

**۲۰-۲- تغییر قطبهای سیم‌بندی**

یکی دیگر از راه‌های تغییر سرعت میدان دوار با توجه به رابطه (۲-۳) تغییر تعداد قطبهای سیم‌بندی موتور القایی است. ولی می‌دانیم تعداد قطبهای موتور القایی: اولاً به ساختمان موتور وابسته است. ثانیاً از لحاظ فیزیکی تعداد قطبها مضرب زوج می‌باشند. (۲, ۴, ۶, ...)

بنابراین تغییر تعداد قطبها باعث تغییر پیوسته سرعت نمی‌شود بلکه سرعت بطور ناپیوسته و پله ای تغییر می‌کند. با این توصیف، تغییر تعداد قطبهای موتور القایی به روش‌های زیر امکان پذیر است.  
الف) استفاده از موتور دالاندر  
ب) قراردادن دو سیم‌بندی مجزا در داخل استاتور

**۲۰-۳- موتور دالاندر**

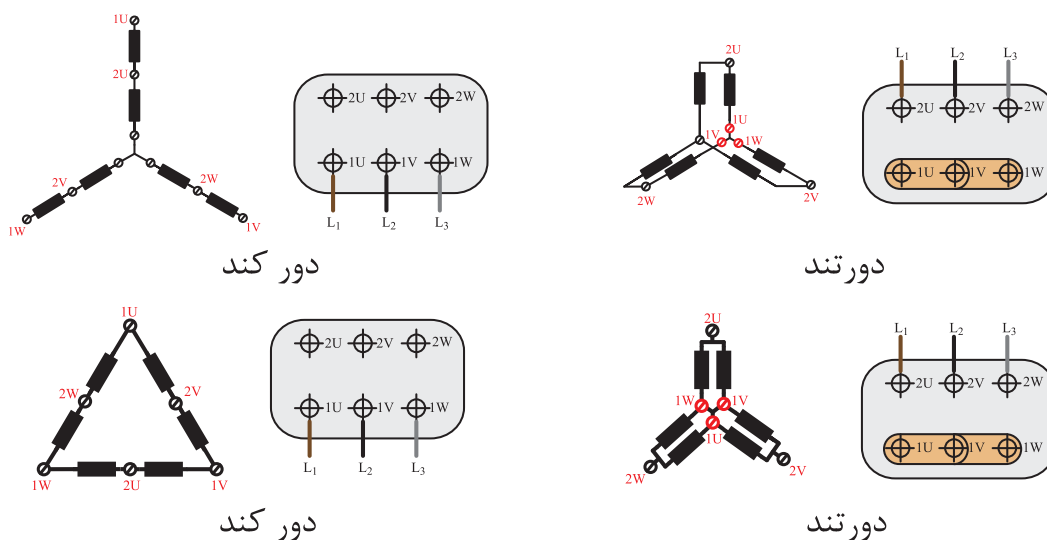
در موتورهای القایی روشی برای سیم پیچی وجود دارد که به اتصال دالاندر معروف است. در اتصال سیم پیچ‌های موتور دالاندر می‌توان تعداد قطبها را با تغییر محل اتصال برق به موتور نصف و یا دو برابر نمود. بنابراین سرعت موتورهای دالاندر به نسبت ۱ به ۲ می‌باشد. انتخاب نوع اتصالات داخلی موتور دالاندر باعث

این مبدلها به دلیل داشتن الگوریتم‌های پیچیده کنترلی و دارا بودن تجهیزات الکترونیک قدرت، از قیمت بالایی برخوردار هستند ولی البته با افزایش قیمت انرژی الکتریکی کاربرد این تجهیزات روز به روز در صنایع مختلف رو به افزایش است.

**خود را بیازمایید**



- ۱) روشهای کنترل سرعت موتورهای القایی را نام ببرید.
- ۲) عملکرد مبدل فرکانس در کنترل سرعت موتور القایی چگونه است؟
- ۳) افزایش بیش از حد فرکانس شبکه چه اثری بر گشتاور موتور القایی دارد؟ چرا؟
- ۴) رابطه ای بر اساس محاسبه شار مغناطیسی بنویسید که نشان دهد برای ثابت ماندن آن بایستی ولتاژ و فرکانس همزمان تغییر کنند.



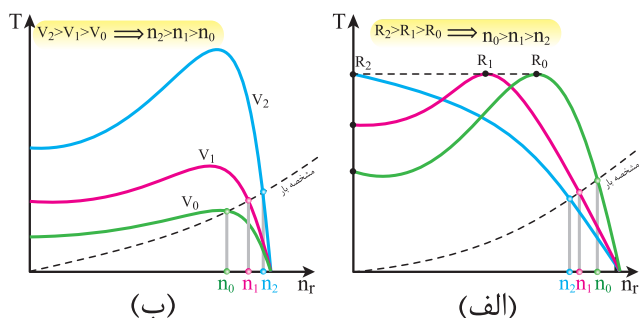
شکل ۵۲- جعبه ترمینال و نحوه اتصال دو نوع موتور دالاندر

از این نمونه موتور در قدرتهای کمتر از ۲۰ KW در صنعت استفاده می‌شود. البته مدل تک فاز این نوع موتور در کولرهای آبی استفاده می‌شود.

### ۲۰-۵- تغییر مقدار لغزش

در صورتی که در نظر باشد با تغییر مقدار لغزش، بدون تغییر سرعت میدان دوار، سرعت چرخشی بار مکانیکی تغییر کند، باید مطابق شکل (۵۴-ب) از تغییر ولتاژ و یا شکل (۵۴-الف) از تغییر مقاومت مدار رتور استفاده شود.

در هر دو نمودار شکل (۵۴) ملاحظه می‌شود، تغییر مقادیر ولتاژ و یا مقاومت رتور باعث تغییر دور و جابه جایی نقطه کار می‌گردد یعنی نسبت به حالت اول سرعت لغزش تغییر می‌کند.



شکل ۵۴- اثر تغییر ولتاژ (سمت چپ) و تغییر مقاومت رتور (سمت راست) بر سرعت موتور القایی

### ۲۰-۵-۱- تغییر سرعت به کمک تغییر ولتاژ

با توجه به رابطه (۱۹-۳) گشتاور موتور القایی با مجذور ولتاژ متناسب است. یعنی می‌توان با تغییر ولتاژ موتور القایی مطابق شکل (۵۴-ب) نقطه کار را جابه‌جا نمود و در نتیجه سرعت گردش رتور را تغییر داد. البته باید توجه داشت که:

اولاً: نمی‌توان ولتاژ را بیش از حد ولتاژ نامی افزایش داد. زیرا باعث اشباع مغناطیسی هسته موتور

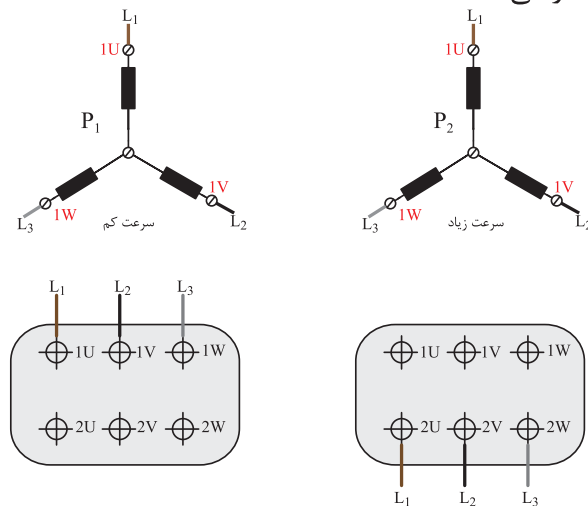
تغییر توان و گشتاور موتور در سرعت تند و یا کند می‌شود. به همین خاطر توان و گشتاور موتورهای دالاندر در اتصالات مختلف در برگی مشخصات فنی موتور توسط سازنده ارائه می‌گردد.

شکل (۵۲) چگونگی اتصال دو نوع از متداول ترین موتورهای دالاندر را به شبکه برق سه فاز نشان می‌دهد.

### ۲۰-۴- قراردادن دو سیم‌بندی مجزا در داخل استاتور

اگر در استاتور موتور القایی دو گروه سیم‌پیچ کاملاً مستقل از هم قرار گیرند بطوریکه هیچ ارتباط الکتریکی بین آنها وجود نداشته باشد، در این صورت آن را موتور القایی با سیم‌پیچ جداگانه یا مستقل می‌نامند.

در این موتور هر یک از سیم‌پیچها می‌توانند با تعداد قطب مشخص طراحی و در استاتور موتور قرار داده شوند. که البته در یک زمان فقط یکی از آنها باید در مدار باشد. مثلاً با داشتن موتوری که دارای دو سیم‌پیچ ۴ و ۶ قطبی در فرکانس ۵۰ HZ است می‌توان به هر دو سرعت ۱۵۰۰ RPM و ۱۰۰۰ RPM دسترسی داشت.



شکل ۵۳- جعبه ترمینال و نحوه اتصال یک نوع موتور با سیم پیچ جداگانه

۴) آیا می توان بدون تغییر سرعت میدان دوار ، سرعت موتور القایی را تغییر داد؟ با استفاده از کدام روش؟

۵) آیا می توان برای کاهش سرعت موتور القایی از طریق کنترل ولتاژ ، مقدار ولتاژ ورودی را تا هر سطح دلخواه کاهش داد؟ چرا؟

۶) کنترل سرعت موتور های القایی از روش تغییر مقاومت رتور با چه عیب هایی همراه است؟

می گردد و در ضمن ممکن است ، عایق سیم پیچها تحمل این ولتاژ را نداشته باشد.

ثانیاً: کاهش ولتاژ علاوه بر کم کردن سرعت باعث کم شدن گشتاور و توان موتور نیز می شود در این حالت امکان بیشتر شدن گشتاور بار از گشتاور موتور و زیر بار ماندن آن وجود دارد.

### ۲۰-۵-۲- تغییر سرعت به کمک تغییر مقاومت مدار رتور

پیش از این گفته شد که افزایش در مقاومت مدار رتور باعث کاهش جریان راه اندازی می شود. ضمن اینکه منحنی گشتاور موتور بصورت شکل (۵۴-الف) تغییر می کند.

با توجه به شکل (۵۴-الف) تغییر مقاومت مدار رتور، باعث جابه جایی نقطه کار موتور می شود. از معایب این روش کنترل سرعت، می توان به موارد زیر اشاره نمود:

- افزایش مقاومت مدار رتور برای کاهش سرعت باعث افزایش تلفات و کاهش راندمان در موتور می شود.

- از این روش فقط در موتورهای القایی رتور سیم پیچی می توان استفاده کرد.

### ۲۱- ترمز موتورهای القایی

رتور موتور الکتریکی در حال گردش بدلیل سرعتی که دارد، دارای انرژی جنبشی (اینرسی حرکتی) است و پس از خاموش شدن نیز تمایل به ادامه چرخش دارد. این انرژی به وزن و ابعاد رتور نیز بستگی دارد. بنابراین پس از فرمان خاموشی موتور، تا مدتی رتور به چرخش خود ادامه می دهد.

در بعضی از بارهای مکانیکی (مانند پمپ و فن) اصراری برای توقف سریع رتور وجود ندارد. چرا که بار متصل به آن نیاز به ایست فوری ندارد. اما در بارهایی نظیر بالابرها، ماشین های نساجی و... زمان و محل ایستادن ماشین اهمیت دارد. در نتیجه لازم است به محض خاموش شدن موتور، رتور کاملاً متوقف شود. عمل توقف سریع رتور را در موتورهای الکتریکی، ترمز گویند.

در شکل (۵۵) چهار ناحیه عملکردی موتور بر اساس محورهای گشتاور و دور مشخص شده است. با توجه به علامت سرعت و گشتاور در ناحیه ی دوم و چهارم شکل (۵۵) ، که خلاف یکدیگر می باشند حالت ترمزی رخ می دهد.

برای توقف موتور، باید انرژی جنبشی محور دوار سریعاً مستهلک شود. برای رسیدن به این هدف لازم

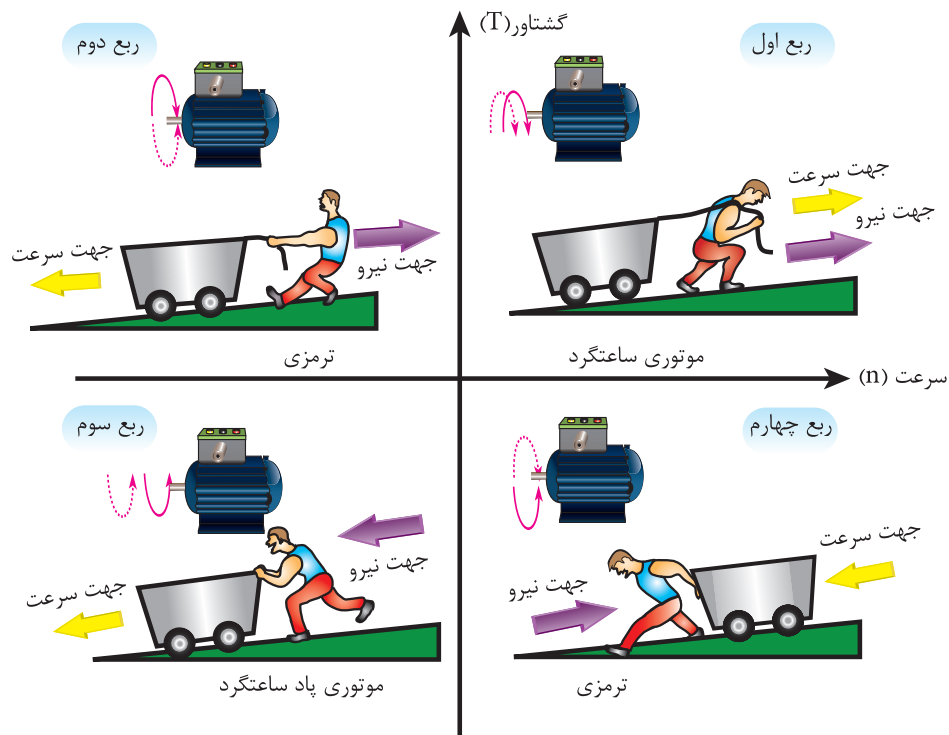
### خود را بیازماید



۱) در موتور های القایی هر چقدر تعداد قطب بیشتر شود سرعت موتور .... می شود.

۲) موتوری دالاندر دارای ۶ قطب در یکی از سرعتهای (کند یا تند) مفروض است، اگر فرکانس شبکه ۵۰ HZ باشد، به نظر شما سرعت میدان دوار آن در دور کند و تند چقدر است؟

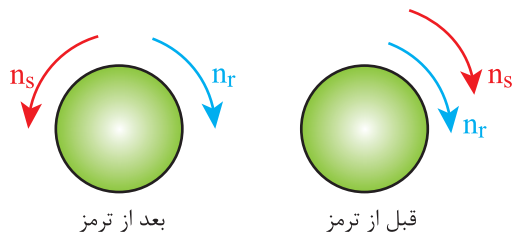
۳) مهمترین عیب موتور چند سرعت با سیم پیچ مجزا را بنویسید.



شکل ۵۵- چهار ناحیه عملکردی موتور الکتریکی با توجه به جهت سرعت رتور و گشتاور

### ۲۱-۱- ترمز جریان مخالف

می‌توان با تغییر جای دو فاز جهت چرخش میدان دوار در استاتور را تغییر داد. حالا فرض کنید، موتوری با سرعت  $n_r$  در یک جهت در حال چرخش است. اگر به محض خاموش کردن موتور جای دوفاز ورودی آن عوض شود، میدان دوار سریعاً تغییر جهت می‌دهد ولی رتور به دلیل انرژی ذخیره شده در آن می‌خواهد همچنان در جهت قبلی به چرخش ادامه دهد. که در نتیجه منجر به توقف آنی حرکت رتور می‌شود.



شکل ۵۶- جهت سرعت میدان دوار و سرعت رتور در حالت موتوری و ترمزی

است انرژی جنبشی موتور به انرژی حرارتی تبدیل شود و یا آنکه با تبدیل انرژی جنبشی به انرژی الکتریکی بتوان آن را به شبکه برق برگرداند.

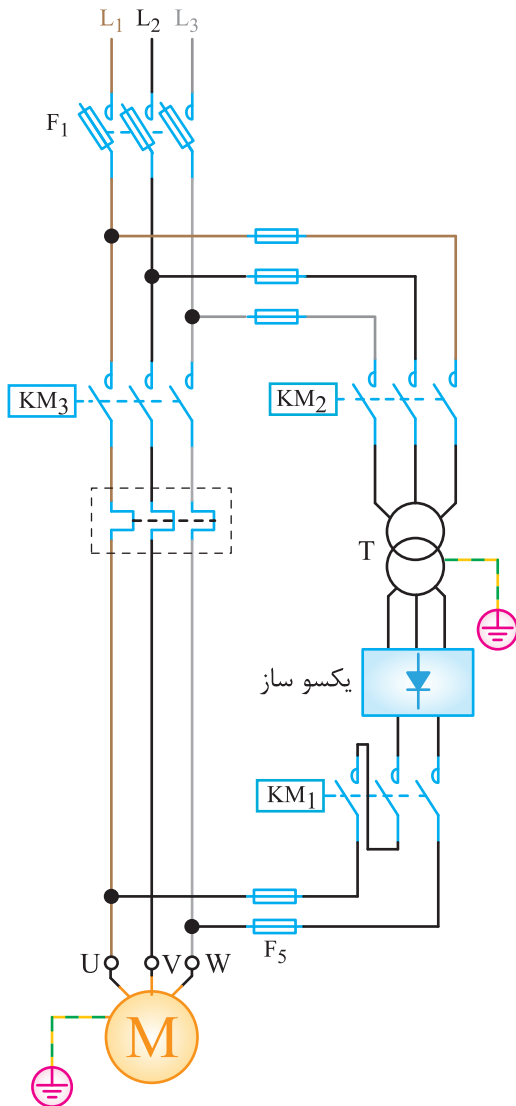
اکثر روشهای ترمزی، انرژی جنبشی رتور را به حرارت تبدیل می‌کنند اما در روش برگرداندن انرژی به شبکه برق، حرارت داخلی موتور افزایش نمی‌یابد و در نتیجه عمر کاری موتور طولانی‌تر می‌شود.

بطور کلی برای ترمز موتورهای القایی روشهای زیر وجود دارد:

- ترمز جریان مخالف
- ترمز با جریان مستقیم
- ترمز مولدی
- ترمز الکترومکانیکی

۲۱-۲- ترمز با جریان مستقیم

در این روش ابتدا سیم پیچهای استاتور موتور، از شبکه برق جدا می شوند و بلافاصله به یک منبع ولتاژ مستقیم (DC) وصل می گردند. این روش را ترمز با جریان مستقیم موتور القایی می گویند.



شکل ۵۷- ترمز با جریان مستقیم موتور القایی

شکل (۵۷) مدار قدرت ترمز با جریان مستقیم را نشان می دهد.

همانطور که در شکل (۵۷) ملاحظه می گردد کلید

با توجه به تعریف لغزش، مطابق شکل (۵۶) و به دلیل آنکه  $n_s$  و  $n_r$  خلاف جهت یکدیگر هستند،<sup>۱</sup> می توان نوشت:

$$S = \frac{n_s - (-n_r)}{n_s} > 1$$

به یاد دارید که در ماشینهای القایی هرگاه لغزش بزرگتر از واحد ( $S > 1$ ) شود، ماشین در ناحیه عملکرد ترمزی قرار می گیرد. البته در استفاده از این روش ترمزی نکات زیر باید مد نظر قرار گیرند:

نکته ۱



به دلیل اینکه لغزش در این روش بزرگتر از واحد است لذا جریان ترمزی از جریان راه اندازی بیشتر می شود. پس در انتخاب موتور و تجهیزات قطع وصل کننده ی آن باید توجه ویژه داشت.

نکته ۲



تمهیدات لازم برای معکوس نشدن جهت گردش رتور پس از انجام ترمز باید پیش بینی شود.

نکته ۳



انتخاب این روش برای ترمز موتورهای کوچک به دلیل ایمنی بسیار کمی که دارند توصیه نمی شود. زیرا پس از ترمز، جهت چرخش در آن سریعاً عکس گردیده و پس از گردش در جهت مخالف متوقف می شود.

(۱) اهمیتی ندارد  $n_s$  را مثبت و  $n_r$  را منفی در نظر گرفت و یا بالعکس مهم این است که این دو در خلاف جهت یکدیگر می باشند. زیرا حالت ترمزی به این مفهوم است.  $S = \frac{-n_s - n_r}{-n_s} > 1$

## نکته ۴



برای افزایش گشتاور ترمزی در موتورهای القایی رتور سیم پیچی ، علاوه بر اتصال جریان DC ، می توان از اضافه کردن مقاومت الکتریکی به مدار سیم پیچی رتور نیز استفاده نمود.

KM۲ اتصال مدار یکسوساز را بر عهده دارد . در این روش پس از قطع ولتاژ AC ورودی توسط کلید KM۳ کلید KM۱ وصل گردیده و برق یکسو شده را به کلافهای موتور می رساند. با اتصال ولتاژ مستقیم به کلافهای موتور میدان ساکن در استاتور تولید می شود که در نتیجه ی القای این میدان ساکن رتور سریعاً متوقف می گردد.

نکات قابل توجه در این روش عبارتند از :

## نکته ۱



ولتاژ منبع DC به مراتب باید کمتر از ولتاژ شبکه باشد. معمولاً برای تأمین این ولتاژ مطابق شکل (۵۷) از یک ترانسفورماتور کاهنده به همراه یکسوساز استفاده می شود.

## نکته ۲



برای انجام ترمز آرام، جریان DC اعمال شده به سیم پیچ باید تقریباً  $\frac{1}{3}$  برابر جریان نامی موتور باشد بدین لحاظ نسبت به ترمز جریان مخالف برتری دارد. ( جریان ترمزی آن کمتر است)

## نکته ۳



جریان DC اعمال شده به سیم پیچها با توقف موتور باید قطع شود. چون در این روش تغییر جهت چرخش رخ نمی دهد، می توان از آن در موتورهای کوچک القایی نیز استفاده کرد.

۲۱-۳- ترمز مولدی

شکل (۵۸) نمودار گشتاور-دور موتور القایی دالاندر را نشان می‌دهد. در موتورهای دالاندر، سرعت میدان دوار در حالت دور کند نصف حالت دور تند می‌باشد. لذا نمودار (۱) مربوط به دور تند و نمودار (۲) مربوط به دور کند موتور دالاندر است. فرض کنید موتور با سرعت  $n_{r1}$  در حال چرخش است و بخواهیم متوقف شود، برای انجام عمل ترمز می‌توان اتصال موتور را از دور تند به دور کند تغییر داد. این موضوع سبب می‌شود که سرعت میدان دوار بلافاصله از  $n_{s1}$  به  $n_{s2}$  کاهش یابد. به این ترتیب در مشخصه گشتاور- دور، وضعیت موتور از نقطه  $A$ ، روی نمودار (۱) به نقطه  $B$  روی نمودار (۲) شکل (۵۸) جا به جا می‌شود. ولی به دلیل اینرسی بار و رتور، سرعت رتور هنوز به این حد کاهش نیافته است. در این حالت تا زمان رسیدن سرعت رتور به نقطه  $B$  کار جدید، مقدار گشتاور موتور مسیر نشان داده شده در نمودار (۲) را طی می‌نماید تا سرعت آن در نقطه  $B$  کار جدید تثبیت شود.

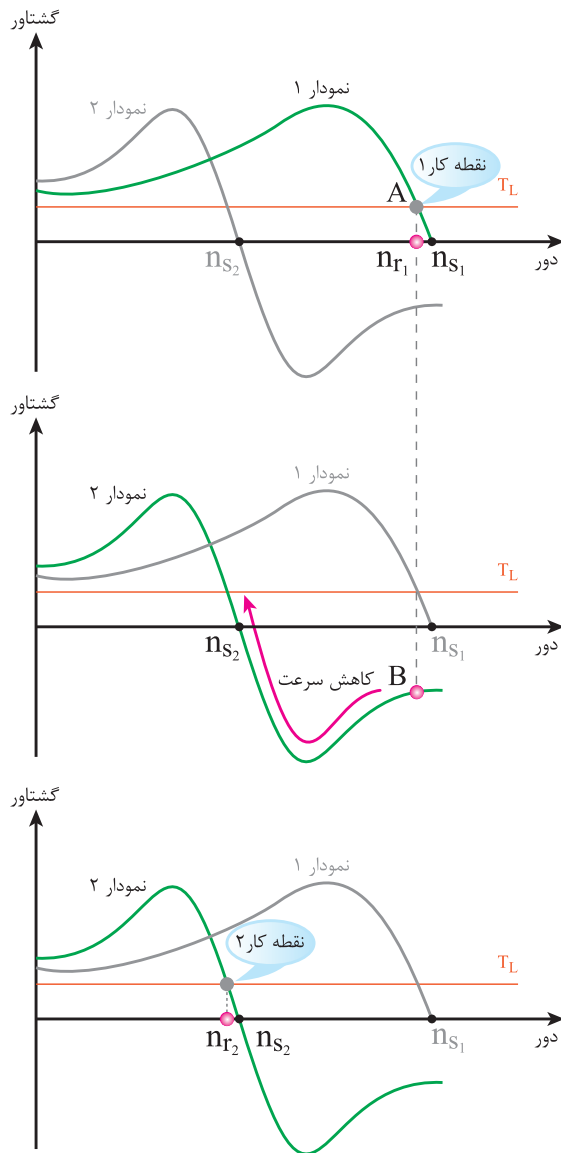
فاصله بین نقطه  $B$  تا نقطه  $B$  کار (۲) ناحیه مولدی ماشین در دور کند می‌باشد ولی چون تداوم نیروی مکانیکی مانند مولدها روی محور ماشین وجود ندارد، سرعت محور سریعاً رو به کاهش می‌گذارد. تا سرعت آن روی نقطه  $B$  کار (۲) تثبیت شود.

بنابراین با این روش ترمزی توقف کامل حاصل نمی‌شود بلکه کاهش سریع سرعت تا زمان وارد شدن ماشین به ناحیه موتوری و رسیدن موتور به نقطه کار جدید ادامه می‌یابد که روی نمودار ۲ شکل (۵۸) نشان داده شده است. آیا چنین کاهش سرعتی را در هنگام اتومبیل سواری و استفاده راننده از دنده معکوس در سرعت بالا دیده‌اید؟

این روش ترمزی برای موتور بالابرها و جرثقیل‌ها

کاربرد دارد.

باید توجه داشت که در کنار این روش ترمزی لازم است از سایر روشهای ترمزی نیز استفاده شود.

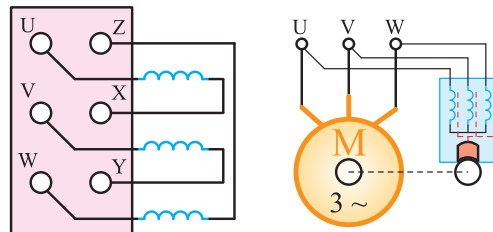


شکل ۵۸- تشریح عملکرد ترمز مولدی در موتور دالاندر

## ۲۱-۴- ترمز الکترومکانیکی

در این شیوه به کمک یک دیسک مغناطیسی یا همان صفحه ی الکترومکانیکی عمل ترمز انجام می شود. در اغلب مواقع الکتروموتورهایی که از این روش ترمز استفاده می کنند به همراه دیسک بصورت یکپارچه ساخته می شوند.

### الف) ترمز با تغذیه از خود



شمای اتصالات  
در روی پلاک  
ترمینالها

قابل اجرا فقط در موتورهایی که ترمز آنها  
در نبود جریان عمل می کند.

نماد ترمز موتوری  
که در نبود جریان  
فعال می شود.

این روش ترمزی به دو صورت انجام می شود :  
الف) ترمز الکترومکانیکی که در زمان نبود جریان برق عمل می کند.

در شکل (۶۰) مشاهده می شود که در هنگام قطع برق موتور، فنر به صفحه مغناطیسی یا همان دیسک فشار آورده و آن را محکم به محور می چسباند ولی به محض برقرار شدن موتور ، بوبین الکترومغناطیسی، دیسک را از روی محور جدا می نماید.

ب) ترمز الکترومکانیکی که با عبور جریان عمل می کند.

شکل (۶۱) نمونه ای از یک موتور الکتریکی با این نوع ترمز را نشان می دهد.

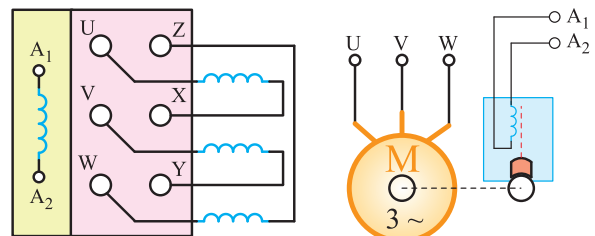
در این روش برای برقرار نمودن بوبین الکترومغناطیسی باید از مدار فرمان استفاده شود. زیرا قفل شدن محور موتور با اعمال جریان الکتریکی به بوبین الکترومغناطیسی مربوط به دیسک صورت می گیرد.

### نکته ۱



برخی سازندگان موتور، ولتاژ تغذیه ترمز را متفاوت با ولتاژ اصلی موتور در نظر می گیرند که باید مورد توجه بهره بردار قرار گیرد.

### ب) ترمز با تغذیه مستقل (۱ یا ۳ سیم پیچ)



شمای اتصالات  
در روی پلاک  
ترمینالها

نماد ترمز موتوری  
که در نبود جریان  
فعال می شود.

در هر دو روش ترمز الکترو مکانیکی قابل اجرا است.

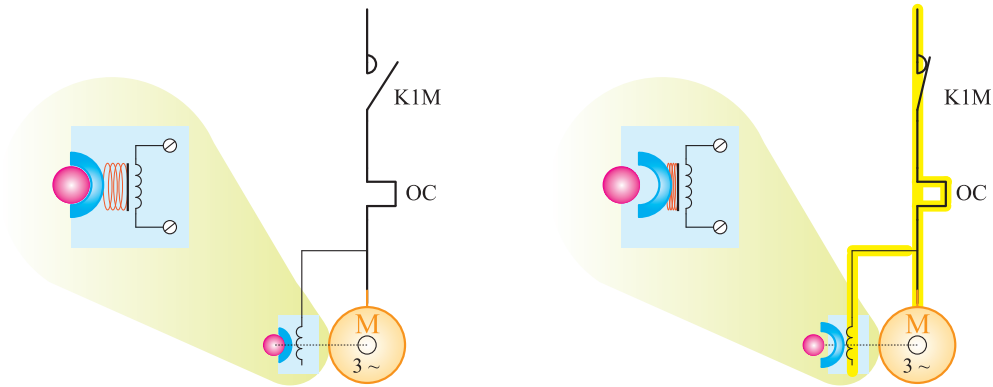
### نکته ۲



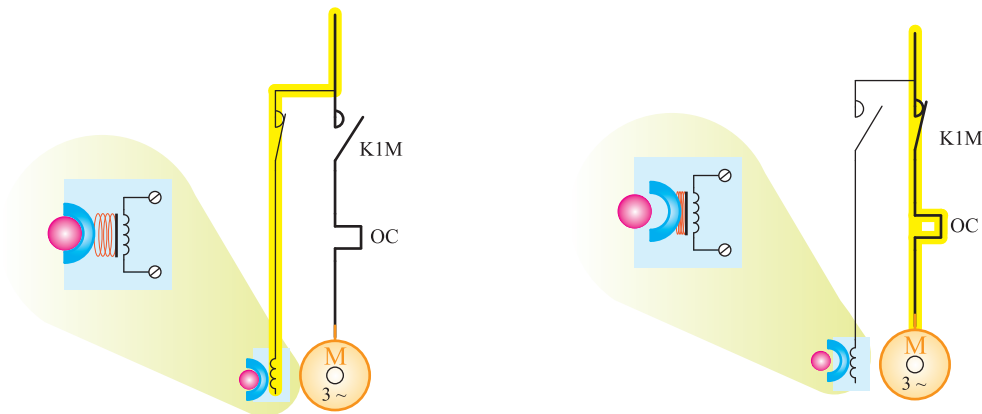
ترمز الکترومکانیکی گزینه ی خوبی جهت ترمز مکمل بارهای ثقلی نظیر آسانسورها و جرثقیل محسوب می شود.

## شکل ۵۹- انواع موتورهای القایی با ترمز الکترومکانیکی

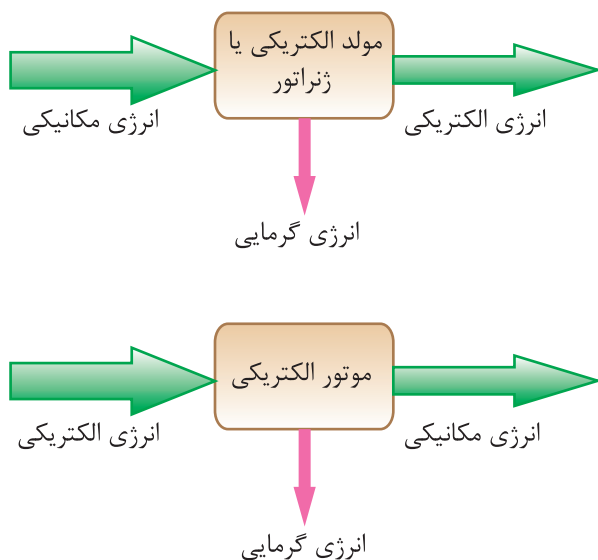




شکل ۶۰- با خاموش شدن موتور ، دیسک به محور می چسبد



شکل ۶۱- با فرمان ترمز الکترومکانیکی موتور خاموش و دیسک به محور می چسبد



شکل ۶۲- نمایش مولد و موتور الکتریکی از نقطه نظر انرژی

## ۲۲- رفتار مولدی ماشین القایی

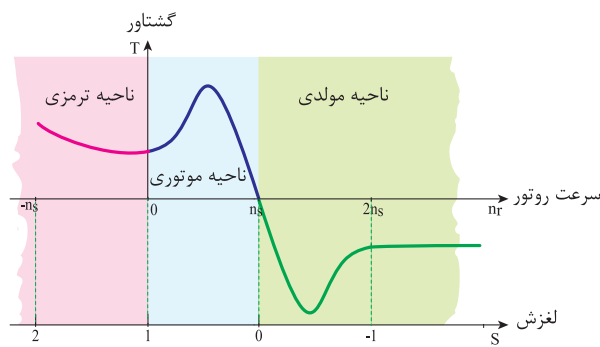
ماشین الکتریکی به عنوان موتور ، انرژی الکتریکی را از طریق میدان مغناطیسی به انرژی مکانیکی تبدیل می کند.

به ماشینی که انرژی مکانیکی را با کمک میدان مغناطیسی به انرژی الکتریکی تبدیل می کند مولد گویند. بنابراین عملکرد مولد دقیقا عکس حالت موتور الکتریکی تعریف می شود. تعاریف مولد و موتور بصورت طرح واره در شکل (۶۲) نشان داده شده است.

## ۲۲-۱- اتصال مولد القایی به شبکه برق

در این حالت مولد القایی، توان راکتیو (Q) را از شبکه برق سه فاز دریافت نموده و در نتیجه توان اکتیو (P) را به شبکه برق تحویل می‌دهد. البته نباید فراموش کرد که باید سرعت رتور از سرعت میدان دوار بیشتر باشد ( $n_r > n_s$ ) در این صورت لغزش منفی است ( $S < 0$ ) تا ماشین القایی در ناحیه مولدی قرار گیرد.

با اتصال مولد القایی به شبکه برق، سرعت میدان دوار همواره ثابت و از رابطه (۲-۳) تبعیت می‌کند و چون سرعت رتور به سرعت محرک مکانیکی وابسته می‌باشد، تأثیری بر فرکانس ندارد. اما از آنجا که مولد با فرکانس ثابت شبکه کار می‌کند، توان اکتیو تحویلی به شبکه فقط به سرعت رتور بستگی دارد.



شکل ۶۴- یادآوری نواحی مختلف ماشین القایی

### نکته



هر چه چرخش مولد سریعتر باشد توان اکتیو تولید شده بیشتر است و بالعکس با کاهش سرعت توان اکتیو کمتری به شبکه تحویل می‌شود.

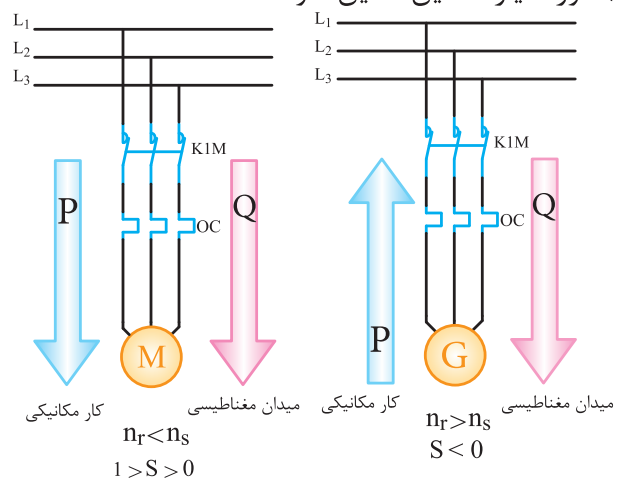
بنابراین مولد القایی، مولدی است که می‌تواند با دور متغییر کار کند بدون آنکه تأثیری روی فرکانس شبکه ایجاد نماید کاربرد این نوع مولدها در

ماشین القایی، می‌تواند هم به صورت مولد و یا به عنوان موتور استفاده شود. ماشین القایی در حالت موتوری از شبکه برق توان اکتیو (P) و توان راکتیو (Q) جذب می‌کند. که توان اکتیو (P) را به مصرف خروجی جهت غلبه بر بار مکانیکی می‌رساند و البته بخشی از آن نیز تلف می‌شود. همچنین موتور القایی برای ایجاد میدان دوار مغناطیسی نیاز به توان راکتیو (Q) دارد.

شکل (۶۳) این واقعیت را نمایش می‌دهد. البته سمت انتقال توان اکتیو و راکتیو (P,Q) در موتورها از شبکه برق به طرف محور موتور می‌باشد.

اما در حالتی که ماشین القایی به عنوان مولد استفاده شود، قدرت مکانیکی (ورودی) به محور ماشین القایی مطابق شکل (۶۳) به صورت توان اکتیو (P) به شبکه برق تحویل می‌شود البته به شرطی که توان راکتیو (Q)

(مورد نیاز ماشین تأمین شود).



شکل ۶۳- موتور و مولد القایی متصل به شبکه برق

برای تأمین توان راکتیو (Q) دو راه وجود دارد:

الف) اتصال مولد القایی به شبکه برق

ب) استفاده از خازن برای مولد القایی در حالت

منفرد

کاربرد این مولدها در مواردی است که بار مصرفی فقط از نوع اکتیو باشد. (مانند مولدهای جوشکاری)

نیروگاه‌های بادی است. زیرا سرعت باد را نمی‌توان کنترل نمود.

### تحقیق کنید



چرا باید مولد القایی در حالت منفرد از نوع اکتیو باشد؟

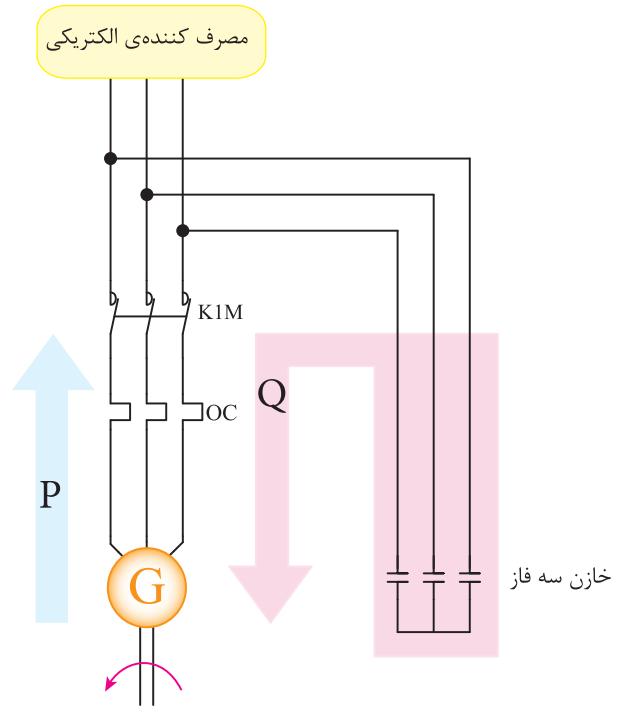
### خود را بیازمایید



- ۱) نقش توانهای اکتیو و راکتیو دریافتی از شبکه توسط موتورهای القایی را توضیح دهید.
- ۲) اگر بخواهیم یک ماشین القایی بصورت مولد کار کند چه نوع توانی را از شبکه دریافت و چه نوعی از توان را به شبکه تحویل می‌دهد؟
- ۳) یک ماشین القایی سه فاز به شبکه برق متصل است و در ناحیه مولدی کار می‌کند:  
الف) سرعت رتور را با سرعت میدان دوار مقایسه کنید ب) اگر سرعت رتور در حال تغییر باشد چه اثری بر فرکانس شبکه دارد؟

### ۲۲-۲- استفاده از خازن (مولد القایی در حالت منفرد)

هرگاه از مولد القایی بصورت منفرد استفاده شود، باید آن را مطابق شکل (۶۵) بجای اتصال به شبکه الکتریکی سه فاز به خازن وصل نمود.



شکل ۶۵- مولد القایی در حالت منفرد

### ۲۳ - تلفات و راندمان

از آنجا که ماشینهای القایی بیشتر به عنوان موتور القایی استفاده می‌شوند. در این بخش تلفات و راندمان موتور القایی مورد بحث قرار می‌گیرند. موتور القایی توان الکتریکی از شبکه دریافت می‌نماید و توان مکانیکی را به خروجی تحویل می‌دهد. نمودار دریافت توان الکتریکی و تحویل توان مکانیکی در شکل (۶۶) نشان داده شده است.

چون خازن تولید کننده ی توان راکتیو است. بنابراین می‌توان برای تأمین توان راکتیو ( Q ) جهت تولید میدان دوار ماشین از اتصال خازن ها به صورت شکل (۶۵) استفاده کرد. با توجه به وابستگی فرکانس به سرعت چرخش رتور و منفرد بودن مولد ، فرکانس برق تولید شده در این حالت کاملاً به دور رتور وابسته است. لازم به ذکر است که شرط ایجاد ولتاژ ، وجود پسماند مغناطیسی در رتور اینگونه مولدها می‌باشد.

$$P_n = T_n \omega_r \quad (3-26)$$

$$P_n = T_n \times \frac{2\pi n_r}{60} \quad (3-27)$$

در رابطه (۳-۲۷) ،

$T_n$  گشتاور نامی یا مفید بر حسب N-m

$n_r$  سرعت نامی رتور بر حسب RPM

$P_n$  توان نامی رتور بر حسب W

اگر بار مکانیکی روی محور با توان نامی موتور برابر

باشد در این صورت خواهیم داشت:

$$P_{out} = P_n$$

راندمان موتور القایی را مانند دیگر ماشینها براساس

نسبت توان خروجی به توان ورودی مطابق با رابطه

(۳-۲۸) می توان محاسبه نمود. این راندمان بازای توان

نامی موتور القایی می باشد.

$$\eta = \frac{P_{out}}{P_{in}} \quad (3-28)$$

راندمان را می توان بصورت درصد یا نسبت به واحد

هم محاسبه کرد.

$$\% \eta = \frac{P_{out}}{P_{in}} \times 100 \quad (3-29)$$

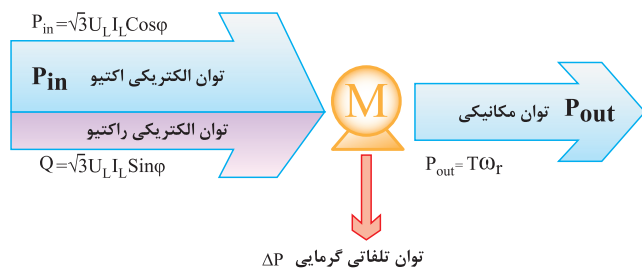
$$\eta = \frac{P_{out}}{\sqrt{3} U_L I_L \cos \phi} \quad (3-30)$$

مطابق دیاگرام شکل (۶۶) می توان راندمان را

بصورت رابطه (۳-۳۲) نیز نوشت:

$$P_{in} = P_{out} + \Delta P \quad (3-31)$$

$$\eta = \frac{P_{out}}{P_{out} + \Delta P} \quad (3-32)$$



شکل ۶۶- دیاگرام توان در موتورهای القایی سه فاز

ملاحظه می شود، بخشی از توان دریافتی از شبکه

برق مطابق شکل (۶۶)، توان راکتیو است؛ این بخش

از توان برای تولید میدان دوار، وارد ماشین می شود و

چون مجدداً به شبکه برمی گردد، در محاسبات تلفات و

راندمان ماشین به حساب نمی آیند.

بخش دیگری از توان ورودی به موتور القایی، توان

اکتیو است. این توان در موتورهای سه فاز از رابطه

(۳-۲۵) محاسبه می شود.

$$P_{in} = \sqrt{3} U_L I_L \cos \phi \quad (3-25)$$

در رابطه (۳-۲۵)

$U_L$  ولتاژ خط بر حسب V

$I_L$  جریان خط بر حسب V

$\cos \phi$  ضریب قدرت موتور

مقدار توان مکانیکی طراحی شده روی محور موتور

القایی را توان نامی موتور تعریف می کنند و آن را با

$P_n$  نمایش می دهند. این توان غالباً بر روی پلاک موتور

درج می شود و همچنین در برگه مشخصات فنی موتور

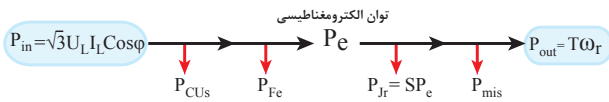
نیز ارائه می گردد.

توان نامی موتور القایی سه فاز از رابطه (۳-۲۶)

قابل محاسبه است.

$$\Delta P = P_{Cu_s} + P_{Fe} + P_{jr} + P_{mis} \quad (3-36)$$

نمودار توازن توان در موتورهای القایی در شکل (۶۷) نمایش داده شده است.



شکل ۶۷- نمودار توازن توان در موتورهای القایی

توان الکترومغناطیسی ( $P_e$ ) توانی است که از طریق میدان دوار استاتور در فاصله هوایی به رتور منتقل می‌شود و سپس با افت تلفات ژولی رتور به توان مکانیکی در خروجی تبدیل می‌گردد.

توان الکترومغناطیسی ( $P_e$ ) را می‌توان بطور مستقیم از رابطه (۳-۳۷) نیز محاسبه نمود.

$$P_e = T_e \omega_s \quad (3-37)$$

$$P_e = T_e \times \frac{\gamma \pi n_s}{60} \quad (3-38)$$

در رابطه (۳-۳۸):

$T_e$  گشتاور الکترو مغناطیس بر حسب N-m  
 $n_s$  سرعت سنکرون موتور القایی بر حسب RPM

$P_e$  توان الکترو مغناطیس بر حسب W  
 همچنین با توجه به دیاگرام توان شکل (۶۷)

$$P_e = P_\gamma - (P_{Cu_s} + P_{Fe}) \quad (3-39)$$

یا

$$P_e = P_{out} + P_{jr} + P_{mis} \quad (3-40)$$

تلفات ژولی رتور را می‌توان از حاصلضرب لغزش در

$$\Delta P = \Delta P_s + \Delta P_r \quad (3-33)$$

$\Delta P$  در رابطه (۳-۳۳)، مجموعه تلفات موتور القایی است که شامل تلفات استاتور و رتور می‌باشد.

$\Delta P_s$  تلفات استاتور موتور القایی بر حسب (W)

$\Delta P_r$  تلفات رتور موتور القایی بر حسب (W)

تلفات استاتور  $\Delta P_s$  شامل تلفات اهمی در سیم‌پیچهای استاتور ( $P_{Cu_s}$ ) و تلفات آهنی ( $P_{Fe}$ ) می‌باشد. تلفات آهنی موتور القایی جزو تلفات ثابت موتور بوده که به دلیل حضور جریانهای گردابی در هسته و تلفات هیستریزیس ایجاد می‌شوند.<sup>۱</sup>

$$\Delta P_s = P_{Cu_s} + P_{Fe} \quad (3-34)$$

$\Delta P_r$  شامل تلفات اهمی سیم پیچ رتور در موتورهای القایی رتور سیم پیچی و یا تلفات اهمی حاصل از مفتولهای به کار رفته در موتورهای رتور قفسی می‌باشد. لذا تلفات اهمی در رتور را تلفات ژولی رتور<sup>۲</sup> می‌نامند. و آن را با  $P_{jr}$  نمایش می‌دهند.

بخش دیگری از تلفات در رتور، تلفات مکانیکی است. که به علت وجود اصطکاک هوا و یاتاقانها ایجاد می‌شود و چون سرعت موتور القایی ثابت است، تلفات مکانیکی نیز ثابت می‌باشد این تلفات را با  $P_{mis}$  نشان می‌دهند.

بنابراین تلفات رتور را مطابق رابطه (۳-۳۵) به دست می‌آید.

$$\Delta P_r = P_{jr} + P_{mis} \quad (3-35)$$

با جایگزینی مقدار  $\Delta P_r$  و  $\Delta P_s$  می‌توان تلفات کل ماشین را از رابطه (۳-۳۶) بدست آورد.

(۱) از آنجا که فرکانس رتور در حال چرخش کم است لذا تلفات آهنی رتور را می‌توان چشم پوشی کرد زیرا تلفات آهنی با مجذور فرکانس نسبت مستقیم دارد.

(۲) تلفات ایجاد کننده گرما

توان الکترومغناطیسی به دست آورد.

$$P_{jr} = SP_e \quad (3-41)$$

در رابطه ( ۳-۴۱ )،

$S$  لغزش موتور

$P_e$  توان الکترو مغناطیس بر حسب  $W$

$P_{jr}$  تلفات ژولی رتور بر حسب  $W$

رابطه (۳-۴۱) نشان می‌دهد که با افزایش لغزش،

تلفات ژولی در مدار رتور افزایش یافته و در نتیجه توان خروجی کاهش می‌یابد.

همچنانکه در بخش تغییر سرعت موتورهای رتور سیم پیچی عنوان شد، افزایش مقاومت مدار رتور به منظور کاهش سرعت و یا افزایش گشتاور راه‌اندازی باعث افزایش لغزش می‌گردد.

بنابراین طبق رابطه (۳-۴۱) افزایش لغزش، افزایش تلفات ژولی در مدار رتور را در پی دارد و به دنبال آن راندمان موتور کاهش می‌یابد.

با توجه به اینکه تلفات مسی در استاتور و تلفات ژولی رتور هر یک به جریان عبوری از آن وابسته هستند و این جریان نیز با تغییرات بار، تغییر می‌کند. لذا به مجموع تلفات مسی استاتور و تلفات ژولی رتور **تلفات متغیر** موتور القایی می‌گویند.

$$\text{تلفات متغیر} = P_{Cus} + P_{jr} \quad (3-42)$$

تلفات مکانیکی رتور و تلفات آهنی در استاتور تلفات ثابت هستند و به مجموع آنها **تلفات ثابت** موتور القایی می‌گویند. بنابراین داریم:

$$\text{تلفات ثابت} = P_{Fe} + P_{mis} \quad (3-43)$$

پس تلفات کل موتور القایی برابر مجموع تلفات ثابت و تلفات متغیر است.

$$\Delta P = \text{تلفات متغیر} + \text{تلفات ثابت}$$

$$\Delta P = P_{Cus} + P_{jr} + P_{Fe} + P_{mis} \quad (3-45)$$

روابط فوق در حل بسیاری از مسائل مربوط به محاسبه راندمان سودمند است.

## خود را بیازمایید



- چرا در محاسبات توان تلفاتی و راندمان ماشین القایی از توان راکتیو استفاده نمی‌شود؟
- منظور از توان نامی موتور القایی چیست؟ رابطه آن را نوشته و کمیت‌های آن را معرفی کنید.
- چرا در موتورهای القایی رتور سیم پیچی شده با افزایش مقاومت رتور، راندمان کاهش می‌یابد؟
- منظور از تلفات ثابت و متغیر در ماشین القایی چیست؟

۲۴-مقایسه موتورهای رتور قفسی و رتور سیم پیچی

از مزایای استفاده از موتور القایی رتور قفسی بجای رتور سیم پیچی می توان به موارد زیر اشاره نمود:

- موتور قفسی در یک توان مشخص، مقاومت اهمی کمتری در رتور داشته و لذا تلفات ژولی رتور در آن کمتر است.

- موتور رتور سیم پیچی نیاز به حلقه های لغزان، جاروبک و سیم پیچی رتور دارد در نتیجه گرانتر از یک موتور رتور قفسی است.

- موتور قفسی به دلیل نداشتن جاروبک و حلقه های لغزان، بدنه ی ساده و محکم دارد، لذا هزینه تعمیر و نگهداری آن کمتر است.

از عیوب موتور رتور قفسی می توان موارد زیر را برشمرد:

- گشتاور راه اندازی کمتر نسبت به موتور رتور

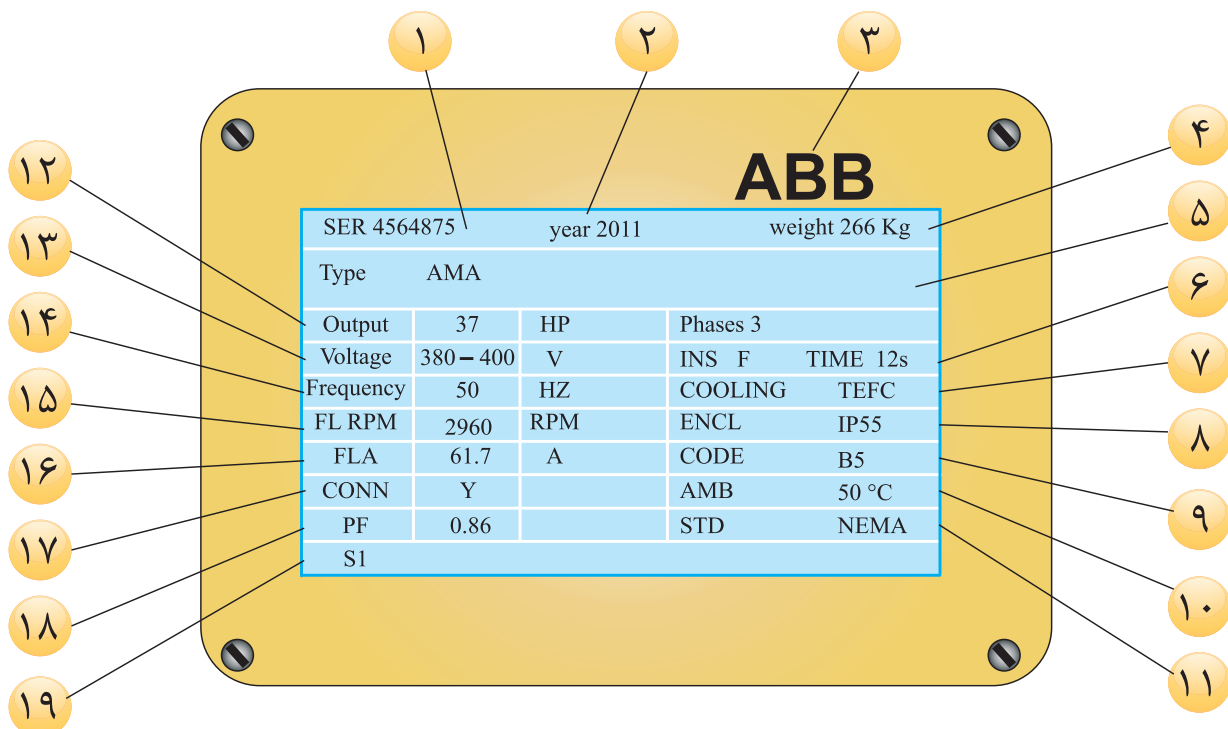
سیم پیچی

- ضریب قدرت کم در هنگام راه اندازی

با این حال چون موتورهای رتور قفسی ساختمان ساده ای دارند، تعمیر و نگهداری آنها ساده است و در هر مکانی قابل استفاده هستند و از نظر قیمت نیز در قدرت یکسان، ارزان تر از موتور رتور سیم پیچی می باشند بدین لحاظ امروزه جایگاه ویژه ای برای کاربرد در اکثر صنایع پیدا کرده اند.

۲۵-پلاک خوانی موتورهای القایی و استفاده از برگ مشخصات فنی

در شکل (۶۸) یک نمونه پلاک موتور القایی با توضیحات مربوطه نشان داده شده است. لازم به توضیح است که برگه ی مشخصات فنی همان موتور نیز در ادامه آمده است.



شکل ۶۸- نمونه پلاک موتور

مشخصه	توضیحات
Serial number . ۱	شماره سریال کارخانه ۴۵۶۴۸۷۵
Manufacturing year . ۲	سال تولید ۲۰۱۱ به میلادی
Manufacturer . ۳	سازنده [ABB]
Machine weight [Kg]. ۴	وزن ماشین به کیلوگرم (۲۶۶ کیلوگرم)
Type designation . ۵	نوع موتور با توجه به کد کارخانه
Insulation class . ۶	کلاس عایقی F با ۱۲ ثانیه تحمل در حالت قفل شدگی رتور
Type of cooling [IC code] . ۷	روش خنک سازی TEFC (تقسیم بندی با توجه به استاندارد (NEMA
Degree of protection [IP class] . ۸	درجه حفاظتی IP۵۵ (تقسیم بندی با توجه به استاندارد (۶۰۰۳۴-۵
Mounting arrangement [IM code]. ۹	چگونگی نصب B۵ (تقسیم بندی با توجه به استاندارد (NEMA
Ambient Temperature . ۱۰	دمای محیط ۵۰ درجه سانتیگراد
Standard . ۱۱	استاندارد ساخت NEMA
Output [Kw] or [Hp] . ۱۲	توان خروجی به کیلو وات یا اسب بخار ۳۷ کیلو وات
Stator voltage [V] & Number Of Phase . ۱۳	ولتاژ استاتور به ولت و تعداد فاز ۳۸۰/۴۰۰ ولت سه فاز
Frequency [Hz] . ۱۴	فرکانس منبع ۵۰ هرتز
Rotating speed [rpm] . ۱۵	سرعت رتور ۲۹۶۰ دور در دقیقه
Stator current [A] . ۱۶	جریان استاتور به ۶۱٫۷ آمپر
Type of connection . ۱۷	ستاره
Power factor [cosfi] . ۱۸	ضریب قدرت موتور ۰٫۸۶
Duty . ۱۹	روش استفاده دائمی (تقسیم بندی با توجه به استاندارد (S۱) (۶۰۰۳۴-۱



توان خروجی	Output	: 37 kW
فرکانس	Frequency	: 50 Hz
تعداد قطب	Poles	: 2
سرعت نامی	Rated speed	: 2960 rpm
لغزش	Slip	: 1.33 %
ولتاژ نامی	Rated voltage	: 400V
جریان نامی	Rated current	: 67.1 A
جریان راه اندازی	L. R. Amperes	: 470 A
نسبت جریان راه اندازی به جریان نامی	II/In	: 7.0
جریان بی باری	No load current	: 25.0 A
گشتاور نامی	Rated torque	: 12.2 kgfm
گشتاور راه اندازی	Locked rotor torque	: 260 %
گشتاور ماکزیمم	Breakdown torque	: 280 %
کلاس عایقی	Insulation class	: F
زمان تحمل رتور قفل شدن	Locked rotor time	: 12 s (hot)
ضریب افزایش دما	Service factor	: 1.00
ضریب قدرت نامی	Rated Power factor	: 0.86
ضریب قدرت در حالت رتور قفل شده	Locked rotor Power factor	: 0.17
روش استفاده	Duty cycle	: S1
دمای محیط	Ambient temperature	: 50°C
روش خنک سازی	Cooling method	: TEFC
درجه حفاظت در برابر آب و اشياء خارجی	Enclosure	: IP55
چگونگی نصب	Mounting	: B5
جهت چرخش	Rotation	: Counter clockwise
وزن تقریبی	Aprox. weight*	: 266 kg

خلاف عقربه ساعت

### پرسشهای پایان فصل (۳)

راهاندازی ..... و گشتاور راهاندازی..... خواهد بود.  
۱۴) مزایا و معایب موتورهای القایی رتور سیم پیچی را نسبت به موتورهای رتور قفسی بیان کنید.  
۱۵) مشخصه گشتاور- دور موتور القایی جهت کنترل سرعت به روش همزمان ولتاژ و فرکانس را در ۳ مرحله ترسیم نمایید.  
۱۶) تفاوت موتور دالاندر و موتور چند سرعتی با سیم پیچ مجزا را بیان کنید.  
۱۷) آیا می توان در موتور ها از روش ترمز مولدی، به تنهایی استفاده نمود؟ چرا؟  
۱۸) چرا یک ماشین القایی که بصورت مولد کار می کند به توان راکتیو احتیاج دارد؟  
۱۹) چرا در ماشینهای القایی تلفات آهنی و تلفات مکانیکی را در تمام مراحل کاری ثابت فرض میکنند؟  
۲۰) مشخصات فنی موتور LD۴۱ ۴۰۰ HXR را از کاتالوگ صفحه بعد استخراج نمایید.

۱) نحوه تولید میدان دوار در ماشین های القایی را توضیح دهید.  
۲) چگونه می توان جهت میدان را در ماشین القایی تغییر داد؟  
۳) در یک ماشین القایی با رتور سیم پیچی شده ؛ استاتور دارای ۲۴ شیار و ۶ قطب و با اتصال مثلث می باشد. در مورد تعداد شیار، تعداد قطب و نحوه اتصال سیم پیچی رتور توضیح دهید.  
۴) چرا جریان رتور موتور القایی بعد از راهاندازی کاهش می یابد؟  
۵) اجزای تشکیل دهنده رتور قفسی را نام برده و وظیفه هر یک را بیان کنید.  
۶) استاتور موتور القایی دارای ۸ قطب می باشد، در یک سیکل کامل جریان عبوری از آن، رتور چند دور میزند؟  
۷) رفتار ماشین را در لغزش ۰ و ۱ با یکدیگر مقایسه کنید.  
۸) مشخصه گشتاور - دور ماشین القایی را رسم نموده و نواحی موتوری، مولدی و ترمزی را در آن نشان دهید.  
۹) یک رتور قفسی، شیارهای نزدیک به سطح با سطح مقطع کوچک دارد ، مقاومت القایی و اهمی آن چگونه است؟  
۱۰) چرا در رتور قفسی هر چه عمق شیار بیشتر باشد راکتانس القایی رتور بیشتر است؟  
۱۱) در روش راهاندازی مستقیم چه نکاتی را باید در نظر داشت؟  
۱۲) روش راهاندازی نرم را توضیح دهید.  
۱۳) در لحظه راهاندازی موتور القایی رتور سیم پیچی شده هر چقدر مقاومت اهمی رتور بیشتر باشد، جریان



Output kW	Motor type	Speed r/min	Efficiency		Power factor		Current			Torque			Motor weight kg
			Full load 100%	3/4 load 75%	Full load 100%	3/4 load 75%	$I_N$ A	$\frac{I_S}{I_N}$	$I_0$ A	$T_N$ Nm	$\frac{T_S}{T_N}$	$\frac{T_{max}}{T_N}$	
<b>6000 V 50 Hz</b>													
<b>1500 r/min = 4 poles</b>													
160	HXR 355LA4 1	1487	94.6	94.3	0.82	0.77	20	5.6	8	1028	0.9	2.2	1720
180	HXR 355LA4 2	1486	94.7	94.5	0.81	0.77	23	5.4	9	1157	0.8	2.0	1730
200	HXR 355LA4 3	1486	94.9	94.8	0.83	0.79	25	5.3	10	1285	0.8	2.1	1730
224	HXR 355LC4 1	1486	95.0	94.9	0.82	0.79	28	5.3	11	1440	0.8	2.1	1730
250	HXR 355LC4 2	1486	95.3	95.3	0.83	0.80	30	5.5	11	1606	0.8	2.1	1830
280	HXR 355LC4 3	1487	95.4	95.3	0.84	0.81	34	6.5	13	1798	1.1	2.3	1780
315	HXR 355LE4	1488	95.6	95.6	0.85	0.81	37	6.5	14	2021	1.1	2.3	1970
355	HXR 400LC4	1486	96.0	96.0	0.86	0.84	41	5.2	13	2281	0.7	2.0	2530
400	HXR 400LD4 1	1487	96.2	96.2	0.86	0.83	47	5.5	15	2568	0.8	2.1	2660
450	HXR 400LD4 2	1490	96.5	96.5	0.87	0.85	52	6.2	16	2884	0.9	2.2	2720
500	HXR 400LE4	1490	96.6	96.6	0.88	0.86	57	6.1	17	3204	0.9	2.1	2850
560	HXR 400LG4	1491	96.8	96.8	0.87	0.85	64	6.3	19	3587	0.9	2.2	3100
630	HXR 450LE4	1492	96.9	96.8	0.87	0.84	72	6.6	24	4031	0.8	2.4	3810
710	HXR 450LG4	1492	97.0	97.0	0.88	0.86	80	6.4	24	4545	0.8	2.3	4130
800	HXR 450LJ4	1492	97.2	97.2	0.88	0.87	90	6.3	25	5121	0.8	2.2	4450
900	HXR 500LF4	1491	97.1	97.1	0.89	0.87	100	6.1	28	5763	0.8	2.2	5430
1000	HXR 500LG4	1492	97.2	97.2	0.89	0.87	112	6.2	32	6401	0.8	2.2	5690
1120	HXR 500LJ4	1493	97.3	97.3	0.88	0.86	125	6.6	37	7165	0.8	2.3	6080
1250	HXR 500LP4	1493	97.5	97.5	0.88	0.86	140	6.5	42	7994	0.8	2.3	7030

### مسائل پایانی فصل ۳

۵) توان الکترومغناطیسی یک موتور القایی ۶۴۰۰ وات و تلفات استاتور ۳۶۰ وات و راندمان ۸۹ درصد می باشد. توانهای ورودی و خروجی موتور را بدست آورید.

۶) توان دریافتی یک موتور القایی از شبکه ۴۰۰ ولت در بار نامی برابر با  $6850\text{ W}$  و توان الکترومغناطیسی آن  $6340\text{ W}$  است. اگر تلفات آهنی موتور  $230\text{ W}$  و ضریب قدرت موتور  $0.87$  باشد. بدست آورید:  
الف) تلفات مسی استاتور  
ب) جریان دریافتی موتور از شبکه

۷) یک موتور القایی ۴۰۰ ولت، در بار نامی  $350\text{ A}$  آمپر از شبکه دریافت می کند. چنانچه مجموع تلفات  $20\text{ kW}$  کیلو وات و ضریب قدرت آن  $0.83$  باشد، بدست آورید:  
الف) توان دریافتی از شبکه  
ب) توان خروجی  
ج) راندمان موتور

۸) یک موتور القایی ۶ قطب در شبکه  $400\text{ V}$ ،  $50\text{ Hz}$ ، بار مکانیکی نامی با توان  $3500\text{ W}$  را می چرخاند. اگر تلفات زولی رتور  $189\text{ W}$  و تلفات مکانیکی آن  $81\text{ W}$  باشد بدست آورید:  
الف) توان الکترومغناطیسی  
ج) گشتاور الکترومغناطیسی  
د) لغزش موتور در نقطه کار و سرعت رتور  
ه) گشتاور خروجی

۱) یک ماشین القایی شش قطب،  $60\text{ Hz}$  با سرعت  $880\text{ RPM}$  می چرخد. بدست آورید:

الف) سرعت میدان دوار  
ب) سرعت لغزش  
ج) مقدار لغزش

۲) کمیت‌های رتور یک موتور القایی  $50\text{ Hz}$  در لحظه راه اندازی به ترتیب:  
 $X_r = 2\Omega$ ،  $R_r = 0.5\Omega$ ،  $E_r = 50\text{ V}$  می باشد.  
مطلوب است محاسبه هر یک از کمیت‌های فوق در لغزش ۱۵ درصد

۳) یک موتور القایی ۴ قطب ۵۰ هرتز در لحظه راه اندازی دارای مقاومت اهمی  $0.4\Omega$  و راکتانس  $1/2\Omega$  می باشد. چنانچه ولتاژ القایی هر فاز رتور ۴۵ ولت باشد، جریان و ضریب قدرت رتور را در حالات زیر بدست آورید:

الف) در راه اندازی  
ب) در سرعت  $1350\text{ RPM}$

۴) اگر در یک ماشین القایی مقادیر ولتاژ، مقاومت القایی و مقاومت اهمی به ترتیب  $40\text{ V}$ ،  $1/5\Omega$ ،  $0.6\Omega$  باشد بدست آورید:

الف) در چه لغزشی جریان رتور  $2/5$  آمپر خواهد شد؟  
ب) در چه لغزشی اختلاف فاز رتور ۴۵ درجه خواهد شد؟  
ج) اگر سرعت میدان دوار  $1000\text{ RPM}$  باشد در چه سرعتی گشتاور ماکزیمم اتفاق می افتد؟

