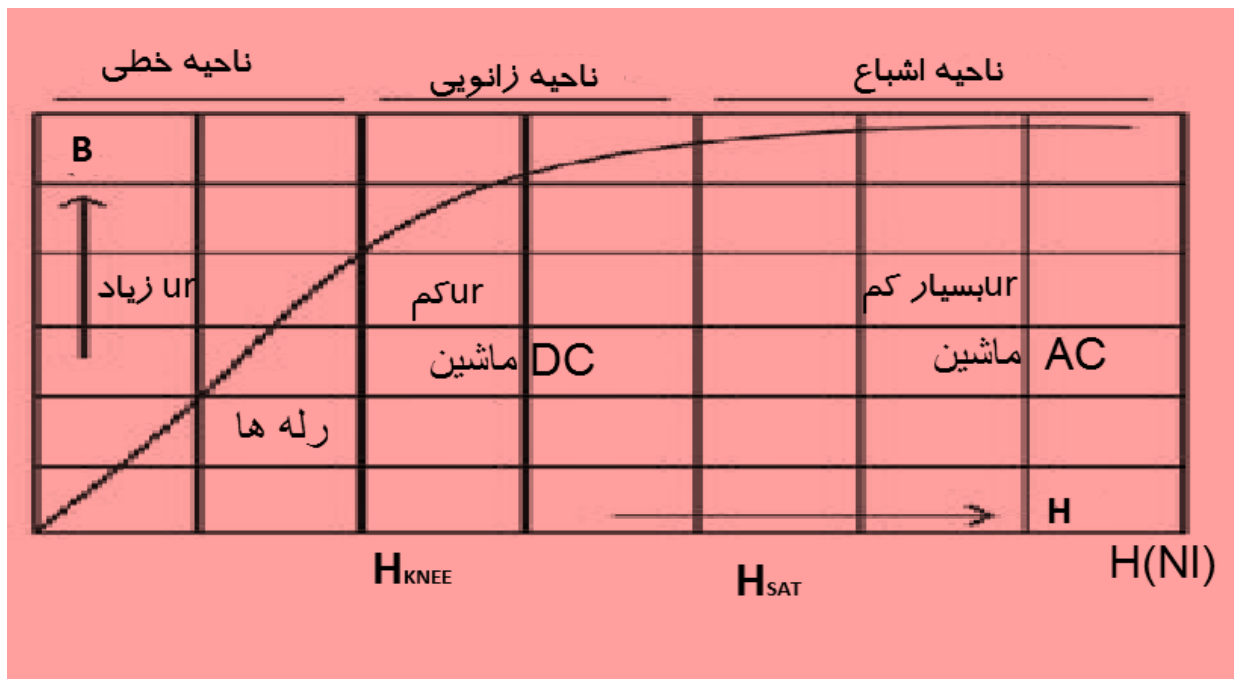
در بسیاری از کاربردها به ولتاژ متغیر نیاز داریم. بعنوان مثال می توان گفت در کنترل سرعت موتورهای القایی ولتاژ باید با فرکانس تغییر کند تا فرکانس شار ثابت بماند. (کنترل V/F)

ولتاژ خروجی اینورتر را می توان با تغییر عرض پالس هر نیم سیکل کنترل نمود. شکل زیر را در نظر بگیرید که در آنپل اینورتر تکفاز نمایش داده شده است:



زاویه آتش تریستورهای S2 و S3 با زاویه آتش تریستورهای S1 و S4 بمیزان γ درجه اختلاف فاز دارد که این امر باعث میشود ولتاژهای VAO و VBO و ولتاژ دوسر VAB مطابق شکلهای زیر باشد.

و عرض پالس در این ولتاژ γ است یا تغییر این زاویه می توان عرض پالس خروجی را تغییر داد.



منحنی B-H مواد پارامغناطیس و فرومغناطیس

I : ناحیه ی خطی (ناحیه ی اشباع نشده): در این ناحیه منحنی مغناطیسی تقریباً شکل خطی دارد در این ناحیه ضریب نفوذ مغناطیسی μ_r هسته زیاد می باشد که برای عمل کردن بعضی از رله ها به کار می رود.

II : ناحیه زانویی (خمیدگی): در این ناحیه منحنی مغناطیسی تغییرات زیادی ندارد و ضریب نفوذ مغناطیسی μ_r نسبتاً مقدار کمی دارد و ماشین های DC به دلایل کنترلی در ناحیه زانویی کار می کنند.

III : ناحیه اشباع (تخت) : در این ناحیه منحنی مغناطیسی تغییراتی ندارد و ضریب نفوذ مغناطیسی μ_r بسیار کم می باشد که در این حالت هسته اشباع شده است .

در ماشین های AC سه فاز و تکفاز و ترانسفورماتور ها نقطه کار ماشین به دلایل اقتصادی در ناحیه اشباع می باشد .

منابع : ماشین های الکتریکی پروفیسور بیم بهارا - ماشین های الکتریکی پروفیسور پی سی سن -

چاپ من - ماشین های الکتریکی کراوز - ماشین های الکتریکی فیتزجرالد

Dinmohamadi @ nima moharramkhani