



تقدیم به کلیه دانشجویان مهندسی برق قدرت دانشگاه آزاد اسلامی واحد گچساران

باتشکرفراوان از استاد محترم ودلسوز، دکتر سیروس محمدی

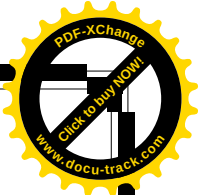
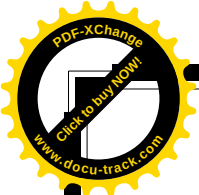
وسایر اساتید محترم و زحماتش

گردآورنده: مهندس میلاد همتی

rad_boy001@yahoo.com

با گسترش شبکه‌های جریان متناوب و استفاده از برق سه فاز به عنوان برق صنعتی، امروزه قسمت عمده‌ای از موتورهای الکتریکی از نوع جریان متناوب سه فاز هستند و در مراکز شهری و صنعتی بطور وسیعی از موتورهای القایی استفاده می‌کنند، زیرا قیمت آن مناسب، ساختمان آن ساده و هزینه نگهداری آن کم است. همچنین در مناطق روستایی و کشاورزی نیز موتورهای بزرگ جهت پمپ کردن چاه‌های آب مورد استفاده قرار می‌گیرند .

ماشین‌های الکتریکی سه فاز به دو گروه اصلی (ماشین‌های سنکرون و ماشین‌های القایی) دسته بندی می شوند که از نظر ساختمان طرز کار و کاربرد تفاوت‌های زیادی دارند. اما اساس کار هر دوی آن‌ها ایجاد میدان دوار است. روش‌های راه‌اندازی موتورهای القایی با موتورهای سنکرون متفاوت است. در این پروژه به بررسی روش‌های راه‌اندازی موتورهای القایی و بهبود راه‌اندازی آن‌ها می‌پردازیم.



فصل اول

ساختمان موتورهای القایی

استاتور موتورهای القایی همان ساختار فیزیکی ماشین های سنکرون را دارد، ولی ساختار روتورشان متفاوت است.

شکل (1-1) یک استاتور دو قطبی را نشان می دهد. این استاتور ظاهر استاتور ماشین های سنکرون را دارد (و واقعاً هم همان است) دو نوع مختلف روتور موتور القایی وجود دارد که می تواند داخل استاتور قرار گیرد. یک نوع روتور قفس سنجابی، یا تنها روتور قفسی، و دیگری روتور سیم پیچی شده نامیده می شود.

شکل (1-2 و 3) روتورهای قفس سنجابی موتورهای القایی را نشان می دهد. روتور قفس سنجابی از یک دسته میله هادی تشکیل می شود که در شیارهای سطح روتور قرار دارند در دو طرف با حلقه های اتصال کوتاه کننده به هم متصل شده اند. این طرح به این دلیل روتور قفس سنجابی نامیده می شود که مجموعه میله های هادی شبیه چرخهایی هستند که سنجابها روی آن می دوند

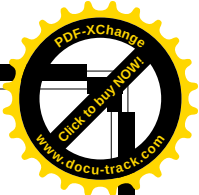
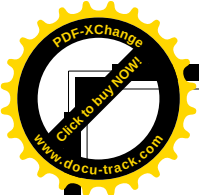
نوع دیگر روتور، روتور سیم پیچی شده است. روتور سیم پیچی شده مجموعه کاملی از سیم پیچهای سه فاز دارد، که مثل تصویر آینه ای سیم پیچهای استاتور بر روتور هستند. سیم پیچهای سه فاز روتور معمولاً اتصال ستاره (Y) دارند و انتهای سه سیم روتور به حلقه های لغزان محور روتور متصل اند. سیم پیچهای روتور توسط جاروبکهای سوار بر حلقه های لغزان اتصال کوتاه می شوند. بنابراین جریانهای روتور موتورهای القایی با روتور سیم پیچی شده از طریق جاروبکهای استاتور قابل دسترسی اند و از همین جا می توان این جریانها را اندازه گرفت و مقاومتهای اضافی در مدار روتور گذاشت. می توان از این خصوصیات استفاده کرد.

موتور القایی با روتور سیم پیچی شده گرانتز از موتور القایی قفس سنجابی است، و به خاطر فرسایش ناشی از جاروبکها و حلقه های لغزان نگهداری اش سخت تر است به همین خاطر موتورهای القایی با روتور سیم پیچی شده به ندرت به کار می روند. موتورهای الکتریکی سه فاز انواع روتور قفسی سنجابی (قفسی) از مسائلی که در تعیین اساس رفتار موتورهای القایی حایز اهمیت است مقادیر مقاومت های اهمی و القایی فازی روتور می باشد0 معمولاً در هنگام راه اندازی مقدار مقاومت القایی فازی مدار روتور از مقاومت اهمی فازی آن چند برابر بزرگتر می باشد که این نوع طراحی برای کاهش مقدار گشتاور و راه اندازی مورد نیاز می باشد ولی از معایب آن افزایش جریان راه اندازی تا چندین برابر جریان نامی خواهد بود که اگر مقدار مقاومت اهمی را تا نزدیکی مقدار مقاومت القایی افزایش دهیم در این صورت می توانیم مقدار جریان راه اندازی را تا حد زیادی کاهش دهیم ولی از سوی دیگر گشتاور راه اندازی

مورد نیاز موتور تا حد زیادی افزایش خواهد یافت 0 به همین منظور برای افزایش مقدار مقاومت اهمی فازی روتور به جای استفاده از آلومینیوم خالص در ساخت میله های قفس روتور از جنس خاصی که از آلیاژهای آلومینیوم می باشد استفاده می نماییم تا مقاومت اهمی بیشتری به وجود آید که در نتیجه با افزایش مقاومت اهمی روتور مقدار اختلاف فاز بین ولتاژ و جریان روتور کاسته شده و ضریب قدرت در روتور افزایش می یابد و با افزایش ضریب قدرت مقدار توان حقیقی روتور افزایش یافته و گشتاور راه اندازی بالاتری به دست خواهد آمد ، البته انجام این عمل دارای معایبی می باشد زیرا با افزایش مقاومت اهمی میزان تلفات نیز بیشتر خواهد شد و راندمان سیستم پایین می آید ، بنابراین معمولاً برای بدست آوردن مقاومت اهمی و القایی مورد نیاز از آلیاژ آلومینیوم استفاده نمی نماییم بلکه با ابعاد میله های روتور قفسی و عمق شیارهای روتور و یا تغییر شکل هندسی آنها خواسته خویش را اعمال می نماییم 0 در نتیجه اتحادیه N.E.M.A روتورهای قفس سنجابی را در چهار گروه دسته بندی می نمایند که این چهار گروه A,B,C,D هر کدام دارای مشخصات و کاربردهای ویژه ای بوده که متناسب با گشتاور راه اندازی و جریان مربوط به راه اندازی در هر کدام می باشد ، به طور کلی می توان مشخصات هر کدام از این گروه ها را به این صورت بیان نمود : در طراحی N.E.M.A گروه A از میله های بزرگ در نزدیکی سطح استفاده می گردد که در نتیجه آن روتور با امپدانس پایین خواهیم داشت 0 در طراحی N.E.M.A گروه B از میله های بزرگ و در عمق با شیار عمیق استفاده می شود که در نتیجه آن راکتانس روتور افزایش خواهد یافت. در طراحی N.E.M.A گروه C از روتور دوقفسه ای یا روتورهای با امپدانس دوگانه استفاده می گردد 0 در طراحی N.E.M.A گروه D از میله های کوچک و با شیارهای کم عمق و نزدیک به سطح استفاده می نماییم که در این صورت مقاومت روتور افزایش می یابد ، برای توضیح عملکرد این گروه ها به این صورت عمل می نماییم که با توجه به این که مقاومت القایی همان شکل منتقل شده مقدار فوران نشتی یا فوران پراکندگی می باشد ، خطوط نشتی مربوط به شارهای مغناطیسی روتور می باشد که سیم پیچهای استاتور را قطع نمی نماید ، بنابر این اگر میله های روتور یا قسمتی از آنها دورتر باشد مقدار فوران پراکندگی بیشتر خواهد شد 0 زیرا مقدار کمتری از خطوط مغناطیسی روتور به سیم پیچهای استاتور می رسد بنابراین اگر میله های یک روتور قفسی سنجابی دارای عمق کم و نزدیک به سطح آن باشد مقدار فوران پراکندگی ، کوچک خواهد بود و مقدار مقاومت القایی در مدار معادل کوچکتر می باشد ، از طرف دیگر اگر میله های روتور در عمق بیشتری نسبت به سطح آن قرار داشته باشد میدان پراکندگی بزرگتری به وجود خواهد

آمد و در نتیجه مقاومت القایی یا راکتانس روتور بزرگتر خواهد شد⁰ از سوی دیگر بزرگی و کوچکی میله ها در مقدار مقاومت اهمی مؤثر می باشند زیرا مقدار مقاومت با سطح هادی نسبت عکس دارد بنابراین اگر به عنوان مثال روتور دارای میله های بزرگ و نزدیک به سطح آن باشد در این طراحی مقاومت اهمی کم (به علت سطح مقطع بزرگ آن) و راکتانس پراکندگی و در نتیجه مقاومت القایی کم خواهد شد. (به علت نزدیکی میله ها به سطح) بنابراین به علت مقاومت اهمی کوچک مقدار گشتاور بحرانی یا گشتاور شکست به سرعت سنکرون بسیار نزدیک می گردد و در نتیجه موتور دارای راندمان بالاتری می باشد⁰ در نهایت چون مقدار مقاومت اهمی کوچک می باشد، گشتاور راه اندازی موتور مقدار کمی خواهد شد و جریان راه اندازی زیاد می شود⁰ که در این نوع طراحی روتور در استاندارد ملی سازندگان وسایل الکتریکی N.E.M.A گروه A می گویند که در حال حاضر اغلب موتورهای القایی دارای این کلاس طراحی می باشند که مشخصات آن با موتور دارای روتور سیم پیچی شده به هم شبیه است⁰ حال اگر روتور دارای میله های کوچک نزدیک به سطح باشد به علت کوچکی سطح مقطع میله ها مقدار مقاومت اهمی آن زیاد شده و از طرفی چون میله ها در عمق کم و نزدیک به سطح قرار دارند میزان خطوط پراکندگی نیز کم می باشد. بنابراین گشتاور راه اندازی این موتورها دارای مقدار بسیار زیادی می باشد و گشتاور بحرانی آنها در لغزش های بالا (سرعت کم) رخ می دهد ولی مقدار جریان راه اندازی در آنها نسبتاً کوچک می گردد که به این طراحی در N.E.M.A گروه D گفته می شود. طراحی با میله های عمیق و دوقفسه های: اصولاً هر دو طراحی توضیح داده شده در بالا (گروههای A و D) مشابه یک موتور که دارای روتور سیم پیچی شده و با دو دسته مقاومت متفاوت روتور می باشد. حال طراحی نوعی روتور مطلوب است که دارای گشتاور راه اندازی زیاد و جریان راه اندازی کم طراحی در گروه D را با لغزش کار عادی کم و راندمان زیاد طراحی در گروه A را ناشی از گشتاور راه اندازی کم و جریان راه اندازی زیاد می باشد را به یکدیگر ترکیب نماید؟ ایجاد مقاومت اهمی روتور با به کار بردن میله در شیار های عمیق روتور و یا روتور دو قفسه ای امکان پذیر می باشد. اساس طراحی روتور با شیار عمیق در لغزش کم و فرکانس بسیار کوچک روتور می باشد و مقدار مقاومت القایی موازی شده در میله ها در مقایسه با مقدار مقاومت اهمی آنها بسیار کوچک است. در این نوع طراحی مقدار امپدانس تمام قسمتهای میله تقریباً با هم برابر می باشند یعنی جریان از تمام قسمتهای میله به طور یکسان عبور می نماید. سطح مقطع بزرگ، مقاومت اهمی روتور را بسیار کوچک می نماید و در نتیجه مقدار راندمان در لغزشهای کم (سرعتهای زیاد) بالا می رود. در لغزشهای

بزرگ (هنگام راه اندازی) مقدار مقاومت القایی در مقایسه با مقاومت اهمی میله های روتور دارای مقادیر بزرگی می باشد و این بدان معناست که تمام جریانه ها مجبور به گذشتن از قسمتهایی که دارای مقاومت القایی کوچک که به سیم پیچ های استاتور نزدیکتر هستند، می باشند. از طرفی چون سطح مقطع میله ها کوچک می باشد، مقاومت اهمی روتور بیشتر از حالت قبل است که در نتیجه این مسائل، گشتاور راه اندازی نسبتاً بزرگ شده و جریان راه اندازی کمتری نسبت به کلاس A به وجود می آید. عیب روتورهای دوقفسه ای در این است که از انواع روتورهای قفس سنجابی دیگر گرانتر بوده اما طراحی آنها از روتور سیم پیچی شده ارزانتر می باشند. 0 ضمناً در موتورهای با روتور دو قفس به دلیل بزرگ بودن سطح شیارهای آنها، میزان خطوط پراکندگی بیشتر بوده و نتیجتاً میدان پراکندگی به وجود می آید و هنگامی که موتور در نقطه نامی کار می نماید مقدار ضریب قدرت و راندمان موتور مقدار تقریباً کمی می باشد. 0 نمونه کاربردهای موتورهای القایی با روتور قفس سنجابی (قفسی): به علت مزایای زیادی که موتورهای القایی قفسی دارا می باشند استفاده های زیادی از این موتورها می گردد.

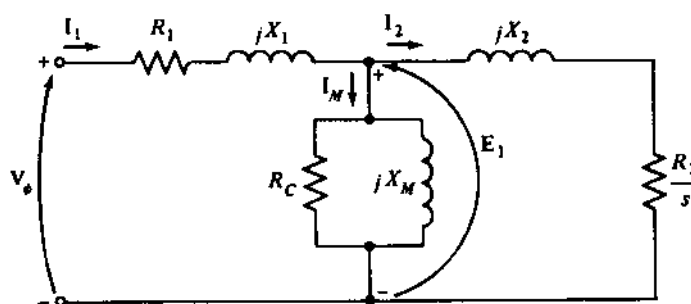


فصل دوم

مشخصات گشتاور - سرعت موتور القایی

با تغییر بار یک موتور القایی گشتاور آن چه تغییر می‌کنند؟ موتور القایی در شرایط راه اندازی چقدر گشتاور می‌تواند ایجاد کند؟ با افزایش بار روی محور موتور القایی سرعت آن چقدر افت می‌کند؟ برای یافتن پاسخ این سوال‌ها و سوال‌های مشابه باید روابط میان گشتاور، سرعت موتور را به روشنی دریابیم.

در مطالب زیر ابتدا رابطه گشتاور - سرعت را از دیدگاه فیزیکی رفتار میدان مغناطیسی موتور بررسی می‌کنیم. سپس با استفاده از مدار معادل موتور القایی شکل (1-2) یک معادله کلی برای گشتاور بر حسب لغزش به دست می‌آوریم.

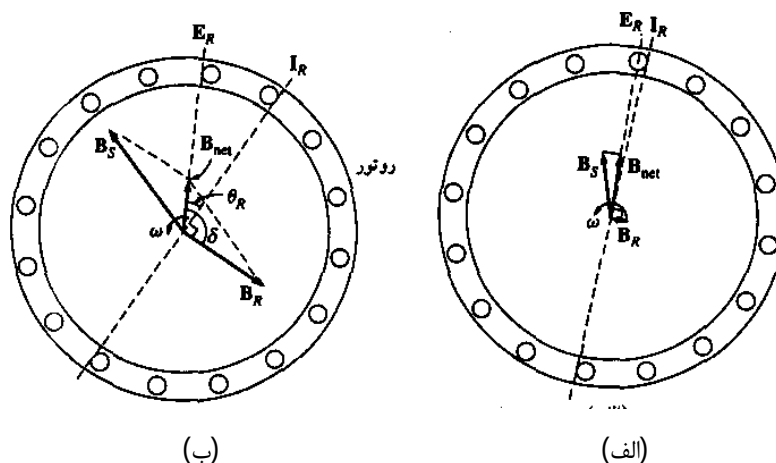


شکل 1-2 مدار معادل بر فاز یک موتور القایی

گشتاور القایی از دیدگاه فیزیکی

شکل (2-2-الف) روتور قسنجایی یک موتور القایی را نشان می‌دهد که ابتدا در حالت کار می‌کند و بنابراین سرعتش بسیار نزدیک سرعت سنکرون است. میدان مغناطیسی خالص این ماشین B_{net} توسط جریان مغناطیس کننده I_M مدار معادل موتور شکل (1-2) به وجود می‌آید. اندازه جریان مغناطیس کننده و در نتیجه B_{net} با ولتاژ E_1 نسبت مستقیم دارد. اگر E_1 ثابت باشد، میدان مغناطیسی خالص موتور نیز ثابت است. در یک ماشین واقعی با تغییر بار E_1 تغییر می‌کند، زیرا امپدانس‌های R_1 و X_1 استاتور باعث می‌شود با تغییر بار افت ولتاژهای متفاوتی ایجاد شود. ولی این افت ولتاژهای پیچکهای استاتور نسبتاً کوچک‌اند، بنابراین با تغییر بار E_1 (و در نتیجه I_M و B_{net}) تقریباً ثابت می‌ماند.

شکل (2-2-الف) موتور القایی را در شرایط بی‌باری نشان می‌دهد. در بی‌باری لغزش روتور کوچک است، بنابراین حرکت نسبی بین روتور و میدان مغناطیسی بسیار کم و فرکانس روتور نیز بسیار کوچک است. چون حرکت نسبی کم است، ولتاژ E_R القا شده در میله‌های روتور بسیار کم و جریان I_R حاصل نیز کوچک است.



شکل 2-2 (الف) میدان مغناطیسی در یک موتور القایی بار کم، (ب) میدان مغناطیسی در یک موتور القایی تحت بار زیاد.

همچنین به خاطر اینکه فرکانس روتور خیلی کوچک است، راکتانس تقریباً صفر و جریان ماکزیمم روتور I_R تقریباً با ولتاژ روتور E_R هم فاز است. بنابراین جریان روتور یک میدان مغناطیسی B_R کوچک ایجاد می کند که نسبت به میدان مغناطیسی B_{net} با زاویه ای کمی بیشتر از 90° پس فاز است. توجه کنید که جریان استاتور حتی در حالت بی باری هم باید بزرگ باشد، زیرا باید قشمت اعظم B_{net} را ایجاد کند. (به همین دلیل است که جریان بی باری موتورهای القایی نسبت به دیگر ماشینها بسیار بزرگ است)

گشتاور القایی، که روتور را به چرخش وا می دارد، از معادله زیر به دست می آید

$$\tau_{ind} = k B_R \times B_{net} \quad \text{رابطه (2-2)}$$

اندازه این گشتاور برابر است با:

$$\tau_{ind} = k B_R B_{net} \sin \delta \quad \text{رابطه (2-2)}$$

چون میدان مغناطیسی روتور خیلی کوچک است، گشتاور القایی نیز خیلی کوچک است - همین اندازه که بر تلفات اصطکاکی موتور غلبه یابد.

اکنون فرض کنید که باری روی محور موتور القایی می گذاریم (شکل 2-2-ب). با افزایش بار لغزش زیادی می شود و سرعت روتور افت می کند. چون سرعت روتور کاهش یافته، اکنون حرکت نسبی بزرگتری بین روتور و میدان مغناطیسی استاتور وجود دارد. حرکت نسبی بزرگتر باعث می شود ولتاژ E_R بزرگتری در روتور به وجود آید، و این به نوبه خود باعث افزایش جریان روتور I_R می شود. با بزرگتر شدن جریان روتور میدان مغناطیسی روتور B_R نیز

قویتر می شود، ولی زاویه جریان روتور و B_R نیز تغییر می کند، چون لغزش روتور بزرگتر شده است، فرکانس روتور بیشتر می شود ($f_r = sf_e$) و راکتانس روتور (ωL_R) افزایش می یابد، بنابراین جریان روتور اکنون نسبت به ولتاژ روتور پسفازتر می شود و میدان مغناطیسی روتور نیز با جریان جابجا می شود، شکل (2-2-ب) یک موتور القایی را نشان می دهد که تحت بار نسبتاً بزرگی کار می کند، دقت کنید که جریان روتور افزایش یافته و زاویه δ نیز بزرگ شده است، افزایش B_R در جهت افزایش گشتاور عمل می کند، ولی افزایش δ در جهت کاهش گشتاور است (τ_{ind} با $\sin \delta$ متناسب است و $\delta > 90^\circ$)، چون اثر اولی بزرگتر از اثر دومی است، گشتاور کل افزایش می یابد و توان لازم برای بار زیاد شده را تامین می کند.

چه موقعی گشتاور موتور القایی شروع کاهش می کند؟ این اتفاق موقعی رخ می دهد که افزایش بار روی محور، کاهش ناشی از جمله $\sin \delta$ بیشتر از افزایش جمله B_R باشد، از این به بعد افزایش بار باعث کاهش τ_{ind} شده، موتور متوقف می شود.

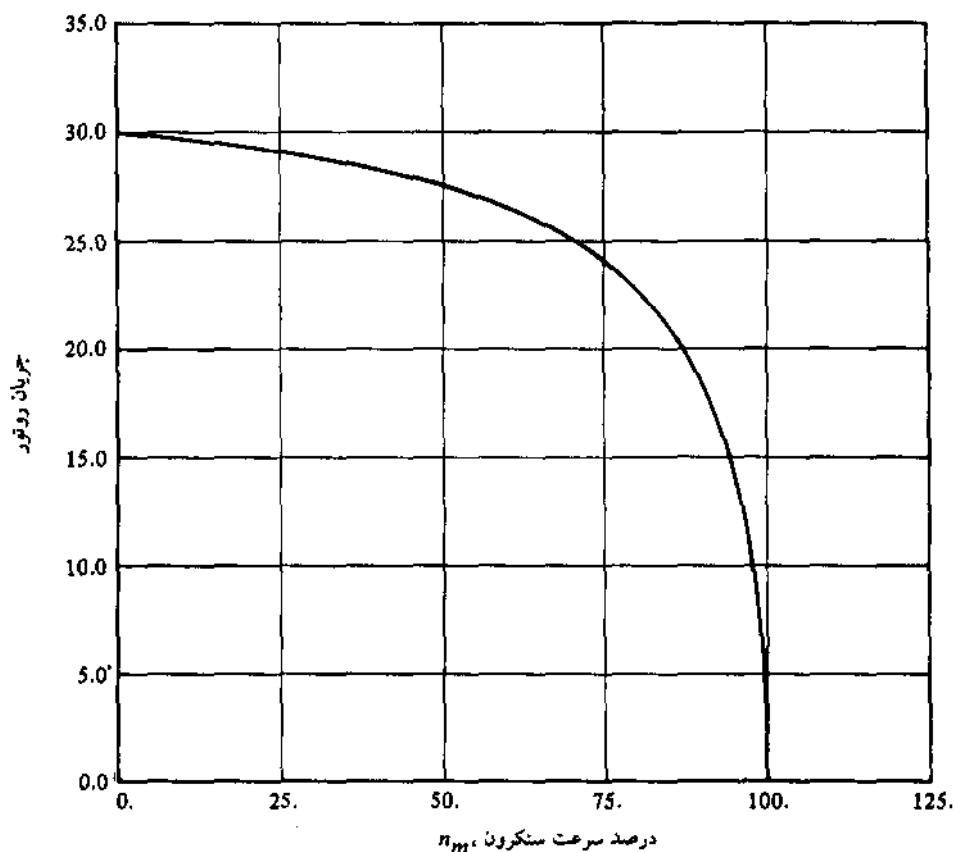
می توان با دانستن میدان های مغناطیسی ماشین مشخصه گشتاور - سرعت موتور القایی را به طور تقریبی به دست آورد، به یاد دارید که اندازه گشتاور القا شده در ماشین است از

$$\tau_{ind} = k B_R B_{net} \sin \delta \quad \text{رابطه (3-2)}$$

برای یافتن رفتار کلی ماشین می توان هر یک از جملات این رابطه را جداگانه در نظر گرفت. این جملات عبارت اند از:

1. B_R ، میدان مغناطیسی روتور با جریانی که از روتور می گذرد نسبت مستقیم دارد، البته تا وقتی که روتور به حد اشباع نرسیده باشد، جریان روتور مطابق معادله (2-4) با افزایش لغزش (کاهش سرعت) افزایش می یابد، این جریان در شکل (2-3) رسم شده و در شکل (2-4-الف) دوباره نشان داده شده است.

$$I_R = \frac{E_R}{R_R/s + jX_R} \quad \text{رابطه (4-2)}$$



شکل 2-3 جریان روتور به صورت تابعی از سرعت روتور که در آن‌ها پریم نشان دهنده مقادیر منتقل شده است

2. B_{net} میدان مغناطیسی خالص موتور با E_1 متناسب است، بنابراین تقریباً ثابت است (در واقع E_1 با افزایش

جریان کاهش می‌یابد، ولی این اثر در مقایسه با دو اثر دیگر ناچیز است و در این بررسی ترسیمی می‌توان آن را

ندیده گرفت.) منحنی B_{net} بر حسب سرعت در شکل (2-4-ب) رسم شده است.

3. $\sin \delta$. زاویه δ بین میدان‌های مغناطیسی خالص و روتور را می‌توان به شکلی بسیار مفید بیان کرد. شکل 2-2

ب را نگاه کنید. در این شکل واضح است که زاویه δ با زاویه ضریب توان روتور به اضافه 90° برابر است:

$$\delta = \theta_R + 90^\circ \quad \text{رابطه (5-2)}$$

بنابراین $\sin \delta = \sin(\theta_R + 90^\circ) = \cos \theta_R$. این جمله ضریب توان روتور را به دست می‌دهد. زاویه ضریب توان

روتور را می‌توان از معادله زیر به دست آورد

$$\theta_R = \tan^{-1} \frac{s X_R}{R_R} = \tan^{-1} \frac{s X_R}{R_R} \quad \text{رابطه (6-2)}$$

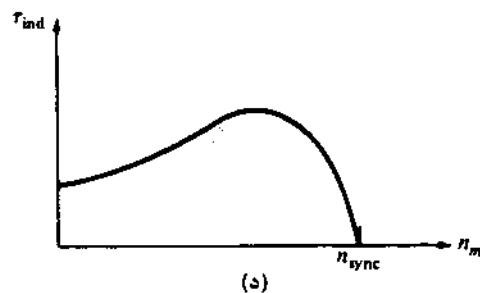
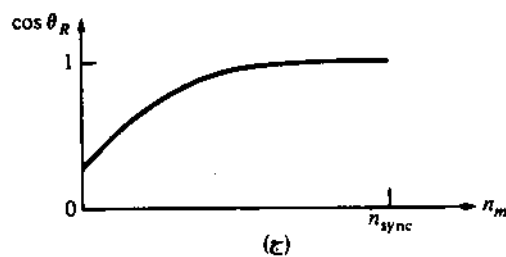
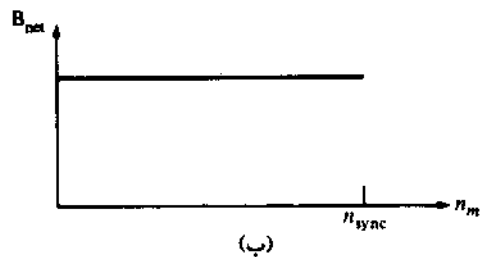
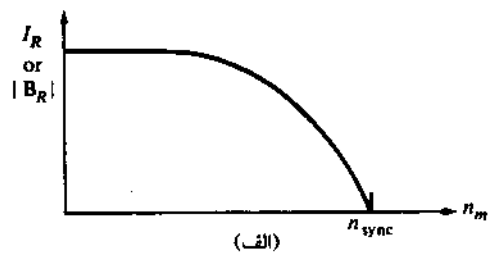
پس ضریب توان موتور به صورت زیر است

$$PF_R = \cos \theta_R \quad \text{رابطه (2-7)}$$

در شکل (2-4-ج) نمودار ضریب توان روتور بر حسب سرعت رسم شده است.

چون گشتاور القا شده با حاصلضرب این سه جمله متناسب است، با ضریب ترسیمی سه نمودار که به دست آوریم (شکل های 2-4 الف تا ج) می توانیم مشخصه گشتاور - سرعت موتور القایی را بیابیم. شکل (2-4-د) مشخصه گشتاور - سرعتی را که به این ترتیب برای یک موتور القایی به دست آمده نشان می دهد.

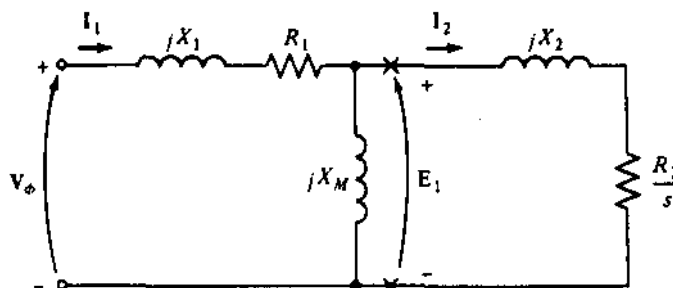
این منحنی مشخصه را می توان تقریباً به سه ناحیه تقسیم کرد. ناحیه اول ناحیه با لغزش کم منحنی است. در ناحیه با لغزش کم، موتور با افزایش بار تقریباً به طور خطی زیاد می شود و سرعت مکانیکی روتور تقریباً به صورت خطی کاهش می یابد. در این ناحیه کاری راکتانس روتور ناچیز است. بنابراین ضریب توان روتور تقریباً یک است و جریان روتور با افزایش لغزش تقریباً به طور خطی زیاد می شود. کل گستره کار عادی حالت ماندگار یک موتور القایی در این ناحیه خطی با لغزش کم است. بنابراین موتور القایی در هنگام کار عادی یک افت سرعت تقریباً خطی دارد.



شکل 2-4 بررسی ترسیمی مشخصه سرعت - گشتاور موتور القایی. (الف) منحنی جریان روتور (و در نتیجه $|B_R|$ بر حسب سرعت یک موتور القایی. (ب) نمودار میدان مغناطیسی خالص موتور بر حسب سرعت. (ج) نمودار ضریب توان روتور بر حسب سرعت موتور. (د) مشخصه گشتاور - سرعت حاصل.

ناحیه دوم منحنی یک موتور القایی را می‌توان ناحیه با لغزش متوسط نامید. در ناحیه با لغزش متوسط فرکانس روتور بیش از قبل، و راکتانس روتور در حد مقاومت روتور است. در این ناحیه جریان روتور دیگر به سرعت قبل اضافه نمی‌شود، و ضریب توان شروع به افت می‌کند. گشتاور ماکزیمم (گشتاور برون‌کش) در نقطه‌ای رخ می‌دهد که در آن به ازای یک افزایش نموداری در بار، افزایش جریان روتور دقیقاً با کاهش ضریب توان روتور موازنه می‌شود. سومین ناحیه منحنی موتور القایی ناحیه لغزش زیاد نامیده می‌شود. در ناحیه با لغزش زیاد گشتاور القایی با افزایش بار کم می‌شود، زیرا کاهش ضریب توان روتور افزایش جریان روتور را کاملاً تحت الشعاع قرار می‌دهد.

برای یک موتور القایی نوعی گشتاور ماکزیمم 200 تا 250 درصد گشتاور نامی ماشین در بار کامل است، گشتاور راه اندازی (گشتاور در سرعت صفر) حدود 150 درصد گشتاور در بار کامل است. بر خلاف موتور سنکرون می توان موتور القایی را در موقعی راه اندازی کرد که بار کامل به محور آن متصل است.



شکل 5-2 مدار معادل تک فاز یک موتور القایی

یافتن معادله گشتاور- سرعت موتور القایی

می توان با استفاده از مدار معادله موتور القایی و نمودار عبور توان موتور، یک معادله کلی برای گشتاور القاشده بر حسب سرعت به دست آورد. گشتاور القا شده در یک موتور القایی از معادله (8-2) یا (9-2) به دست می آید:

$$\tau_{ind} = \frac{P_{conv}}{\omega_m} \quad \text{رابطه (8-2)}$$

$$\tau_{ind} = \frac{P_{AG}}{\omega_{sync}} \quad \text{رابطه (9-2)}$$

معادله دوم خصوصاً از این جهت مفید است که سرعت سنکرون به ازای یک فرکانس و تعداد

قطب مشخص، مقداری ثابت است، چون ω_{sync} ثابت است با داشتن توان فاصله هوایی می توان

گشتاور القا شده موتور را یافت.

توان فاصله هوایی توانی است که در فاصله هوایی از مدار استاتور به مدار روتور منتقل می شود این توان با توانی که

در مقاومت R_2/s مصرف می شود برابر است. چگونه می توان این افت را یافت؟

به مدار معادل شکل (5-2) توجه کنید، این شکل نشان می دهد که توان فاصله هوایی یک فاز موتور عبارت است از:

$$P_{AG,1\phi} = I_2^2 \frac{R_2}{s} \quad \text{رابطه (10-2)}$$

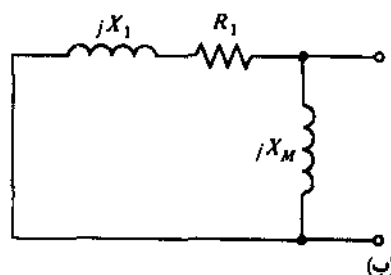
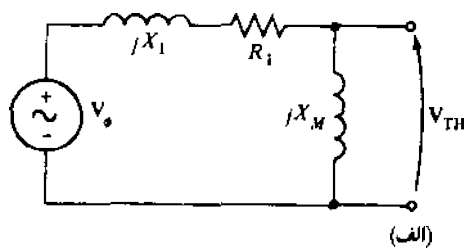
پس کل توان فاصله هوایی برابر است

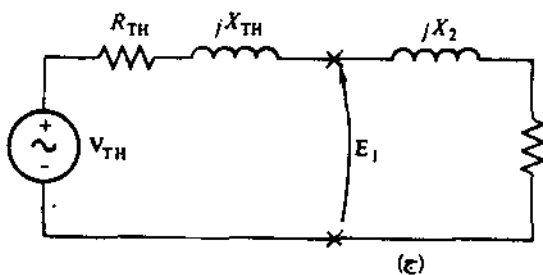
$$P_{AG} = 3I_2^2 \frac{R_2}{s} \quad \text{رابطه (2-11)}$$

اگر بتوان I_2 را تعیین کرد، توان فاصله هوایی و گشتاور القا شده به دست می‌آید.

گرچه حل مدار شکل (2-5) و یافتن جریان I_2 چندین راه دارد، ولی احتمالاً ساده‌ترین راه تعیین معادل تونن مدار سمت چپ علامت‌های X شکل (2-5) است. قضیه تونن می‌گوید هر مدار خطی را که توسط دو پایانه به بقیه مدار وصل است، می‌توان برداشت و به جای آن یک منبع ولتاژ سری با یک امپدانس معادل قرار داد. اگر این کار را در مورد مدار معادل موتور القایی انجام دهیم، یک مدار ساده سری، به صورت نشان داده شده در شکل (2-6-ج) به دست می‌آوریم.

برای یافتن معادل تونن بخش ورودی مدار معادل موتور القایی، ابتدا پایانه‌های مشخص شده با علامت X را مدار باز کرده، ولتاژ مدار باز را در آنجا به دست می‌آوریم. سپس برای یافتن امپدانس تونن منبع ولتاژ را می‌کشیم (آن را اتصال کوتاه می‌کنیم) و Z_{eq} دیده شده از پایانه‌های مدار را می‌یابیم.





شکل 2-6 (الف) ولتاژ تونن مدار و روی موتور القایی، (ب) امپدانس تونن مدار ورودی (ج) مدار معادل موتور القایی که با استفاده از معادل تونن ساده شده است.

شکل (2-6-الف) پایانه‌های باز شده برای یافتن ولتاژ تونن را نشان می‌دهد. با توجه به قاعده تقسیم ولتاژ داریم

$$V_{TH} = V_{\phi} \frac{Z_M}{Z_M + Z_1}$$

$$= V_{\phi} \frac{jX_M}{R_1 + jX_1 + jX_M}$$

اندازه ولتاژ تونن V_{TH} برابر است با

رابطه (2-12 الف)

چون راکتانس مغناطیس X_M از X_1 و R_1 خیلی بزرگتر است ($X_M \gg X_1$ و $X_M \gg R_1$) اندازه ولتاژ تونن تقریباً برابر

است با

رابطه (2-12 ب)

این معادله با تقریب بسیار خوبی صادق است.

شکل (2-6-ب) مدار ورودی را نشان می‌دهد که در آن منبع ولتاژ ورودی کشته شده است. دو امپدانس با هم

موازی‌اند و امپدانس تونن عبارت است از

$$V_{TH} = \frac{Z_1 Z_M}{Z_M + Z_1} \quad \text{رابطه (2-13)}$$

این امپدانس را می‌توان به این شکل ساده کرد

$$Z_{TH} = R_{TH} + jX_{TH} = \frac{jX_M(R_1 + jX_1)}{R_1 + j(X_1 + X_M)} \quad \text{رابطه (14-2)}$$

چون $X_1 \gg X_M$ و $R_1 \gg X_M$ مقاومت و راکتانس تونن تقریباً برابراند با

$$\text{رابطه (15-2)}$$

$$\text{رابطه (16-2)}$$

مدار معادل حاصل در شکل (18-7-ج) نشان داده شده است. با توجه به این مدار جریان I_2 عبارت است از

$$I_2 = \frac{V_{TH}}{Z_{TH} + Z_2} \quad \text{رابطه (17-2)}$$

$$= \frac{V_{TH}}{R_{TH} + R_2 / s + jX_{TH} + jX_2} \quad \text{رابطه (18-2)}$$

اندازه این جریان برابر است با

$$I_2 = \frac{V_{TH}}{\sqrt{(R_{TH} + R_2 / s)^2 + (X_{TH} + X_2)^2}} \quad \text{رابطه (19-2)}$$

پس توان هوایی عبارت است از:

$$P_{AG} = 3I_2^2 \frac{R^2}{S} = \frac{3V_{TH}^2 R_2 / s}{(R_{TH} + R_2 / s)^2 + (X_{TH} + X_2)^2} \quad \text{رابطه (20-2)}$$

و گشتاور القا شده روتور برابر است با

$$\tau_{ind} = \frac{P_{AG}}{\omega_{sync}}$$

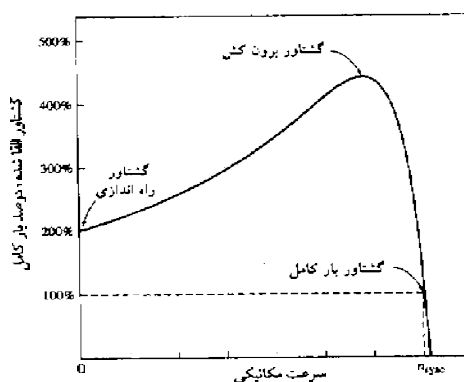
$$\text{رابطه (21-2)}$$

در شکل (7-2) منحنی گشتاور یک موتور القایی بر حسب سرعت و لغزش رسم شده است. شکل (8-2) گشتاور را به ازای سرعت‌های پایین‌تر و بالاتر گسترده عادی کار موتور نشان می‌دهد.

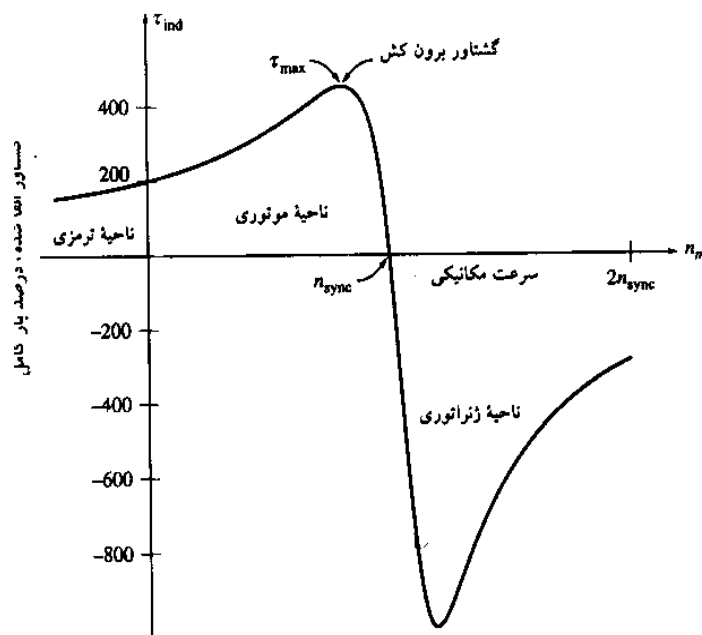
توضیحاتی در مورد منحنی گشتاور-سرعت موتور القایی

منحنی گشتاور-سرعت موتور القایی که در شکل‌های (7-2) و (8-2) رسم شده است، اطلاعات با ارزشی در مورد طرز کار موتورهای القایی در بر دارد. این اطلاعات در زیر خلاصه شده اند:

1. در سرعت هم زمان گشتاور القا شده موتور صفر است. شکل (7-2) و (8-2)



شکل 7-2 منحنی مشخصه گشتاور القایی



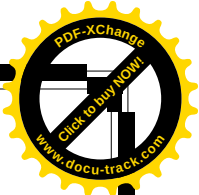
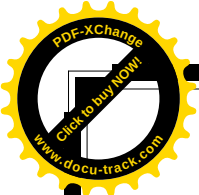
شکل 8-2 منحنی مشخصه گشتاور-سرعت موتور القایی که ناحیه کاری گسترش یافته (ناحیه ترمزی و ناحیه ژنراتوری) آن را نشان می‌دهد.

2. منحنی گشتاور- سرعت در فاصله بی‌باری و بار کامل تقریباً خطی است. در این گستره مقاومت روتور از راکتانس روتور بسیار بزرگتر است، بنابراین جریان روتور، میدان مغناطیسی روتور و گشتاور القایی با افزایش لغزش به طور خطی زیاد می‌شود.
3. یک گشتاور ماکزیمم وجود دارد که نمی‌توان از آن تجاوز کرد. این گشتاور، که گشتاور برون یا گشتاور شکست نامیده می‌شود، دو تا سه برابر گشتاور نامی موتور در بار کامل است. قسمت بعدی این بخش روشی برای محاسبه گشتاور برون کش را در بر دارد.
4. گشتاور راه‌اندازی موتور کمی بزرگتر از گشتاور بار کامل آن است. بنابراین بار کامل این موتور را از همان ابتدا می‌توان به آن اعمال کرد.
5. توجه کنید که گشتاور موتور به ازای یک لغزش خاص با مربع ولتاژ اعمال شده متناسب است. از این حقیقت در یک روش کنترل سرعت موتور، که بعداً در موردش توضیح خواهیم داد استفاده می‌شود.
6. اگر روتور موتور القایی را سریعتر از سرعت سنکرون بچرخانیم، جهت گشتاور القایی در ماشین معکوس می‌شود و ماشین به ژنراتور تبدیل شده، توان مکانیکی را به توان الکتریکی تبدیل می‌کند. این کاربرد ماشین القایی به عنوان ژنراتور را بعداً توضیح خواهیم داد.
7. اگر موتور نسبت به جهت میدان مغناطیسی در جهت عکس بچرخد، گشتاور القا شده در ماشین آن را به سرعت متوقف می‌کند و سعی می‌کند که آن را در جهت معکوس بچرخانید. چون معکوس کردن جهت معکوس کردن میدان مغناطیسی به سادگی و با جا به جایی دو فاز از فازهای استاتور انجام می‌شود، از این حقیقت می‌توان برای ترمز سریع موتور القایی استفاده کرد. عمل جا به جایی دو فاز برای متوقف کردن سریع موتور را معکوس کردن می‌نامند.

در یک موتور القایی توانی که به شکل مکانیکی تبدیل می‌شود عبارت است از

$$P_{conv} = \tau_{ind} \omega_m$$

و در شکل (2-9) نشان داده است. توجه کنید که توان ماکزیممی که موتور القایی می‌دهد در سرعتی غیر از سرعت گشتاور ماکزیمم رخ می‌دهد؛ و البته وقتی سرعت روتور صفر است هیچ توانی به شکل مکانیکی تبدیل نمی‌شود.



سرعت مکانیکی r/min

شکل 2-9 گشتاور القا شده و توان تبدیل شده بر حسب سرعت، برای یک موتور القایی چهار قطبی، سرعت بر حسب دور بر دقیقه داده شده است.

گشتاور ماکزیمم (برون کش) یک موتور القایی:

چون گشتاور القایی با P_{AG} / ω_{sync} برابر است، ماکزیمم گشتاور ممکن به ازای ماکزیمم توان فاصله هوایی رخ می‌دهد. چون توان فاصله هوایی با توانی که در مقاومت R_2 / s مصرف می‌شود برابر است، ماکزیمم گشتاور القایی هنگامی است که توان مصرف شده در این مقاومت ماکزیمم می‌شود.

چه موقعی توان مصرف شده در R_2 / s ماکزیمم می‌شود؟ به مدار معادل ساده شکل (2-6 - ج) توجه کنید. در وضعیتی که زاویه امپدانس بار ثابت است، قضیه انتقال ماکزیمم توان می‌گوید توان منتقله وقتی ماکزیمم می‌شود که اندازه امپدانس بار با اندازه امپدانس منبع برابر شود. امپدانس معادله عبارت است از

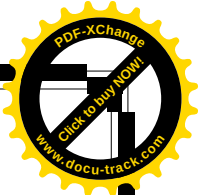
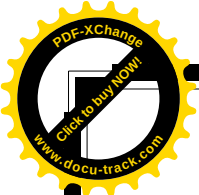
$$Z_{\text{منبع}} = R_{TH} + jX_2 \quad \text{رابطه (22-2)}$$

بنابراین توان منتقله وقتی ماکزیمم می‌شود که

$$\frac{R_2}{s} = \sqrt{R_{TH}^2 + (X_{TH} + X_2)^2} \quad \text{رابطه (23-2)}$$

با حل معادله (22-2) می‌بینیم که لغزش در گشتاور برون کش عبارت است از:

$$\text{رابطه (24-2)}$$



توجه کنید که مقاومت روتور منتقل شده به اولیه R_2 تنها در صورت ظاهر می‌شود، پس لغزش روتور در گشتاور ماکزیمم با مقاومت روتور نسبت مستقیم دارد.

مقدار گشتاور ماکزیمم را می‌توان با گذاشتن عبارت لغزش به ازای گشتاور ماکزیمم، در معادله گشتاور [معادله (2-21)] به دست آورد. معادله حاصل برای گشتاور ماکزیمم یا گشتاور برون کش عبارت است از

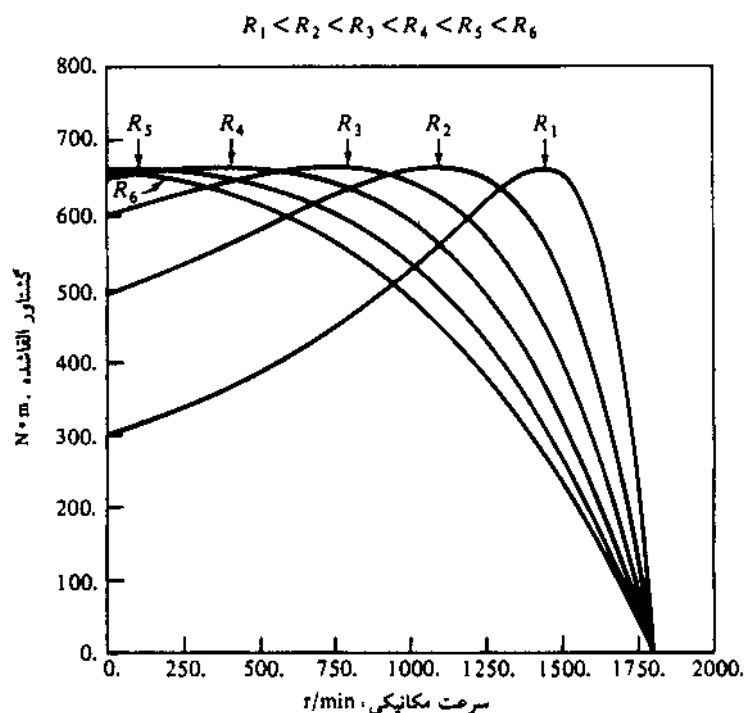
رابطه (2-25)

این گشتاور با مربع ولتاژ اعمالی متناسب است و با اندازه امپدانس استاتور و راکتانس روتور تناسب عکس دارد. هر چه راکتانس‌های ماشین کوچکتر باشد، ماکزیمم گشتاور آن بزرگتر است.

شکل (2-10) مشخصه گشتاور - سرعت یک موتور القایی با روتور سیم‌پیچی شده را نشان می‌دهد. به یاد دارید که می‌توان در مدار یک روتور سیم‌پیچی شده مقاومت گذاشت، زیرا مدار روتور توسط حلقه‌های لغزان از روتور بیرون آورده می‌شود. در این شکل دقت کنید که افزایش مقاومت روتور، سرعت برون کش موتور کاهش می‌یابد، ولی گشتاور ماکزیمم ثابت می‌ماند.

می‌توان از این ویژگی موتورهای القایی با روتور سیم‌پیچی شده برای راه انداختن بارهای بسیار سنگین بهره برد. با گذاشتن مقاومت در مدار روتور می‌توان کاری که گشتاور ماکزیمم در شرایط راه‌اندازی رخ دهد، بنابراین برای راه‌اندازی بارهای سنگین ماکزیمم گشتاور ممکن در دسترس قرار می‌گیرد. از طرف می‌توان پس از راه افتادن بار

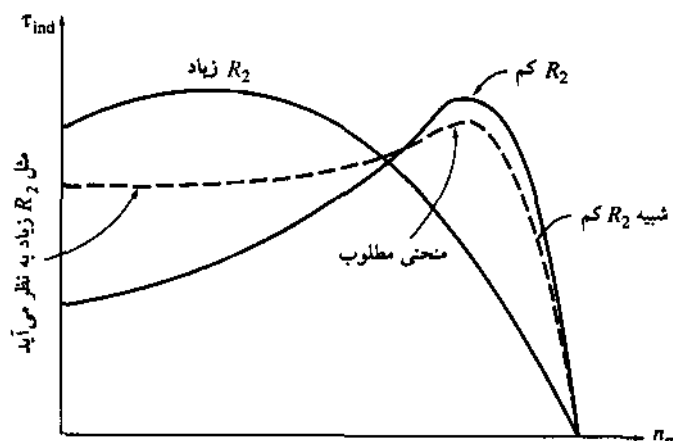
مقاومت اضافی را از مدار خارج کرد، به این ترتیب گشتاور ماکزیمم برای عملکرد عادی به سمت سرعت سنکرون



شکل 2-10 اثر تغییر مقاومت وتور بر مشخصه گشتاور- سرعت یک موتور القایی با روتور سیم پیچی شده

تغییرات مشخصات گشتاور- سرعت موتور القایی

بخش قبلی به اشتقاق مشخصه گشتاور- سرعت یک موتور القایی اختصاص داشت. در واقع بسته به مقاومت روتور چند منحنی مشخصه نشان داده شد. اگر روتوری با مقاومت بالا طراحی شود، گشتاور راه اندازی بزرگ است ولی در شرایط عادی کار لغزش نیز بزرگ است. به یاد آورید که $P_{conv} = (1-s)P_{AG}$ ، پس هر چه لغزش بزرگتر باشد، کسر کوچکتري از فاصله هوایی به صورت مکانیکی تبدیل می شود، و بنابراین بازده موتور کوچکتر می شود، موتوری که مقاومت روتور بزرگی دارد، گشتاور راه اندازی اش خوب است، ولی در شرایط کار عادی بازده کمی دارد. بر عکس موتوری که مقاومت روتور کوچکی دارد، گشتاور راه اندازی اش کم و جریان راه اندازی اش بزرگ است، ولی بازده آن در شرایط کار عادی زیاد است. طراح موتور القایی باید بین گشتاور راه اندازی بزرگ و بازده خوب مصالحه ای برقرار کند.



شکل 2-12 یک منحنی مشخصه گشتاور-سرعت که اثر مقاومت بالا در سرعت‌های کم (لغزش زیاد) و اثر مقاومت کم در سرعت‌های بالا (لغزش کم) 9 در آن ترکیب شده است.

یک موتور القایی با روتور سیم‌پیچی شده به کار برید و در هنگام راه اندازی مقاومت اضافی در مدار روتور برقرار دهید. این مقاومت اضافی را می‌توان برای بزرگتر کردن بازده در هنگام کار عادی کاملاً از مدار خارج کرد. متأسفانه موتورهای با روتور سیم‌پیچی شده نسبت به موتورهای با روتور قفس سنجابی گرانترند، مراقبت و تعمیر بیشتری لازم دارند و مقدار کنترل خودکار پیچیده‌تری می‌طلبند. همچنین گاهی برای قرار دادن یک موتور در محیطی پر خطر مهم است که بتوان آن را کاملاً در محفظه‌ای بسته قرار داد، و این کار برای موتوری که روتور آن ارتباطی با بیرون ندارد ساده‌تر می‌شود. خوب است راهی برای افزودن مقاومت اضافی در راه‌اندازی و حذف آن در هنگام کار عادی اندیشیده شود، بدون اینکه به حلقه‌های لغزان نیازی باشد و بدون اینکه مداخله اپراتور و مدار کنترل لازم شود.

شکل (2-11) مشخصه مطلوب موتور را نشان می‌دهد. در این شکل دو مشخصه موتور با روتور سیم‌پیچی شده نشان داده شده است، یکی با مقاومت روتور بزرگ و یکی با مقاومت روتور کوچک. در لغزش‌های بزرگ موتور مطلوب باید مانند موتور با مقاومت بالا کار کند؛ در لغزش‌های کم موتور باید مانند موتور با مقاومت کم عمل کند. خوشبختانه می‌توان با بهره‌گیری مناسب از راکتانس نشی در طراحی روتور موتور القایی به این اهداف دست یافت.

کنترل مشخصات موتور با طراحی روتور قفس سنجابی

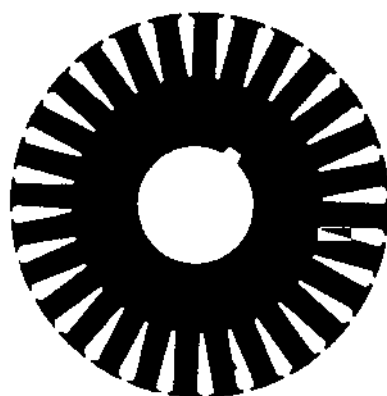
راکتانس X_2 مدار معادل موتور القایی راکتانس نشتی روتور منتقل به اولیه شده است. به یاد داریم که راکتانس نشتی راکتانس ناشی از خطوط شاری است که به سیم‌پیچهای استاتور تزویج نمی‌شود. در حالت کلی هر چه میله روتور یا قسمتی از آن از استاتور دورتر باشد، راکتانس نشتی آن بزرگتر است، زیرا درصد کمتری از شار میله به استاتور می‌رسد. بنابراین اگر میله‌های یک روتور قفس سنجایی نزدیک سطح روتور قرار گیرد، شار نشتی‌شان کوچک است و در مدار معادل راکتانس X_2 کوچکی داریم. از آن طرف، اگر میله‌های روتور بیشتر در سطح روتور فرو روند، شار نشتی بزرگتر است.

برای مثال شکل (2-13 الف) عکسی از یک لایه روتور است که مقطع میله‌ها در روتور را نشان می‌دهد. میله‌های روتور در این عکس کاملاً بزرگ‌اند و در نزدیکی سطح روتور قرار دارند. در این طرح مقاومت کوچک است (به خاطر بزرگی سطح مقطع) و راکتانس نشتی X_2 نیز کوچک است (زیرا میله‌ها نزدیک سطح روتور قرار دارند). به خاطر کمی مقاومت روتور گشتاور برون‌کش نزدیک سرعت سنکرون دارد [معادله (2-24) را ببینید] و بازده موتور کاملاً

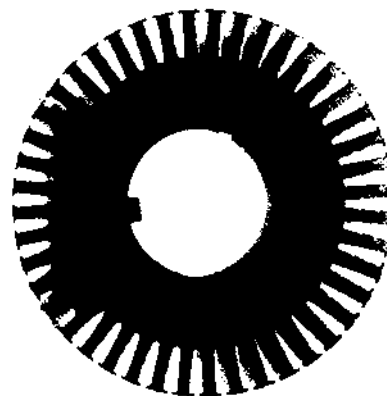
$$P_{conv} = (1 - s)P_{AG} \quad \text{بزرگ است. به خاطر داریم که}$$

بنابراین بخش بسیار کمی از توان فاصله هوایی در مقاومت روتور تلف می‌شود. ولی چون R_2 کوچک است، گشتاور راه‌اندازی موتور کم و جریان راه‌اندازی آن بزرگ است. این طرح را طرح کلاس A مجمع ملی سازندگان وسائل برقی (NEMA, National Electrical Manufacturers Association) می‌نامند. موتورهای القایی نوعاً این طرح را دارند، و مشخصه آنها همانند مشخصه موتورهای سیم‌پیچی شده فاقد مقاومت اضافی است. مشخصه گشتاور-سرعت این نوع در شکل (2-14) نشان داده شده است.

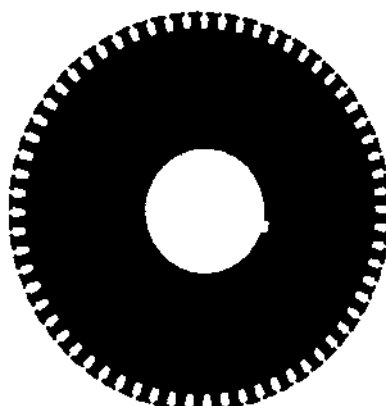
شکل (2-13 د) برش یک روتور موتور القایی که میله‌های کوچکی در نزدیکی سطح روتور قرار دارد. چون سطح مقطع میله‌ها کوچک است، مقاومت روتور نسبتاً بالاست. چون میله‌ها نزدیک



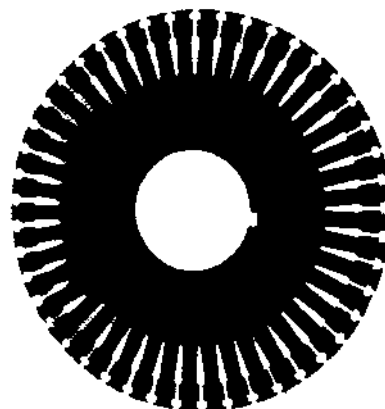
(الف)



(الف)



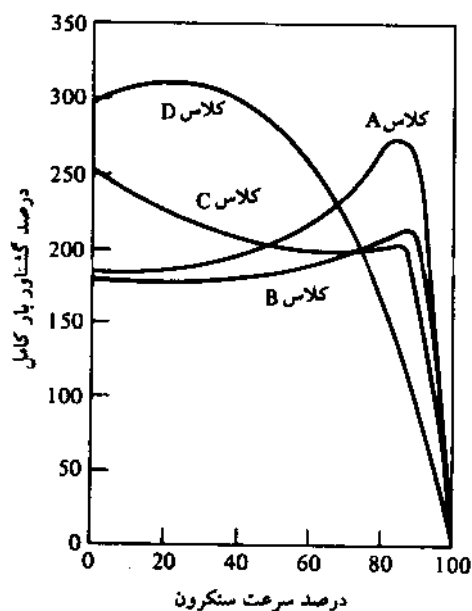
(د)



(ج)

شکل 2-13 لایه هایی از روتورهای موتورهای القایی قفس سنجایی، که مقطع میله های روتور را نشان می دهند: (الف) طرح کلاس NEMA-A میله های بزرگ نزدیک سطح، (ب) طرح کلاس NEMA-B میله های بزرگ فرو در عمق، (ج) طرح کلاس NEMA-B طرح روتور دو قفسی، (د) طرح کلاس NEMA-D میله های کوچک نزدیک سطح.

استاتور قرار دارند، راکتانس ناشی باز هم کم است. این موتور بسیار شبیه موتور سیم پیچی شده ای است که در روتور آن مقاومت اضافی گذاشته باشد. به خاطر مقاومت بزرگ روتور، گشتاور برون کش در لغزشهای بزرگ است. یک موتور قفس سنجایی که روتوری با ساختمان داشته باشد، طرح کلاس NEMA D نامیده می شود. مشخصه گشتاور-سرعت این موتور نیز در شکل 2-14 نشان داده شده است.

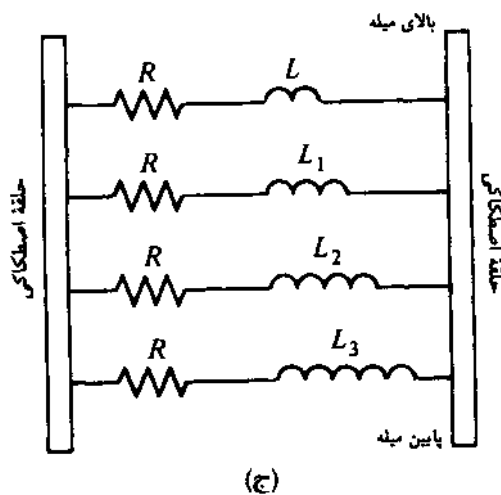
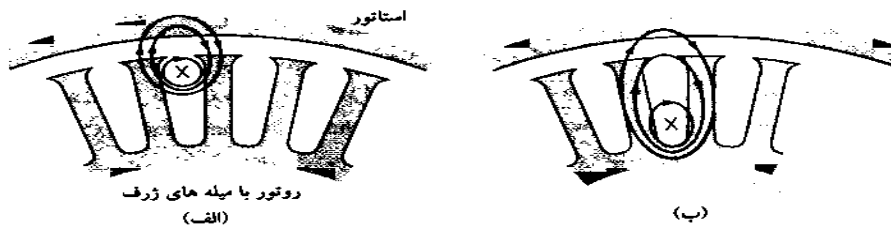


شکل 2-14 منحنی‌های مشخصه نوعی طرح‌های مختلف روتور

طرح‌های روتور ژرف-میله و دو قفسی

هر دو طرح بیان شده در بالا مانند موتور سیم‌پیچی شده‌ای با مقاومت ثابتی در روتور هستند. چگونه می‌توان یک مقاومت روتور متغیر داشت، تا گشتاور راه‌اندازی بزرگ کلاس D و بازده کم کلاس A در هنگام کار عادی را با هم در اختیار داشته باشیم؟

با استفاده از روتورهای ژرف-میله یا روتورهای دو قفسی می‌توان یک مقاومت روتور متغیر به وجود آورد. مفهوم اساسی در شکل (2-15) برای روتورهای ژرف-میله نشان داده شده است. شکل (2-15 الف) جریانی را که از بخش بالایی یک میله ژرف می‌گذرد نشان می‌دهد. چون جریانی که از این بخش میله می‌گذرد به شدت به استاتور تزویج می‌شود، القاکنایی نشتی در این ناحیه کوچک است. شکل (2-15 ب) جریانی که از بخش‌های پایین‌تر میله می‌گذرد نشان می‌دهد. در این قسمت القاکنایی نشتی بزرگتر است. چون از لحاظ الکتریکی تمام بخش‌های میله روتور موازی‌اند، هر میله را می‌توان متشکل از چند بخش موازی دانست که بخش‌های بالاتر القاکنایی کمتر و بخش‌های پایینی القاکنایی بزرگتری دارند (شکل 2-15 ج)



شکل 2-15 شار حلقه زننده در روتور ژرف- میله. (الف) برای جریانی که از بخشهایی بالایی میله می‌گذرد، شار به شدت به استاتور تزویج می‌شود و القاکنایی نشتی کوچک است. (ب) برای جریانی که از بخش پایینی میله می‌گذرد، تزویج شار به استاتور قوی نیست و القاکنایی نشتی بزرگ است. (ج) مدار معادل حاصل برای میله‌های روتور به صورت تابعی از عمق روتور.

در لغزش کوچک، فرکانس روتور خیلی کوچک است و راکتانس تمام مسیرهای موازی میله در مقایسه با مقاومت‌هایشان ناچیز است. امیدانس تمام بخشهای میله تقریباً مساوی است، بنابراین جریان از تمام بخشها به طور یکسان می‌گذرد. سطح مقطع بزرگ میله‌ها باعث می‌شود که مقاومت روتور کوچک، و بازده در لغزشهای کم کاملاً بالا باشد. به ازای لغزشهای بزرگ (راه‌اندازی) راکتانس‌ها در مقایسه با مقاومت میله‌های روتور بزرگ‌اند، بنابراین بخش اعظم جریان از مسیرهای کم راکتانس بالایی، که نزدیک استاتور هستند، می‌گذرد. چون سطح مقطع موثر کمتر شده است، مقاومت روتور بزرگتر از قبل می‌شود. چون مقاومت روتور در شرایط راه‌اندازی بزرگتر است، گشتاور راه‌اندازی بزرگتر و جریان راه‌اندازی کوچکتر از طرح کلاس A است. در شکل (2-14) یک مشخصه گشتاور- سرعت نوعی برای این طرح، که طرح کلاس B نامیده می‌شود، رسم شده است.

شکل (2-13 ج) برشی از یک روتور دو قفسی را نشان می‌دهد. این روتور از یک مجموعه میله بزرگ کم مقاومت که در عمق روتور قرار دارد، و یک مجموعه میله کوچک‌تر مقاومت که در سطح روتور قرار دارد تشکیل شده است. این روتور شبیه روتور ژرف-میله است، با این تفاوت که اختلاف کار در لغزش‌های کم و لغزش‌های بزرگ حتی از روتور ژرف-میله هم بیشتر است. در شرایط راه‌اندازی تنها میله‌های کوچک موثرند و مقاومت روتور خیلی بالا است. این مقاومت بزرگ گشتاور راه‌اندازی بزرگی را نتیجه می‌دهد. ولی در سرعت‌های معمولی هر دو دسته میله موثرند و مقاومت به همان کمی مقاومت روتورهای ژرف-میله می‌شود. این گونه روتورهای دو قسمتی برای ایجاد مشخصات کلاس B و کلاس C NEMA به کار می‌روند. مشخصات گشتاور-سرعت ممکن برای این طرح در شکل (2-14) با طرح‌های کلاس B و کلاس C مشخص شده است.

روتورهای دو قسمتی این عیب را دارند که از دیگر روتورهای قفس سنجایی گرانترند، ولی با این وجود از روتورهای سیم‌پیچی شده ارزانترند. با اینها می‌توان بهترین ویژگی‌های موتورهای سیم‌پیچی شده (گشتاور راه‌اندازی بزرگ با جریان راه‌اندازی کوچک و بازده خوب در شرایط عادی کار) را با قیمتی ارزانتر و بدون نیاز به حلقه‌های لغزان و جاروبک به دست آورد.

کلاسهای مختلف طرح موتور القایی

با تغییر مشخصات روتور موتورهای القایی می‌توان منحنی‌های گشتاور-سرعت بسیار متنوعی به وجود آورد. برای کمک به صنایع در انتخاب موتور مناسب برای کاربردهای مختلف در گستره چند اسب بخار، NEMA در ایالت متحده و IEC

(International Electrotechnical Commission) در اروپا یک دسته طرح استاندارد با منحنی‌های گشتاور-سرعت متفاوت تعریف کرده است. این طرح‌های استاندارد را کلاسهای طراحی می‌نامند و هر موتور را تحت یک نام طرح کلاس X می‌خوانند. ما قبلاً هم به این کلاسهای NEMA و IEC اشاره کرده‌ایم. شکل (2-14) منحنی‌های گشتاور-سرعت نوعی چهار کلاس استاندارد NEMA را نشان می‌دهد. ویژگی‌های هر کلاس استاندارد در زیر بیان شده است.

طرح کلاس A. موتورهای طرح کلاس A موتورهای استاندارد هستند که گشتاور راه‌اندازی عادی، جریان راه‌اندازی معمولی و لغزش کم دارند. لغزش موتورهای طرح کلاس A باید در بار کامل کمتر از 5 درصد و کمتر از یک موتور

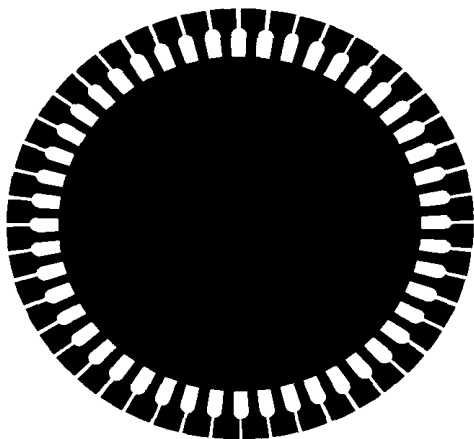
کلاس B با همان مقادیر نامی باشد. گشتاور برون کش 200 تا 300 درصد گشتاور بار کامل است و در لغزشهای پایین (کمتر از 20 درصد) رخ می دهد. گشتاور راه اندازی این طرح برای موتورهای بزرگتر حداقل برابر گشتاور نامی، و برای موتور کوچکتر 200 درصد گشتاور نامی و یا بیشتر است. مشکل اساسی این طرح جریان هجومی بزرگ آن در هنگام راه اندازی است. جریان راه اندازی نوعاً 500 تا 800 درصد جریان نامی است. در موتورهای بزرگ از 7/5 hp باید به گونه ای ولتاژ راه اندازی کاهش یابد تا هنگام راه اندازی برای سیستم قدرت تغذیه کننده موتور مساله افت ولتاژ شدید پیش نیاید. در گذشته طرحهای کلاس A طرح استاندارد بسیاری از کاربردهای کمتر از 7/5 hp و بزرگتر از 200 hp بود، ولی در سالهای اخیر موتورهای کلاس B به طور وسیع جانشین را گرفته اند. کاربردهای نوعی این موتورها عبارتند از پنکه ها، دمنده ها، پمپها، ماشینهای تراش و دیگر ماشینهای افزار.

طرح کلاس B، موتورهای طرح کلاس B گشتاور راه اندازی عادی، جریان راه اندازی کم و لغزش کم دارند. گشتاور راه اندازی این موتورها حدود گشتاور راه اندازی موتورهای کلاس A است، ولی با جریانی که حدود 25 درصد کمتر است. گشتاور برون کش بزرگتر یا برابر 200 درصد گشتاور بار نامی است، ولی از گشتاور برون کش موتورهای القایی کلاس A، به خاطر افزایش راکتانس روتور، کوچکتر است. لغزش روتور در بار کامل همچنان کم است (کمتر از 5 درصد). کاربردهای این موتورها همان کاربردهای موتورهای کلاس A است. ولی در این کاربردها طرح کلاس B به خاطر جریان راه اندازی کوچکتری که دارد مرجع است. در کاربردهای جدید موتورهای کلاس B در اکثر موارد جانشین موتورهای کلاس A شده اند.

طرح کلاس C، موتورهای طرح کلاس C گشتاور راه اندازی بزرگی دارند، جریان راه اندازی شان کوچک و لغزش شان در بار کامل کم (کمتر از 5 درصد) است. گشتاور برون کش کمی از گشتاور برون کش موتورهای کلاس A کوچکتر است، حال آن که گشتاور راه اندازی تا 250 درصد گشتاور بار کامل می رسد. این موتورها با روتورهای دو قفسی ساخته می شوند، بنابراین از موتورهای کلاس A و کلاس B گرانتند. اینها برای بارهایی که گشتاور راه اندازی بزرگی می خواهند، مثل پمپهای تحت بار، کمپرسورها و نقاله ها به کار می رود.

طرح کلاس D، موتورهای طرح کلاس D گشتاور راه اندازی بسیار بزرگی دارند. (275 درصد گشتاور نامی یا بیشتر)، جریان راه اندازی شان کم است ولی در بار کامل لغزش بزرگی دارند. اینها اساساً همان موتورهای القایی کلاس A هستند، ولی میله های روتور آنها کوچکتر و از ماده ای با مقاومت ویژه بزرگتر ساخته شده است. مقاومت بزرگ روتور

باعث می شود که گشتاور ماکزیمم در سرعت های بسیار پایین رخ دهد، حتی می توان کاری کرد که گشتاور ماکزیمم در سرعت صفر (لغزش 100 درصد) رخ دهد، لغزش بار کامل این موتورها به خاطر مقاومت بزرگ روتور خیلی بزرگ است، این لغزش نوعاً 7 تا 11 درصد است، ولی می توان تا 17 درصد یا بیشتر نیز برسد، این موتورها برای کاربردهایی استفاده می شوند که در آنها بارهای با لختی بسیار زیاد باید



شکل 2-16 برش روتور که ساختمان موتور القایی قدیمی کلاس F را نشان می دهد، چون میله های روتور بسیار پایین تر از سطح روتور قرار می گیرند، راکتانس ناشی خیلی بزرگ است، راکتانس ناشی بزرگ باعث کاهش گشتاور راه اندازی و جریان راه اندازی می شود، به همین دلیل آن را طرح راه اندازی نرم می خوانند

شتاب پیدا کنند، مثلاً چرخ طیارهای بزرگی که در ماشینهای منگنه و برش به کار می روند، در چنین کاربردهایی این موتورها یک چرخ طیار بزرگ را به تدریج شتاب داده به سرعت نامی می رسانند، پس از آن چرخ طیار منگنه را راه می اندازد، پس از یک عمل منگنه، باز موتور چرخ طیار را برای عمل بعدی شتاب می دهد و این شتاب دادن نسبتاً زمانی مدید طول می کشد.

NEMA علاوه بر این چهار کلاس، پیش از طرحهای کلاس E و F را نیز به رسمیت می شناخت، اینها موتورهای القایی با راه اندازی نرم خوانده می شدند، وجه ممیزه این طرحها داشتن جریان راه اندازی بسیار کم بود و در جاهایی به کار میرفتند که گشتاور راه اندازی کوچکی لازم بود، ولی جریان راه اندازی بزرگ مشکل می آفرید، این طرحه دیگر منسوخ شده اند. (شکل 2-16 را ببینید)

راه اندازی موتورهای القایی چند فاز

موتورهای القایی چند فاز را می توان با اعمال ولتاژ کامل ویا ولتاژ کم به سرهای استاتور آن راه اندازی کرد. گرچه راه اندازی با ولتاژ کم مزیت کاهش جریان راه اندازی را دارد با توجه به اینکه گشتاور موتور متناسب با مجذور ولتاژ اعمال شده است کاهش قابل توجهی در تولید گشتاور راه اندازی دارد .

مشکلاتی که در راه اندازی موتورهای سنکرون وجود دارد، در موتورهای القایی وجود ندارد. در بسیاری وارد تنها با اتصال موتور به خطوط برق ، آن را راه اندازی کرد. ولی گاهی دلایل خوبی برای پرهیز از چنین کاری وجود دارد. مثلا جریان راه اندازی لازم ممکن است آن قدر بزرگ باشد که ولتاژ سیستم قدرت به شدت افت کند و چنین واقعه ای قابل قبول نباشد.

در موتورهای القایی سیم پیچی شده با گذاشتن مقاومت اضافی در مدار روتور می توان راه اندازی را با جریانهای کوچک آغاز کرد . این مقاومت اضافی علاوه بر اینکه باعث افزایش گشتاور راه اندازی می شود، جریان راه اندازی را نیز پایین می آورد.

برای موتورهای القایی قفس سنجابی جریان راه اندازی می تواند بسته به توان نامی موتور و مقاومت موثر روتور در شرایط راه اندازی بسیار متفاوت باشد. برای اینکه بتوانیم جریان روتور در شرایط راه اندازی را برآورد کنیم بر روی پلاک تمام موتورهای قفس سنجابی جدید یک کد راه اندازی حک می شود(این کد را نباید با کلاس طراحی موتور اشتباه کرد) این کد، برای جریانی که موتور می تواند در شرایط راه اندازی بکشد، حدودی تعیین می کند.

این حدود بر حسب توان ظاهری راه اندازی موتور بر توان نامی آن بیان می شود . شکل (2-17) جدولی است که در آن به ازای هر کد، کیلو ولت آمپر لازم برای راه اندازی به ازاء هر اسب بخار توان نامی داده شده است.

برای تعیین جریان نامی راه اندازی یک موتور القایی، ولتاژ نامی، توان نامی، و کد موتور را از روی پلاک آن می خوانیم . توان ظاهری راه اندازی موتور عبارت است از:

$$S_{start} = (\text{توان نامی بر حسب اسب بخار}) \times (\text{ضریب کد}) \quad \text{رابطه (2-26)}$$

شکل 2-17 جدول کدهای NEMA که کیلو ولت آمپر راه اندازی برای هر اسب بخار از توان نامی را مشخص می کند هر کد تا حد پایینی محدوده بعدی ادامه دارد ولی آن را شامل نمی شود.

سپس جریان راه اندازی را از معادله زیر به دست می آوریم

$$I_L = \frac{S_{start}}{\sqrt{3}V_T} \quad \text{رابطه (2-27)}$$

مثال: جریان راه اندازی یک موتور القایی سه فاز 15 – hp – V 208- با Fd را بیابید.

حل:

با توجه به شکل (2-17) ماکزیمم کیلو ولت آمپر بر اسب بخار 5/6 است. پس ماکزیمم کیلو ولت آمپر لام برای راه

اندازی این موتور عبارت است از: $S_{start} = (15hp)(5/6) = 84KVA$

$$I_L = \frac{S_{start}}{\sqrt{3}V_T} \quad \text{جریان راه اندازی عبارت است از:}$$

$$= \frac{84KVA}{\sqrt{3}(208V)} = 233A$$

در صورت لزوم می توان جریان راه اندازی یک موتور القایی را با استفاده از یک مدار راه اندازی کم کرد. ولی در این صورت گشتاور راه اندازی موتور نیز کم می شود.

یک روش برای کاهش جریان راه اندازی این است که در هنگام راه اندازی در خط تغذیه مقاومت یا القاگر اضافی گذاشته شود. راه دیگر کاهش ولتاژ پایانه ای موتور در طی راه اندازی، با استفاده از یک اتوترانسفورماتور کاهنده

است. شکل (2-18) یک مدار راه اندازی با ولتاژ کاسته شده را نشان می دهد که در آن از اتوترانسفورماتور استفاده شده است. در حین راه اندازی کنتاکتهای 1 و 3 بسته اند و ولتاژ کوچکتري به موتور اعمال می کنند. پس از سرعت گرفتن موتور این کنتاکتها باز و کنتاکت 1 و 3 بسته اند و ولتاژ کوچکتري به موتور اعمال می کنند. پس از سرعت گرفتن موتور این کنتاکتها باز و کنتاکت 2 بسته می شود. به این ترتیب ولتاژ کامل خط به موتور داده می شود

درک این نکته مهم است که هر چند جریان راه اندازی متناسب با ولتاژ پایانه ای کم می شود ولی گشتاور راه اندازی متناسب با مربع ولتاژ پایانه ای کم می شود. بنابراین اگر باری به محور موتور متصل باشد با این روش تنها می توان جریان را تا حد معینی کاهش داد.

شکل 2-18-مدار راه انداز

مدلهای راه انداز موتور القایی

شکل (2-19) یک راه انداز مغناطیسی ولتاژ کامل را نشان می دهد. معنی نمادهای به کار رفته در این مدار در شکل (2-20) توضیح داده شده است. طرز کار این مدار بسیار ساده است. وقتی دکمه شروع فشرده می شود، پیچک رله (یا کنتاکتور) M فعال می شود و باعث می شود کنتاکتهای ذاتاً باز M_1 ، M_2 ، M_3 بسته شوند. با بسته

شدن این کنتاکتها توان به موتور القایی اعمال شده، موتور شروع به کار می کند. کنتاکت M_4 نیز بسته شده، دکمه شروع را اتصال کوتاه می کند و اجازه می دهد که اپراتور دست خود را از روی آن بردارد، بدون اینکه جریان رله M قطع شود. با فشردن دکمه توقف توان رله M قطع می شود، کنتاکت M باز و موتور متوقف می شود. در این مدار راه اندازی چند جنبه حفاظتی در نظر گرفته شده است:

1. حفاظت در مقابل اتصال کوتاه

2. حفاظت در مقابل اضافه بار

3. حفاظت در مقابل کمی ولتاژ

حفاظت در مقابل اتصال کوتاه موتور توسط فیوزهای F_1 ، F_2 ، F_3 تامین می شود. اگر داخل موتور اتصال کوتاهی ایجاد شود و جریانی بسیار بزرگتر از جریان نامی بگذرد، این فیوزها می سوزند و موتور را از منبع تغذیه جدا می کنند و به این ترتیب نمی گذارند که موتور بسوزد. ولی این فیوزها نباید در هنگام راه اندازی عادی موتور بسوزد. بنابراین باید طوری انتخاب شوند که بتوانند جریانهای تا چند برابر جریان بار کامل موتور را تحمل کنند. پس اتصال هایی که مقاومت زیاد دارند و یا بارهای موتور که بیشتر از حد معمول هستند نباید موجب سوختن فیوز شوند. حفاظت در مقابل اضافه بار توسط وسیله ای که در شکل با OL مشخص شده تامین می شود. این وسیله محافظت در مقابل اضافه بار از دو بخش تشکیل شده است. عنصر گرمکن رله اضافه بار و کنتاکتهای آن، تحت شرایط عادی کار کنتاکتهای رله اضافه بار بست اند. ولی اگر دمای عناصر گرمکن خیلی زیاد شود کنتاکتهای OL باز شده، جریان رله M قطع می شود و این به نوبه خود کنتاکتهای ذاتاً باز M را باز کرده موتور را از خطوط تغذیه جدا می کند. وقتی یک موتور القایی اضافه بار پیدا می کند، گرمای ناشی از جریانهای بزرگی که از آن می گذرد نهایتاً باعث آسیب دیدن آن می شود. ولی این صدمه آنی نیست و زمان می برد و جریانهای بزرگ کوتاه مدت (مثل جریان راه اندازی) معمولاً آسیبی به موتور نمی رساند.

جریان های بزرگ در صورتی که ادامه یابند باعث صدمه دیدن موتور می شوند. عناصر گرمکن رله اضافه بار نیز برای اینکه عمل نکنند باید گرم شوند. بنابراین یک جریان بزرگ آنی، مثلاً در حین راه اندازی، نمی تواند بر کار آنها تاثیر داشته باشد، ولی اگر جریان بزرگ تداوم یابد آنها عمل مرده، قبل از آسیب دیدن موتور آن را از خطوط تغذیه جدا می کنند.

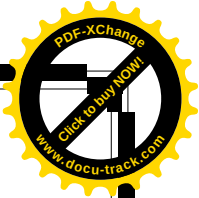
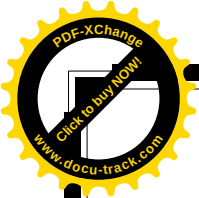
حفاظت در مقابل کمی ولتاژ نیز توسط کنترل کننده تامین می شود . به شکل توجه کنید و ببینید که توان رله M مستقیماً از خطوط متصل به موتور گرفته می شود. اگر ولتاژ اعمال شده به موتور افت شدیدی داشته باشد، ولتاژ اعمال شده به رله هم افت می کند و رله از کار می افتد. کنتاکتهای M باز شده، توان را از پایانه های موتور جدا می کنند.

شکل (21-2) یک راه انداز موتور القایی را نشان می دهد که در آن برای کاهش جریان راه اندازی از مقاومت استفاده شده است. این مدار شبیه مدار قبلی است ولی برای کنترل خروج مقاومتهای راه اندازی از مدار عناصر دیگری به آن افزوده شده است. رله های 1 TD ، 2 TD ، 3 TD شکل (21-2) رله های معروف به رله های تاخیر زمانی هستند، یعنی وقتی تحریک می شوند، کنتاکتهایشان پس از مدت از پیش تنظیم شده ای تغییر حالت می دهند.

وقتی دکمه شروع این مدار فشرده می شود، رله M تحریک شده، مثل قبل خطوط تغذیه به موتور وصل می شوند. چون کنتکتهای 1 TD ، 2 TD ، 3 TD همگی بازند، کل مقاومت راه انداز با موتور سری است و جریان راه اندازی کم می شود.

با بسته شدن کنتکتهای رله M رله 1TD نیز فعال می شود ولی کنتاکتهای 1 TD پس از یک تاخیر زمانی مشخص بسته می شوند. طی این زمان موتور کمی سرعت گرفته و جریان راه اندازی افت کرده است . پس از آن تاخیر زمانی کنتکتهای 1TD بسته شده، بخشی از مقاومت راه اندازی را از مدار خارج می کنند و در همین حال رله 2TD را به کار می اندازند. پس از یک تاخیر دیگر کنتکتهای 2TD بسته شده، بخش دوم مقاومت را از مدار خارج می کنند و رله 3TD را نیز به کار می اندازند. سرانجام کنتاکتهای 3TD بسته شده، کل مقاومت راه انداز از مدار خارج می شود.

با انتخاب مناسب مقدار مقاومتهای و تاخیرهای زمانی می توان مدار را طوری طراحی کرد که اجازه ندهد جریان راه اندازی موتور از حد خطر آفرینی تجاوز کند و در عین حال جریان کافی برای شتاب گرفتن سریع موتور و رسیدن به سرعت عادی را تامین کند.



فصل سوم
انواع روشهای راهاندازی
موتورهای القایی

موتورهای القایی رتور قفسی دارای جریان راه اندازی نسبتاً زیادی هستند که می تواند چندین برابر جریان نامی باشد و موجب بروز مشکلات زیادی خصوصاً در موتورهای پر قدرت صنعتی شود.

از جمله این مشکلات می توان آسیب دیدن سیم بندی استاتور، نیاز به کلیدها و تجهیزات با جریان بیشتر و نوسانات ولتاژ شبکه را برشمرد.

کاهش جریان راه اندازی موتور القایی رتور قفسی فقط از طریق کاهش ولتاژ استاتور امکان پذیر است و به همین دلیل برای راه اندازی این موتورهای روشنای راه اندازی استاتوری به کار می آیند.

راه اندازی استاتوری از طریق کاهش ولتاژ استاتور، جریان راه اندازی را کاهش می دهد.

مطابق رابطه (1-3) گشتاور یک موتور القایی در هر حالت کاری (از جمله در راه اندازی) متناسب با مجذور ولتاژ است. بنابراین با کاهش ولتاژ استاتور گشتاور تولیدی موتور نیز کم خواهد شد.

$$T = KE_2^2 \frac{SR_2}{R_2^2 + (SX_2)^2} \quad \text{رابطه 1-3}$$

به عنوان مثال، اگر موتور القایی را با نصف ولتاژ نامی راه اندازی کنیم، جریان راه اندازی نیز تقریباً نصف می شود در حالی که گشتاور راه اندازی به $\frac{1}{4}$ گشتاور راه اندازی قبلی تقلیل می یابد. پس اگر موتور القایی در زیر بار راه اندازی شود، این احتمال وجود دارد که با کاهش ولتاژ برای محدود کردن جریان راه اندازی، کاهش گشتاور به اندازه ای باشد که موتور نتواند بار را به حرکت درآورد. راه اندازی استاتوری فقط در بی باری یا بارهای کم می تواند به کار رود.

عملاً برای استفاده از راه اندازی استاتوری روشنای زیر مورد استفاده قرار می گیرند:

1) استفاده از مقاومت های راه انداز در مسیر استاتور:

در این روش به منظور کاهش ولتاژ استاتور در هنگام راه اندازی از مقاومت های اهمی در مسیر سیم پیچ استاتور استفاده می شود

هنگام راه اندازی کلید K_1 باز است و با وصل کلید Q_1 مقاومت های راه انداز R_1 با سیم پیچی استاتور سری می شوند که متناسب با مقدار R_1 نسبت به امپدانس داخلی موتور، جریان راه اندازی کاهش می یابد با افزایش سرعت موتور و کاهش تدریجی جریان با وصل کلید K_1 مقاومت R_1 اتصال کوتاه شده ولتاژ شبکه مستقیماً به سیم پیچی

استاتور متصل می شود. اگر اتصال سیم پیچی استاتور به صورت ستاره باشد، می توان روش ساده تری را به کار برد و مطابق شکل (3-3) مقاومت های راه انداز را مستقیماً به جعبه اتصالات (تخته کلم) موتور وصل کرد. به این ترتیب، مقاومت ها و سیم پیچ های استاتور یک اتصال سری را تشکیل می دهند. در این مدار در زمان راه اندازی مقاومت متغیر و سه فاز R_1 در حداکثر مقدار خود تنظیم شده است. و با وصل کلید Q_1 موتور با جریان محدودی راه اندازی شده با افزایش سرعت و کاهش تدریجی جریان، مقاومت متغیر R_1 از مدار خارج می شود.

در این روش راه اندازی مقداری انرژی به صورت تلفات گرمایی در مقاومت های اهمی و در هنگام راه اندازی به هدر می رود. برای رفع این مشکل می توان به جای مقاومت های اهمی از سیم پیچ های راه اندازی (راکتور یا چک) استفاده کرد که البته هزینه بیشتری داشته و تا حدی نیز ضریب قدرت را پایین می آورد.

(2) ترانسفورماتورهای راه اندازی: با استفاده از یک ترانسفورماتور با ضریب تبدیل متغیر (که معمولاً به صورت اتوترانسفورماتور است) مطابق شکل (3-4) می توان افزایش تدریجی ولتاژ استاتور در زمان راه اندازی را انجام داد.

این روش معمولاً برای موتورهای القایی با ولتاژ بالا و برای موتورهای پرقدرت صنعتی مورد استفاده قرار می گیرد. (3) راه اندازی ستاره – مثلث: برای موتورهای القایی که ولتاژ فازی آنها برابر ولتاژ شبکه باشد و بتوانند با اتصال مثلث کار کنند، می توان از این روش استفاده کرد. به این ترتیب که در آغاز راه اندازی، موتور را با اتصال ستاره به شبکه متصل و در نتیجه ولتاژ فازی نسبت به حالت مثلث $\sqrt{3}$ مرتبه کمتر شده و طبعاً جریان فازی نیز $\sqrt{3}$ برابر کاهش می یابد. به این ترتیب جریان خط و قدرت و گشتاور در زمان راه اندازی $\frac{1}{3}$ حالت مثلث خواهند بود. با راه اندازی ستاره - مثلث موتورهای القایی می توان از کلیدهای دستی مطابق شکل (3-5) و یا از مدارهای کنتاکتوری استفاده کرد.

بدیهی است که راه اندازی ستاره – مثلث برای موتورهایی که ولتاژ فازی نامی آنها کمتر از ولتاژ شبکه باشد، (و یا موتورهایی که اتصال نامی آنها ستاره است) قابل اجرا نیست.

همچنین در این نوع راه اندازی معمولاً پس از تبدیل اتصال از ستاره به مثلث می توان بار نامی را از موتور گرفت و در اتصال ستاره، موتور تحمل بار نامی را نخواهد داشت.

روش اندازه گیری ستاره – مثلث به خاطر سادگی یکی از متداولترین روش‌های راه‌اندازی موتورهای سه فاز القایی خصوصاً موتورهای با جریان نامی نسبتاً زیاد است.

راه اندازی موتورهای رتور سیم پیچی شده (راه اندازی رتوری):

چنانچه در مسیر رتور این موتورها از مقاومت راه انداز استفاده کنیم، مطابق رابطه (3-2-الف) جریان راه‌اندازی در رتور (و به دنبال آن در استاتور) کاهش می‌یابد و از آنجا که این مقاومت اهمی سبب افزایش ضریب قدرت و توان حقیقی مدار رتور می‌شود، گشتاور راه‌اندازی نیز بر اسا رابطه (3-3) افزایش می‌یابد.

$$I_2 = \frac{E_2}{\sqrt{R_2^2 + X_2^2}} \quad \text{رابطه 2-3}$$

$$S = 1 \Rightarrow T_s = KE_2^2 \frac{R_2}{R_2^2 + X_2^2} \quad \text{رابطه 3-3}$$

قبلاً در رابطه 3-4-ب) دیده‌ایم که حداکثر گشتاور ماشین در لغزشی اتفاق می‌افتد که مقاومت‌هایی اهمی و القایی مدار رتور برابر شوند و هر قدر به کمک مقاومت راه‌انداز، R_2 به X_2 نزدیکتر شود، گشتاور راه‌اندازی بیشتری خواهیم داشت. به بیان دیگر با تغییر در مقدار R_2 بر اساس رابطه (3-1) مشخصه‌های گشتاور دور جدیدی به دست می‌آیند که در شکل (3-6) مشخصه‌های جدیدی که با افزودن مقاومت در مدار رتور حاصل شده، رسم شده اند. در این شکل مقدار R_1 مقاومت سیم‌پیچی رتور فرض شده و به ترتیب در هر مرحله با افزودن مقاومت بیشتر مشخصه دیگری به دست آمده است.

نهایتاً با رساندن مقاومت مدار رتور به مقدار راکتانس القایی رتور (که در شکل 3-6 مقدار آن برابر R_6 فرض شده) گشتاور راه‌اندازی موتور به حداکثر مقدار خود رسیده است.

قابل توجه است که تغییر در مقدار مقاومت اهمی مدار رتور ضمن تغییر در گشتاور راه‌اندازی و لغزش نظیر گشتاور بحرانی، در مقدار حداکثر گشتاور (یا گشتاور بحرانی) تاثیری ندارد و این مطلب قبلاً نیز در رابطه (3-4-الف) بیان شده است:

$$T_m = KE_2^2 \frac{1}{2X_2} \quad (3-4-الف)$$

یعنی مقدار گشتاور حداکثر، تابع مقدار مقاومت اهمی مدار رتور نیست؛ اما مقاومت اهمی مدار رتور می تواند لغزش نظیر گشتاور حداکثر (لغزش بحرانی S_m) را تغییر دهد.

$$S_m = \frac{R_2}{X_2} \quad (3-4 \text{ ب})$$

موتورهای رتور سیم پیچی شده نسبت به مشابه رتور قفسی خود دارای جریان راه اندازی کمتر و گشتاور راه اندازی بیشتر هستند و می توانند در زیر بار نیز راه اندازی شوند.

هنگام راه اندازی موتورهای رتور سیم پیچی شده اگر عملکرد مقاومت های راه اندازی دستی باشد، باید خروج مقاومت راه انداز از مدار در زمان مناسب (نه خیلی سریع و نه خیلی کند) متناسب با افزایش دور موتور انجام پذیرد. از این رو گاهی مقامت های راه انداز کنتاکتوری مشابه شکل (3-7) به کار می روند که زمان عمل آن ها به طور دقیق و ثابت قابل تنظیم است.

همچنین برای کاهش تلفات مکانیکی جاروبک ها و افزایش عمر مفید آن ها اغلب در موتورهای پر قدرت بالای 20 کیلو وات با به کار گیری یک مکانیزم خاص روی محور رتور، پس از راه اندازی موتور، جاروبک ها را از روی حلقه ها برداشته سپس سه حلقه لغزنده را به هم اتصال می دهند.

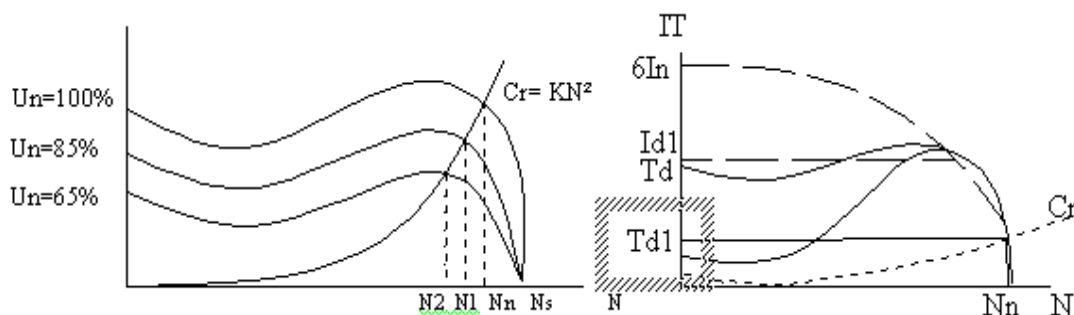
راه اندازهای نرم

راه اندازی نرم برای موتورهای القایی قفس سنجابی طراحی و ساخته شده اند. این راه اندازها با اعمال تدریجی ولتاژ به موتور، جریان راه اندازی موتور را که معمولاً تا چندین برابر جریان نامی موتور است، کاهش داده و موتور را بصورت نرم راه اندازی می نمایند، بطوریکه در هنگام راه اندازی موتور، هیچگونه فشاری بر موتور و شبکه برق کارخانه وارد نمی شود. پس از راه اندازی موتور نیز وظیفه حفاظت از موتور بر عهده راه انداز می باشد. و هر گونه اشکال ناشی از اتصال کوتاه، اضافه بار، اضافه جریان و اضافه حرارت موتور دائماً توسط راه انداز کنترل شده و در صورت پدید آمدن اشکال در کار موتور، فوراً ولتاژ خروجی قطع شده و موتور متوقف می شود. همچنین این راه اندازها قادر به توقف نرم موتور نیز می باشند و در صورت لزوم با فعال کردن سیستم ترمز راه انداز می توان با استفاده از ترمز، دور موتور را با شیب قابل تنظیم کاهش داد و موتور ر متوقف کرد

راه اندازی با ولتاژ متغییر و جریان محدود شده:

قوانین مربوط به کنترل یک موتور آسنکرون قفس سنجابی:

شکل (8-3) مشخصه گشتاور - سرعت یک موتور قفس سنجابی را بر اساس تابعی از ولتاژ ورودی نشان می دهد، گشتاور متناسب با مجذور ولتاژ در یک فرکانس ثابت تغییر می کند، افزایش تدریجی ولتاژ، گشتاور و جریان را در زمان راه اندازی محدود می کند و باعث از بین رفتن پیک جریان لحظه ای در زمان روشن شدن موتور می شود. شکل (9-3) تغییرات گشتاور را بر اساس تابعی از جریان راه اندازی نشان می دهد. محدودیت جریان راه اندازی I_{d1} به یک مقدار از پیش تعیین شده I_{d1} ، باعث کاهش گشتاور راه اندازی I_{d1} برابر با نسبتی از مجذور جریانهای I_d و I_{d1} می شود.



شکل 8-3

شکل 9-3

مثال: برای یک موتور با مشخصات $T_d = 2 T_n$ و $I_d = 6 I_n$ یک جریان راه انداز محدود شده $I_n 3$ استفاده می شود. در اینصورت ضریب کاهش گشتاور راه اندازی برابر خواهد شد با:

$$\left(\frac{I_{d1}}{I_d} \right)^2 = \left(\frac{3}{6} \right)^2 = 0.25$$

و گشتاور راه اندازی برابر می شود با: $T_n \times 0.5 = 0.25$

1- ترستور

نام تجاری ترستور (یکسو کننده قابل کنترل سیلیکونی) جزء عمده ترین مدارات الکترونیک قدرت می باشد

(SCR (fast switching) یک نیمه هادی کار کرد:

مدوله کردن قدرت سیستم های الکتریکی جریان مستقیم و متناوب و عناصر دیگر مورد استفاده در الکترونیک و محافظت ترستور ها به کار برده می شوند (operate). قدرت به منظور فرمان خانواده ترستورها گروهی از وسایل 4 لایه سیلیکونی مرکب از دیود، تریود و تترود است، مهمترین کلید نیمه هادی قابل کنترل در کنترل قدرت به کار می رود.

یک کلید قدرت (triac) که یک کلید قدرت یک طرفه است (کنترل عبور جریان در یک جهت) و نیز تریاک SCR دو طرفه است (یعنی عبور جریان را می تواند در دو جهت کنترل کند). معایب ترستور: موقعی که ترستور روشن می شود و جریان را هدایت می کند در دو سر آن افت ولتاژ مستقیم ایجاد می شود / در حدود 5 (forward voltage drop)

کاربرد: برای کنترل محرک های الکتریکی مثلاً مته برقی، مخلوط کن ها، آسیاب ها در کارخانه های نساجی به قدرت 5-50 و (یا دستگاه های کنترل شده با نیمه هادی برای تحریک توربو – آلترناتورها Mw)

کنترل سرعت موتورهای جریان متناوب با تغییر دادن ولتاژ ورودی در پایانه های استاتور و یا روتور (چرخانه) منحصر به موتورهای القایی (اندوکسیونی) است بر تغییر و تعدیل ولتاژ از هر وسیله ای که استفاده شود ترستور می تواند به همان خوبی، عمل تغییر ولتاژ را انجام دهد تنظیم سرعت موتورهای جریان متناوب با تغییر دادن ولتاژ ورودی مناسب نیست ولی کنترل سرعت این موتورها با تغییر فرکانس ورودی با مدارات ترستوری دارای اهمیت زیاد است.

2- حالت عمل ترستور:

یک وسیله کلید زنی که همواره قطع یا وصل است و در یکی از دو حالت زیر عمل می کند:

1- در حالت اشباع یا هدایت کامل دارای امپدانس صفر است.

2- در حالت مسدود یا غیر هادی دارای امپدانس بی نهایت در مقابل عبور جریان است. با ولتاژ بایاس مستقیم جریان قابل ملاحظه ای از خود عبور نمی دهد با ولتاژ بایاس مستقیم و یک SCR:

پالس کوچک بین دریچه و کاتد جریان قابل ملاحظه ای از آنند به کاتد عبور می کند.

3- راه اندازی به منظور روشن شدن مبحث راه اندازی موتور القایی هنگامی که ولتاژ منبع تغذیه به طور مستقیم به ترمینال ورودی موتور اعمال می شود، ناگزیر بایستی به مدار معادل موتور القایی مراجعه نماییم تا جریان ورودی یا

عبوری از موتور را برحسب لغزش و امپدانس های ماشین محاسبه کنیم. استفاده از مدار معادل تقریبی شکل (3-3)-

(10) خطای بسیار کم و قابل چشم پوشی در محاسبه مقدار جریان را به دنبال خواهد داشت.

پارامتر های مدار معادل تقریبی شکل (3-10) برای هر فاز موتور عبارت است از:

ادمیتانس مغناطیسی کنندگی موتور Y_0 :

مقاومت سیم پیچی روتور منتقل شده به استاتور r_1 :

راکتانس نشتی سیم پیچی استاتور X_1 :

راکتانس نشتی سیم پیچی روتور منتقل شده به استاتور (در فرکانس منبع تغذیه) X_2 : لغزش S : عبارت است از s :

جریان هر فاز برای لغزش و ضریب توان عبارت است از: توان خروجی خالص هر فاز عبارت است از: بنا بر این

گشتاور الکترو مغناطیسی هر فاز به قرار زیر خواهد بود:

سرعت زاویه ای است w . معرف زوج قطب ها و p که در آن شرایط ایده آل برای راه اندازی یک موتور القایی عبارتند

از:

1- جریان هجومی کم

2- داشتن در صد تنظیم مناسب ولتاژ تغذیه.

3- داشتن گشتاور زیاد برای آنکه هر چه سریعتر شتاب بگیرد و به سرعت پایدار عادی خود برسد.

4- داشتن ضریب قدرت بیشتر برای محدود کردن ولت آمپر موتور به ازای توان دلخواه بررسی روابط فوق برای نشان

می دهد که جریان مقدار بیشینه و ضریب قدرت مقدار کمینه را داراست گرچه $S=1$ راه اندازی به ازای جریان زیاد

باعث افزایش گشتاور راه اندازی می شود ولی پیشینه مقدار لغزش در مخرج رابطه گشتاور باعث کاهش مقدار گشتاور

راه اندازی (به ازای مقدار ثابت مقاومت روتور) می شود. این مقادیر با شرایط ایده آل راه اندازی مذکور وفق نمی دهد

ولی آنها برای موتورهای کوچک تا توان چند اسب بخار قابل تحمل هستند. این مشخصه های نامطلوب موقعی ظاهر

می شوند که موتور به طور مستقیم به منبع تغذیه اتصال یابد، یعنی راه اندازی به روش اتصال مستقیم به خط باشد و

تغییر آنها با افزودن بعضی از عناصر مداری به منظور کنترل مشخصه های فوق و نزدیک شدن به شرایط ایده آل راه

اندازی امکان پذیر است.

5- راه اندازی موتورهای کوچک با روش راه اندازی اتصال مستقیم به خط دارای چند مزیت است:

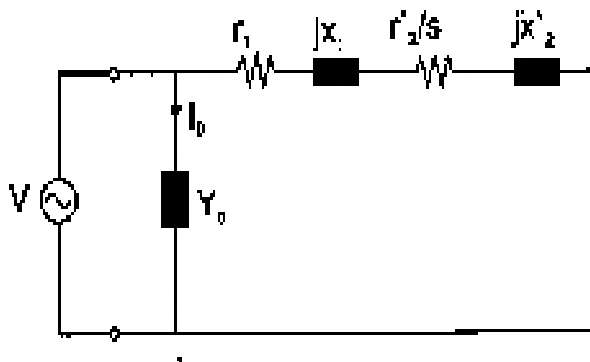
اول: روش ساده و ارزانی است.

دوم: جریان راه اندازی زیاد به مفهوم حداقل تاخیر در رسیدن موتور به سرعت نرمال است. راه اندازی اتصال به خط در موتورهای بزرگ ممکن است اثرات نامطلوبی متعددی داشته باشد به طوری که: جریان بسیار زیادی که از منبع تغذیه کشیده می شود، ایجاد افت ولتاژی بر روی منبع تغذیه می کند، که باعث تضعیف شدت نور و یا چشمک زدن لامپ های (فلیکر) میشود که از نظر مصرف کننده های خانگی و صنعتی غیر قابل تحمل است.

2- اگر به عنوان مثال چند موتور با هم شروع به کار کنند جریان راه اندازی آنها ممکن است از حد ظرفیت فیدر بیشتر شود، در نتیجه وسایل حفاظتی عمل نموده و منبع تغذیه را قطع می کنند.

3- جریان راه اندازی زیاد در موتور های بزرگ به خاطر زیاد بودن ممان ایلرسی مدت بیشتری نسبت به موتورهای کوچک ادامه خواهد یافت. معمولاً جریان راه اندازی در حدود 6 یا 7 برابر جریان زیاد بار موتور هاست عبور این جریان زیاد برای هر مدتی که باشد باعث ایجاد حرارت در سیم پیچ ها میشود و ممکن است عایق بندی آنها را که از آسیب پذیرترین قسمت های این نوع ماشین ها است خراب کند.

به منظور رفع عیب حاصل از جریانهای هجومی بالا بایستی جریان را با کاهش ولتاژ اعمال شده به موتور و یا افزایش امپدانس به مدار برای مدت کوتاه راه اندازی، محدود کرد

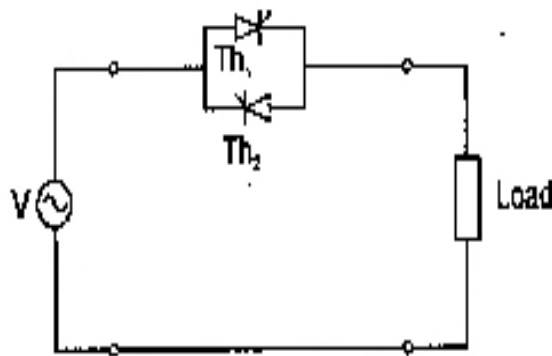


شکل (3-10) مدار معادل موتور القایی

- راه اندازی تریستوری:

یک موتور القایی که احتیاج به وسایل مخصوص راه اندازی ندارد و جریان راه اندازی آن به شش یا هفت برابر جریان بار کامل نمی رسد دارای ایده آل ترین وضعیت است کاربرد مدارهای تریستوری در جریانهای زیاد و کوتاه مدت با آنکه میتواند جریان ها را تا حد قابل قبولی محدود سازد، ولی غیر اقتصادی است. سیستمی که احتیاج به وسایل راه اندازی اضافه نداشته باشد سیستمی است که کنترل سرعت در یک گستره وسیع محتاج است بنابراین کار بر یک اینورتر فرکانس متغیر ضرورت خواهد داشت. در موقع راه اندازی، فرکانس را در کمترین حد ممکن تنظیم میکنند. و چون سرعت متناسب با فرکانس است سرعت سنکرون نیز کم می شود.

کنترل افزایش فرکانس باعث تنظیم سرعت چرخشی می شود و خیزهای جریان را محدود می کند. در هر حال، اگر موتور القایی برای محرک های سرعت ثابت مورد استفاده قرار گرفته باشد یک کلید تریستور ساده میتواند به سادگی راه اندازی را کنترل کند.

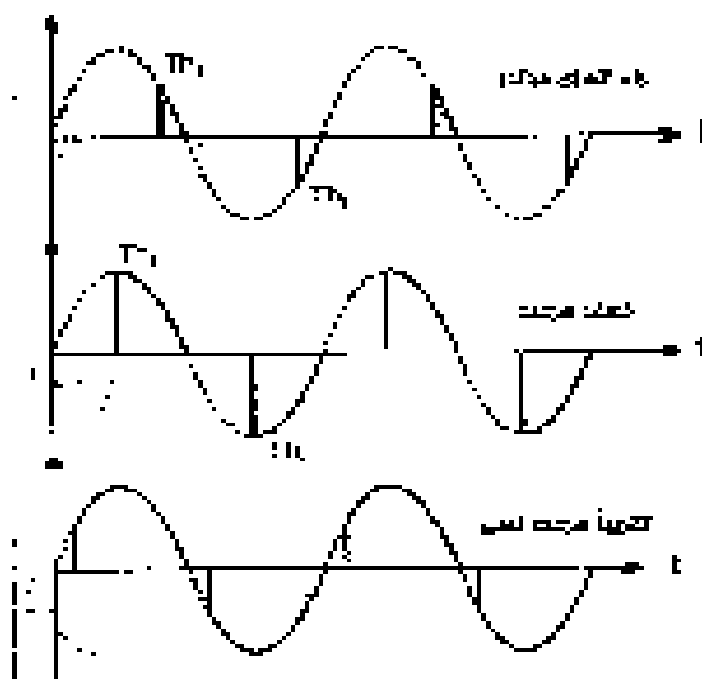


شکل (3-11) تنظیم کننده ولتاژ متناوب تک فاز را برای راه اندازی موتور القایی

چون تریستور در یک جهت جریان را از خود عبور می دهد لذا دو تریستور با اتصال موازی معکوس برای عبور جریان در دو جهت مختلف به کار برده شده است، ولتاژ ورودی مدار ثابت است، ولی ولتاژ خروجی با کنترل مدت زمان هدایت تریستور ها قابل تنظیم خواهد بود.

فرمان روشن شدن تریستور طبق شکل (3-12) در نقاط قابل تنظیمی از سیکل موج ورودی به گیت اعمال می شود

این روش فرمان و تنظیم ولتاژ را روش کنترل فاز می نامند ، زاویه آتش - تریستورها از 180 درجه شروع به کاهش پیدا می کند تا ولتاژ کمتری برای راه اندازی به موتور اعمال شود، در سرعت کامل موتور موقعی که ولتاژ پایانه های موتور به مقدار نامی برسد به صفر درجه می گراید وظیفه اصلی این کلید تریستوری محدود کردن جریان توسط کنترل مقدار موثر ولتاژ اصلی است.



شکل 3-12 - بعضی از مدارهای سه فاز کنترل ولتاژ با روش کنترل فاز

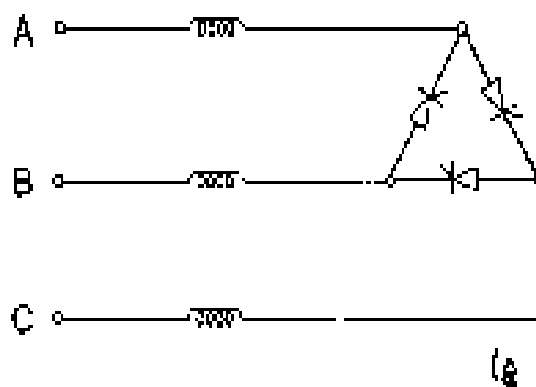
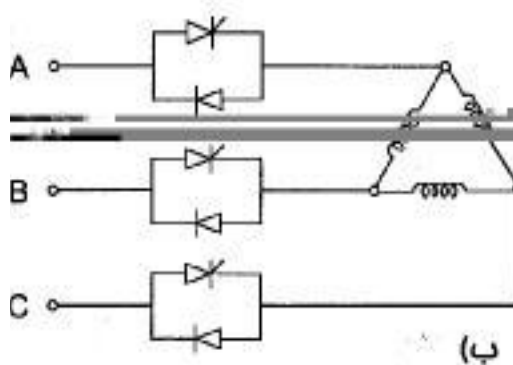
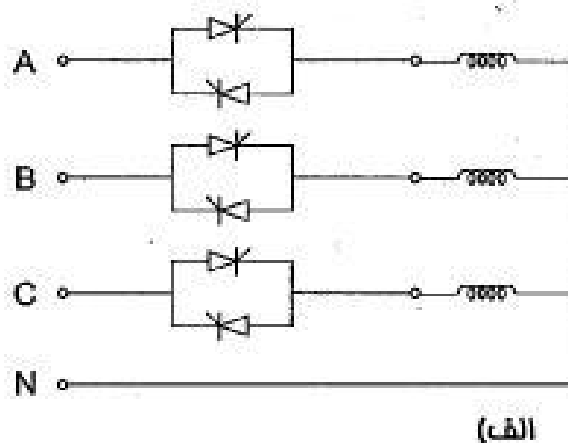
در شکل (3-13) نشان داده شده است. برای سیستم سه فاز چهار سیمه ، تریستورهای اتصال موازی معکوس مورد نیاز است ولی برای سیستم سه فاز سه سیمه ، دیودها میتوانند جایگزین یکی از زوج تریستورها شوند. بنا براین فقط سه تریستور مورد استفاده قرار خواهد گرفت.

زوج تریستورهای دارای اتصال موازی معکوس را می توان به صورت یک امپرانس متغیر در نظر گرفت امپدانس آنها موقعی که زاویه آتش از صفر به 180 درجه تغییر می یابد به ترتیب از صفر تا بی نهایت افزایش خواهد یافت این امپرانس های افراطی

را میتوان با افزودن عناصر دیگری قابل تنظیم کرد به عنوان مثال در به آرامی تغییر داد. این مدار را میتوان به $R_1 + R_2$ تا شکل (3-14) امپرانس معادل مدار را میتوان بین مقادیر عنوان مقاومت متغیر برای راه اندازی با سیم

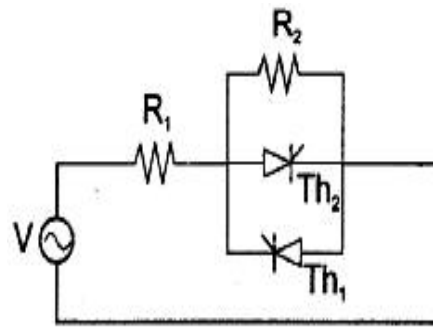
پیچی استاتور سری کرد و برای کنترل بهتر گشتاور میتوان به عنوان مقاومت متغیر برای راه اندازی با سیم پیچی

استاتور سری کرد و برای کنترل بهتر گشتاور میتوان مدار مشابهی را در مدار روتور موتور القایی قرار داد.



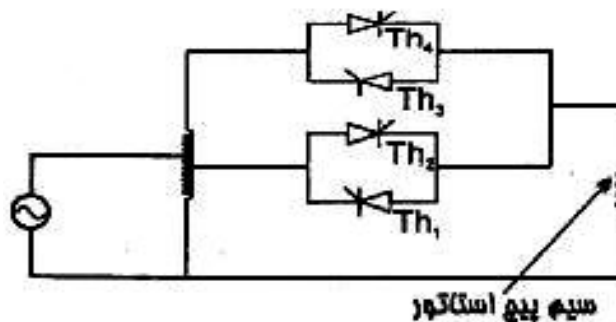
شکل 3-13 - مدارهای کنترل ولتاژ سه فاز

هنگامی که تریستور ها به طور کامل هدایت نمی کنند شکل موج اعوجاج پیدا میکند



شکل 3-14- امپدانس غیر خطی متغیر

درصد هارمونیک ها با افزایش زاویه آتش تریستورها افزایش خواهد یافت این هارمیونیک ها بدون افزایش انرژی مکانیکی در بار مصرفی تولید حرارت اضافی خواهند کرد . شیوه هایی که اعواقب بسیار کمتری به همراه دارد استفاده از تنظیم کننده های کامل اتوترانسفور ماتور طبق شکل (3-15) است . راه اندازی موتور القایی در ولتاژ به خوبی انجام پذیر خواهد بود در Th و $2 Th$ کم با شکل موج سینوسی ، در صورت هدایت کامل تریستورها 1 را روشن کند ، تا ولتاژ Th و $3 Th$ سرعت های بالاتر ترتیب کلید زنی بایستی طوری باشد که تریستور های 4 را خاموش کند Th . و 2 Th بیشتری به سیم پیچ ها اعمال شود و تریستور های 1



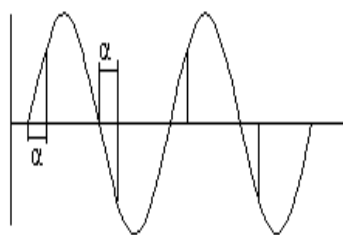
شکل (3-15) راه اندازی با اتو ترانسفور ماتور

شکل (3-15) اصول کلی راه اندازی اتوترانسفور ماتور را نمایش می دهد . دو مثال علمی دو شیوه را مشخص می کند که در آن تریستور در تعویض محل انشعاب ترانسفور ماتور به منظور تنظیم ولتاژ برای راه اندازی موثر است جرقه

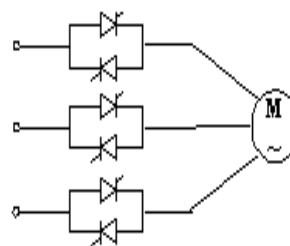
را در این روش می توان از بین برد ، زیرا تریستورها می توانند جریان را از اتصال ها در طی فرآیند قطع و وصل منحرف کنند.

راه اندازی الکترونیکی:

تغذیه یک موتور آسنکرون سه فاز با یک ولتاژ افزایشی پیوسته در زمان راه اندازی، با استفاده از ترکیب پل دو عدد تریستور که بصورت پشت به پشت به هم متصل شده اند و در ورودی هر فاز تغذیه اصلی قرار دارد بدست می آید. این روش باعث می شود یک ولتاژ افزایشی پیوسته در فرکانس ثابت بوسیله تغییر زاویه آتش تریستورها تولید شود



شکل 3-17



شکل 3-16

ولتاژ خروجی افزایشی پیوسته می تواند با شتاب افزایشده و یا با توجه به مقدار جریان کنترل شود و یا با ترکیبی از هر دو روش.

PSSS راه انداز و توقف کننده نرم

راه انداز و توقف کننده نرم PSSS یک کنترلر 6 تریستوری می باشد که برای کنترل راه اندازی و

توقف نرم یک موتور آسنکرون قفس سنجابی سه فاز بکار می رود. نصب و اتصال این دستگاه

مانند یک کنتاکتور می باشد. دستگاه شامل :

- کنترل بر روی مشخصات کاری، بویژه در طی مرحله راه اندازی و توقف (سه مد
- راه اندازی و توقف که توسط کاربر قابل انتخاب می باشد).
- حفاظت در برابر اضافه حرارت موتور و راه انداز

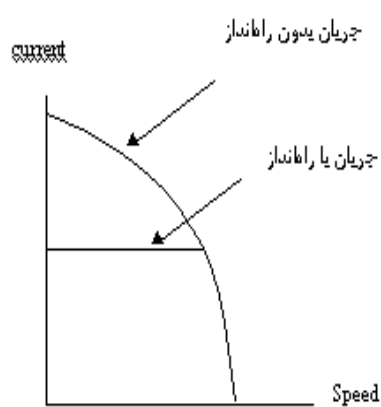
• حفاظت مکانیکی ماشین راه انداز شونده، بوسیله از بین بردن گشتاور زیاد (گشتاور هجومی) در زمان راه اندازی و

توقف

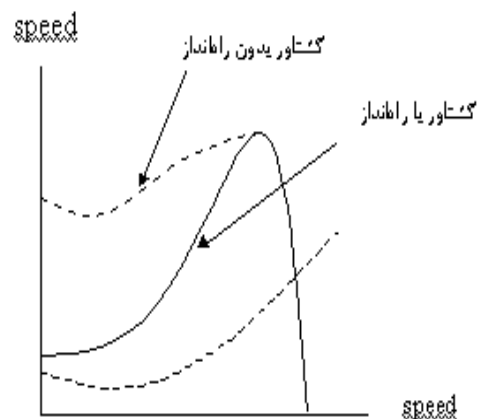
گشتاور قابل دسترسی:

مشخصات عمومی: جریان راه اندازی از 2 تا 5 برابر جریان نامی قابل تنظیم می باشد، که یک گشتاور راه اندازی متغیر از 0.15 تا 1 برابر گشتاور نامی بدست می دهد.

تنظیم مستقل شتاب افزاینده و کاهنده قابل انجام است. امکان تزریق ولتاژ DC جهت ترمزگیری وجود دارد.



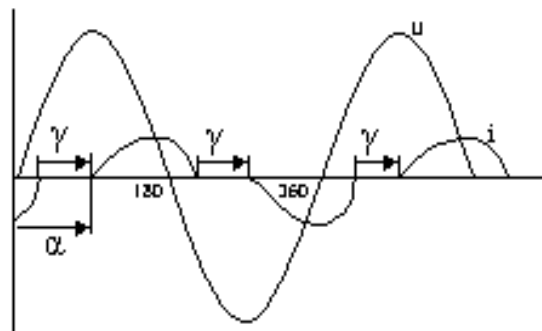
شکل 3-19 منحنی جریان - سرعت



شکل 3-18 منحنی گشتاور - سرعت

کنترل راه انداز نرم:

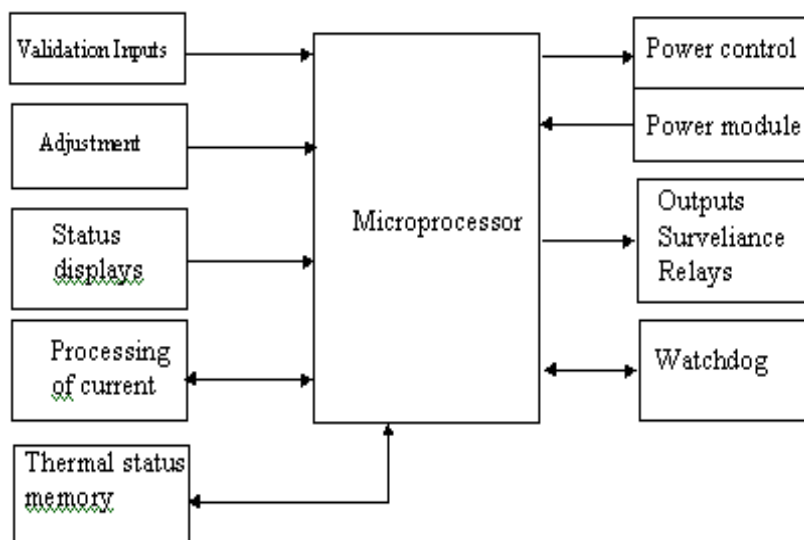
دستگاه راه انداز بر اساس اصول ؟ و بوسیله تاخیر در آتش کردن تریستورها و عبور از صفر جریان موتور کار می کند. این روش باعث چرخش صاف موتور بدون شوکهای مکانیکی در پایان راه اندازی و پایداری بهینه می شود.



شکل 3-20

یک میکروپروسسور بطور پیوسته پارامترهای مهم راهانداز و موتور را کنترل و بهینه سازی می کند. مهمترین وظایف

میکروپروسسور بصورت زیر می باشد



1. شرایط راهاندازی و توقف نرم موتور

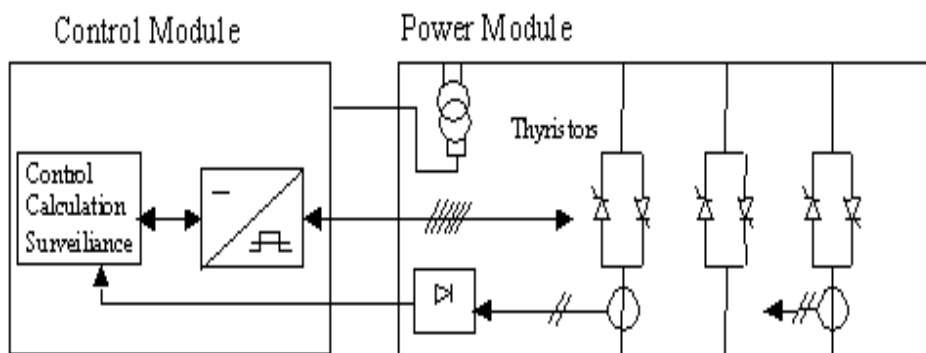
2. نظارت بر گرمای موتور بوسیله محاسبه تصویر گرمایی آن

3. مقایسه جریان موتور با ماکزیمم جریان قابل قبول که بستگی دارد به:

- قدرت دستگاه راهانداز
- گرمای جریان نامی موتور
- تاثیر آلامهای موتور و راهانداز و مشخصات حفاظتی
- نظارت بر تغذیه اصلی
- نمایش وضعیت و معیارهای ارتباطی

ترکیب composition

دستگاه راهانداز شامل یک ماجول کنترل و یک ماجول قدرت می باشد که در شکل زیر مشخص شده است



شکل 3-21- دستگاه راه انداز

مشخصات راه انداز:

دستگاه مطابق با استانداردهای صنعتی و با وظایف مستقل می باشد که توسط کاربر قابل انتخاب می باشد.

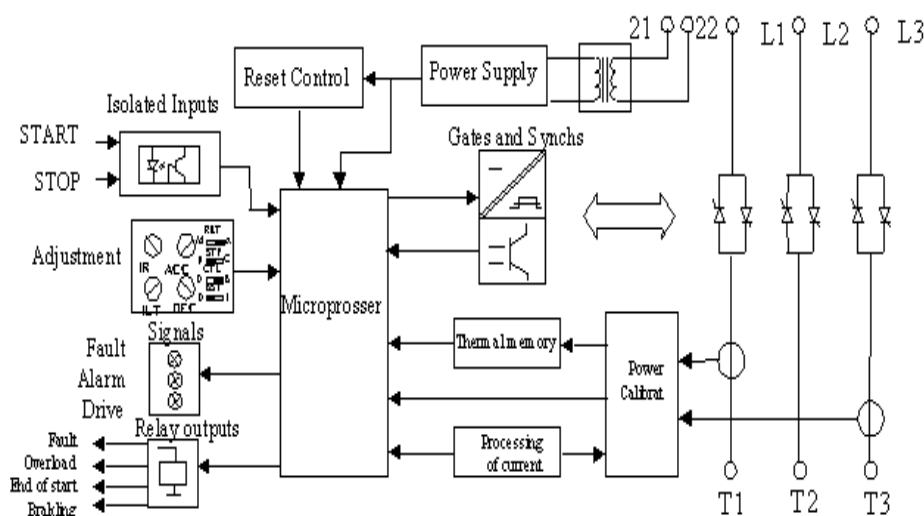
- تنظیم جریان کار موتور
- تنظیم شتاب افزاینده
- محدود کردن جریان راه اندازی
- تقویت کننده راه انداز Startup booster
- توقف آزاد با قطع ولتاژ اصلی
- توقف کنترل شده بر اساس شتاب کاهنده
- توقف بوسیله تزریق ولتاژ DC

استفاده جداگانه و یا ترکیبی از این فانکشن ها باعث افزایش قابلیت های راه انداز می شود.

کلیات General

بلوک دیاگرام دستگاه: دستگاه راه انداز نرم طوری طراحی شده است که بتواند بسیاری از مسائل مربوط به راه اندازی و توقف نرم موتورهای آسنکرون قفس سنجابی را حل نماید. این دستگاه بر اساس کنترل میکروپروسسوری می باشد و وظایف اصلی آن شامل: راه اندازی، توقف و حفاظت موتور می باشد.

بلوک دیاگرام دستگاه در شکل زیر نشان داده شده است:



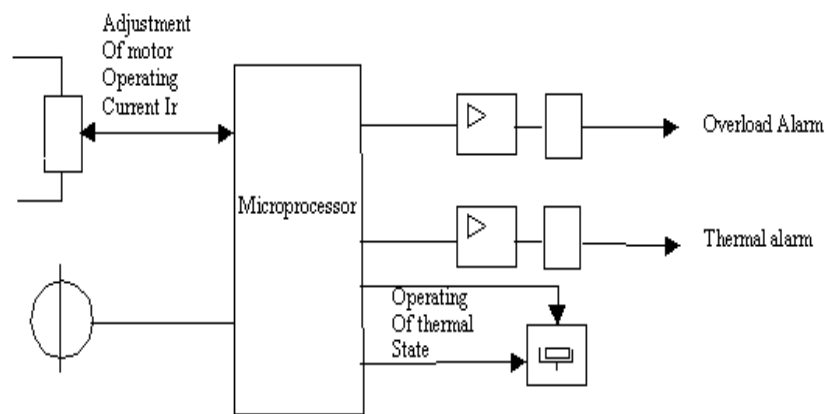
شکل 22-3

دستگاه شامل:

- سه LED می باشد که هر کدام دارای چندین وضعیت می باشند و اطلاعاتی درباره وضعیت کار سیستم می دهند.
- 4 عدد سوئیچ دوحالته که مد کاری سیستم توسط آنها قابل انتخاب می باشد: ریست شدن دستی یا اتوماتیک، توقف آزادانه یا کنترل شده، تقویت کننده راه انداز برای راه اندازی نرم و ترمز توسط تزریق ولتاژ DC.
- 4 عدد پتانسیومتر برای تنظیم مستقل شتاب افزایشده یا کاهشده، جریان راه اندازی و جریان در حین کار موتور.
- 4 عدد رله خروجی برای سیستم حفاظتی و آلارم دستگاه که اطلاعاتی را در دسترس کاربر قرار می دهند. شامل فالت Fault، اضافه بار Over load، پایان راه اندازی end of starting و ترمز braking

حفاظت گرمایی Thermal protection

یک سیستم کنترل میکروپروسسوری، درجه حرارت موتور و راه انداز را بطور پیوسته محاسبه کرده و حفاظت گرمایی موتور را انجام می دهد. که این کار بر اساس جریان نامی موتور Ir و جریان واقعی آن صورت می گیرد.



شکل 3-23- کنترل میکروپروسسوری

دو نوع آلارم سطح اضافه حرارت سیستم را مشخص می کند:

- یک آلارم اضافه بار که مشخص می کند موتور از مقدار درجه حرارت نامی تجاوز کرده است.
- دو سیگنال فالت حرارتی که اگر درجه حرارت موتور از مقدار بحرانی افزایش یابد موتور را متوقف می نماید.
- دو LED و دو رله خروجی این فالتها را مشخص می کنند.

تا زمانی که درجه حرارت موتور بالا باشد، با روشن کردن سیستم، دستگاه بطور اتوماتیک ریست خواهد شد تا درجه حرارت موتور کاهش یابد.

ارتباط با دستگاه

تمام فانکشن های ارتباطی روی مایکروکنترلر قابل دسترسی هستند که شامل واحدهای زیر می باشند:

- واحد display
- واحدهای تنظیمی
- ترمینالهای کنترلی

display: واحد دیسپلی شامل سه عدد LED با رنگهای مختلف قرمز، زرد و سبز می باشد. که

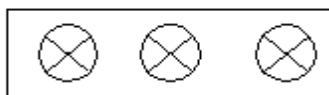
هر کدام از آنها حالت‌های مختلفی می‌تواند داشته باشد.

1. Off خاموش
2. بصورت دائم روشن
3. خاموش و روشن سریع (فلاش سریع)
4. خاموش و روشن آرام (فلاش کند)

در شکل زیر فانکشنهای هر یک از LED ها مشخص شده‌است

	Off	Steady light	Fast Flashing	Slow Flashing
				
Fault (red)		Internal Fault	Phase Fault	Thermal Fault
Alarm (yellow)		Cooling		Over Load
Drive (green)	Drive off	Normal Operation	Starting Stopping	Drive Ready

Display



Drive Alarm Fault

شکل 3-24

واحدهای تنظیمی دستگاه Adjustment units

واحدهای تنظیمی شامل:

- 4 سوئیچ دو حالت برای انتخاب موقعیت کاری

• RET: ریست دستی یا اتوماتیک

• STP: توقف آزادانه یا کنترل شونده

• CTL : ترمز توسط شتاب کاهنده یا تزریق ولتاژ DC

• BST : فعال یا غیر فعال کردن تقویت کننده (booster)

- 4 عدد پتانسیومتر برای تنظیم پارامترهای سیستم:

1. Ir : تنظیم جریان موتور یا جریان کار دائم

2. ACC : شتاب افزایشنده در زمان راه اندازی

3. ILT : محدود کننده جریان راه اندازی

4. DEC : شتاب کاهنده در زمان توقف و ترمز

خروجی های کنترلی

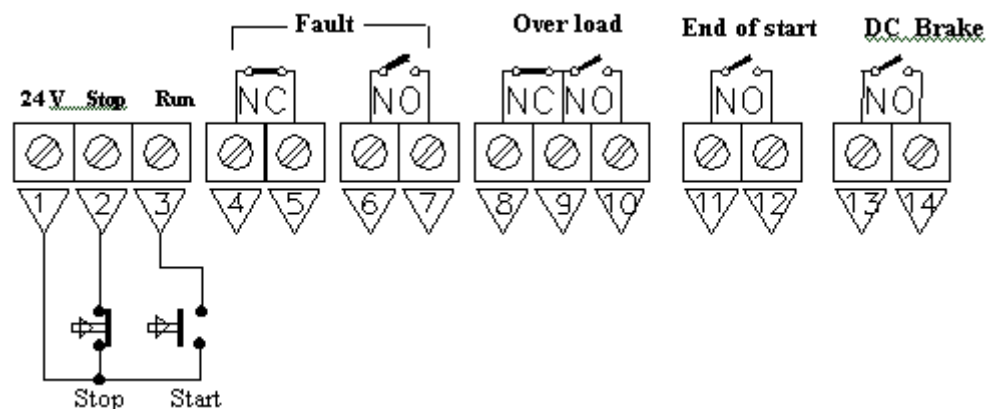
چهار عدد رله مستقل خروجی سیگنالهای حفاظتی و آلام سیستم را تولید می نمایند.

• رله مشخص کننده خطا (Fault)

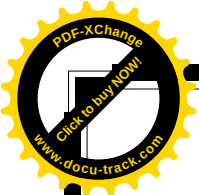
• رله مشخص کننده اضافه بار (Over Load)

• رله مشخص کننده پایان راه اندازی (End of start)

• رله مشخص کننده ترمز (DC Brake)



شکل 3-25 خروجی های کنترلی



مشخصات دستگاه راه انداز:

شرایط آب و هوایی :

درجه حرارت کاری دستگاه: $0 - 40^{\circ}\text{C}$ برای درجه حرارتهای بالاتر بین $60 - 40^{\circ}\text{C}$ به ازای هر درجه 1.2 % جریان باید کاهش یابد.

درجه حرارت نگهداری: $25 - 70^{\circ}\text{C}$

رطوبت: 93% در 40°C

ارتفاع از سطح دریا: تا 1000 متر

موقعیت کاری : حداکثر بصورت عمودی

تغذیه اصلی: $380 - 415$ V $U_{min} - 15\%$ و $U_{max} + 10\%$

فرکانس: 50 Hz / 60 Hz

ولتاژ پلاک موتور: 380-415 V

جریان نامی : از 17 تا 700 آمپر

قدرت موتور : 4 تا 440 KW بستگی به تغذیه اصلی دارد.

روش راه اندازی:

ولتاژ افزایشی (ramp): قابل تنظیم از 1 تا 30 ثانیه بوسیله پتانسیومتر

ولتاژ پایه (pedestal): ولتاژ آستانه ثابت برابر با $U_n/3$ می باشد.

محدودیت جریان: قابل تنظیم از 2 تا 5 برابر I_r بوسیله پتانسیومتر. (I_r = جریان کاری موتور که

(current limitation) توسط پتانسیومتر I_r تنظیم می شود).

تقویت کننده (booster) راه انداز: توسط یک عدد سوئیچ فعال می شود، که در این صورت در 5 سیکل اول ولتاژ

کامل به موتور اعمال خواهد شد.

روش توقف: قابل انتخاب توسط سوئیچهای انتخاب کننده:

توقف آزادانه Freewheeling: توقف آزاد موتور توسط قطع ولتاژ تغذیه اصلی موتور توقف کنترل شده:

1. شیب ولتاژ (Voltage Ramp): قابل تنظیم از 2 تا 60 ثانیه بوسیله پتانسیومتر
2. تزریق جریان DC: ترمز از طریق تزریق جریان، 3.2 Ir برای حداکثر 30 ثانیه

نمایشگر LED

خاموش دائم روشن فلاش سریع فلاش کند

slow flashing fast flashing steady light off

خطا(قرمز): - خطای داخلی خطای فاز خطای حرارتی

آلارم(زرد) - حالت خنک کنندگی - اضافه بار

راه اندازی(سبز): off حالت عادی راه اندازی/ توقف حالت آماده بکار

رله های خروجی:

خطا (Fault) (1 NO+1 NC): برای استفاده با یک کنتاکتور VAC 220

اضافه بار(Overload) (1 O/C): جریان نامی: 0.5 A – 240 VAC

A - 48 VDC 0.5

پایان توقف (1 NO (end of starting))

ترمز (1 (NO DC (Braking))

حفاظت: Protection

حفاظت حرارتی موتور و راه انداز:

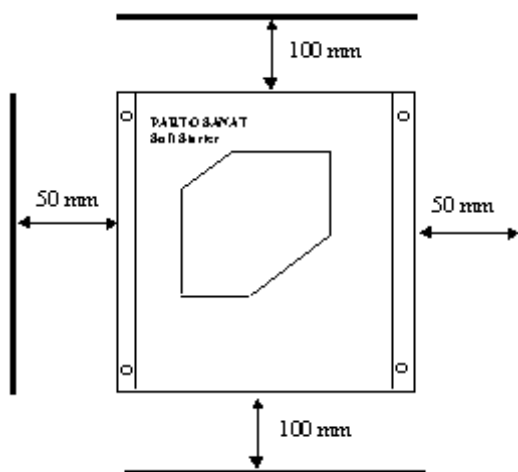
1. اخطار حرارتی اول (اضافه بار): اضافه حرارت بیشتر از 1.05 Ir توسط یک LED و رله خروجی مشخص می شود.

2. خطای حرارتی: اضافه حرارت متوسط یعنی بیشتر از Ir 1.11 و اضافه حرارت زیاد یعنی بیشتر از Ir 1.4 سریعاً توسط یک LED و رله خروجی مشخص می‌شود.
3. حفاظت تغذیه اصلی: خطای فاز و نامتعادل بودن فازها توسط یک LED و رله خروجی تعیین می‌شود.
4. کنتاکت حرارتی: یک سیستم خنک کننده فن بر روی دستگاه‌های توان بالا بسته شده است، کنتاکت حرارتی (50 ? C) برای کنترل تهویه و کنتاکت حرارتی حفاظتی (100 ? C) - (9 ? C) انتخاب موتور و عملیات احتیاطی:
موتور آسنکرون متناسب با راه‌انداز باید قادر باشد وقتی که توسط یک ولتاژ و جریان کاهش یافته تغذیه می‌شود، تحت بار کامل راه‌اندازی شود، بنابراین قبل از راه‌اندازی موتور باید چک شود تا با سیکل کاری و زمان راه‌اندازی متناسب باشد.
برای ماشین‌هایی با گشتاور متغیر در حالت پایدار (ماشین‌هایی با بارهای ناپایدار) توصیه می‌شود راه‌انداز پس از راه‌اندازی موتور از مدار خارج شود.
احتیاط:
از خازن‌های تصحیح ضریب قدرت همراه با راه‌انداز استفاده نکنید.
اگر ورودی اصلی توسط اولیه یک ترانسفورمر و به شکل ستاره تغذیه می‌شود، مجموع قدرت کنترل شده بوسیله ترისტورها (راه‌انداز + سایر تجهیزات) باید کمتر از 10% قدرت ترانسفورماتور باشد.
- نصب Installation
شرایط آب و هوایی:
طبق جدول مشخصات
درجه حرارت، رطوبت، ارتعاش و شوک
آلودگی: دستگاه راه‌انداز باید در برابر گرد و غبار، گازهای خورنده و مایعات حفاظت شود.

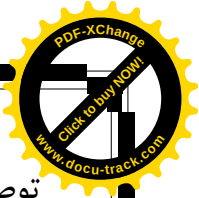
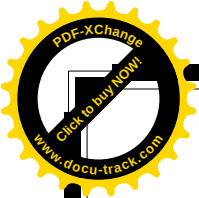
نصب: دستگاه را بصورت عمودی نصب نمایید. دستگاه را نزدیک وسایل حرارتی نصب ننمایید. نصب دستگاه در یک محفظه فلزی:

برای ایجاد گردش هوای مناسب باید:

- فضای باز کافی در اطراف دستگاه وجود داشته باشد. از بالا و پائین 100 mm و از طرفین 50 mm
 - یک هواکش مناسب برای تهویه هوای داخل محفظه ایجاد کنید.
- مطمئن شوید که تهویه هوا بصورت مناسب انجام می گیرد. در غیر اینصورت از یک فن و فیلتر مناسب استفاده نمائید.



شکل 3-26



توصیه هایی برای استفاده:

ترکیب راه انداز – موتور

گشتاور قابل دسترسی: موتور متناسب با راه انداز باید قادر باشد بار کامل را زمانیکه توسط ولتاژ

و جریانی کمتر از مقدار نامی تغذیه می شود، راه اندازی نماید.

انتخاب موتور و احتیاطهای لازم: برای کار متناوب، چک کنید که جریان متوسط در طی سیکل

کاری کمتر از جریان نامی موتور باشد.

انطباق با ماشین راه اندازی شونده: ترکیب راه انداز و موتور باید سایز صحیحی داشته باشند، تا

بر گشتاور ماشین راه اندازی شونده غلبه نمایند و بتوانند گشتاور راه اندازی ضروری را برای زمان های راه اندازی

تولید نمایند. اگر ترمز با شتاب کاهنده سریع مورد نیاز است، از سیستم تزریق ولتاژ DC راه انداز و از یک کنتاکتور

استفاده نمایید

تنظیم پارامترهای راه انداز:

نام پارامتر	موقعیت position	مد کاری operation Mode of
RET	reset M: Manual ریست دستی	اگر راه انداز یک فالت حرارتی یا فازی دهد: 1. رله فالت تحریک می شود: کنتاکت ترمینالهای 6 و 7 بسته می شود و کنتاکتور خط باز می شود. 2. هنگامیکه فالت برطرف شد برای ریست کردن رله فالت، یک فرمان شروع RUN در ترمینال 3 لازم است. 3. مدار توصیه شده در صفحه 20: راه اندازی دوباره

تنها زمانی ممکن است که پوش باتون S2 فشار داده شود تا کنتاکتور خط بسته شده و رله فالت ریست شود.		
از مدار صفحه 22 با کنترل از طریق سوئیچ S1 استفاده نمائید. اگر راهانداز یک فالت حرارتی یا فازی دهد :	reset A: Automatic ریست خودکار	
1. رله فالت باز می شود اگر فالت حرارتی رخ دهد. 2. رله فالت بسته می ماند اگر فالت فازی رخ دهد. 3. وقتی فالت برطرف شد، راهاندازی اتوماتیک انجام خواهد شد اگر هیچ فرمان توقفی داده نشده باشد. (رله کنترل KA1 می بندد).		
فرمان stop باعث می شود ولتاژ خروجی راهانداز قطع شود. موتور در یک زمان t_1 و توسط اینرسی بار و مقاومت گشتاور متوقف می شود.	stop F: Freewheel توقف آزادانه	STP
فرمان stop باعث قطع خروجی راهانداز نمی شود. بلکه موتور بصورت کنترل شده متوقف می شود و بر حسب موقعیت CTL یا سوئیچ RAMP زمان توقف تعیین می شود.	Controlled stop :C توقف کنترل شده	
توقف پیشرفته موتور در زمان $t_2 > t_1$ و بر طبق زمان شتاب کاهنده که توسط پتانسیومتر DEC و شرایط بار تعیین می شود. اینرسی بار و گشتاور مقاوم.	deceleration on :D ramp شتاب کاهنده	CTL تنها وقتی

توقف موتور توسط سیستم ترمز در زمان $t_2 < t_1$. زمان تزریق بستگی به موقعیت پتانسیومتر DEC دارد.	by B: braking injection DC. Current contactor with ترمز از طریق تزریق جریان DC توسط کنتاکتور	فعال می شود که $STP=C$
هیچ تقویتی در زمان راه اندازی انجام نمی شود.	not booster :0 operating بوستر عمل نمی کند	BST
راه اندازی توسط بوستر (تقویت کننده) در طی 5 پریود اول ولتاژ کامل به موتور اعمال می شود تا ماکزیمم گشتاور راه اندازی	booster :1 operating بوستر عمل می کند	

تنظیم پتانسیومترها:

Ir: جریان کاری موتور Ir را بر حسب آمپر تنظیم می کند.

رنج تنظیم: از 0.5 تا 1 برابر جریان نامی راه انداز. با این پتانسیومتر می توان جریان را در مقدار مشخص شده بر روی پلاک موتور تنظیم کرد. این تنظیم حفاظت حرارتی را تعیین کرده و همچنین رنج قابل تنظیم پتانسیومتر ILT را نیز مشخص می کند.

ILT: تنظیم محدودیت جریان راه اندازی. تنظیم سطح جریان ضروری برای بدست آوردن گشتاور راه اندازی مورد نیاز.

ACC: تنظیم زمان شتاب افزاینده. زمان راه اندازی مورد نیاز را تنظیم می کند.

DEC : تنظیم روی شتاب کاهنده یا زمان تزریق جریان DC (سوئیچ CTL باید در موقعیت B باشد.) اگر توقف

کنترل شده انتخاب شود (سوئیچ STP در موقعیت C باشد) تنظیم شتاب کاهنده ضروری است.

نمایشگر Display

LED قرمز : فالت Fault

LED زرد : آلام Alarm

LED سبز : درایو Drive

هنگامیکه سیستم سوئیچ شده و کنتاکتور اصلی بسته می‌شود، هر سه LED روشن شده و سپس خاموش می‌شوند.

سپس LED سبز بصورت کند چشمک می‌زند، رله خطا بسته می‌شود و راه‌انداز در حالت آماده بکار می‌ماند.

تنظیم راه‌اندازی:

هنگامیکه فرمان Start با فشار پوش باتون S2 داده می‌شود موتور شروع به چرخش کرده و در

تمام مدت زمان راه‌اندازی LED سبز بصورت سریع چشمک می‌زند.

در پایان راه‌اندازی وقتی ولتاژ کامل به موتور اعمال می‌شود LED سبز بصورت دائم روشن می‌ماند و رله پایان

راه‌اندازی بسته می‌شود (ترمینالهای 11 و 12 بسته می‌شوند) در صورت لزوم پتانسیومترهای ILT و ACC را

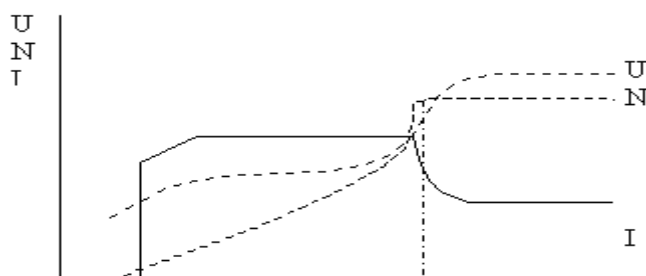
دوباره تنظیم نمائید و راه‌اندازی را تکرار کنید تا زمان راه‌اندازی مناسب بدست آید.

شتاب راه‌اندازی در موتورهای توان پائین بسیار تاثیرگذار است. همچنین اگر اینرسی

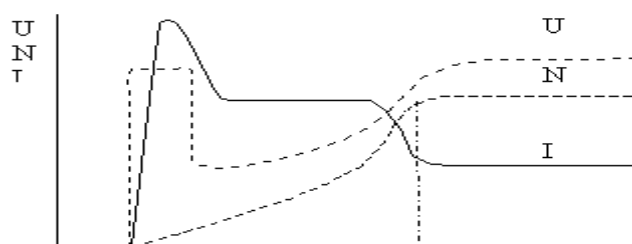
بار بالا باشد محدود کننده جریان ، جریان راه‌اندازی را محدود می‌کند. در مواقعی که اینرسی بار بسیار زیاد باشد و

یا اصطکاک شدید وجود داشته باشد، با انتخاب بوستر می‌توان گشتاور راه

اندازی را افزایش داد تا موتور راه‌اندازی شود.



شکل الف



شکل 27-3 الف- راه اندازی بدون استفاده از بوستر ب- راه اندازی با استفاده از بوستر

تنظیم توقف Setting the stoping

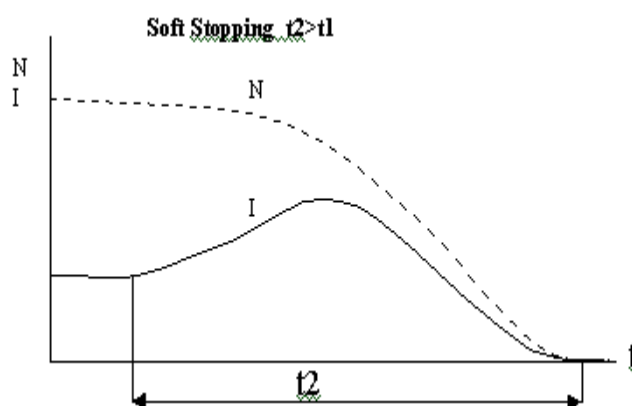
توقف آزادانه: در این حالت هیچ پارامتری برای تنظیم وجود ندارد. فرمان Stop ولتاژ خروجی راه انداز را قطع می کند. LED سبز بصورت آهسته شروع به چشمک زدن می کند، و موتور در زمان t_1 متوقف می شود. توقف موتور بستگی به اینرسی و گشتاور مقاوم دارد.

توقف با شتاب کاهنده:

فرمان Stop ولتاژ خروجی راه انداز را بطور کامل قطع نمی کند بلکه:

- رله پایان راه اندازی باز می شود. (ترمینالهای 11 و 12 باز می شوند)
- در تمام مدت زمان شتاب کاهنده LED سبز بصورت سریع چشمک می زند، سپس بصورت آهسته چشمک می زند.
- موتور بصورت کنترل شده و در یک زمان $t_2 > t_1$ بر طبق زمان شتاب کاهنده که توسط پتانسیومتر DEC تنظیم می شود، متوقف می شود. همچنین توقف موتور بستگی به شرایط بار نیز دارد.

در صورت لزوم، پتانسیومتر DEC را برای مقادیر مختلف تنظیم کرده و موتور را راه اندازی و توقف نمائید تا زمان توقف مناسب بدست آید.



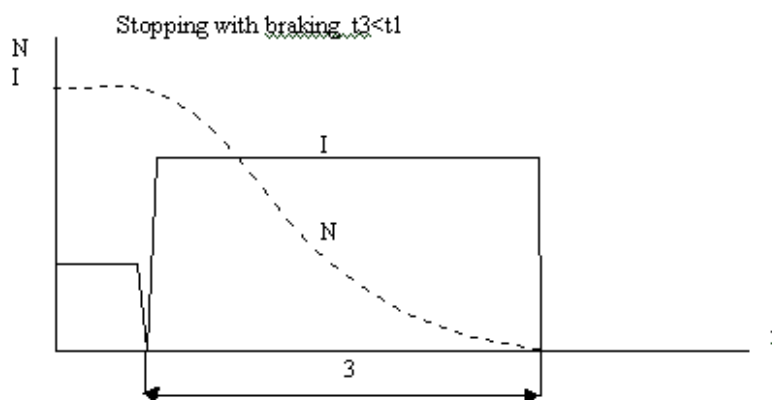
شکل 3-28

ترمز موتور با تزریق جریان DC :

ترمز از طریق تزریق جریان DC به دو صورت انجام می گیرد.

- پتانسیومتر DEC در موقعیت 2 باشد. در حالت ترمز در خلاف جهت عقربه های ساعت:
- در این حالت تزریق مستقیم جریان، موتور را سریعاً متوقف می کند . ماکزیمم زمان تزریق جریان 5 ثانیه می باشد.
- پتانسیومتر DEC در موقعیت دیگری باشد. زمان تزریق ثابت است و متناسب با موقعیت پتانسیومتر با ماکزیمم زمان 30 ثانیه.
- رله ترمز (کنتاکت ترمینالهای 13 و 14) که کنتاکتور KM3 را کنترل می کند، بسته می شود و رله مشخص کننده پایان راه اندازی باز می شود.
- برای تمام مدت زمان تزریق ، LED سبز بصورت سریع چشمک می زند. سپس بصورت آهسته چشمک خواهد زد.
- ترمز DC موتور را در زمان $t_3 < t_1$ متوقف می کند.

در صورت لزوم، پتانسیومتر DEC را برای مقادیر مختلف تنظیم کرده و با تزریق جریان DC موتور را متوقف کنید تا زمان ترمز مناسب بدست آید.



شکل 3-29

تنظیم توقف موتور:

زمان توقف t_2 باید در چندین مرحله تنظیم شود تا مینیمم زمان توقف که موجب ایجاد شوک هیدرولیکی نمی‌شود، بدست آید. برای اطمینان از تنظیم صحیح در طی زمان تست، زمان کار موتور در حالت پایدار باید حداقل 90 S طول بکشد قبل از اینکه فرمان Stop داده شود. آلارم اضافه بار و فالت حرارتی: رله اضافه بار همان وظیفه LED زرد آلارم را دارد. رله وقتی LED روشن می‌شود، بسته شده و وقتی LED خاموش می‌شود، باز می‌شود. فالت حرارتی تا زمانی که موتور خنک شود فعال می‌ماند (این کار توسط میکروپروسسور محاسبه و نمایش داده می‌شود) LED زرد وقتی که درجه حرارت موتور از مقدار درجه حرارت اسمی کمتر شد، خاموش می‌شود. با ریست اتوماتیک، اگر هیچ فرمان Stop داده نشود (کنتاکت رله KA1 بسته شود) رله فالت می‌بندد. LED قرمز خاموش می‌شود و راه‌انداز بصورت اتوماتیک راه‌اندازی می‌شود. با ریست دستی، باید یک فرمان Start داده شود تا رله فالت ریست شود. LED قرمز خاموش می‌شود و مرحله راه‌اندازی انجام می‌شود.

دلایل احتمالی فالت حرارتی:

• جریان کار موتور بطور صحيح تنظيم نشده است. پتانسيومتر Ir چک شود.

• راه‌اندازی طولانی با جريان محدود شده يا اضافه بار موتور در هنگام کار در اين صورت بار ماشين راه‌اندازی شونده چک شود.

نگهداری و رفع اشکال

سایر فالتها ممکن است باعث قطع خروجی راه‌انداز و توقف آزادانه موتور شوند.

فالت فازي Phase failure fault با ریست دستی رله فالت باز می‌شود.

• اشکالات احتمالی: قطع یک یا دو تا از فازها: فیوزها و اتصالات قدرت راه‌انداز به موتور چک شود.

• خطای اصلی $200 \text{ ms} >$ ، اما ولتاژ کنترل وصل است.

• فرکانس اصلی خارج از محدوده مجاز است: $60/50 \text{ Hz} \pm 5\%$

• اشکال در کنتاکتور اتصال کوتاه راه‌انداز

• اشکال در ترستورها: خاموش شدن موتور در زمان راه‌انداز یا اتصال کوتاه در زمان کار. ترستورها چک شوند.

اگر یک فالت گذرا اتفاق افتد (بطور مثال یک نوسان گذرا در فرکانس) وقتی که راه‌انداز در شرایط نرمال کار می‌کند:

1. با ریست اتوماتیک، LED قرمز خاموش شده و موتور دوباره راه‌اندازی می‌شود.

2. با ریست دستی، با دادن یک فرمان Start، رله فالت ریست شده و LED قرمز خاموش می‌شود و موتور دوباره راه‌اندازی می‌شود.

3. فالت داخلی fault Internal در هر مد ریستی رله فالت باز می‌شود.

اشکالات احتمالی:

• درجه حرارت هیت سینک بالا می‌باشد. اگر فن کار می‌کند شرایط دمایی را چک کنید. اگر فن کار نمی‌کند، چند

اشکال ممکن است رخ داده باشد. فالت منبع تغذیه، فالت کنتاکت کنترل، یا فالت فن.

• اضافه جریان ناگهانی بیشتر از 5 Ir در هنگام کار نرمال رخ می‌دهد.

• اشکال در مدار آتش ترستورها

• اشکال در برد اندازه گیری جریان

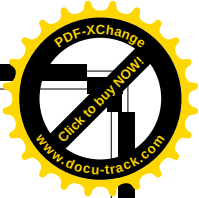
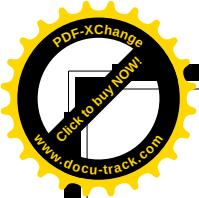
• اتصال کوتاه ترستورها، اگر فالت موقع روشن شدن دستگاه ظاهر می شود

در هر مورد باید دستگاه خاموش شده و سپس اشکالات چک شوند. اگر هیچ یک از LED ها روشن نباشند، اشکال در ولتاژ کنترل می باشد. ولتاژ فیوز حفاظتی باید چک شود.

نصب و اتصالات راه انداز:

ساده ترین شکل نصب و راه اندازی دستگاه راه انداز به شکل زیر می باشد. ورودی سه فاز از طریق

یک کلید فیوز به ترمینالهای L1، L2 و L3 وصل می شود. همچنین دو تا از فازها به ترمینالهای CL1 و CL2 وصل می شوند که جهت تغذیه قسمت کنترل دستگاه استفاده می شود. ترمینالهای خروجی دستگاه یعنی T1، T2 و T3 به ترمینالهای U، V و W موتور متصل می شود. یک عدد کلید نیز به شکل نشان داده شده به ترمینالهای 01، 02، 03 وصل می گردد. در اینصورت با وصل کلید فیوز اصلی، دستگاه روشن شده و به حالت آماده بکار در می آید. در اینحالت با وصل کلید K موتور راه اندازی شده و با قطع آن موتور متوقف می شو



Motor موتور	M1
Soft starter دستگاه راه انداز	A1
Isolator +fuses کلید فیوز	Q1
(push button (NO کلید پوش باتون	K1
push button (NC کلید پوش باتون	K2

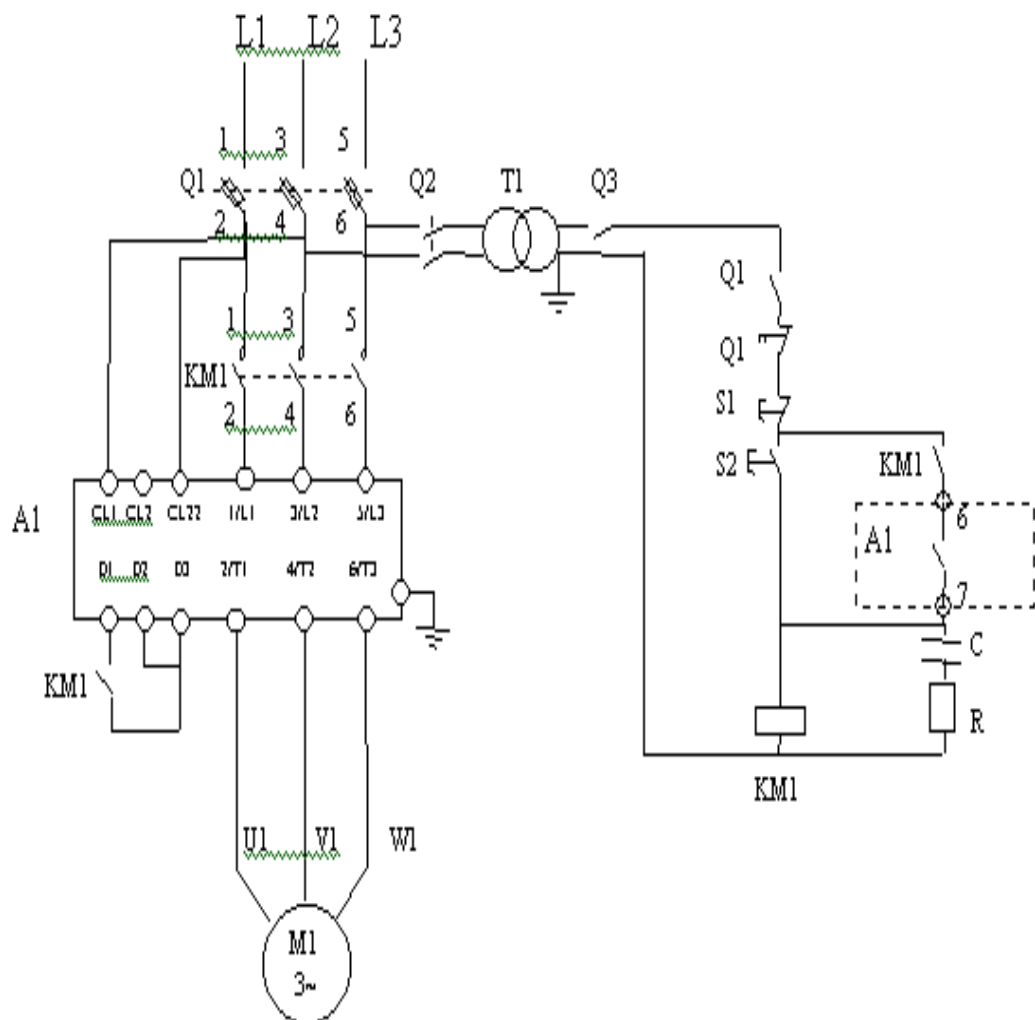
شکل 3-30

در مدار فوق امکان معکوس شدن جهت چرخش موتور وجود ندارد. توقف بصورت آزادانه و

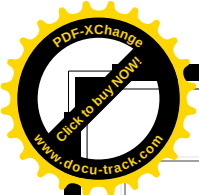
ریست بصورت دستی می باشد.

در ادامه مدارهای لازم برای کاربردهای متنوع ارایه می شود.

Non-reversing, freewheel stopping, manual reset

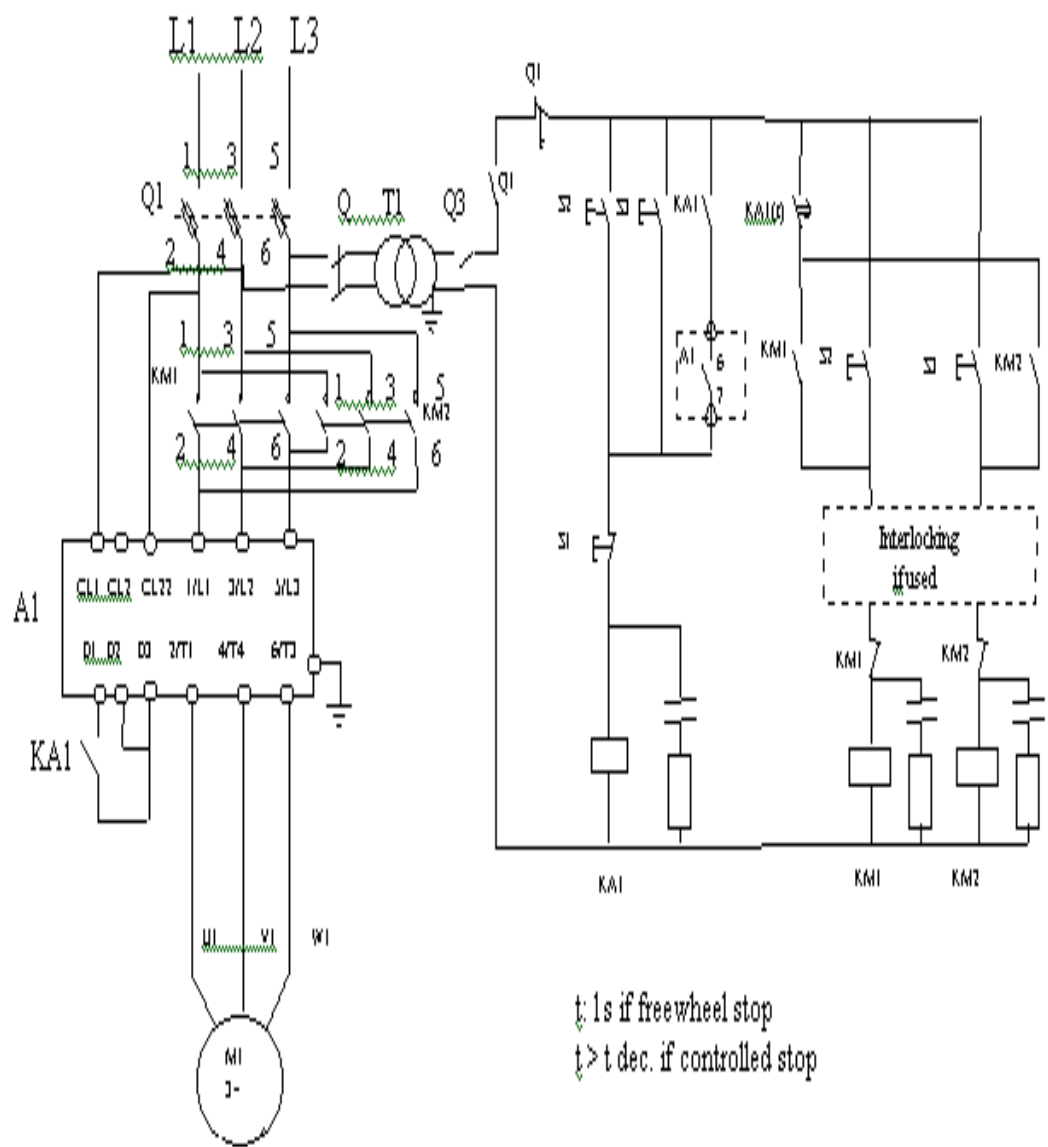


شكل 3-31

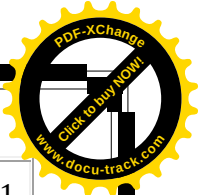
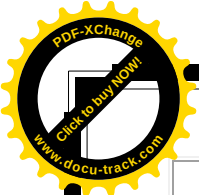


Motor موتور	M1
Soft starter راه انداز	A1
auxiliary block + coil suppressor + Contactor کنتاکتور و مدارهای حفاظتی	KM1
Isolator +fuses کلید فیوز	Q1
breakers Circuit کلید	Q2-Q3
Transformer ترانسفورماتور ایزوله	T1
Push Buttons پوش باتون	S1-S2

منبع تغذیه: 380/415 V - 50/60 Hz سه فاز
چرخش دو طرفه - توقف آزادانه با کنترل شده - رست دستی
reversing, freewheel or controlled stopping, manual reset

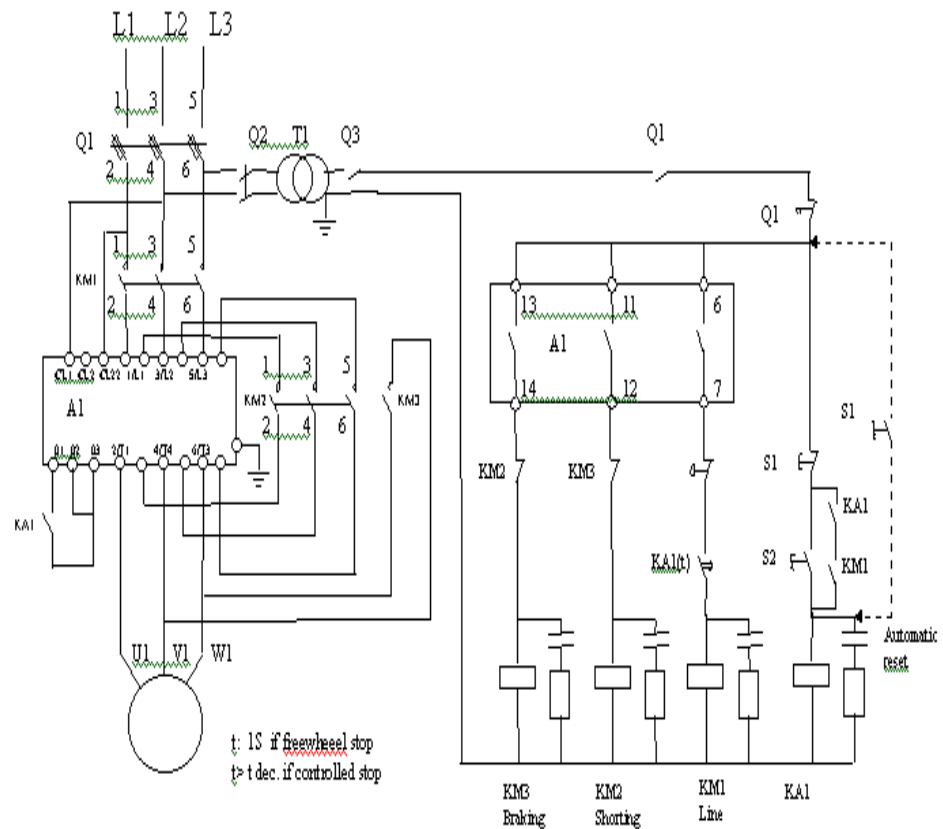


شکل 3-31



Motor موتور	M1
Soft starter دستگاه راه انداز	A1
کنتاکتور و مدارهای حفاظتی auxiliary block + coil suppressor + Contactor	KM1-KM2
رله کنترل و مدارهای تاخیر و حفاظتی Control relay time delay block + coil suppressor +	KA1
Isolator +fuses کلید فیوز	Q1
breakers Circuit کلید	Q2-Q3
Transformer ترانسفورماتور ایزوله	T1
Push Buttons پوشش باتون	S1-S2-S3

منبع تغذیه: 380/415 V - 50/60 Hz سه فاز
کنتاكتور قطع و اتصال کوتاه - توقف آزادانه با كنترل شده - رست اتوماتيك
Shorting and braking contactor, freewheel or controlled stopping, automatic reset



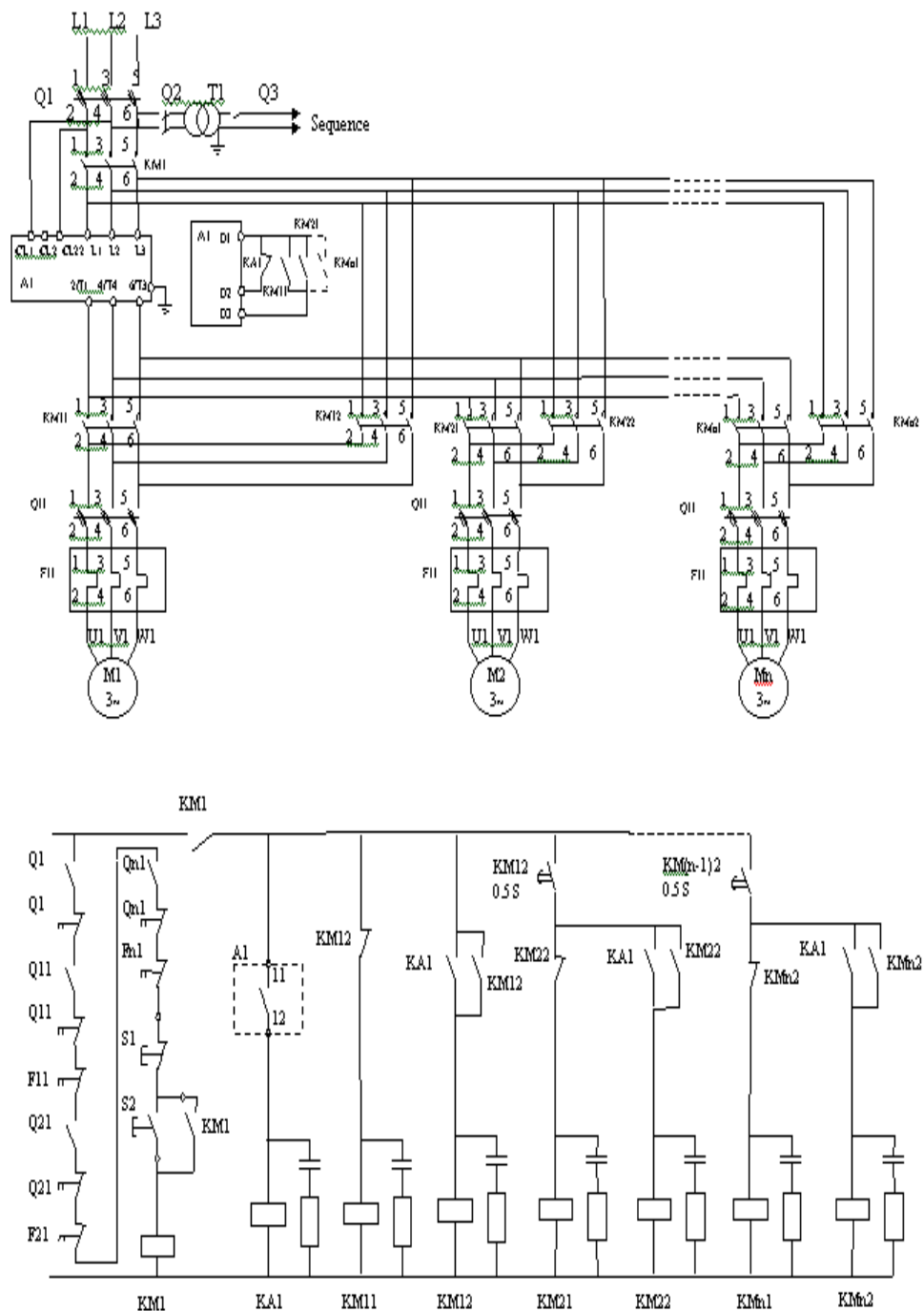
Motor	موتور	M1
Soft starter	دستگاه راه انداز	A1
Contactor + auxiliary block + coil suppressor	کنتاكتور و مدارهای حفاظتی	KM1- KM2-KM3
Control relay + coil suppressor	رله كنترل و مدارهای حفاظتی	KA1
Isolator + fuses	كلیه فیوز	Q1
Circuit breakers	كلیه	Q2-Q3
Transformer	ترانسفورماتور ایزوله	T1
Push Buttons	پوش باتون	S1-S2

شکل 3-32

منبع تغذیه: 380/415 V - 50/60 Hz سه فاز

راه اندازی چندین موتور توسط یک راه انداز

با مدار شکل زیر امکان راه اندازی چندین موتور توسط یک راه انداز وجود دارد. البته در این حالت با راه اندازی هر موتور راه انداز از مدار خارج شده و هیچگونه حفاظتی از موتور در برابر اضافه بار و اضافه حرارت نخواهد شد.



شکل 3-33

بهبود راه اندازی موتورهای القایی

یکی از راه‌های بهبود راه‌اندازی موتورهای القایی طراحی و ساخت کنترل کننده توان راکتیواست

یکی اینکه راه‌اندازی موتورهای القایی متصل به شبکه (بخصوص وقتی که به یک فیدر ضعیف با امپدانس اتصال کوتاه زیاد متصل گردند) باعث بوجود آمدن فرورفتگی عمیق ولتاژ (Voltage dips) در محل اتصال موتور می‌گردد. این اغتشاش می‌تواند به سراسر سیستم انتقال یابد و بر بارهای محلی اثر نامطلوب بگذارد. اگر موتورها به کرات روشن و خاموش شوند این اثر نامطلوب بر سایر مشترکین قابل ملاحظه خواهد بود و کیفیت تغذیه (Quality of supply) که یکی از مسائل حائز اهمیت در برق رسانی است، خدشه‌دار خواهد شد. از این رو موسسات تولید کننده برق مطابق استانداردهای تعریف شده برای کیفیت تغذیه، محدودیتی را از نظر تغییرات ولتاژ بر این گونه مصرف کننده‌ها اعمال می‌کنند. این محدودیت برای موتورها بر حسب فرکانس تغییرات ولتاژ بین 1 تا 3 درصد قرار دارد. بنابراین لازم است با راه‌اندازی نرم موتور، از وقوع چنین اثر نامطلوبی پیشگیری گردد.

مساله دوم اینکه این گونه بارها فقط در عملکرد نامی داراب ضریب توان و بازده مطلوبی می‌باشند. با توجه به اینکه در بسیاری از کاربردها موتورها موقتاً بی بار و یا در بار کم کار می‌کنند، دارای ضریب توان و بازده خوبی نبوده و موجبات اتلاف انرژی قابل ملاحظه‌ای را در چنین سیکل کاری فراهم می‌نمایند. از آنجایی که در خلال بار کم توان و جریان مصرفی موتور به موازات توان مورد نیاز کاهش نمی‌یابد در نتیجه باعث خراب شدن ضریب توان ($\cos\phi$) می‌گردد و بازده موتور کاهش می‌یابد. بهره برداری بهینه از تجهیزات الکتریکی و صرفه جویی در مصرف انرژی به دلایل متعددی مورد توجه قرار گرفته است. از آنجایی که موتورهای الکتریکی بخش عمده‌ای از مصرف کننده‌های الکتریکی را تشکیل می‌دهند روش‌های متعددی جهت صرفه جویی انرژی در آنها ارائه گردیده است.

در این مقاله بر اساس نوع کنترلی که پیشنهاد شده است می‌خواهیم علاوه بر راه‌اندازی نرم موتور (که از اغتشاش وارده به شبکه تغذیه جلوگیری می‌شود) با بهبود ضریب توان، بازده موتور را در بار کم و بی باری افزایش دهیم تا تلفات کاهش یافته در مصرف انرژی صرفه جویی شد. کنترلر طراحی شده بر اساس اصلاح ضریب توان کار می‌کند و شامل قسمتهای سخت افزاری و نرم افزاری می‌باشد که پس از طراحی و ساخت نقش آن بر روی یک موتور سه فاز 4/5KW در آزمایشگاه مورد بررسی قرار گرفته است که اصول کار آن در بخش‌های بعدی توصیف خواهد شد.

1- اصول کار:

با توجه به دیاگرام نشان داده شده در شکل (3-34)، بازده یا ضریب توان موتور در بار نامی ماکزیمم است. وقتی بار کاهش می یابد زاویه فاز افزایش می یابد (ضریب توان کاهش می یابد) یعنی جریان و توان مصرفی به موازات مورد نیاز (یعنی با ضریب یکسان) کاهش نمی یابد و در نتیجه بازده آن در بار کم کاهش می یابد. همچنین می توان با مراجعه به جدول (3-2) که اثر تغییر بار بر روی ضریب توان یک موتور 4/5 کیلو واتی (در ولتاژ ثابت) مورد مطالعه قرار گرفته است، مطلب فوق را استنباط کرد.

بنابراین اگر بتوان ضریب توان را افزایش داد، مشکلات مورد نظر مرتفع خواهد شد. وقتی موتور در بار کم کار می کند با کاهش ولتاژ ترمینال سرعت موتور چندان تغییر نمی کند (به جدول (3-3) مراجعه شود) لیکن تلفات مغناطیسی بطور قابل ملاحظه ای کاهش می یابد. به عبارت دیگر وقتی بار موتور کاهش می یابد $\cos \phi$ کاهش می یابد که با کاهش دادن ولتاژ ترمینال موتور، می توان آن را افزایش داد این موضوع را می توان از شکل (3-34) و یا جدول (3-3) که اثر تغییر موتور، می توان آن را افزایش داد این موضوع را می توان از شکل (3-34) و یا جدول (3-2) که اثر تغییر ولتاژ بر روی ضریب توان موتور 4/5 کیلو واتی (در بار ثابت) مورد مطالعه قرار گرفته است استنباط کرد. بنابراین با کنترل کردن ولتاژ ترمینال موتور، می توان ضریب توان ثابت و بازده ماکزیمم را بدست آورد که طی آن سرعت موتور چندان تغییر نمی کند.

برای یک منبع تغذیه فرکانس ثابت، ولتاژ موتور را می توان با کنترل زاویه فاز با استفاده از مدار شکل (3-3) کاهش داد. سیستم کنترل دیجیتالی که توصیف خواهد شد زاویه فاز موتور را اندازه گیری کرده و تلاش می کند تا با کنترل ولتاژ ترمینال موتور (از طریق کنترل زاویه آتش تریستورها) ضریب توان را ثابت نگاه دارد. از یک طرف در خلال شرایط بار کم با کاهش ولتاژ ترمینال توان مصرفی را کاهش می دهد طوری که فقط توان مورد نیاز تامین گردد. در این صورت توان راکتیوی که می بایست تولید می شد، با وجود کنترلر حذف می گردد. از طرف دیگر چون در زمان راه اندازی ضریب توان کم است، کنترلر جهت بهبود ضریب توان، ولتاژ ترمینال را بطور خودکار کاهش می دهد در نتیجه راه اندازی نرم موتور نیز فراهم می گردد و در نتیجه ولتاژ شبکه بهبود می یابد.

2- سیستم کنترلر میکروپروسسوری:

جهت راه اندازی نرم و بهبود ضریب توان از یک سیستم کنترل فاز میکروپروسسوری استفاده شده است که بلوک دیاگرام آن در شکل (3-36) نشان داده شده است. سیستم کنترل بطور پیوسته صفر ولتاژ و جریان را تشخیص داده و از انجا زاویه فاز را تعیین می نماید. این زاویه با زاویه تنظیمی که به عنوان (setpoint) در نرم افزار تعریف شده است، مقایسه می گردد. اگر در حین کار بار موتور کاهش یابد کنترلر دخالت می نماید و با کنترل زاویه آتش تریستورها، ولتاژ ترمینال را کنترل می کند تا زاویه فاز موتور به مقدار تنظیم نائل آید. سیستم کنترل نبایستی در تغییرات بار کم در اثر کنترل ولتاژ نوسان نماید و همچنین بایستی به تغییرات ناگهانی بار پاسخ دهد. بنابراین بایستی زاویه تنظیم طوری انتخاب شود که مسائل فوق پیشگیری شود در

مورد موتور بکار رفته زاویه 41 درجه انتخاب شده است که عملکرد مطمئن را فراهم می نماید و

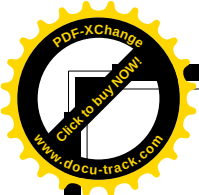
مقدار صرفه جویی نیز قابل ملاحظه است. سیستم کنترل شامل قسمتهای زیر می باشد:

- سیستم می نیمم z-80
- مدار مولد پالسهای آتش تریستورها
- مدار اندازه گیری شامل VT ، CT ، ADC ، ...
- مدار نمایشگر

شکل 3-36- بلوک دیاگرام سیستم کنترلی

=مطابق برنامه نرم افزاری که به زبان اسمبلی نوشته شده است. کلیه قسمتهای سخت افزار هماهنگ می شود. مقادیر الکتریکی اندازه گیری شده ، زاویه توان محاسبه می شود. با کنترل زاویه آتش تریستورها ولتاژ موتور کنترل می شود تا ضریب توان در مقدار مطلوب تثبیت گردد.

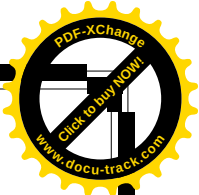
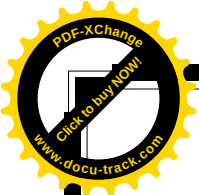
در خلال عملکرد موتور مقادیر محاسبه شده جریان، ولتاژ، ضریب توان و زاویه آتش نمایش داده می شود. فتوگراف سیستم کنترلر طراحی شده در شکل (3-37) نشان داده شده است.



3- نتایج آزمایشگاهی:

کنترلر ساخته شده بر روی موتور سه فاز $4/5$ کیلو واتی اعمال گردیده است. ضریب توان موتور در بار کامل $0/83$ و در بی باری $0/15$ می باشد. با توجه به مسایلی که قبلا بیان شد ضریب توان $0/75$ به عنوان نقطه (setpoint) انتخاب شده است. کنترلر در شرایط بی باری و بار کم ضریب توان موتور را در $0/75$ تنظیم می نماید. در این شرایط زاویه آتش ترستورها از 127 درجه تا 36 درجه تغییر می کند که منجر به تغییر ولتاژ از 97 ولت تا 220 ولت می گردد. شکل موج ولتاژ و جریان در حین عملکرد کنترلر برای حالتی که بار موتور خیلی کم است در شکل (3-38) نشان داده شده است. می توان ملاحظه کرد که زاویه آتش در حدود 120 درجه است. عملکرد کنترلر در بارهای متفاوت در شکل (3-39) نشان داده شده است. نقش کنترلر در راه اندازی نرم و محدود کردن جریان راه اندازی در شکلهای (3-41 و 40) نشان داده شد است.

ولتاژ



فصل چهارم

روش راهاندازی موتورهای القایی تکفاز

اصول کار موتورهای یکفاز اغلب بر اساس اصول القایی که سه فاز شرح داده شده استوار است، پدیده القا به لحاظ سادگی رتور و حذف مسأله کموتاسیون کاربرد ویژه‌ای در موتورهای یکفاز دارد. برای راه‌اندازی موتورهای یکفاز روشهای مختلف به کار می‌رود که بعداً شرح داده می‌شود.

موتورهای یکفاز بر مبنای کاربرد و زمان بکارگیری دسته بندی می شوند که بر حسب اهمیت و کاربرد زیاد می‌توان آن‌ها را به شرح زیر نام برد:

1. موتور القایی با فاز شکسته

2. موتور یکفاز خازن دائمی

3. موتورهای یکفاز با خازن راه‌انداز یا موتور با راه‌انداز خازنی

4. موتورهای دو خازنی

5. موتور اونیورسال

6. موتور با قطب چاکدار

7. موتور سه فاز تبدیل شده

موتور با فاز شکسته یا راه‌انداز مقاومتی

موتورهای القایی یکفاز قادر به راه‌اندازی نیست به همین دلیل برای راه‌اندازی آن را به صورت دو فاز سیم‌پیچی می‌نمایند یعنی موتور علاوه بر سیم‌پیچی اصلی یا کار به یک سیم‌پیچی دیگر به نام سیم‌پیچی راه‌انداز یا کمکی مجهز می‌شود.

سیم پیچی کمکی از نظر مکان 90 درجه الکتریکی با سیم پیچ اصلی فاصله دارد و بطور موازی با آن به شبکه وصل می‌شود. برای ایجاد اختلاف فاز بین جریان سیم‌پیچی اصلی و سیم‌پیچی کمکی یا راه‌انداز در موتور با فاز شکسته یا راه‌انداز مقاومتی، مقاومت سیم‌پیچی کمکی بیشتر از سیم‌پیچی اصلی و راکتانس سیم‌پیچی اصلی بیشتر از راکتانس سیم‌پیچی کمکی انتخاب می‌شود. در نتیجه اختلاف فاز بین ولتاژ و جریان سیم‌پیچی کمکی کمتر از اختلاف فاز ولتاژ و جریان سیم‌پیچی اصلی می‌شود در این صورت بین جریان دو سیم‌پیچی اختلاف فاز به وجود می‌آید. البته این اختلاف فاز کمتر از 90 درجه است ولی همین اندازه اختلاف فاز کافی است تا موتور در شروع کار گشتاور لازم را جهت راه افتادن داشته باشد.

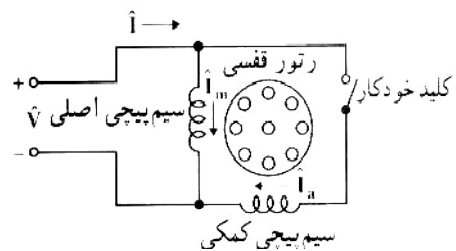
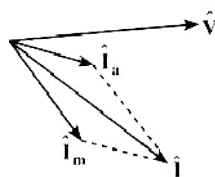
پس برای اینکه موتور القایی یکفاز بر اساس فاز شکسته کار کند بایستی دو شرط زیر برقرار باشد:

1. وجود اختلاف فاز زمانی بین جریان سیم پیچی اصلی و کمکی

2. وجود جابجایی مکانی روی هسته استاتور بین سیم پیچی اصلی و کمکی

شکل (1-4) مدار الکتریکی یک موتور با راه انداز مقاومتی و شکل (2-4) دیاگرام برداری و شکل (3-4) مشخصه

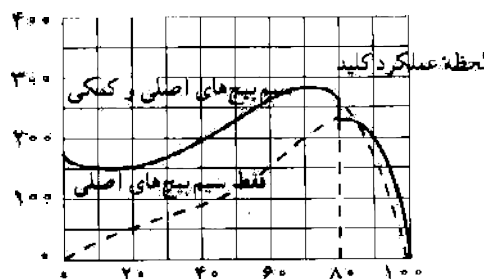
گشتاور سرعت این موتور را نشان می دهد.



شکل 1-4- مدار الکتریکی موتور با راه انداز مقاومتی شکل 2-4- دیاگرام برداری ولتاژ و جریان های موتور

با راه انداز مقاومتی I_m جریان سیم پیچی اصلی و I_a

جریان سیم پیچی کمکی



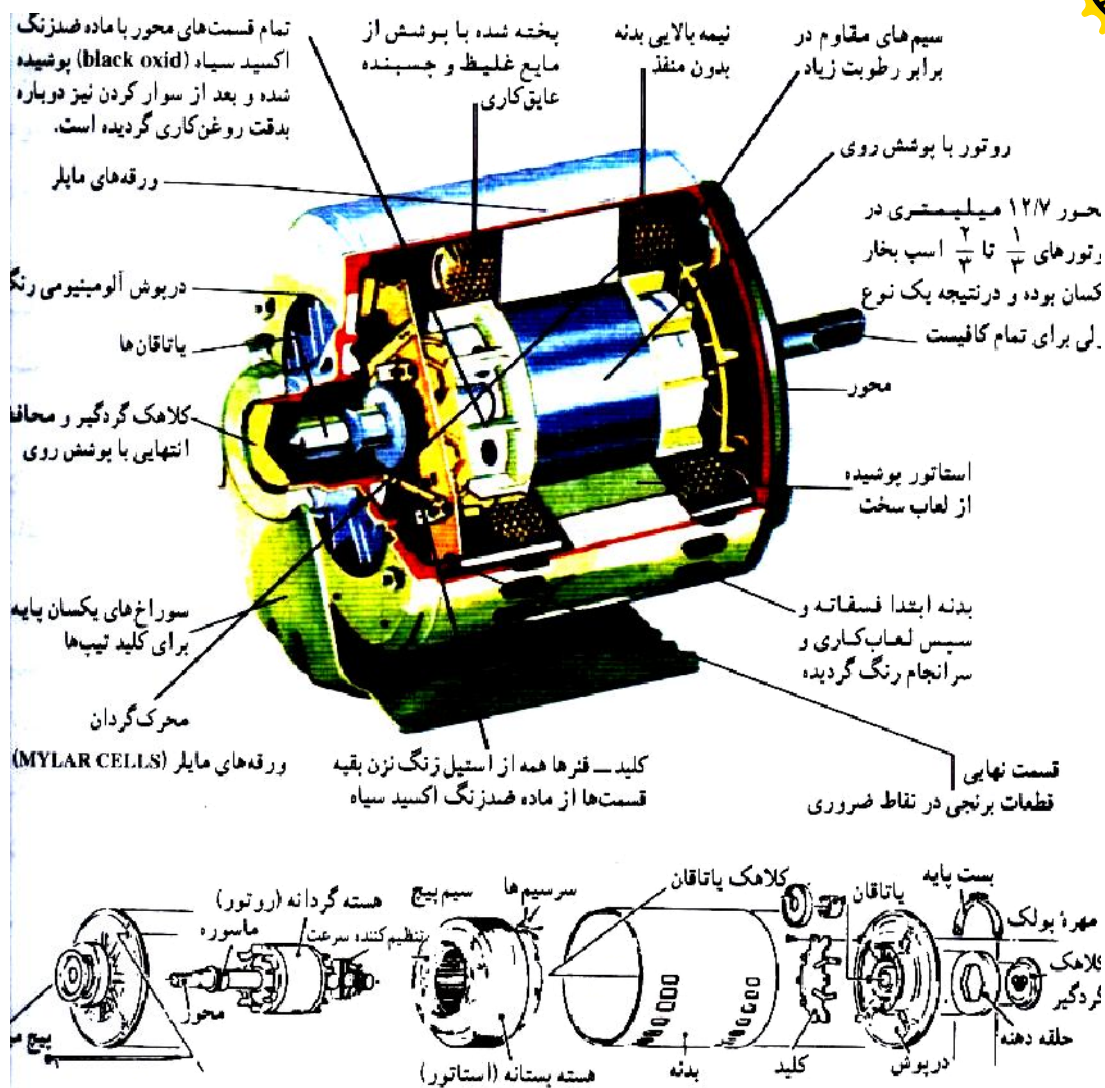
شکل 3-4- مشخصه گشتاور سرعت موتور یکفاز با راه انداز مقاومتی

شکل (4-4) نمای برش خورده و گسترده یک موتور راه انداز مقاومتی مخصوص کولر $\frac{1}{3}$ اسب بخار را نشان می دهد.

در این موتورها معمولاً سیم پیچ اصلی $\frac{2}{3}$ کل شیارها را پر می کند و $\frac{1}{3}$ بقیه شیارها توسط سیم پیچ راه انداز پر

می شود. در شروع کار هر دو سیم پیچ در مدار قرار می گیرند و پس راه اندازی سیم پیچ راه انداز توسط یک کلید

خودکار از مدار خارج می شود.



شکل 4-4- نمای برش خورده و گسترده یک موتور راه انداز مقاوم

کاربرد: گشتاور راه‌انداز این موتورها 150 تا 200 درصد گشتاور بار کامل بوده و جریان راه‌اندازی نیز 6 تا 8 برابر جریان بار کامل است. نسبت به موتورهای تکفاز خازنی ارزان قیمت هستند، و از آن‌ها در بادبزن‌ها، پمپ‌ها و جداکننده‌های گریز از مرکز، ماشین‌های پلی‌کپی، یخچال‌های خانگی و کولرهای آبی هوایی استفاده می‌شود و

$$\text{قدرت این موتورها معمولاً } \frac{1}{2} \text{ تا } \frac{1}{3}$$

اسب بخار می‌باشد.

تغییر جهت چرخش: برای تغییر جهت چرخش این موتور دو سر خروجی اصلی را نسبت به دو سر خروجی

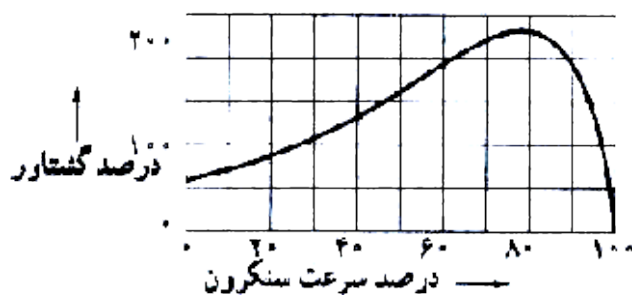
کمکی عوض می‌کنند. به همین خاطر چهار سیم را از استاتور بیرون می‌آورند؛

با عوض کردن محل اتصال دو سر یکی از سیم پیچ‌ها نسبت به دیگری جهت جریان در آن سیم پیچ عوض می‌شود، یعنی اگر جریان سیم پیچ اصلی حدود 90 درجه الکتریکی از جریان سیم پیچ راه انداز عقب باشد، در حالت دوم جریان این سیم پیچ‌ها حدود 90 درجه از جریان سیم پیچ راه انداز جلو می‌افتد در این صورت جهت گردش میدان دوار عوض می‌شود و در نتیجه گردش رتور نیز تغییر می‌کند.

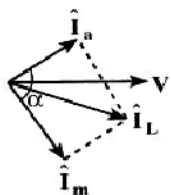
موتورهای یکفاز با خازن دائم کار

در این موتورها یک خازن روغنی به منظور افزایش اختلاف فاز بین جریان راه انداز و اصلی در سیم‌بندی بکار می‌رود و نیاز به کلید یا رله به منظور خارج کردن سیم‌بندی راه انداز از مدار نیست، راندمان این موتورها زیاد و گشتاور راه اندازی آن‌ها 50 تا 100 درصد گشتاور اسمی است، ضریب توان این موتورها زیاد و نسبت به موتورهای با راه انداز مقاومتی از سر و صدای کمی برخوردار است، تعویض جهت گردش آن سریع است و کنترل دور آن توسط کنترل ولتاژ به راحتی صورت می‌گیرد.

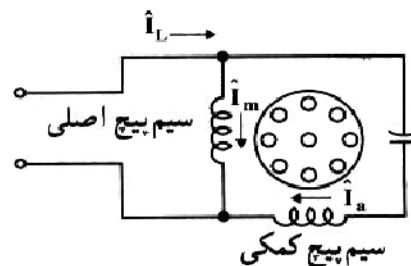
کاربرد: این موتورها برای پنکه‌های رومیزی، پنکه سقفی، دمنده‌ها، موتور لباسشویی، پمپ آب و مواردی که نیاز به تغییر جهت گردش سریع باشد، مورد قرار می‌گیرند.



شکل 4-5- مشخصه گشتاور سرعت موتور یکفاز با خازن دائم کار



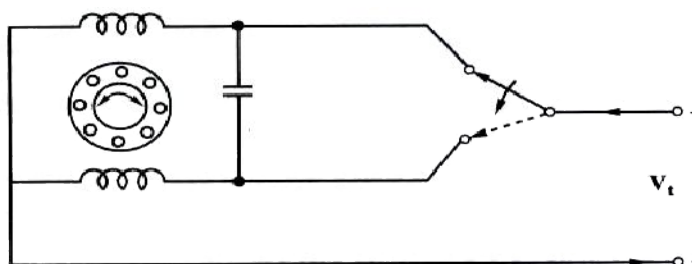
شکل 4-7- دیاگرام برداری جریان ولتاژ موتور یکفاز



شکل 4-6- مدار الکتریکی موتور یکفاز با خازن دائم کار

با خازن دائم کار

تغییر جهت گردش: معکوس کردن جهت گردش این موتور نظیر موتور با راه‌انداز مقاوم‌تری است، در کارهای مختلف که نیاز به تغییر جهت سریع می‌باشد اصولاً موتور یکفاز را به صورت دو فاز سیم‌بندی می‌نمایند سپس توسط خازن دائم کار روغنی و تایمر یا کلید مخصوص چپگرد-راستگرد جهت جرخش موتور را تغییر می‌دهند، از این روش بیشتر در حدیده و قلاویزکاری و موتورهای شستشوی لباسشویی که نیاز به چپگرد-راستگرد دارند استفاده می‌شود مانند شکل (8-4)



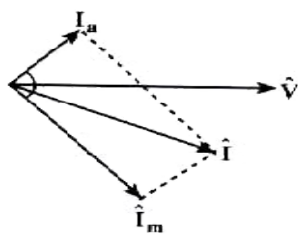
شکل 8-4- مدار الکتریکی یک موتور یکفاز با خازن دائم کار جهت تغییر سریع جهت چرخش

موتور یکفاز با راه‌انداز خازنی

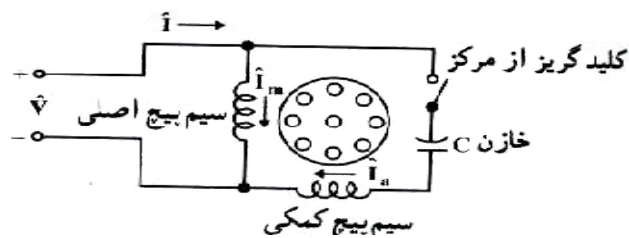
موتور با راه‌انداز خازنی به موتوری اطلاق می‌شود که در مدت زمان راه‌اندازی از سیم‌بندی راه‌انداز و خازن استفاده می‌شود، این موتور برای کار خود از میدان گردان استفاده می‌کند، برای مواردی که نیاز به گشتاور راه‌اندازی و گشتاور کار استفاده می‌گردد، عموماً این موتورها از قدرت $\frac{1}{8}$ اسب بخار به بالا استفاده می‌شود.

با استفاده از خازن مناسب و طراحی مناسب سیم‌بندی می‌توان گشتاور راه‌اندازی را به $\frac{3}{5}$ تا $\frac{4}{5}$ برابر گشتاور نامی رساند، خازن‌های مورد استفاده در این گونه موتورها معمولاً از نوع الکترولیتی می‌باشد و ظرفیت آن‌ها نسبت به خازن روغنی بالا است.

موتور راه‌انداز خازنی مجهز به رله مغناطیسی یا کلید گریز از مرکز به منظور خارج کردن سیم‌بندی کمکی و خازن راه‌انداز از مدار در حدود 75% دور نامی می‌باشند (شکل 4-9 الی

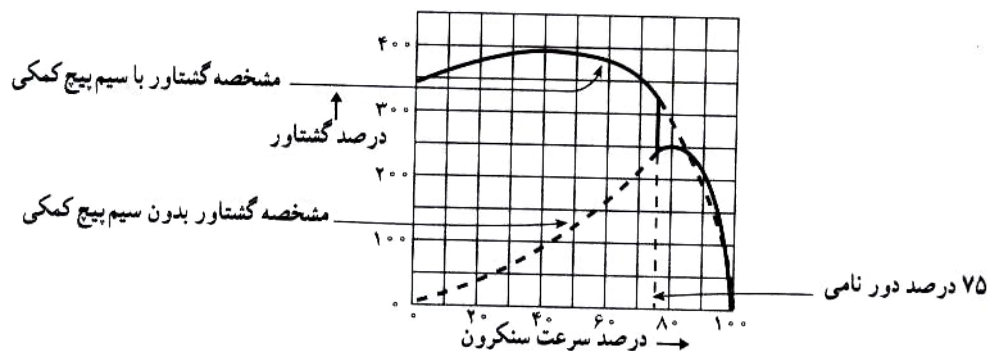


شکل 4-9- مدار الکتریکی



موتور راه انداز خازنی

شکل 4-10- دیاگرام بردار ولتاژ و جریان برداری موتور راه انداز خازنی



شکل 4-11- مشخصه گشتاور دور موتور راه انداز خازنی

کاربرد: این موتورها به لحاظ داشتن گشتاور راه اندازی زیاد، کاربردهای بسیار وسیعی دارند از جمله برای تغذیه پمپ، کمپرسورها، سردخانه‌ها، تهویه مطبوع، دستگاه‌های چندکاره نجاری ماشین‌های، لباسشویی بزرگ و به طور کلی جاهایی که موتور یکفاز تحت بار گشتاور راه اندازی زیاد داشته باشد می‌گردد.

تغییر جهت چرخش: معکوس کردن جهت چرخش این موتور نظیر معکوس کردن چرخش موتور با راه انداز مقاومتی می‌باشد. در این حالت بایستی محل اتصال دو سر سیمی که مجموعه خازن، کلید گریز از مرکز یا رله و سیم‌بندی کمکی به آن وصل است یا دو سر سیم‌بندی اصلی را عوض کرد.

موتور یکفاز دو خازنی

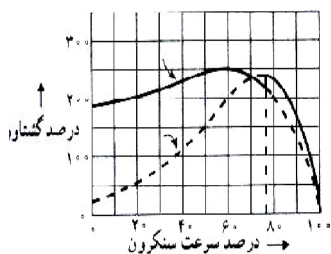
موتور دو خازنی هم گشتاور راه اندازی و هم گشتاور کار بزرگی دارد. در این موتور

القایی یکفاز دو خازن موازی در ابتدای با یکی از سیم‌پیچ‌ها به صورت سری به کار گرفته می‌شوند. یکی از خازن‌ها الکترولیتی و دیگری روغنی می‌باشد ظرفیت خازن الکترولیتی معمولاً چند برابر ظرفیت خازن روغنی می‌باشد. در موقع راه اندازی خازن الکترولیت در 75% دور نامی موتور توسط رله مغناطیسی یا کلید گریز از مرکز از مدار خارج شده و سیم‌پیچ کمکی با خازن دائم کار با سیم‌پیچ اصلی در مدار باقی می‌ماند. مزایای

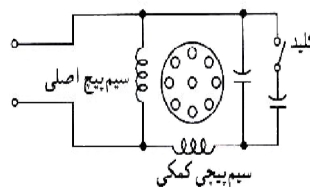
موتور دو خازنی گشتاور راه اندازی زیاد، کار ملایم و گشتاور خوب در حال کار می‌باشد. سیم‌پیچ‌های اصلی کمکی این موتورها مشابه یکدیگر هستند.

کاربرد: موتورهای دو خازنی در یخچال‌های صنعتی، کمپرسورها، سوخت‌پاش‌ها، موتورهای بالابر، دستگاه‌های چندکاره نجاری و پمپ‌ها به طور کلی مواردی که لازم است تا موتورهای یکفاز دو خازنی گشتاور راه‌اندازی و نیز گشتاور زیاد ایجاد کنند.

تغییر جهت چرخش: برای معکوس کردن جهت چرخش مانند موتورهای با راه‌انداز خازنی عمل می‌شود.

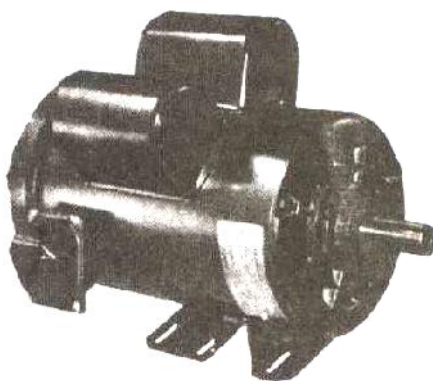


ب- مشخصه گشتاور سرعت



الف- مدار الکتریکی

شکل 4-12- موتور الکتریکی دو خازنی



شکل 4-13- نمونه موتور دو خازنی

موتور یونیورسال

مقدمه: موتور یونیورسال موتوری می باشد که ممکن است با جریان مستقیم و یا جریان متناوب تغذیه شود و سرعت و خروجی یکسان داشته باشد. اصولاً ساختمان این موتورها مانند ساختمان موتورهای سری dc می باشند. اصولاً این موتور به خاطر سرعت زیاد خود، به ازای هر کیلوگرم وزن قدرتی بیشتر از سایر موتورهای جریان متناوب دارد و مشخصه های آن، هم در جریان متناوب و هم در جریان مستقیم مانند موتور سری می باشد. سرعت بی باری آن زیاد در حدود 20000 دور در دقیقه است. از این رو آرمیچر آن به گونه ای طراحی می شود که در چنین سرعت هایی آسیب نبیند. معمولاً سرعت این موتورها در بار کامل بین 4000 تا 16000 دور در دقیقه و در کمتر از بار نامی تا 20000 دور در دقیقه می باشد. موتورهای یونیورسال در تمیز کننده ها و پاک کننده های خلأیی (جاروبرقی) که سرعت موتور با سرعت بار یکسان است و در جایی که سرعت موتور به وسیله چرخ دندها تقلیل داده می شود مانند مخلوط کننده های مایعات و غذا، مته ها (دریل)، وسایل برقی خانگی نظیر آسیاب، مخلوط کن، چرخ گوشت، چرخ خیاطی و غیره مورد استفاده قرار می گیرد.

ساختمان: موتور یونیورسال به دو صورت ساخته می شود:

1. نوع قطب متمرکز یا جبران نشده

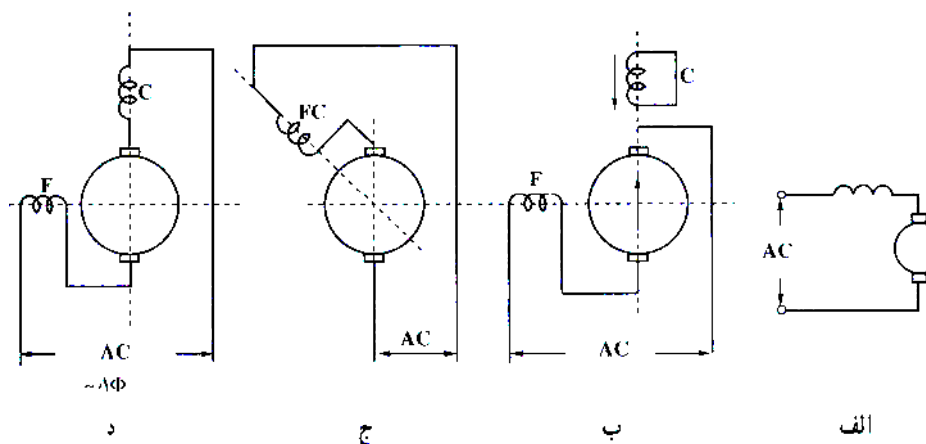
2. نوع جبران شده با میدان گسترده

موتور قطب متمرکز دارای دو قطب برجسته یا آشکار بوده و عیناً شبیه موتور سری جریان مستقیم دوقطبی است. هسته آن ورق ورق شده و ضخامت 0/25 تا 0/5 میلیمتر است. آرمیچر این موتورها شامل یک هسته ورق ورق شده با ضخامت 0/25 تا 0/5 میلیمتر با شیار مستقیم یا مورب و یک کلکتور می باشد. سیم پیچی آرمیچر موتورهای اونیورسال از نوع حلقوی ساده می باشد. موتورهایی که از نوع میدان گسترده جبران شده هستند دارای یک هسته استاتور مشابه با هسته استاتور یک موتور با فاز جداگانه موقتی و یک آرمیچر سیم بندی شده مشابه با آرمیچر یک موتور جریان مستقیم کوچک می باشد.

سیم بندی جبران کننده جهت کاهش و یا تضعیف ولتاژ القایی ترانسفورماتوری ایجاد شده توسط جریان متناوب بکار می رود. این ولتاژ راکتانسی از فوران متناوب ناشی عمل ترانسفورماتوری است. هم چنین استفاده از زغال های پراهم کمک مؤثری در کاهش راکتانس داشته و کموتاسیون را بهبود می بخشد.

شکل (4-14 الف و ج) مدار الکتریکی موتورهای یونیورسال با سیم‌بندی متمرکز و شکل (4-14 ب و د) موتور

یونیورسال رل با سیم‌بندی جبرانگر را نشان می‌دهند.

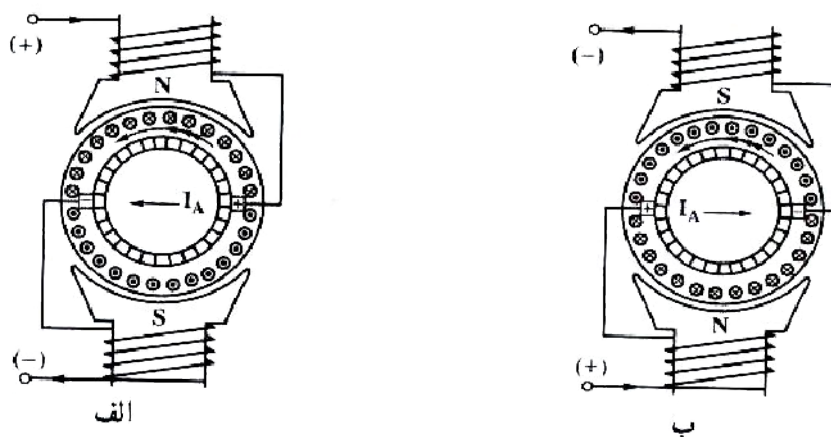


شکل 4-14- موتورهای یونیورسال با سیم‌بندی متمرکز و گسترده

طرز کار: شکل (4-15) یک موتور سری دو قطبی یا یونیورسال را نشان می‌دهد. از آنجایی که در موتور سری جهت

گشتاور توسط دو عامل یعنی جهت جریان سیم‌پیچ تحریک و جهت جریان آرمیچر تعیین می‌شود پس یک موتور

dc سری اگر به منبع جریان متناوب وصل شود در یک جهت به چرخش درآمده، به کار خود ادامه می‌دهد.



ب- در نیم سیکل منفی جریان

الف- در نیم سیکل مثبت جریان

شکل 4-15- موتور یونیورسال و چگونگی جهت چرخش رتور

چون یک جریان از سیم‌پیچی میدان تحریک و سیم‌پیچی آرمیچر می‌گذرد از این‌رو تغییرات جریان متناوب از مثبت به منفی و برعکس هم‌زمان روی پلاریته میدان و جهت جریان در سیم‌پیچی اثر خواهد گذاشت.

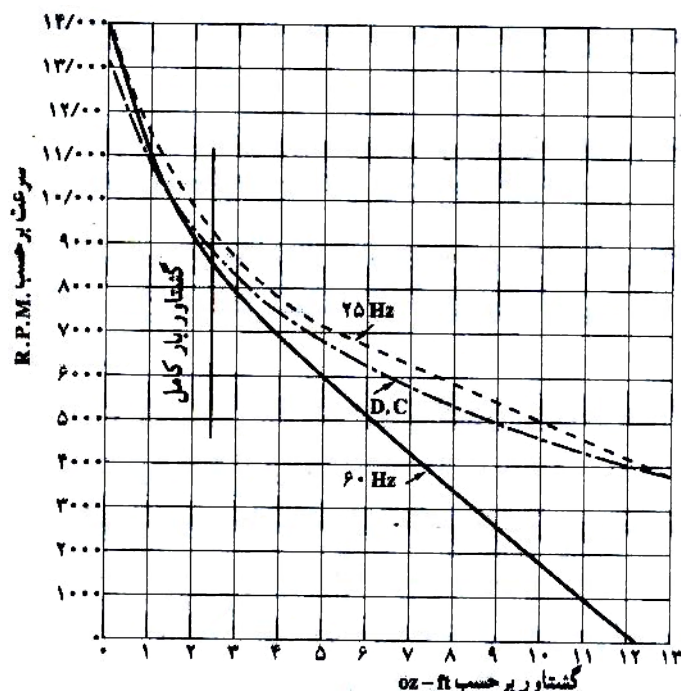
شکل (4-15) یک موتور یونیورسال یا سری را که گشتاور باعث چرخش آرمیچر آن در جهت خلاف عقربه ساعت می‌گردد نشان می‌دهد.

در شکل (4-15-الف) ترمینال‌های بالا و پایین به ترتیب مثبت و منفی بوده و قطب‌های بالا و پایین N و S می‌باشند. با عبور جریان از طرف راست به چپ در آرمیچر علامت‌های ضربدر و نقطه را در دایره‌ها به وجود می‌آورد. طبق قانون دست چپ باز جهت چرخش رتور در جهت مخالف عقربه‌های ساعت می‌باشد. موقعی که در نیم سیکل دوم پلاریته ترمینال‌ها عوض می‌شود قطب‌های بالا و پایین به ترتیب S و N می‌شوند و در این حالت جهت جریان در آرمیچر از چپ به راست می‌باشد. و در این وضعیت علامت نقطه و ضربدر در دایره‌ها عوض می‌شود و جهت گردش آرمیچر ثابت می‌ماند (شکل 4-15-ب)

مشخصه سرعت گشتاور: با توجه به آزمایش‌هایی که روی موتورهای یونیورسال انجام شد مشخصه سرعت گشتاور موتورهای یونیورسال با جریان dc و جریان ac روی هم قرار نمی‌گیرد. در بعضی از موتورها سرعت در جریان ac همیشه بیشتر از سرعت با جریان dc بوده و همچنین دو منحنی سرعت گشتاور با برق dc و ac بین بی باری و بار کامل یکدیگر را قطع می‌کنند. البته عواملی که سبب ایجاد این مشخصه‌ها می‌شوند در موتور یونیورسال با جریان dc عبارتند از:

1. افت مقاومتی میدان تحریک و آرمیچر که با افزایش بار سرعت را کم می‌کند.
 2. عکس‌العمل آرمیچر که با افزایش بار تمایل به افزایش سرعت دارد.
- موقعی که از جریان متناوب استفاده می‌شود، افت ولتاژ راکتانسی نیز وجود دارد که با افزایش بار سرعت را کاهش می‌دهد. در این حالت ولتاژ موثر موتور کاهش یافته و به تبع آن سرعت نیز کاهش می‌یابد. پس افزایش یا کاهش سرعت موتور یونیورسال بستگی به عوامل فوق دارد.

شکل (4-16) مشخصه سرعت گشتاور یونیورسال با جریان dc و ac را نشان می‌دهد.



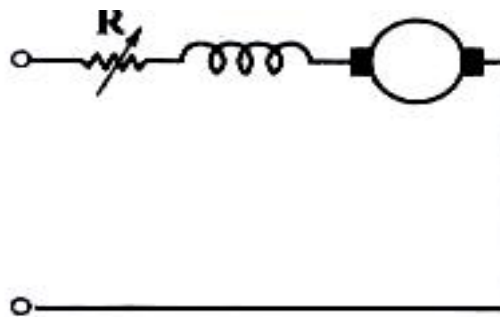
شکل 4-16- مشخصه سرعت گشتاور موتور یونیورسال با جریان dc و ac

تغییر دادن جهت چرخش: موتورهای یونیورسال از نوع قطب متمرکز یا قطب بر جسته را می‌توان با معکوس کردن جهت عبور جریان از هر یک از سیم‌پیچ‌های آرمیچر یا میدان تحریک معکوس نمود. روش معمولی تغییر سرهای سیم‌های واقع روی نگهدارنده جاروبک‌ها دو سر آرمیچر می‌باشد.

در موتورهای با قطب‌های گسترده جبران شده، می‌توان با تغییر دادن هر یک از سر سیم‌های سیم‌پیچ‌های آرمیچر یا میدان و یا جابجا کردن جاروبک‌ها بر خلاف جهتی که موتور در آن جهت خواهد چرخید جهت چرخش را عوض کرد. معکوس کردن مقدار جابجایی جاروبک‌ها برای تغییر دادن جهت چرخش در حد چند تیغه کلکتور است.

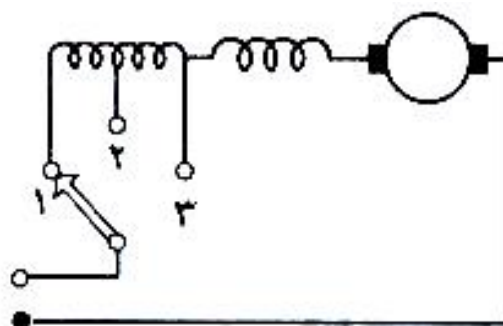
کنترل سرعت یونیورسال: روش‌های زیر برای کنترل سرعت موتورهای یونیورسال بکار می‌رود:

1- روش مقاومت: همان طور که در شکل (4-17) دیده می‌شود یک مقاومت تغییر مانند R به طور سری با موتور قرار گرفته و کنترل می‌شود. مانند موتور چرخ خیاطی که با پدال پایی مقدار مقاومت و در نتیجه سرعت کنترل می‌شود.



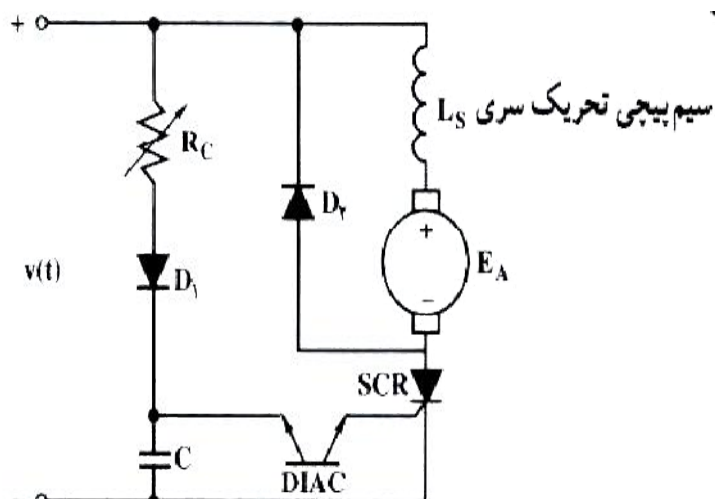
شکل 4-17- تغییر سرعت یونیورسال توسط مقاومت متغیر

2- روش میدان منشعب: در این روش یک قطب میدان در نقاط مختلف منشعب شده و به وسیله تغییر دادن شدت میدان سرعت کنترل می شود مانند شکل (4-18)

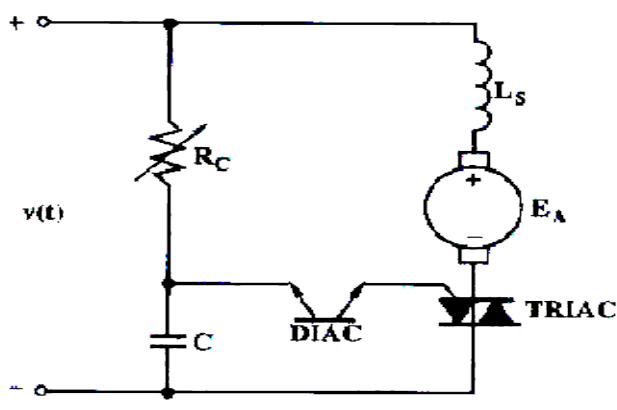


شکل 4-18- تغییر سرعت توسط میدان منشعب 1- سرعت کم 2- سرعت متوسط 3- سرعت زیاد

3- استفاده از مدار الکترونیکی نیم موج مانند شکل (4-19) و کنترل کننده سرعت تمام موج مانند شکل (4-20).



شکل 4-19- کنترل کننده موتور یونیورسال نیم موج

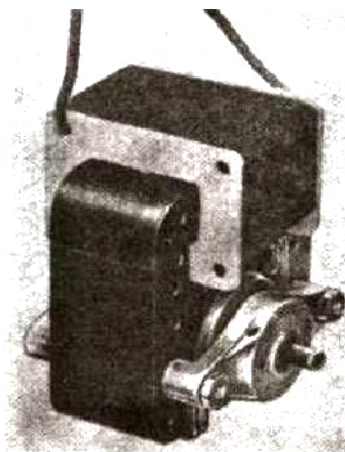


شکل 4-20- کنترل کننده سرعت موتور یونیورسال تمام موج

موتور قطب چاکدار:

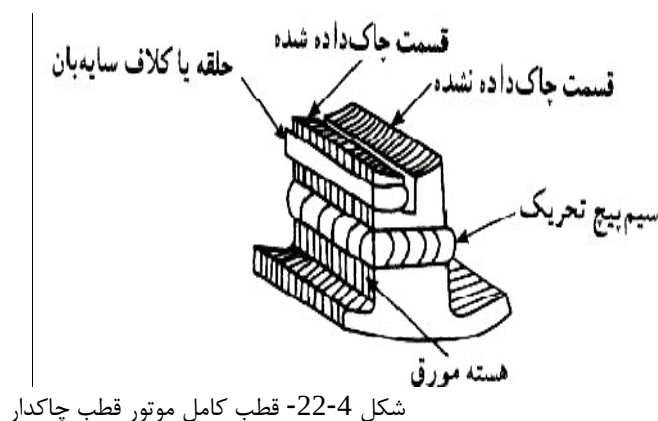
موتور قطب چاکدار: مانند یک موتور یکفاز مجهز به سیم پیچی کمکی است اما این سیم پیچ کمکی به صورت یک یا چند حلقه اتصال کوتاه شده می باشد. در این موتور، سیم پیچی کمکی نسبت به سیم پیچی اصلی تحت زاویه قرار دارد. شکل (4-21) یک موتور قطب چاکدار را نشان

می دهد

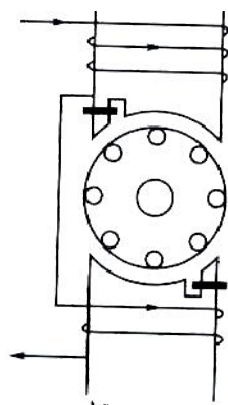


شکل 4-21- موتور قطب چاکدار دو قطب

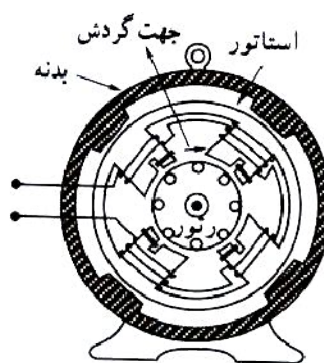
قطب های اصلی این موتور بیشتر از نوع آشکار بوده و سیم پیچی کمکی اتصال کوتاه به صورت یک یا چند حلقه در قسمتی از قطب اصلی قرار می گیرد. این حلقه یا کلاف به خاطر آن که، سبب پس فاز شدن فلوی قسمت دربرگیرنده کلاف نسبت به قسمت دیگر قطب می گردد به کلاف سایه بان معروف است. شکل (4-22) یک قطب کامل موتور قطب چاکدار را نشان می دهد.



موتورهای یکفاز قطب چاکدار در موارد متنوع، مانند پنکه های رومیزی، پمپ آب، لباسشویی، پمپ آب کولر و... بکار می رود. سرعت چرخش این موتورها را می توان با جعبه دنده به هر سرعتی حتی کمتر از یک دور دور در ماه تغییر داد. بعضی از سازندگان این موتور را به کلاچ یا ترمز نیز مجهز می کنند. موتورهای یکفاز قطب چاکدار وجود دارد که می توان جهت چرخش آنها را با کلید تغییر داد. موتورهای با قطب چاکدار در اندازه های خیلی کوچک تقریباً از $\frac{1}{250}$ تا $\frac{1}{6}$ اسب بخار ساخته می شود. این موتورها ساختمانی ساده داشته، از نظر قیمت ارزان و فوق العاده مقاوم و قابل اطمینان می باشند و نیاز به کلکتور، کلید گریز از مرکز و جاروبک ندارد. شکل (4-23) موتور قطب چاکدار را نشان می دهد.



ب- موتور دو قطب



الف- موتور چهار قطب

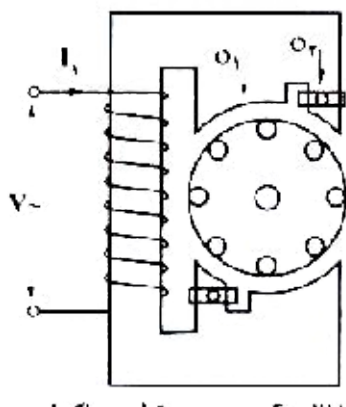
شکل 4-23- موتور قطب چاکدار

طرز کار: از آنجایی که موتور قطب چاکدار یک موتور القایی است، لذا برای تولید میدان گردان بایستی سر قطب موتور را به دو تقسیم نمود:

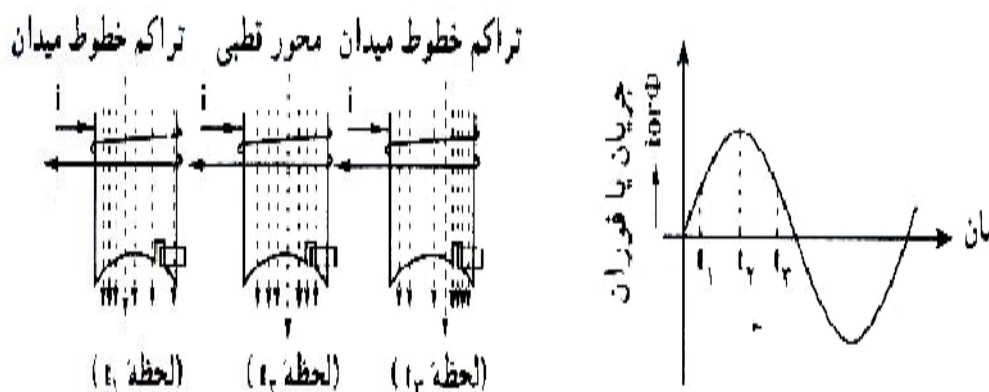
1- قسمت اصلی یا بدون چاک

2- قسمت چاکدار

شکل (4-24) را در نظر بگیرید. جریان عبوری از سیم پیچ قطب اصلی یا I_1 و فلوی آن با ϕ_1 و جریان عبور از حلقه اتصال کوتاه یا کلاف سایه بان با I_2 و فلوی آن با ϕ_2 نشان داده شده است. با توجه به شکل های (4-24) و (4-25) نحوه کارکرد به شرح ذیل است.



شکل 4-24- موتور قطب چاکدار دو قطب



الف - جریان تغذیه ب - فلوی مغناطیسی قطب ها در زمان های t_1 و t_2 و t_3

شکل 4-25- عملکرد حلقه اتصال کوتاه در تولید فلوی مغناطیسی در قطب اصلی

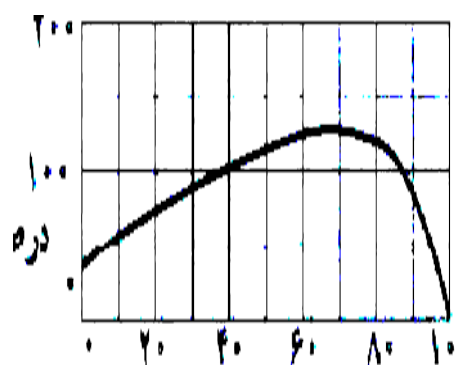
زمانی که جریان عبوری از سیم پیچ اصلی قطب صفر بوده و سپس به طور صعودی شروع به افزایش می نماید در قسمت اصلی قطب، فلوی ϕ_1 هم فاز با جریان شروع به افزایش می نماید، همین طور تغییر فلوی ϕ_1 در حلقه اتصال کوتاه ایجاد ولتاژ القایی نموده و در نتیجه جریان I_2 از حلقه عبور می نماید، چون جریان القایی همواره در جهتی عبور می کند که با عامل بوجود آورنده خود مخالفت می نماید، لذا جریان حلقه اتصال کوتاه میدانی را ایجاد می کند که با فلوی ϕ_1 مخلف است. در نتیجه فلوی ϕ_2 که در قسمت بدون چاک قطب ایجاد می شود و نسبت به ϕ_2 دارای تأخیر زمانی است، بدین ترتیب تراکم خطوط میدان مغناطیسی در لحظه t_1 در طرف قطب اصلی که بدون چاک است بوده و محور میدان مغناطیسی در این قسمت خواهد بود.

در لحظه t_2 مطابق شکل (4-25-الف)، جریان تحریک به مقدار ماکزیمم خود رسیده و تغییرات جریان تحریک کم است. از این رو ولتاژ و جریان القایی حلقه اتصال کوتاه ناچیز است. فوران ϕ_1 ایجاد شده توسط جریان تحریک در لحظه t_2 ماکزیمم بوده و به صورت یکنواخت روی پیشانی قطب اصلی توزیع می گردد. محور مغناطیسی ϕ_1 در این حالت به مرکز قطب انتقال می یابد.

در لحظه t_3 جریان در سیم پیچ تحریک شروع به کاهش نموده و فلوی ϕ_1 به طور سریع کاهش می یابد. در نتیجه جریان القایی در حلقه اتصال کوتاه یا کلاف سایه بان با تغییر و کاهش فوران مخالفت نموده و فوران ϕ_2 در قسمت چاکدار قطب تقویت می شود و محور مغناطیسی به قسمت وسط قطب چاک داده شده انتقال می یابد. در طول نیم سیکل منفی جریان تحریک باز هم فلوی ϕ_2 نیز نسبت به فلوی ϕ_1 پس ماند باقی خواهند ماند. یعنی فلوی ϕ_2

همواره از نظر زمانی نسبت به فوران $\phi 1$ پس فاز است. نتیجه این تأخیر فاز مکانی و زمانی تولید فلوی انتقالی در فاصله هوایی می باشد که تقریباً شبیه میدان دوار ولی ضربانی است. این فلوی انتقالی همواره از طرف قسمت اصلی قطب به طرف قسمت سیم پیچی شده (چاکدار) خواهد بود.

جهت چرخش رتور موتور قطب چاکدار همواره از قسمت بدون چاک به طرف قسمت چاکدار قطب می باشد. مشخصه گشتاور- سرعت: گشتاور راه اندازی این موتور کم بوده و حدوداً مانند مشخصه شکل (4-26) است. ظرفیت اضافه بار خیلی کم و ضریب بهره کم این موتور سبب کاربرد آن در بارهای سبک شده است. راندمان این گونه موتورها 25 تا 30 درصد است.



سرعت سنکرون

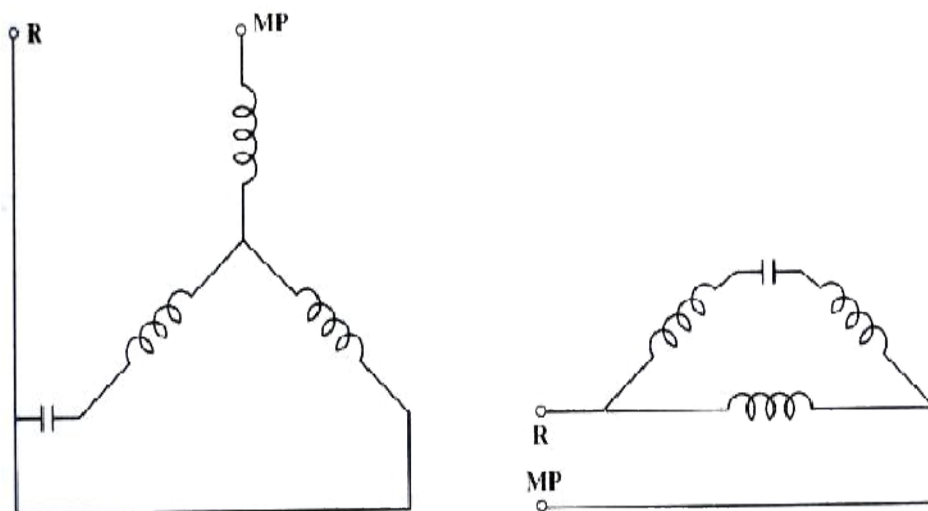
شکل 4-26- مشخصه گشتاور سرعت موتور قطب چاکدار

کنترل سرعت موتور: تغییر دور موتور قطب چاکدار را می توان توسط دیمرالکترونیکی یا چوک انجام داد که در حالتی که از چوک استفاده می شود هسته موتور به عنوان هسته چوک مورد استفاده قرار می گیرد و سیم پیچ چوک سبب افزایش امپدانس و کاهش جریان و در نتیجه کاهش دور موتور می گردد.

راه اندازی الکتروموتور سه فاز با جریان یکفاز

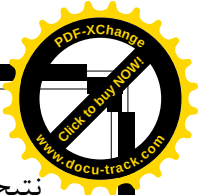
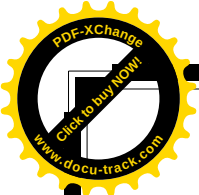
برای راه اندازی موتورهای سه فاز با جریان یکفاز و حصول گشتاور راه اندازی مناسب و قدرت مناسب بایستی بسته به نوع مدار خازنی مناسب را محاسبه و در مدار قرار داد. اما یک روش تجربی وجود دارد که برای هر اسب بخار موتور سه فاز 50 میکروفاراد و برای هر کیلووات موتور سه فاز 70 میکروفاراد خازن روغنی در مدار قرار می دهند. شکل های

زیر مدارات مختلفی هستند که برای راه اندازی این گونه موتوها استفاده می گردد. روابط مختلفی وجود دارد که برای محاسبه ظرفیت خازن ها می توان از آن ها استفاده نمود اما به علت پیچیدگی محاسبات از ذکر آن ها خوداری می نمایم



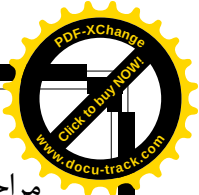
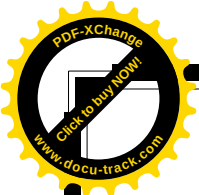
شکل 4-27

لازم به یادآوری است که در هر حالت سیم پیچی بایستی تحمل ولتاژ فازی را داشته باشد.



نتیجه گیری :

با توجه به این که موتورهای القایی دارای جریان راه اندازی زیادی هستند و می توان آنها را به صورتهای مختلف راه اندازی کرد پس می توان برای موتورهای با قدرتهای مختلف یکی از روشهای مناسب راه اندازی برای آن موتور انتخاب کرد تا جریان کمتری در هنگام راه اندازی از شبکه کشیده شود و همچنین آسیب کمتری به آن موتور وارد شود. توانایی کنترلر طراحی شده در راه اندازی نرم و بهبود ضریب توان موتور بطور موفقیت آمیز در آزمایشگاه انجام گرفته است. بنابراین عوارض نامطلوب خراب شدن ولتاژ شبکه تغذیه در اثر راه اندازی موتور و همچنین اتلاف در بی باری و یا بارهای کم پیشگیری می شود. در نتیجه کنترلر به عنوان راه انداز نرم (soft starter) و صرفه جویی در انرژی (Energy saver) اهداف مورد نظر را که شامل بهبود ولتاژ شبکه در پریود راه اندازی و صرفه جویی در مصرف انرژی می باشد، تحقق می بخشد.



مراجع و منابع:

- 1_power electronic s, ramshaw chapman & halltd
- 2_petermining electric motor load and efficiency motor .doe.org
- 3_ <http://www.vacon.com>
- 4_optimazing your motor –driven system motor .doe.org
- 5_ <http://www.tavanir.orj.ir>
- 6_ <http://amin-mh.blogfa.com/post-29.aspx>
- 7_ <http://www.s-a-r.blogfa.com/post-38.aspx>
- 8_ http://www.sharemation.com/aghooshemehr/farman_2/madar_farman_2.doc
- 9_ <http://www.autoir.com/page.php?id=266>

www.Techno-Electro.com

پیشنهاد و انتقادات شما دوستان عزیز در ادامه راه تاثیر گذار خواهد بود.

rad_boy001@yahoo.com