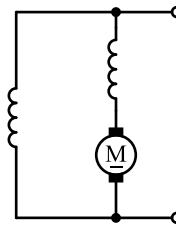


۱۳- ۴- موتورهای جریان مستقیم با تحریک

کمپوند

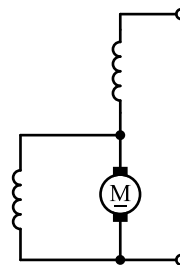
موتورهای جریان مستقیم با تحریک کمپوند را به اختصار «موتور کمپوند» گویند. در موتور کمپوند فوران قطب‌ها «ترکیبی^۱» از فوران دو سیم‌پیچی تحریک موازی و سری است.

اگر سیم‌پیچی آرمیچر ابتدا با سیم‌پیچی تحریک سری و سپس با سیم‌پیچی تحریک موازی ارتباط پیدا کند، موتور را «کمپوند با شنت بلند» گویند. علامت اختصاری موتور کمپوند با شنت بلند در شکل (۴-۳۲) نشان داده شده است.



شکل ۴-۳۲ موتور کمپوند با شنت بلند

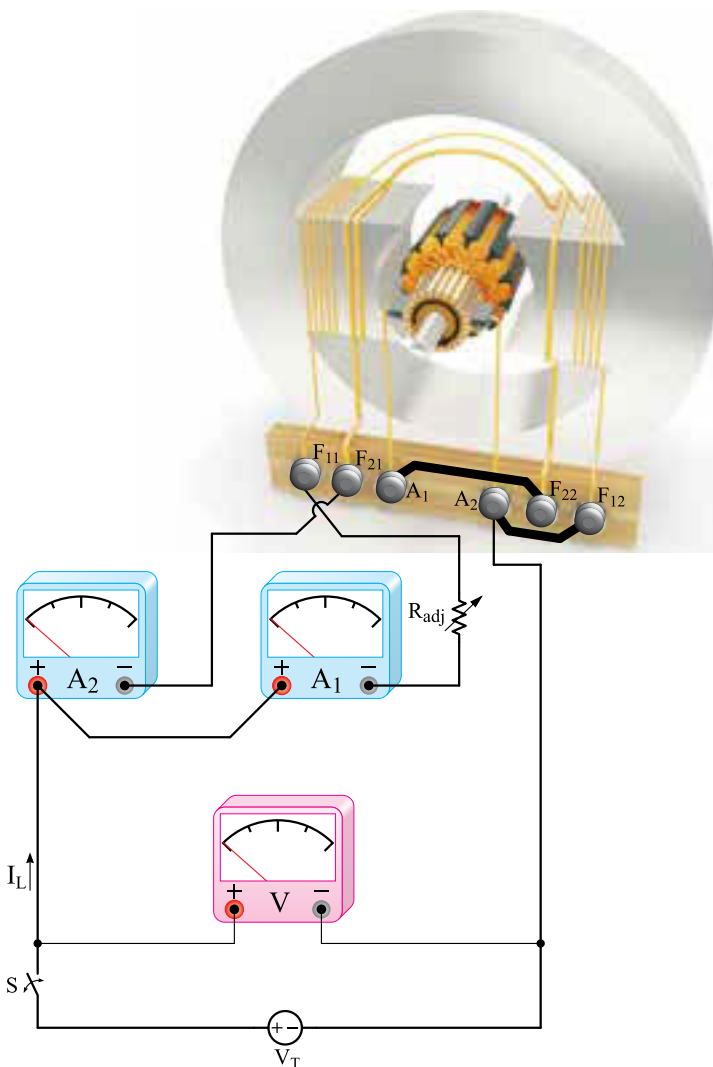
اگر سیم‌پیچی آرمیچر ابتدا با سیم‌پیچی تحریک موازی و سپس با سیم‌پیچی سری ارتباط پیدا کند موتور «کمپوند با شنت کوتاه» گویند. علامت اختصاری موتور کمپوند با شنت کوتاه در شکل (۴-۳۳) نشان داده شده است.



شکل ۴-۳۳ موتور کمپوند با شنت کوتاه

در موتورهای کمپوند با شنت بلند یا کوتاه، سیم‌پیچی‌های تحریک موازی یا سری به گونه‌ای با سیم‌پیچی آرمیچر ارتباط داده می‌شوند تا فوران‌های آن‌ها هم جهت شود و «موتور کمپوند اضافی» باشد. در صورتی که فوران سیم‌پیچی تحریک موازی و سری هم جهت نباشد در این صورت موتور، «کمپوند نقصانی» خواهد شد.

طرح ساختمانی موتور کمپوند با شنت بلند در شکل (۴-۳۴) نشان داده شده است.

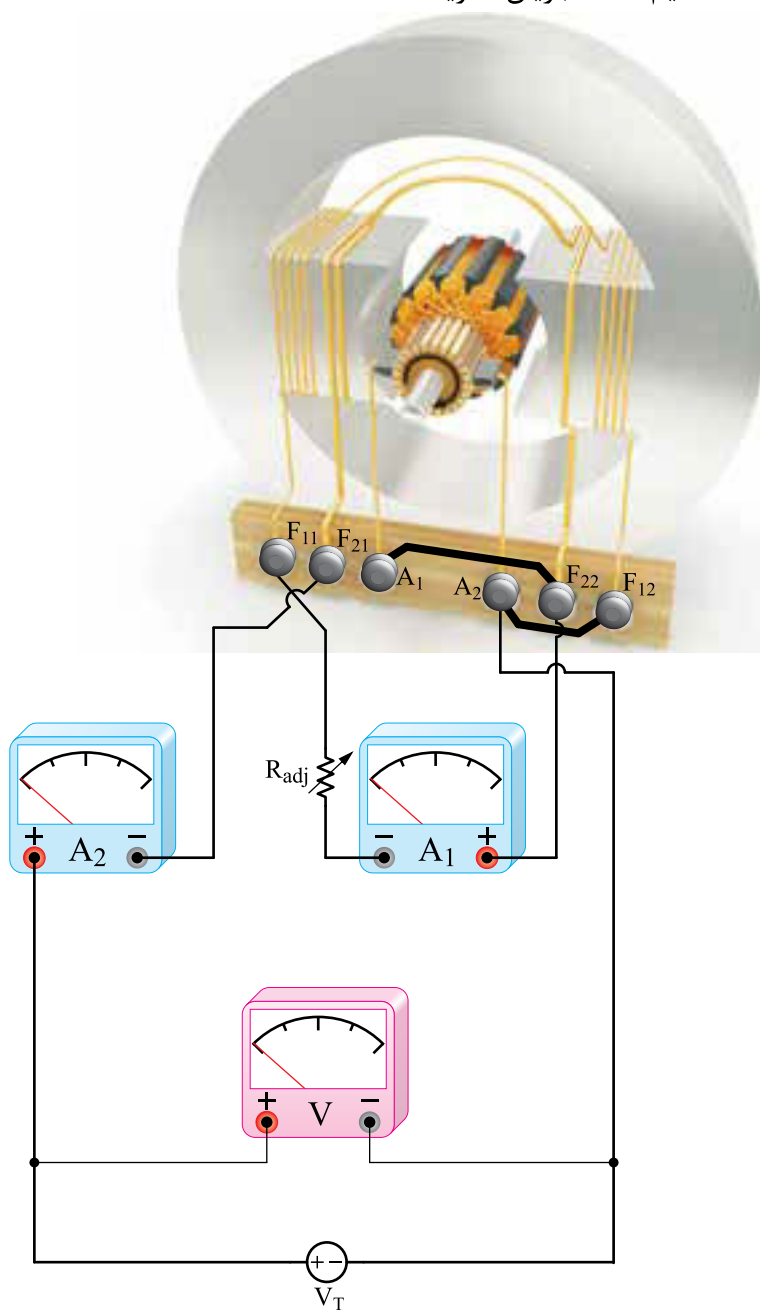


شکل ۴-۳۴ طرح ساختمانی موتور کمپوند با شنت بلند

سیم‌پیچی تحریک سری با تعداد دور کم برای جریان زیاد و سیم‌پیچی تحریک موازی با تعداد دور زیاد برای جریان‌های کم به دور قطب‌ها پیچیده شده است. سر و ته سیم‌پیچی تحریک موازی با حروف F_{11} و F_{12} و سیم‌پیچی تحریک سری با حروف F_{21} و F_{22} مشخص شده است. برای تغییر و تنظیم جریان سیم‌پیچی تحریک موازی از مقاومت تنظیم‌کننده جریان تحریک

استفاده شده است و برای اندازه‌گیری ولتاژ V_T از ولت‌متر V استفاده شده است. شکل (۳۵ - ۴) نشان داده شده است.

طرح ساختمانی موتور کمپوند با شنت کوتاه در شکل (۳۵ - ۴) نشان داده شده است.

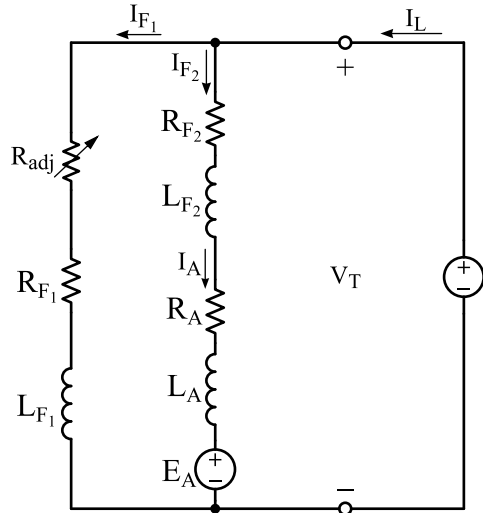


شکل ۳۵ - ۴ طرح ساختمانی موتور کمپوند با شنت کوتاه

۱ - ۱۳ - ۴ - مدار الکتریکی معادل موتور کمپوند

با شنت بلند

مدار الکتریکی معادل موتور کمپوند با شنت بلند با توجه به طرح ساختمانی شکل (۳۴ - ۴) در شکل (۳۶ - ۴) نشان داده شده است.



شکل ۳۶ - ۴ مدار الکتریکی معادل موتور کمپوند با شنت بلند

در این شکل:

R_{F1} مقاومت اهمی مدار تحریک موازی

L_{F1} ضریب خودالقایی سیم‌پیچ تحریک موازی

R_{F2} مقاومت اهمی مدار تحریک سری

L_{F2} ضریب خودالقایی سیم‌پیچ تحریک سری

مدار الکتریکی معادل موتور کمپوند با شنت بلند را با روش پتانسیل‌گره یا روش‌های دیگر می‌توان تحلیل کرد. از آنجایی که در حالت پایدار جریان موتور DC است و فرکانس ندارد لذا در نوشتن معادلات جریان و ولتاژ از اثرات خودالقایی L_{F1} ، L_{F2} و L_A صرف‌نظر خواهد شد.

با نوشتن KCL برای گره مدار تحریک سری و موازی با منبع ولتاژ، معادله (۲۴ - ۴) به دست می‌آید.

$$KCL) -I_L + I_{F2} + I_{F1} = 0 \quad (4-24)$$

مدار تحریک سری با مدار آرمیچر، سری شده است. لذا:

$$I_A = I_{F2} \quad (4-25)$$

با به‌کار بردن قانون اهم مقادیر جریان‌ها به دست خواهد آمد.

$$I_{F1} = \frac{V_T}{R_{F1} + R_{adj}} \quad (4-26)$$

$$I_A = I_{F2} = \frac{V_T - E_A}{R_A + R_{F2}} \quad (4-27)$$

از رابطه $P_{in} = V_T \cdot I_L$ جریان I_L به دست می‌آید.

$$I_L = \frac{P_{in}}{V_T} \quad (4-28)$$

تلفات تحریک موازی از رابطه (۲۹ - ۴) و تلفات تحریک سری از رابطه (۳۰ - ۴) و تلفات آرمیچر از رابطه (۳۱ - ۴) به دست می‌آیند.

$$P_{F1} = (R_{F1} + R_{adj}) I_{F1}^2 \quad (4-29)$$

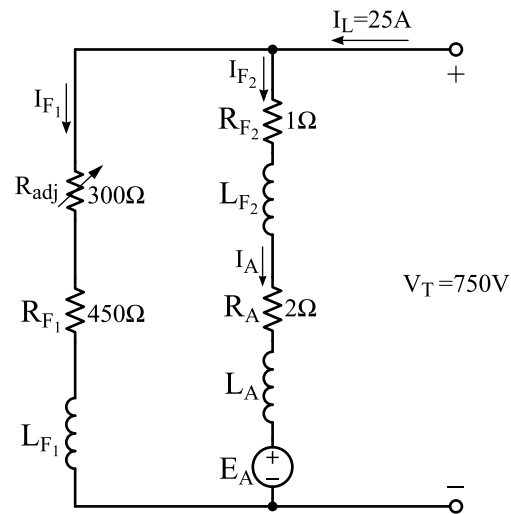
$$P_{F2} = R_{F2} I_{F2}^2 \quad (4-30)$$

$$P_A = R_A I_A^2 \quad (4-31)$$

مثال ۹-۴ - موتور کمپوند با شنت بلند $V = 750$ ،
 با 25 A مدار الکتریکی معادل مطابق شکل (۳۷-۴)
 در نظر است. مطلوب است:

الف) نیروی محرکه القایی آرمیچر

ب) بازده در صورتی که تلفات ثابت 1522 W
 باشد.



شکل ۳۷-۴

حل:

- برای محاسبه نیروی محرکه الکتریکی ابتدا جریان
 مدار تحریک موازی و سپس جریان مدار تحریک سری
 و آرمیچر به دست می آید.

$$I_{F1} = \frac{V_T}{R_{F1} + R_{adj}} = \frac{750}{450 + 300} = 1\text{ [A]}$$

$$\text{KCL) } -I_L + I_{F2} + I_{F1} = 0$$

$$-25 + I_{F2} + 1 = 0$$

$$I_{F2} = 24\text{ [A]}$$

$$I_{F2} = I_A = 24\text{ [A]}$$

$$I_A = I_{F2} = \frac{V_T - E_A}{R_A + R_{F2}}$$

$$24 = \frac{750 - E_A}{1 + 2}$$

$$24 \times 3 = 750 - E_A$$

$$E_A = 750 - 72 = 678\text{ [V]}$$

- برای محاسبه بازده، تلفات مسی نیاز می باشد. لذا
 تلفات تحریک ها و آرمیچر را از روابط (۲۹-۴)،
 (۳۰-۴) و (۳۱-۴) به دست می آوریم.

$$P_{F1} = (R_{F1} + R_{adj}) I_{F1}^2$$

$$P_{F1} = (450 + 300) \times 1^2 = 750\text{ [W]}$$

$$P_{F2} = R_{F2} I_{F2}^2$$

$$P_{F2} = 1 \times 24^2 = 576\text{ [W]}$$

$$P_A = R_A I_A^2$$

$$P_A = 2 \times 24^2 = 1152\text{ [W]}$$

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

$$\Delta P = P_{core} + P_{F1} + P_{F2} + P_A$$

$$\Delta P = 1522 + 750 + 576 + 1152 = 4000\text{ [W]}$$

- توان ورودی از رابطه (۴-۱) به دست می آید.

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

$$P_{in} = 750 \times 25 = 18750\text{ [W]}$$

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

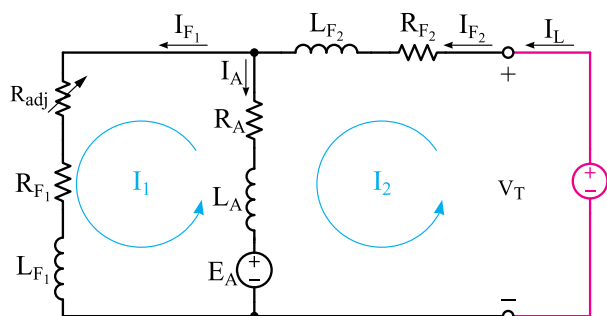
$$\Delta P = P_{in} - P_{out}$$

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

$$P_{out} = 18750 - 4000 = 14750\text{ [W]}$$

- بازده از رابطه (۳-۶) به دست می آید.

عقربه‌های ساعت انتخاب شده است.



شکل ۳۸-۴ مدار الکتریکی معادل موتور کمپوند با شنت کوتاه
جریان موتور DC است و فرکانس ندارد. لذا در
حالت پایدار برای نوشتن معادلات KVL از اثرات
خودالقایی L_{F1} ، L_{F2} و L_A صرف‌نظر خواهد شد.
با نوشتن KVL برای حلقه‌های I_1 و I_2 معادلات
(۳۲-۴) و (۳۳-۴) به دست می‌آید.

$$\text{KVL}_1) \quad R_{F1}I_1 - E_A + R_A(I_1 - I_2) = 0 \quad (4-32)$$

$$\text{KVL}_2) \quad -V_T + R_{F2}I_2 + R_A(I_2 - I_1) + E_A = 0 \quad (4-33)$$

$$P_{F1} = R_{F1}I_{F1}^2 \quad (4-38)$$

$$P_A = R_A I_A^2 \quad (4-39)$$

مثال ۱۰-۴- موتور کمپوند با شنت کوتاه
۴ KW، ۲۵۰ V با بازده ۸۰٪ و مدار الکتریکی معادل
مطابق شکل (۳۹-۴) در نظر است. مطلوب است:

الف - نیروی محرکه القایی آرمیچر E_A

ب - تلفات ثابت $P_{mec} + P_{core}$

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

$$\% \eta = \frac{14750}{18750} \times 100 = \%78$$

۲- ۱۳- ۴ - مدار الکتریکی معادل موتور کمپوند

با شنت کوتاه

مدار الکتریکی معادل موتور کمپوند با شنت کوتاه
با توجه به طرح ساختمانی شکل (۳۵-۴) در شکل
(۳۸-۴) نشان داده شده است.

مدار الکتریکی معادل موتور کمپوند با شنت کوتاه
را با روش حلقه یا روش‌های دیگر می‌توان تحلیل کرد.
برای شکل (۳۸-۴) حلقه‌های I_1 و I_2 در جهت حرکت

پس از حل معادلات (۳۲-۴) و (۳۳-۴) جریان
حلقه‌های I_1 و I_2 به دست می‌آید و خواهیم داشت:

$$I_{F2} = I_L = I_2 \quad (4-34)$$

$$I_{F1} = I_1 \quad (4-35)$$

$$I_A = -I_1 + I_2 \quad (4-36)$$

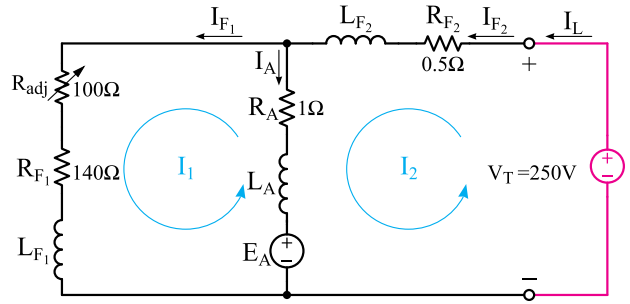
تلفات تحریک سری از (۳۷-۴)، تلفات تحریک
شنت از (۳۸-۴) و تلفات آرمیچر از رابطه (۳۹-۴)
به دست می‌آید.

$$P_{F2} = R_{F2} I_{F2}^2 \quad (4-37)$$

$$\text{KVL}_1) \quad 241I_1 - E_A = 20$$

$$\text{KVL}_2) \quad \frac{-I_1 + E_A = 220}{240 \cdot I_1 + 0 = 240}$$

$$I_1 = \frac{240}{240} = 1 \text{ [A]}$$



شکل ۳۹-۴

- با قرار دادن I_1 در یکی از معادلات KVL مقدار

E_A به دست می آید.

$$\text{KVL}_2) \quad -I_1 + E_A = 220$$

$$-1 + E_A = 220$$

$$E_A = 221 \text{ [V]}$$

- با محاسبه تلفات مسی و کل تلفات می توان تلفات

ثابت را به دست آورد.

$$I_{F1} = I_1 = 1 \text{ [A]}$$

$$I_A = -I_1 + I_2 = -1 + 20 = 19 \text{ [A]}$$

$$I_{F2} = I_2 = 20 \text{ [A]}$$

$$P_{F1} = (R_{F1} + R_{adj})I_{F1}^2$$

$$P_{F1} = (140 + 100) \times 1^2 = 240 \text{ [W]}$$

$$P_{F2} = R_{F2} I_{F2}^2$$

$$P_{F2} = 0.5 \times 20^2 = 200 \text{ [W]}$$

$$P_A = R_A I_A^2 = 1 \times 19^2 = 361 \text{ [W]}$$

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

$$\Delta P = 5000 - 4000 = 1000 \text{ [W]}$$

$$\Delta P = P_{F1} + P_{F2} + P_A + P_{core} + P_{mec}$$

$$1000 = 240 + 200 + 361 + P_{core} + P_{mec}$$

$$P_{core} + P_{mec} = 199 \text{ [W]}$$

حل:

- از رابطه بازده، توان ورودی به دست می آید و از

رابطه توان، جریان I_L محاسبه می شود. سپس با تشکیل

معادلات KVL، جریان ها و E_A به دست می آیند.

$$\eta = \frac{P_{out}}{P_{in}}$$

$$P_{in} = \frac{P_{out}}{\eta} = \frac{4 \text{ kW}}{0.8} = 5 \text{ [kW]} \quad 5000 \text{ [W]}$$

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

$$I_L = \frac{P_{in}}{V_T} = \frac{5000}{250} = 20 \text{ [A]}$$

$$\text{KVL}_1) \quad (R_{adj} + R_{F1})I_1 - E_A + R_A(I_1 - I_2) = 0$$

$$\text{KVL}_2) \quad -V_T + R_{F2}I_2 + R_A(I_2 - I_1) + E_A = 0$$

- با جایگزین کردن مقادیر معلوم و

$$\text{KVL}_1 \text{ و } \text{KVL}_2 \text{ در معادلات } I_L = I_2 = 20 \text{ [A]}$$

خواهیم داشت:

$$\text{KVL}_1) \quad (100 + 140)I_1 - E_A + 1(I_1 - 20) = 0$$

$$\text{KVL}_2) \quad -250 + 0.5(20) + 1(20 - I_1) + E_A = 0$$

- پس از ساده سازی معادلات KVL_1 و KVL_2

در یک دستگاه قرار می دهیم.

تمرین ۶-۴

الف - نیروی محرکه القایی آرمیچر

ب - بازده در صورتی که تلفات ثابت W ۵۰ باشد.

۳-۱۳-۴ - راه اندازی

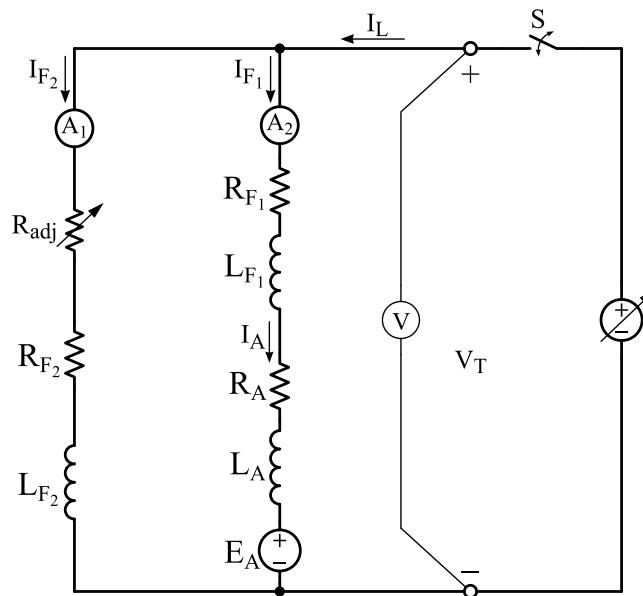
راه اندازی و رفتار موتورهای کمپوند باشند بلند و کوتاه مشابه یکدیگر است. لذا به منظور تشریح راه اندازی موتور کمپوند باشند بلند انتخاب شده است. برای راه اندازی موتور کمپوند پس از یادداشت مقادیر نامی ولتاژ، جریان و سرعت از پلاک مشخصات موتور، مدار الکتریکی آرمیچر و تحریک‌های سری و موازی را مطابق شکل (۴-۴۰) ببندید.

۱ - یک موتور کمپوند باشند بلند 40 KW ، 500 V با بازده 80% و $R_A = 0.4\Omega$ ، $R_{F1} = 0.1\Omega$ ، $R_{F2} = 250\Omega$ مفروض است. مطلوب است:

الف - نیروی محرکه القایی آرمیچر

ب - تلفات ثابت

۲ - یک موتور کمپوند باشند کوتاه در اتصال به شبکه 200 V جریان 10 A دریافت می‌کند و با سرعت 1200 RPM می‌گردد. اگر $R_{F2} = 0.2\Omega$ ، $R_A = 0.5\Omega$ ، $R_{F1} = 198\Omega$ باشد مطلوب است:



شکل ۴-۴۰ مدار الکتریکی راه اندازی موتور کمپوند باشند بلند

را کاهش دهید تا سرعت افزایش یابد و به سرعت مورد نظر برسد.

بدیهی است با افزایش بیش از حد مقاومت یا قطع مدار تحریک موازی، موتور کمپوند رفتاری شبیه موتور سری از خود بروز می‌دهد.

مقاومت متغیر R_{adj} را در حداقل خود قرار دهید و پس از بستن کلید S ولتاژ منبع متغیر را به تدریج زیاد نمایید تا ولت‌متر V ولتاژ نامی موتور را نشان دهد. در صورتی که سرعت موتور به سرعت بی‌باری n_0 نرسیده بود با افزایش مقاومت متغیر R_{adj} ، جریان تحریک موازی

۴-۱۳-۴ - آزمایش بارداری

جدول (۴-۴) نتایج آزمایش بارداری موتور کمپوند

اضافی ۲۲۰ V، ۱ KW، ۵ A را نشان می‌دهد.

نحوه انجام آزمایش بارداری موتور کمپوند مطابق

توضیحات بخش ۳-۱۰-۴ می‌باشد.

V_T	۲۲۰V				
n [RPM]	۱۵۰۰	۱۰۰۰	۷۲۰	۴۵۰	۳۲۰
I_A [A]	۰/۲	۲	۳	۴	۵
T_{load} [Nm]	۰	۴	۸	۱۷	۳۰

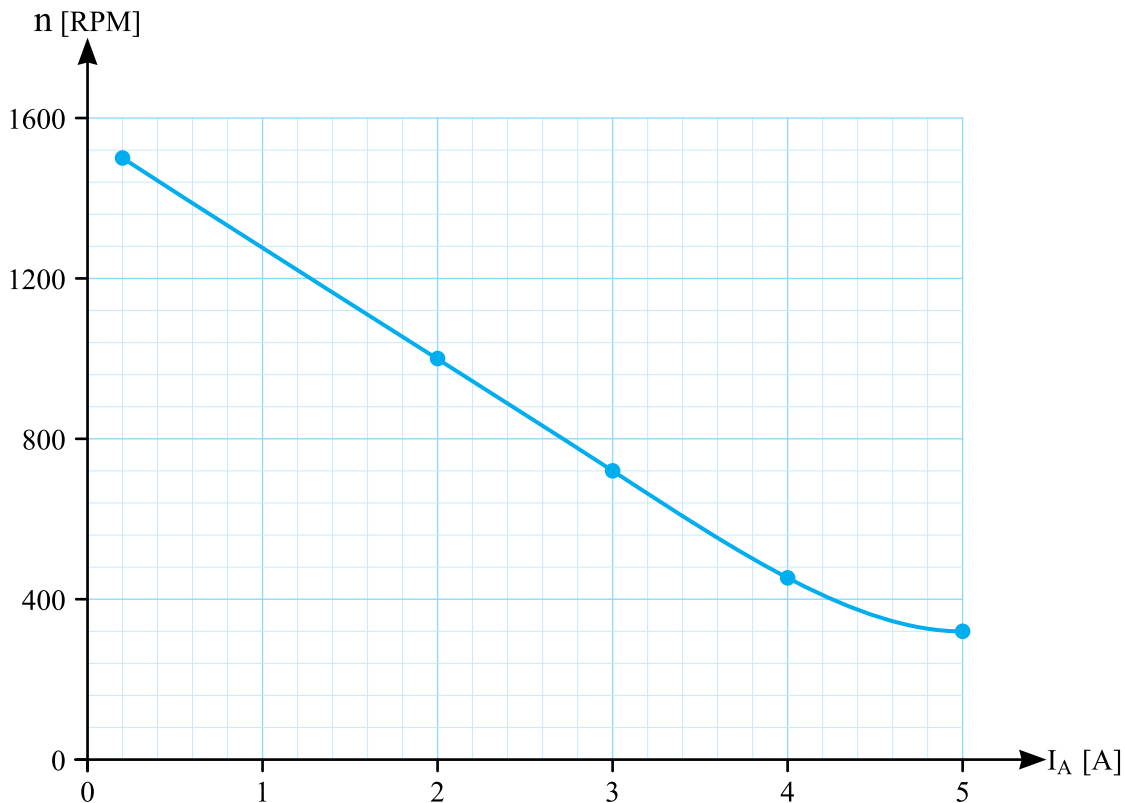
جدول ۴-۴ نتایج آزمایش بارداری موتور کمپوند اضافی

الکترومکانیکی موتور کمپوند اضافی در شکل (۴-۴۱)

نقاط نشان‌دهنده مقدار هر سرعت n به ازای

نشان داده شده است.

جریان I_A معین جدول (۴-۴) تحت عنوان مشخصه



شکل ۴-۴۱ منحنی مشخصه الکترومکانیکی موتور کمپوند اضافی

جریان I_A معین جدول (۴-۴) در شکل (۴-۴۲)

در این شکل مشاهده می‌شود در اثر افزایش گشتاور

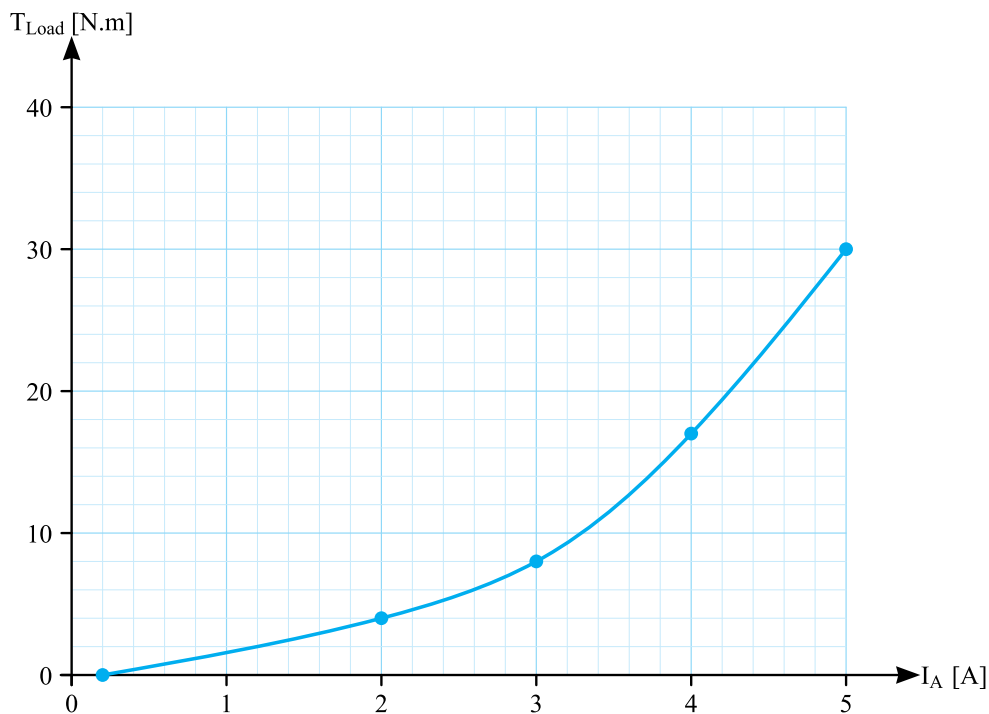
تحت عنوان منحنی مشخصه الکترومغناطیسی نشان

بار که منجر به کاهش سرعت شده است موتور جریان

داده شده است.

I_A را افزایش می‌دهد.

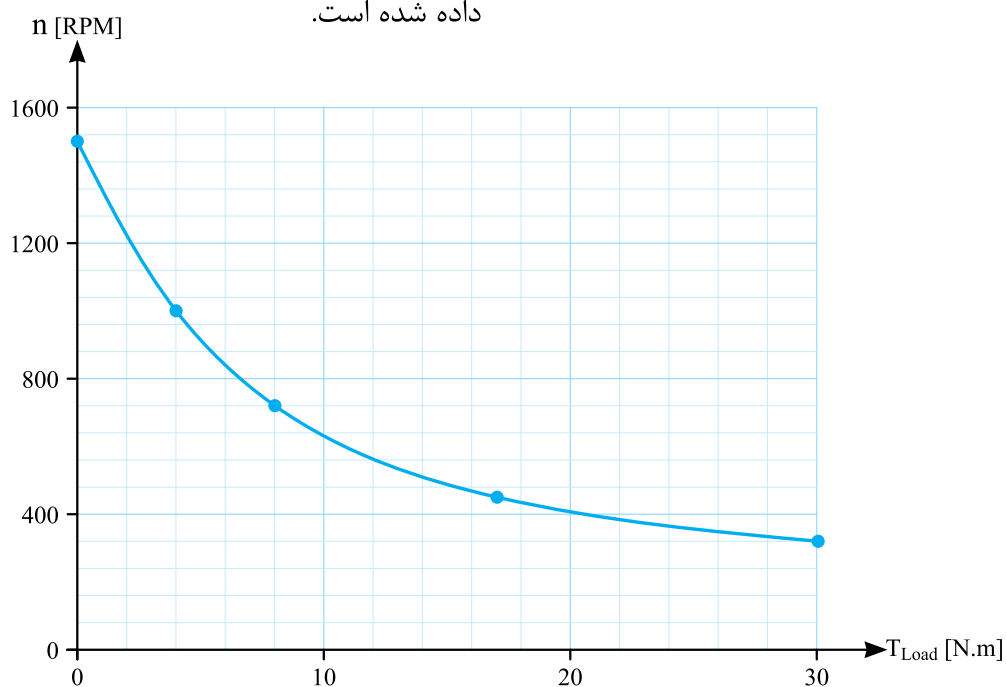
نقاط نشان‌دهنده مقدار هر گشتاور T_{load} به ازای



شکل ۴-۴۲ منحنی مشخصه الکترومغناطیسی موتور کمپوند اضافی

در این شکل مشاهده می‌شود که افزایش جریان I_A باعث افزایش گشتاور موتور شده است تا به گشتاور بار غلبه نماید.

نقاط نشان‌دهنده‌ی مقدار هر سرعت n به ازای گشتاور T_{load} معین جدول (۴-۴) در شکل (۴-۴۳) تحت عنوان منحنی مشخصه گشتاور - سرعت نشان داده شده است.



شکل ۴-۴۳ منحنی مشخصه گشتاور - سرعت موتور کمپوند اضافی

در این شکل مشاهده می‌شود افزایش گشتاور بار منجر به کاهش سرعت می‌شود.

فعالیت ۳ - ۴ - با استفاده از برنامه صفحه گسترده *Excel* از برنامه‌های مجموعه *Microsoft Office* منحنی مشخصه‌های مربوط به جدول ۴ - ۴ را رسم نمایید.

۵ - ۱۳ - ۴ - کاربرد

موتورهای کمپوند اضافی دارای تغییرات سرعتی کم‌تر از موتور سری و بیش‌تر از موتور شنت از بی‌باری تا بار کامل می‌باشند.

گشتاور موتور کمپوند اضافی از موتور سری کم‌تر و از موتور شنت بیش‌تر است. موتورهای کمپوند در جایی به کار گرفته می‌شوند که به گشتاور راه‌اندازی زیاد و سرعت تقریباً ثابت نیاز داشته باشند.

موتورهای کمپوند نقصانی موارد استفاده چندانی ندارند. این موتورها را می‌توان طوری طراحی کرد که بتوانند در حالت بارداری سرعت تقریباً ثابتی داشته باشند. از موتور کمپوند نقصانی در ماشین برش کارخانجات لوله‌سازی استفاده می‌شود.

پرسش ۷ - ۴

پرسش‌های کامل کردی

- ۱ - در موتورهای کمپوند فوران قطب‌ها از فوران سیم‌پیچی تحریک و است.
- ۲ - اگر سیم‌پیچی آرمیچر ابتدا با سیم‌پیچی تحریک موازی و سپس با سیم‌پیچی تحریک سری ارتباط پیدا کند موتور است.

۳ - اگر سیم‌پیچی آرمیچر ابتدا با سیم‌پیچی تحریک و سپس با سیم‌پیچی تحریک ارتباط پیدا کند موتور کمپوند با شنت بلند است.

۴ - راه‌اندازی و رفتار موتور کمپوند با شنت بلند و کوتاه است.

۵ - منحنی مشخصه الکترومغناطیسی تاثیر بر را در ولتاژ ثابت نشان می‌دهد.

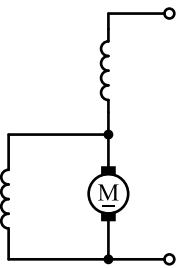
۶ - منحنی مشخصه تاثیر گشتاور بار بر سرعت را در ولتاژ ثابت نشان می‌دهد.

پرسش‌های صحیح غلط

۱ - اگر سیم‌پیچی آرمیچر ابتدا با سیم‌پیچی تحریک سری و سپس با سیم‌پیچی تحریک موازی ارتباط پیدا کند موتور کمپوند با شنت کوتاه است.

صحیح غلط

۲ - علامت اختصاری موتور کمپوند با شنت کوتاه به صورت زیر است.



صحیح غلط

۳ - در نوشتن معادلات ولتاژ و جریان در حالت پایدار موتورهای DC از اثرات خودالقایی صرف‌نظر نمی‌شود.

صحیح غلط

۴ - در لحظه راه‌اندازی موتور کمپوند مقاومت R_{adj}

را در حداقل قرار می‌دهند.

صحيح غلط

۵ - پس از راه‌اندازی موتور کمپوند به منظور تنظیم سرعت مقاومت R_{adj} را تغییر می‌دهند.

صحيح غلط

پرسش‌های تشریحی

۱ - علامت اختصاری موتور کمپوند با شنت بلند را رسم کنید.

۲ - چرا موتور کمپوند نقصانی کاربرد ندارد؟

۳ - با توجه به شکل (۴ - ۳۶) طرح ساختمانی موتور کمپوند را شرح دهید.

۴ - چرا در تحلیل موتورهای DC از اثرات خودالقایی صرف‌نظر می‌شود؟

۵ - نحوه راه‌اندازی موتور کمپوند را شرح دهید.

۶ - آیا در موتورهای کمپوند پدیده قرار روی می‌دهد؟ چرا؟

۷ - نحوه تنظیم سرعت پس از راه‌اندازی موتور کمپوند را شرح دهید.

۸ - نحوه انجام آزمایش بارداری موتور کمپوند را شرح دهید.

۱۴ - ۴ - راه‌اندازی موتورهای جریان مستقیم

موتورهای جریان مستقیم در لحظه راه‌اندازی چندین برابر جریان نامی از منبع تغذیه دریافت می‌کنند.

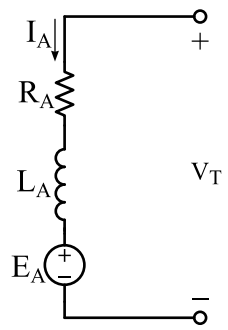
جریان راه‌اندازی زیاد مشکلات جدی را ایجاد می‌کند از جمله:

- آسیب رسیدن به سیم‌پیچی آرمیچر، کموتاتور

و جاروبک‌ها

- ایجاد افت ولتاژ بسیار شدید در منبع تغذیه
- آسیب رسیدن به کابل‌های اتصال موتور به منبع تغذیه
- قطع فیوزهای موتور
- ایجاد ضربات شدید مکانیکی به رتور و آسیب رسیدن به محور و یاتاقان

علت جریان راه‌اندازی زیاد با توجه به مدار الکتریکی معادل سیم‌پیچی آرمیچر شکل (۴ - ۴۴) قابل توجیه است.



شکل ۴ - ۴۴

با توجه به شکل (۴ - ۴۴) جریان آرمیچر از رابطه (۴ - ۴۰) به دست می‌آید.

$$I_A = \frac{V_T - E_A}{R_A} \quad (۴-۴۰)$$

نیروی محرکه القایی با رابطه $E_A = K \cdot \phi \cdot \omega$ تعیین می‌شود. در لحظه راه‌اندازی رتور در حال سکون است و سرعت $\omega = 0$ است و نیروی محرکه القایی $E_A = 0$ می‌شود. بنابراین رابطه جریان آرمیچر در لحظه راه‌اندازی به صورت رابطه (۴ - ۴۱) در می‌آید.

$$I_{Ast} = \frac{V_T - 0}{R_A} \quad (۴-۴۱)$$

۱. ضریب خودالقایی L_A در محاسبه جریان راه‌اندازی دخالت دارد و باعث کاهش آن می‌شود. به دلیل پیچیدگی محاسبات از اثر L_A در جریان راه‌اندازی صرف‌نظر شده است.