

۱۴ - ۳ - راه‌اندازی ژنراتور شنت

استاتور

در این شرایط ولتاژی در سیم‌پیچی آرمیچر القا خواهد شد و خود تحریکی انجام نمی‌شود. برای رفع این مشکل، گردش رتور را متوقف می‌کنند. سرهای سیم‌پیچی تحریک را از سرهای سیم‌پیچی آرمیچر جدا می‌نمایند و با اتصال به منبع ولتاژ DC با ولتاژ مناسب، پس‌ماند مغناطیسی قطب‌ها «احیا» خواهد شد. مجدداً سرهای سیم‌پیچی تحریک را به سرهای سیم‌پیچی آرمیچر اتصال می‌دهند و ژنراتور را راه‌اندازی می‌کنند.

۲ - جهت جریان در سیم‌پیچی تحریک صحیح نمی‌باشد.

در این شرایط فورانی که در اثر عبور جریان از سیم‌پیچی تحریک ایجاد می‌شود با فوران ناشی از پس‌ماند مغناطیسی قطب‌ها هم‌جهت نیست و پس‌ماند مغناطیسی قطب‌ها را از بین می‌برد. برای رفع این مشکل، گردش رتور را متوقف می‌کنند. سرهای سیم‌پیچی تحریک را از سرهای سیم‌پیچی آرمیچر جدا می‌نمایند و پس‌ماند مغناطیسی قطب را احیا می‌کنند. سپس سرهای سیم‌پیچی آرمیچر اتصال می‌دهند و ژنراتور را راه‌اندازی می‌کنند.

۳ - جهت گردش رتور صحیح نباشد.

معمولاً بر روی بدنه ماشین‌های جریان مستقیم جهت گردش رتور را مشخص می‌کنند. در صورتی که رتور خلاف جهت گرداننده شود پلاریته نیروی محرکه القایی در سیم‌پیچی آرمیچر معکوس می‌شود. در نتیجه جهت جریان سیم‌پیچی تحریک عوض می‌شود و پس‌ماند مغناطیسی قطب را از بین می‌برد در این صورت مطابق بند ۱ باید پس‌ماند مغناطیسی قطب‌ها را

برای راه‌اندازی ژنراتور شنت کلیدهای S_1 و S_2 شکل (۲۳ - ۳) را باز می‌گذارند و مقاومت تنظیم‌کننده جریان تحریک R_{adj} را در حداقل مقدار خود قرار می‌دهند. سپس رتور را با سرعت نامی به گردش در می‌آورند تا فوران ناشی از پس‌ماند مغناطیسی قطب‌ها، نیروی محرکه القایی پس‌ماند در سیم‌پیچی آرمیچر القا کند و ولتاژی در پایانه‌های آرمیچر ایجاد نماید. در این لحظه با بستن کلید S_1 مدار تحریک موازی با مدار آرمیچر می‌شود و ولتاژ آرمیچر جریان ضعیفی از سیم‌پیچی تحریک عبور می‌دهد. در نتیجه فوران قطب‌ها افزایش می‌یابد و نیروی محرکه القایی بیش‌تری در سیم‌پیچی آرمیچر القا می‌کند. در این صورت ولتاژ پایانه‌های آرمیچر بیش‌تر می‌شود و جریان سیم‌پیچی تحریک زیادتر خواهد شد که منجر به افزایش دوباره نیروی محرکه القایی می‌شود. این عمل آنقدر ادامه می‌یابد تا قطب‌ها اشباع شوند. در این لحظه ولتاژ پایانه‌های آرمیچر در حداکثر مقدار خود ثابت خواهد شد. ژنراتور راه‌اندازی شده است و برای تنظیم ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T به مقدار نامی، مقاومت تنظیم‌کننده جریان تحریک R_{adj} را زیاد می‌کنند تا جریان تحریک کاهش یابد و ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T در حد نامی ثابت شود.

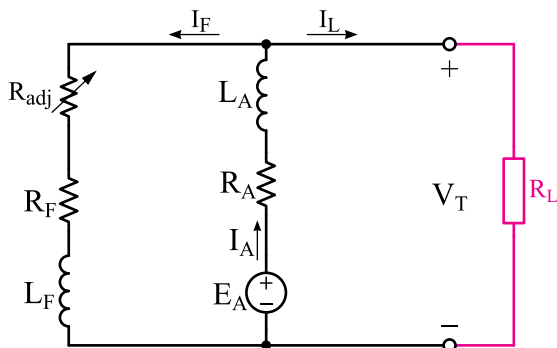
۱ - ۱۴ - ۳ - شرایط راه‌اندازی

برخی مواقع پس از به گردش در آوردن رتور، ژنراتور شنت راه‌اندازی نمی‌شود و اصطلاحاً «ولتاژگیری» نمی‌نماید. عواملی که سبب عدم راه‌اندازی ژنراتور شنت خواهند شد عبارتند از:

۱ - عدم وجود پس‌ماند مغناطیسی در قطب‌های

۱۵ - ۳ - مدار الکتریکی معادل ژنراتور شنت

محاسبه کمیت‌های الکتریکی ولتاژ، جریان و توان الکتریکی با استفاده از مدار معادل الکتریکی امکان‌پذیر است. در شکل (۲۴ - ۳) مدار الکتریکی معادل ژنراتور شنت نشان داده شده است.



شکل ۲۴ - ۳ مدار الکتریکی معادل ژنراتور تحریک موازی مدار معادل الکتریکی نشان می‌دهد مدار سیم‌پیچ تحریک، موازی با مدار سیم‌پیچی آرمیچر ارتباط داده شده است.

مدار الکتریکی ژنراتور شنت با روش پتانسیل گرهِ یا روش‌های دیگر می‌توان تحلیل کرد. معمولاً در تحلیل مدار الکتریکی اثرات مغناطیسی عکس‌العمل آرمیچر و کموتاسیون به دلیل پیچیدگی محاسبات در نظر گرفته نمی‌شود. روش متداول اندازه‌گیری اثرات مغناطیسی استفاده از منحنی مشخصه‌های ژنراتور است.

با نوشتن KCL برای گرهِ مدار تحریک و آرمیچر معادله (۱۹ - ۳) به دست می‌آید.

$$\text{KCL) } -I_A + I_F + I_L = 0 \quad (3-19)$$

با به کار بردن قوانین اهم مقادیر جریان‌های I_A و I_F به دست خواهد آمد.

$$I_F = \frac{V_T}{R_F + R_{adj}} \quad (3-20)$$

احیا نمود و پس رتور را در جهت صحیح به گردش در آورد و ژنراتور را راه‌اندازی کرد.

۴ - مقدار مقاومت تنظیم‌کننده جریان تحریک R_{adj} زیاد باشد.

در این شرایط جریان مدار تحریک کم‌تر از مقدار نامی خود می‌شود و ولتاژ ژنراتور در کم‌تر از ولتاژ نامی ثابت می‌شود. برای جلوگیری از بروز این مشکل به هنگام راه‌اندازی مقدار مقاومت تنظیم جریان تحریک R_{adj} را در حداقل مقدار خود یعنی صفر قرار می‌دهند.

۵ - سرعت گردش رتور کم‌تر از سرعت نامی باشد. در این شرایط نیروی محرکه کم‌تری در سیم‌پیچی آرمیچر القا می‌شود و ولتاژ ژنراتور در کم‌تر از ولتاژ نامی ثابت خواهد شد. برای جلوگیری از بروز این اشکال سرعت گردش محرک را افزایش می‌دهند تا به سرعت نامی برسد.

۲ - ۱۴ - ۳ - بهره‌برداری

پس از راه‌اندازی ژنراتور شنت با بستن کلید S_p شکل (۲۳ - ۳) بار به ژنراتور متصل خواهد شد و ژنراتور مورد بهره‌برداری قرار می‌گیرد. با اتصال بار به ژنراتور ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T کاهش می‌یابد. برای تنظیم ولتاژ، مقاومت تنظیم‌کننده جریان تحریک R_{adj} را کم می‌کنند تا جریان تحریک افزایش یابد و ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T به مقدار نامی تثبیت شود. بدیهی است با قطع بار، ولتاژ پایانه‌های ژنراتور افزایش می‌یابد که به منظور کاهش آن، مقدار R_{adj} را زیاد می‌کنند تا در اثر کاهش جریان تحریک ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T کاهش بیابد. این تنظیم‌ها در محدوده مقادیر نامی امکان‌پذیر است.

جریان مدار آرمیچر I_A از محل E_A بسوی V_T جاری است پس $E_A > V_T$ و خواهیم داشت.

$$I_A = \frac{E_A - V_T}{R_A} \quad (3-21)$$

از رابطه $P_{out} = V_T \cdot I_L$ جریان I_L به دست می آید.

$$I_L = \frac{P_{out}}{V_T} \quad (3-22)$$

تلفات تحریک از رابطه (۱۳ - ۳) و تلفات آرمیچر از رابطه (۱۴ - ۳) به دست می آید.

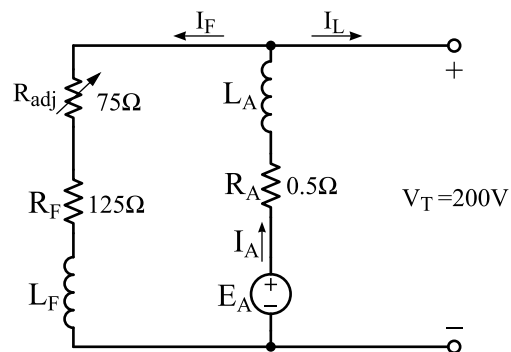
$$P_F = (R_F + R_{adj}) I_F^2$$

$$P_A = R_A I_A^2$$

مثال ۸ - ۳ - ژنراتور شنت 5 kW ، 200 V با مدار معادل الکتریکی مطابق شکل (۲۵ - ۳) در نظر است. مطلوب است:

الف - جریان آرمیچر I_A

ب - نیروی محرکه القایی آرمیچر



شکل ۲۵ - ۳

حل:

- از رابطه (۲۰ - ۳) جریان مدار تحریک I_F به دست می آید.

$$I_F = \frac{V_T}{R_F + R_{adj}} = \frac{200}{125 + 75} = 1 \text{ [A]}$$

- و از رابطه (۲۲ - ۳) جریان بار I_L به دست خواهد آمد.

$$I_L = \frac{P_{out}}{V_T} = \frac{5 \times 10^3}{200} = 25 \text{ [A]}$$

- از رابطه (۱۹ - ۳) جریان آرمیچر I_A به دست می آید.

$$\text{KCL) } -I_A + I_F + I_L = 0$$

$$-I_A + 1 + 25 = 0$$

$$I_A = 26 \text{ [A]}$$

- از رابطه (۲۱ - ۳) نیروی محرکه القایی آرمیچر E_A به دست می آید.

$$I_A = \frac{E_A - V_T}{R_A}$$

$$26 = \frac{E_A - 200}{0.5}$$

$$26 \times 0.5 = E_A - 200$$

$$E_A = 200 + 26 \times 0.5 = 213 \text{ [V]}$$

$$\text{KCL) } -I_A + I_F + I_L = 0$$

$$-\frac{140 - V_T}{1} + \frac{V_T}{30} + 16 = 0$$

- مخرج مشترک می گیریم.

$$\frac{-4200 + 30V_T + V_T + 480}{30} = 0$$

$$31V_T - 3720 = 0$$

$$V_T = \frac{3720}{31} = 120 \text{ [V]}$$

- اکنون با محاسبه V_T مقادیر جریان های I_A و I_F را از روابط (۲۰ - ۳) و (۲۱ - ۳) به دست می آید.

$$I_A = \frac{E_A - V_T}{R_A} = \frac{140 - 120}{1} = 20 \text{ [A]}$$

$$I_F = \frac{V_T}{R_F + R_{adj}} = \frac{120}{30 + 0} = 4 \text{ [A]}$$

- از رابطه (۱۳ - ۳) تلفات تحریک و از رابطه (۱۴ - ۳) تلفات آرمیچر به دست می آید.

$$P_F = (R_F + R_{adj})I_F^2 = (30 + 0) \times 4^2 = 480 \text{ [W]}$$

$$P_A = R_A I_A^2 = 1 \times 20^2 = 400 \text{ [W]}$$

پرسش ۵ - ۳

پرسش های کامل کردنی

۱ - در ژنراتور شنت مدار تحریک با مدار آرمیچر به صورت اتصال داده می شود و بین آن ها برقرار می باشد.

۲ - سیم پیچی تحریک بر روی قرار داده

مثال ۹ - ۳ - کمیت های الکتریکی ژنراتور شنت به شرح زیر است:

$$E_A = 140 \text{ [A]}, R_A = 1 \text{ [\Omega]}, R_F = 30 \text{ [\Omega]}$$

$$I_L = 16 \text{ [A]}, R_{adj} = 0 \text{ [\Omega]}$$

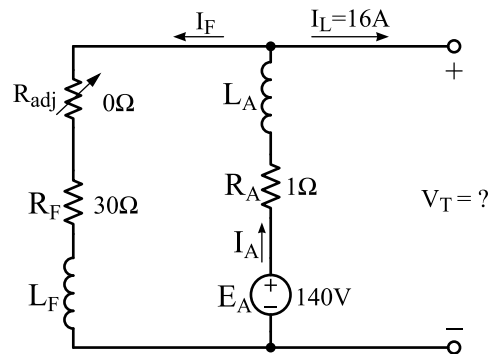
مطلوب است:

الف - ولتاژ ترمینال ژنراتور

ب - تلفات مسی آرمیچر و تحریک

حل:

- مدار معادل الکتریکی ژنراتور تحریک موازی را رسم می کنیم و کمیت های آن را می نویسیم.



- رابطه (۲۰ - ۳) را برای جریان تحریک می نویسیم:

$$I_F = \frac{V_T}{R_F + R_{adj}} = \frac{V_T}{30 + 0} = \frac{V_T}{30}$$

- رابطه (۲۱ - ۳) را برای جریان آرمیچر می نویسیم:

$$I_A = \frac{E_A - V_T}{R_A} = \frac{140 - V_T}{1}$$

- برای گره مدار تحریک و آرمیچر KCL می نویسیم. و مقادیر I_A ، I_F و I_L را جایگزین می کنیم.

شده است.

و کمیت‌های الکتریکی آن را معرفی کنید.
۷- چرا جهت جریان آرمیچر از سوی نیروی محرکه القایی E_A به سمت ترمینال‌های ژنراتور است؟

۳- برای اندازه‌گیری جریان تحریک از
و برای اندازه‌گیری ولتاژ پایانه‌های ماشین از استفاده می‌شود.

تمرین ۴-۳

پرسش‌های صحیح غلط

۱- ژنراتور شنت با جریان تحریک $2A$ و آرمیچر A ۱۲ مفروض است. مقاومت مدار تحریک و تنظیم‌کننده جریان تحریک روی هم 100Ω می‌باشد. اگر مقاومت سیم‌پیچی آرمیچر 0.5Ω باشد مطلوب است:

۱- سیم‌پیچی تحریک شنت با تعداد دور کم برای جریان زیاد طراحی شده است.

صحیح غلط

الف - ولتاژ ترمینال‌های ژنراتور

۲- از مقاومت متغیر R_{adj} برای تنظیم جریان تحریک استفاده می‌شود.

صحیح غلط

ب - توان خروجی ژنراتور

ج - نیروی محرکه القایی آرمیچر

۲- ژنراتور شنت 4 kW ، 200 V با راندمان 80% مفروض است. مقاومت مدار آرمیچر 0.2Ω و مدار تحریک 200Ω است. مطلوب است:

۳- روش متداول اندازه‌گیری اثرات مغناطیسی استفاده از منحنی مشخصه‌های ژنراتور است.

صحیح غلط

الف - نیروی محرکه القایی آرمیچر

پرسش‌های تشریحی

ب - توان تبدیل شده

ج - تلفات ثابت

۳- ژنراتور شنت توسط محرک با توان 10 اسب بخار گردانده می‌شود و ژنراتور ولتاژ 500 V و جریان 12 A به بار می‌دهد، اگر مقاومت مدار تحریک و آرمیچر باشد. مطلوب است:

۱- طرح ساختمانی ژنراتور شنت شکل (۲۷-۳) را توضیح دهید.

۲- نحوه راه‌اندازی ژنراتور را بنویسید.

۳- برای راه‌اندازی ژنراتور شنت چه نکاتی باید رعایت شود؟

الف - بازده ژنراتور

۴- در صورتی که پس‌ماند مغناطیس قطب‌های ژنراتور از بین برود چه باید کرد؟

ب - تلفات مسی

پ - تلفات ثابت

۳- مقاومت مدار تحریک و آرمیچر یک ژنراتور شنت به ترتیب 200Ω و 0.1Ω می‌باشد. اگر تلفات سیم‌پیچ تحریک 800 W و تلفات سیم‌پیچ آرمیچر 1000 W

۵- ژنراتور شنت به هنگام راه‌اندازی برعکس گردانده شده است. اکنون برای راه‌اندازی صحیح آن چه باید کرد؟

۶- مدار الکتریکی معادل ژنراتور شنت را رسم کنید

باشد مطلوب است:

الف - جریان آرمیچر و بار

ب - نیروی محرکه القایی آرمیچر

ج - بازده ژنراتور در صورتی که تلفات ثابت

$W = 1500$ باشد.

مطابق آنچه که در قسمت ۱۰ - ۳ توضیح داده شد

آزمایش بی‌باری را انجام می‌دهند.

منحنی مشخصه بی‌باری ژنراتور شنت مشابه منحنی

مشخصه بی‌باری ژنراتور تحریک مستقل است.

۱۷ - ۳ - منحنی مشخصه بارگذاری ژنراتور

شنت

منحنی مشخصه بارگذاری از آزمایش بارگذاری

به‌دست می‌آید و هدف تعیین تاثیر جریان بار I_L بر

ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T در سرعت n ثابت و جریان

تحریک I_F ثابت است.

برای انجام آزمایش بارگذاری، ژنراتور شنت را مطابق

مدار الکتریکی شکل (۲۶ - ۳) اتصال می‌دهند.

۱۶ - ۳ - منحنی مشخصه بی‌باری ژنراتور

شنت

منحنی مشخصه بی‌باری از آزمایش بی‌باری

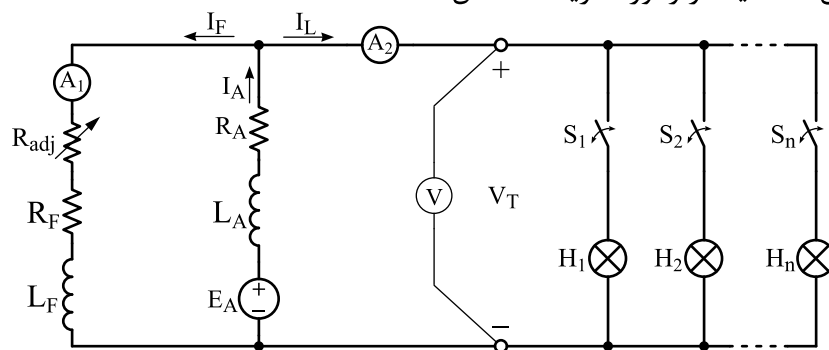
به‌دست می‌آید و هدف تعیین تاثیر جریان تحریک I_F

بر نیروی محرکه القایی آرمیچر E_A در سرعت ثابت

است. برای انجام آزمایش بی‌باری ژنراتور شنت، ابتدا

مدار سیم‌پیچی تحریک را از مدار سیم‌پیچی آرمیچر

جدا می‌کنند. سپس مانند یک ژنراتور تحریک مستقل



شکل ۲۶ - ۳ مدار الکتریکی آزمایش بارگذاری ژنراتور شنت

$$V_T = E_A - R_A I_A \quad (3-23)$$

در آزمایش بارگذاری سرعت و جریان تحریک ثابت

نگه داشته می‌شوند. لذا نیروی محرکه القایی E_A

مقداری ثابت خواهد داشت. جریان آرمیچر I_A متأثر از

جریان بار I_L است. پس با توجه به رابطه (۲۳ - ۳) ولتاژ

پایانه‌های ژنراتور V_T تابعی از جریان بار I_L می‌باشد.

در شکل (۲۶ - ۳) از لامپ‌های H_1 تا H_n به عنوان

آمپر متر A_1 جریان تحریک I_F و آمپر متر A_2 جریان

بار I_L و ولت متر V ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T را نشان

می‌دهند.

ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T از رابطه (۲۱ - ۳) به‌دست

می‌آید.

$$I_A = \frac{E_A - V_T}{R_A}$$

$$R_A I_A = E_A - V_T$$

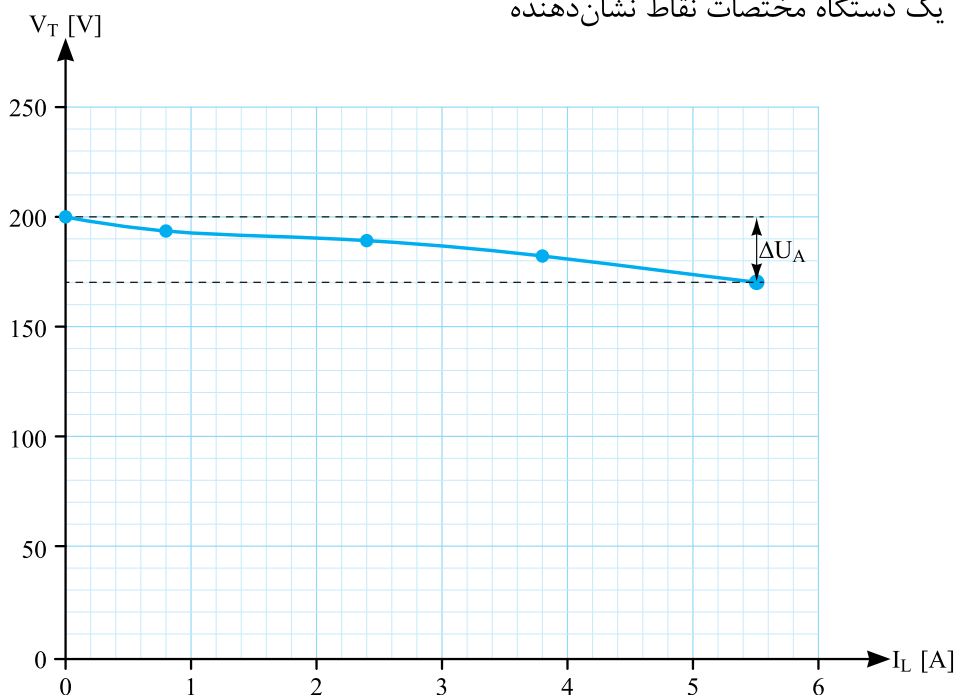
مقدار V_T به ازای جریان بار I_L معینی را مشخص می‌نمایند. این نقاط را به یکدیگر وصل می‌کنند تا «منحنی مشخصه بارداری» ژنراتور شنت به دست آید.

جدول (۵ - ۳) نتیجه آزمایش بارداری ژنراتور شنت ۱ kW، ۵/۵ A و ۲۰۰ V را در سرعت ۱۵۰۰ RPM نشان می‌دهد. این همان ماشینی است که بر روی آن آزمایش بی‌باری و باداری در بخش ۱۱ - ۳ انجام شده است.

I_L [A]	۰	۰/۸	۲/۴	۳/۸	۵/۵
V_T [V]	۲۰۰	۱۹۳/۵	۱۸۹	۱۸۲	۱۷۰

جدول ۵ - ۳ نتیجه آزمایش بارداری ژنراتور شنت

نقاط نشان‌دهنده‌ی مقدار هر ولتاژ به ازای جریان بار معین جدول (۵ - ۳) در شکل (۲۷ - ۳) نشان داده شده است. با اتصال نقاط به یکدیگر منحنی مشخصه بارداری ترسیم شده است.



شکل ۲۷ - ۳ منحنی مشخصه بارداری ژنراتور شنت

بار و از کلیدهای S_1 تا S_n برای اتصال آن‌ها به پایانه‌های ژنراتور استفاده شده است.

۱ - ۱۷ - ۳ - آزمایش بارداری

برای انجام آزمایش بارداری ابتدا رتور ژنراتور توسط محرک با سرعت ثابت گردانده می‌شود. سپس با کاهش مقاومت تنظیم‌کننده جریان تحریک R_{adj} جریان تحریک را افزایش می‌دهند تا ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T به مقدار نامی برسد. اکنون کلیدهای S_1 تا S_n شکل (۲۶ - ۳) را به ترتیب می‌بندند و با روشن کردن لامپ‌های H_1 تا H_n جریان بار I_L را طی چند مرحله افزایش می‌دهند و در هر مرحله مقادیر ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T که توسط ولت‌متر V و جریان بار I_L که توسط آمپر‌متر A_p اندازه‌گیری می‌شوند را در جدولی یادداشت می‌نمایند. این کار آنقدر ادامه می‌یابد تا جریان بار I_L به مقدار جریان نامی ژنراتور برسد.

سپس روی یک دستگاه مختصات نقاط نشان‌دهنده

فعالیت ۳-۳- با استفاده از برنامه *Excel* نمودار مربوط به جدول (۵-۳) را رسم نمایید.

مثال ۹-۴- منحنی مشخصه بارداری شکل (۲۷-۳) مربوط به ژنراتور شنت با مقاومت اهمی سیم پیچی آرمیچر $R_A = 1/25 \Omega$ است. به ازای جریان بار $I_L = 5/5 A$ درصد تنظیم ولتاژ V_R را به دست آورید.

حل:

با توجه به منحنی مشخصه بارداری به دست می آوریم:

$$I_L = 0 \Rightarrow V_T = E_A = 200 [V]$$

$$I_L = 5/5 [A] \Rightarrow V_T = 170 [V]$$

با توجه به رابطه (۸-۳) درصد تنظیم ولتاژ به دست می آید.

$$\%V_R = \frac{E_A - V_T}{V_T} \times 100$$

$$\%V_R = \frac{200 - 170}{170} \times 100 = \%17$$

۱۸-۳- کاربرد ژنراتور شنت

ژنراتور شنت بیش از ژنراتورهای تحریک مستقل کاربرد پیدا می کند زیرا به منبع ولتاژ مستقل برای تحریک احتیاج ندارد.

از طرفی سیم پیچی آرمیچر ژنراتورهای شنت، موظف به تامین جریان بار I_L و جریان تحریک I_F است. بنابراین سیم پیچی آرمیچر ژنراتور شنت تحت جریان بیش تری نسبت به ژنراتور تحریک مستقل قرار می گیرد. به همین دلیل افت ولتاژ ناشی از مقاومت

اهمی سیم پیچی آرمیچر $R_A I_A$ و اثرات مغناطیسی آرمیچر E بیش تر خواهد شد. این موضوع از مقایسه مثال های (۷-۴) و (۹-۴) کاملاً مشهود است.

ژنراتورهای شنت در شارژ باتری ها و تغذیه تحریک ژنراتورهای نیروگاه ها کاربرد دارند.

پرسش ۶-۳

۱- نحوه انجام آزمایش بارداری ژنراتور شنت را شرح دهید.

۲- هدف از انجام آزمایش بارداری را بنویسید.

۳- بین ژنراتورهای شنت با ژنراتورهای تحریک مستقل از دیدگاه کاربرد، مقایسه ای انجام دهید.

۴- کاربرد ژنراتور شنت را بنویسید.

تمرین ۵-۳

۱- نتایج آزمایش بی باری و بارداری ژنراتور شنت $400 V$ ، $40 kW$ با مقاومت اهمی سیم پیچ آرمیچر $R_A = 0/3 \Omega$ و سیم پیچ تحریک $R_F = 300 \Omega$ به شرح زیر است:

$I_F [A]$	0/2	0/4	0/6	0/8	1	1/2	1/4	1/5
$E_A [V]$	147	278	374	425	457	485	512	523

$I_L [A]$	0	20	30	50	70	80	100
$V_T [V]$	450	440	433	416	393	379	346

مطلوب است:

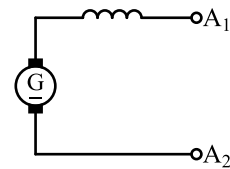
الف- افت ولتاژ ناشی از اثرات مغناطیسی در بار نامی

ب- جریان سیم پیچ تحریک و آرمیچر در بار نامی

۱۹-۳- ژنراتورهای جریان مستقیم با تحریک

سری

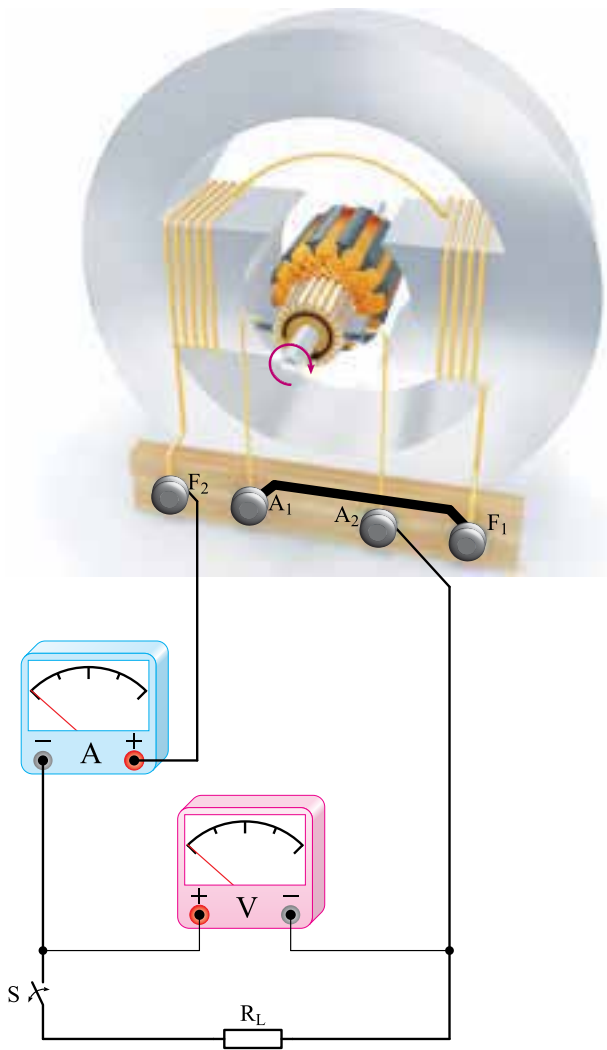
ژنراتور جریان مستقیم با تحریک سری را به اختصار «ژنراتور سری^۱» گویند. در ژنراتور سری مدار تحریک با مدار آرمیچر به صورت سری اتصال داده می‌شود و بین آن‌ها ارتباط الکتریکی برقرار می‌باشد. نقشه اختصاری ژنراتور سری در شکل (۲۸-۳) نشان داده شده است.



شکل ۲۸-۳ نقشه اختصاری ژنراتور سری

طرح ساختمانی ژنراتور سری در شکل (۲۹-۳) نشان داده شده است.

استاتور دارای قطب‌های برجسته می‌باشد. سیم‌پیچی تحریک بر روی قطب‌ها قرار داده شده است. این سیم‌پیچی با تعداد دور کم برای جریان زیاد به گونه‌ای طراحی می‌شود تا نیروی محرکه مغناطیسی ($\theta = NI$) مورد نیاز را تامین نماید. سیم‌پیچی تحریک، سری با سیم‌پیچی آرمیچر اتصال داده شده است. لذا جریان سیم‌پیچی تحریک برابر جریان آرمیچر می‌باشد و ولتاژ سیم‌پیچی تحریک با عبور جریان آرمیچر از سیم‌پیچ تحریک تامین می‌شود. مصرف کننده R_L توسط کلید S به ترمینال‌های A_1 و A_2 آرمیچر اتصال داده شده است. با بستن کلید S مقاومت بار و سیم‌پیچ تحریک با سیم‌پیچ آرمیچر به صورت سری در می‌آیند و از ولتاژ و جریان آرمیچر تغذیه می‌کنند. جریان این مدار سری توسط آمپر متر A و ولتاژ پایانه‌های ماشین V_T توسط ولت متر V اندازه‌گیری می‌شود.



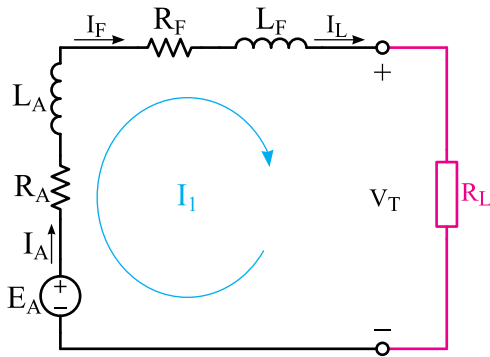
شکل ۲۹-۳ طرح ساختمانی ژنراتور سری

۲۰-۳- راه‌اندازی ژنراتور سری

برای راه‌اندازی ژنراتور سری کلید S شکل (۲۹-۳) را باز می‌گذارند. سپس رتور را با سرعت نامی به گردش در می‌آورند تا فوران ناشی از پس‌ماند مغناطیسی قطب‌ها، نیروی محرکه القایی پس‌ماند E_0 در سیم‌پیچی آرمیچر القا کند. در این لحظه ولتاژ پایانه‌های ژنراتور به حداقل مقدار خود که برابر نیروی محرکه القایی پس‌ماند E_0 است می‌رسد. در این حال ژنراتور راه‌اندازی شده است و آماده برای اتصال به بار است.

۱ - ۲۰ - ۳ - بهره‌برداری

محاسبه کمیت‌های الکتریکی ولتاژ، جریان و توان با استفاده از مدار معادل الکتریکی امکان‌پذیر است. در شکل (۳۰ - ۳) مدار الکتریکی معادل ژنراتور سری نشان داده شده است.



شکل ۳۰ - ۳ مدار الکتریکی معادل ژنراتور تحریک سری

این مدار معادل نشان می‌دهد مدار سیم‌پیچی تحریک، به صورت سری با مدار سیم‌پیچی آرمیچر ارتباط داده شده است.

مدار الکتریکی ژنراتور سری با روش جریان حلقه یا روش‌های دیگر قابل تحلیل است. معمولاً در تحلیل مدار الکتریکی، اثرات مغناطیسی عکس‌العمل آرمیچر و کموتاسیون به دلیل پیچیدگی محاسبات در نظر گرفته نمی‌شود. روش متداول اندازه‌گیری اثرات مغناطیسی استفاده از منحنی مشخصه‌های ژنراتور است.

با نوشتن KVL برای حلقه مدار الکتریکی معادل سیم‌پیچی‌های آرمیچر و تحریک معادل (۲۳ - ۳) به‌دست می‌آید.

$$-E_A + R_A I_L + R_F I_L + V_T = 0 \quad (3-24) \text{ (KVL)}$$

جریان حلقه I_1 از محل جریان‌های I_F ، I_A و I_L می‌گذرد و رابطه (۲۵ - ۳) به‌دست می‌آید.

$$I_A = I_F = I_L = I_1 \quad (3-25)$$

پس از راه‌اندازی ژنراتور تحریک سری با بستن کلید S شکل (۲۹ - ۳) بار به پایانه‌های ژنراتور متصل خواهد شد و مدار سری شامل بار، سیم‌پیچی تحریک و سیم‌پیچی آرمیچر ایجاد می‌شود. نیروی محرکه القایی پس‌ماند E_0 سیم‌پیچی آرمیچر، جریان ضعیفی در مدار سری متشکل از بار، سیم‌پیچی تحریک و سیم‌پیچی آرمیچر جاری می‌نماید. این جریان، فوران مغناطیسی قطب‌ها را افزایش می‌دهد تا نیروی محرکه القایی بیش‌تری در سیم‌پیچی آرمیچر القا شود. لذا ولتاژ پایانه‌های ژنراتور افزایش می‌یابد. با افزایش ولتاژ پایانه‌ها، جریان بار زیاد می‌شود. این جریان هنگام عبور از سیم‌پیچی تحریک فوران قطب‌ها را دوباره افزایش می‌دهد. این عمل آنقدر ادامه می‌یابد تا ولتاژ پایانه‌های ژنراتور ثابت شود.

۲ - ۲۰ - ۳ - شرایط راه‌اندازی

برخی مواقع پس از به‌گردش در آوردن رتور ژنراتور سری و اتصال به بار، ژنراتور راه‌اندازی نمی‌شود و «ولتاژگیری» نمی‌کند. عواملی که سبب عدم راه‌اندازی ژنراتور تحریک سری خواهند شد عبارت است از:

- ۱ - پس‌ماند مغناطیسی در قطب‌ها وجود ندارد.
 - ۲ - جهت جریان سیم‌پیچی تحریک صحیح نیست.
 - ۳ - جهت گردش رتور صحیح نیست.
 - ۴ - سرعت گردش رتور کم‌تر از سرعت نامی است.
- برای رفع اشکال ناشی از عوامل بالا مطابق آنچه که در بخش ۱ - ۱۴ - ۳ توضیح داده شد اقدام می‌شود.

۲۱ - ۳ - مدار الکتریکی معادل ژنراتور سری

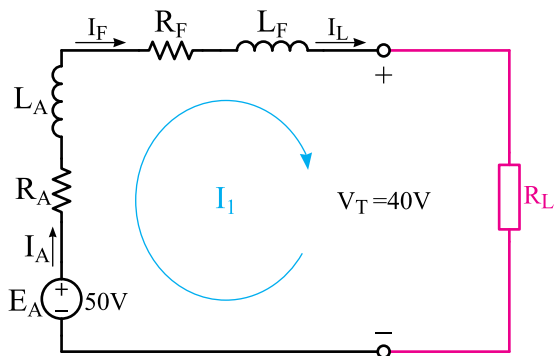
- KVL را طبق رابطه (۳ - ۲۴) برای جریان حلقه I_1 می‌نویسیم:

$$\begin{aligned} \text{KVL)} \quad & -E_A + R_A I_1 + R_F I_1 + V_T = 0 \\ & -E_A + 0.2(5) + 0.3(5) + 200 = 0 \\ & -E_A + 1 + 1.5 + 200 = 0 \\ & E_A = 202.5 \text{ [V]} \end{aligned}$$

مثال ۱۱-۳ - ژنراتور جریان مستقیم تحریک سری با نیروی محرکه القایی آرمیچر $V = 50$ و ولتاژ ترمینال $V = 40$ مفروض است. مقاومت مدار تحریک و آرمیچر روی هم 0.8Ω است. مطلوب است:

الف - توان خروجی
ب - بازده در صورتی که تلفات ثابت 75 W باشد.
حل:

- ابتدا مدار معادل الکتریکی ژنراتور تحریک سری را رسم می‌کنیم و کمیت‌های الکتریکی آن را می‌نویسیم و جریان حلقه I_1 را نشان می‌دهیم.



- KVL را طبق رابطه (۳ - ۲۴) برای جریان حلقه I_1 می‌نویسیم:

$$\text{KVL)} \quad -E_A + R_A I_1 + R_F I_1 + V_T = 0$$

با توجه به رابطه (۳ - ۲۵) جریان I_L را جایگزین I_1 در رابطه (۳ - ۲۴) می‌شود.

$$-E_A + R_A I_L + R_F I_L + V_T = 0$$

از I_L فاکتور گرفته می‌شود و رابطه (۳ - ۲۶) به دست می‌آید.

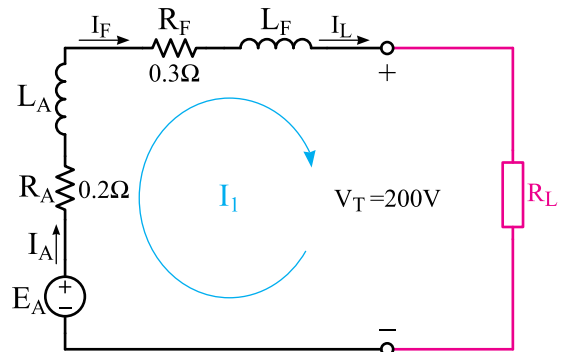
$$-E_A + (R_A + R_F) I_L + V_T = 0$$

$$V_T = E_A - (R_A + R_F) I_L \quad (3-26)$$

مثال ۱۰-۳ - ژنراتور جریان مستقیم تحریک سری 1 kW ، $V = 200$ با مدار معادل الکتریکی مطابق شکل (۳ - ۳۱) در نظر است. مطلوب است:

الف - جریان بار

ب - نیروی محرکه القایی آرمیچر



شکل ۳-۳۱

- از رابطه (۳ - ۲۲) جریان بار به دست می‌آید.

$$I_L = \frac{P_{\text{out}}}{V_T} = \frac{1 \times 10^3}{200} = 5 \text{ [A]}$$

- از رابطه (۳ - ۲۵) خواهیم داشت:

$$I_A = I_F = I_L = I_1 = 5 \text{ [A]}$$

- در ژنراتور تحریک سری طبق رابطه (۲۶ - ۳)،
 $I_A = I_F$ است. با جایگزینی I_A به جای I_F خواهیم داشت:

$$P_A + P_F = R_A I_A^2 + R_F I_F^2$$

$$P_A + P_F = (R_A + R_F) I_A^2$$

$$P_A + P_F = (0/8)(12/5)^2 = 125 [W]$$

- تلفات کل از رابطه (۳ - ۳) به دست می آید.

$$\Delta P = P_{mec} + P_{core} + P_a + P_F$$

$$\Delta P = 75 + 125 = 200 [W]$$

- توان ورودی از رابطه (۴ - ۳) به دست می آید.

$$\Delta P = P_{in} - P_{out}$$

$$P_{in} = P_{out} + \Delta P$$

$$P_{in} = 500 + 200 = 700 [W]$$

- بازده از رابطه (۵ - ۳) به دست می آید.

$$\% \eta = \frac{P_{out}}{P_{in}} \times 100$$

$$\% \eta = \frac{500}{700} \times 100 = \% 71$$

پرسش ۳ - ۷

طرح ساختمانی ژنراتور تحریک سری شکل (۲۹ - ۳) را توضیح دهید.

۲ - نحوه راه اندازی ژنراتور تحریک سری را بنویسید.

۳ - چه نکاتی را هنگام راه اندازی ژنراتور تحریک

- مقادیر R_A و R_F به صورت $0/8$ داده شده است. بنابراین از جریان I_1 در رابطه (۲۴ - ۳) فاکتور می گیریم.

$$KVL1) -E_A + (R_A + R_F)I_1 + V_T = 0$$

- مقادیر را جایگزین و مقدار جریان حلقه I_1 را به دست می آوریم.

$$-50 + (0/8)I_1 + 40 = 0$$

$$0/8 I_1 = 10$$

$$I_1 = 12/5 [A]$$

- جریان حلقه I_1 از محل جریان های I_A ، I_F و I_L می گذرد و طبق رابطه (۲۵ - ۳) داریم:

$$I_A = I_F = I_L = I_1 = 12/5 [A]$$

- توان خروجی از رابطه (۲ - ۳) به دست می آید.

$$P_{out} = V_T \cdot I_L$$

$$P_{out} = 40 \times 12/5 = 500 [W]$$

- تلفات تحریک از رابطه (۲۶ - ۳) و تلفات آرمیچر از رابطه (۱۴ - ۳) به دست می آید.

$$P_F = R_F I_F^2$$

$$P_A = R_A I_A^2$$

- تلفات مسی از حاصل جمع تلفات تحریک و آرمیچر به دست می آید.

$$P_A + P_F = R_A I_A^2 + R_F I_F^2$$

سری باید رعایت کرد؟

۴ - چرا به هنگام راه‌اندازی ژنراتورهای تحریک سری، قطب‌ها باید پس‌ماند مغناطیسی داشته باشند؟

۵ - مدار معادل الکتریکی ژنراتور تحریک سری را رسم کنید و کمیت‌های الکتریکی آن را معرفی کنید.

۶ - در ژنراتور تحریک سری چرا ولتاژ پایانه‌ها V_T کوچک‌تر از نیروی محرکه القایی آرمیچر E_A است؟

تمرین ۶ - ۳

۱ - یک ژنراتور جریان مستقیم تحریک سری 10 kW که جریان تحریک آن 10 A است دارای تلفات مکانیکی 650 W و تلفات آهنی 50 W و مقاومت سیم‌پیچی آرمیچر 3Ω و سیم‌پیچی $3/5 \Omega$ می‌باشد. مطلوب است:

الف - تلفات کل

ب - توان ورودی ژنراتور

پ - توان الکترومغناطیسی

ت - نیروی محرکه القایی آرمیچر

۲ - یک ژنراتور تحریک سری 200 V ، 12 kW با بازده 80% دارای مقاومت آرمیچر 0.2Ω و تحریک 0.3Ω می‌باشد. مطلوب است:

الف - تلفات مسی ژنراتور

ب - تلفات ثابت ژنراتور

۳ - یک ژنراتور سری 200 V ، 150 A دارای ۶ قطب می‌باشد. سیم‌پیچی آرمیچر دارای 600 هادی و به صورت حلقوی ساده سیم‌بندی شده است. اگر مقاومت آرمیچر و تحریک به ترتیب 0.2Ω و 0.4Ω باشد مطلوب است:

الف - نیروی محرکه القایی آرمیچر

ب - سرعت ژنراتور در صورتی که فوران هر قطب 21 mwb باشد.

۲۲ - ۳ - منحنی مشخصه بی‌باری ژنراتور

سری

برای انجام آزمایش بی‌باری ژنراتور سری ابتدا مدار سیم‌پیچی تحریک را از مدار سیم‌پیچی آرمیچر جدا می‌کنند؛ سپس همانند یک ژنراتور تحریک مستقل مطابق آنچه در قسمت ۱۰ - ۳ توضیح داده شد آزمایش بی‌باری را انجام می‌دهند.

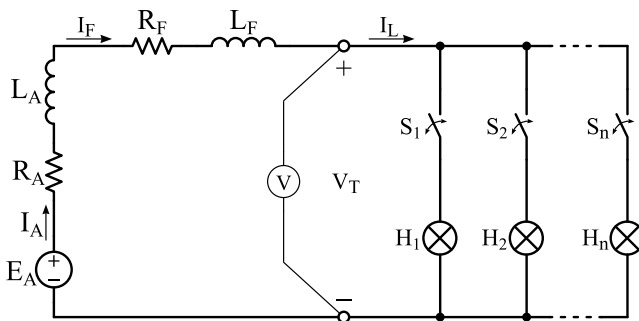
منحنی مشخصه بی‌باری ژنراتور سری مشابه منحنی مشخصه بی‌باری ژنراتور تحریک مستقل است.

۲۳ - ۳ - منحنی مشخصه بارداری ژنراتور

تحریک سری

منحنی مشخصه بارداری ژنراتور تحریک سری از آزمایش بارداری به‌دست می‌آید و هدف تعیین تاثیر جریان بار I_L بر ولتاژ پایانه‌های ژنراتور V_T در سرعت n ثابت است.

برای انجام آزمایش بارداری، ژنراتور تحریک سری را مطابق مدار الکتریکی شکل (۳۲ - ۳) اتصال می‌دهند.



شکل ۳۲ - ۳ مدار الکتریکی آزمایش بارداری ژنراتور تحریک سری