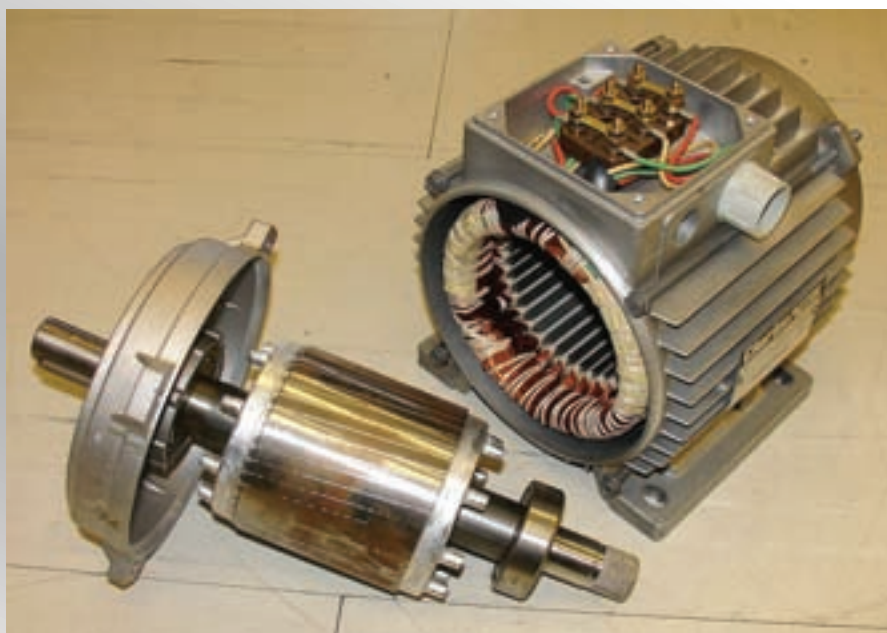


# ۶ ماشینهای القایی سه فاز



- ۱- مقدمه
- ۲- ساختمان ماشینهای القایی
  - ۱-۲- استاتور
  - ۲-۲- سیم پیچ
  - ۳-۲- رتور
- ۳- اساس کار موتورهای القایی
- ۴- پدیده میدان دوار در ماشینهای القایی
- ۵- تغییر جهت چرخشی میدان دوار
- ۶- عوامل موثر در سرعت میدان دوار
- ۷- نحوه ایجاد چرخش رتور در موتورهای القایی
- ۸- موتورهای القایی از نوع رتور قفس سنجابی
- ۹- لغزش در ماشینهای القایی
- ۱۰- رفتار ماشینهای القایی در لغزشهای مختلف
  - ۱-۱۰- لغزش در زمان راهاندازی
  - ۲-۱۰- لغزش در سرعت سنکرون
  - ۳-۱۰- لغزش موتور در حین کار
  - ۴-۱۰- لغزش منفی
  - ۵-۱۰- لغزشهای بزرگتر از واحد (بیش از ۱۰۰٪)
- ۱۱- کمیت‌های الکتریکی رتور
  - ۱-۱۱- فرکانس ولتاژ القایی مدار رتور
  - ۲-۱۱- راکتانس رتور
  - ۳-۱۱- مقاومت مدار رتور
  - ۴-۱۱- ولتاژ رتور
  - ۵-۱۱- امپدانس رتور
  - ۶-۱۱- جریان رتور
  - ۷-۱۱- ضریب قدرت مدار رتور
- ۱۲- گشتاور ماشینهای القایی
- ۱۳- ناحیه بندی ماشین القایی بر اساس مشخصه گشتاور-دور
- ۱۴- مشخصه گشتاور- دور موتور القایی
- ۱۵- مشخصه ضریب قدرت- سرعت موتور القایی

- ۱۶- تأثیر فاصله هوایی میان رتور و استاتور بر مقدار ضریب قدرت موتور
- ۱۷- مشخصه جریان - دور موتور القایی
- ۱۸- تحلیل رفتار موتور القایی در بارهای مختلف "مشخصه‌های خروجی"
- ۱۹- روشهای راه‌اندازی موتورهای القایی
  - ۱-۱۹- راه‌اندازی مستقیم DOL
  - ۲-۱۹- راه‌اندازی ستاره - مثلث
  - ۳-۱۹- راه‌اندازی با اتو ترانسفورماتور
  - ۴-۱۹- راه‌اندازی با تجهیزات الکترونیک قدرت-راه‌اندازی نرم
  - ۵-۱۹- روش راه‌اندازی رتوری
- ۲۰- تغییر سرعت موتورهای القایی
  - ۱-۲۰- کنترل هم زمان فرکانس و ولتاژ
  - ۲-۲۰- تغییر قطبهای سیم‌بندی
  - ۳-۲۰- موتور دالاندر
  - ۴-۲۰- قراردادن دو سیم‌بندی مجزا در داخل استاتور
  - ۵-۲۰- تغییر مقدار لغزش
- ۲۱- ترمز موتورهای القایی
  - ۱-۲۱- ترمز جریان مخالف
  - ۲-۲۱- ترمز با جریان مستقیم
  - ۳-۲۱- ترمز مولدی
  - ۴-۲۱- ترمز الکترومکانیکی
- ۲۲- رفتار مولدی ماشین القایی
  - ۱-۲۲- اتصال مولد القایی به شبکه برق
  - ۲-۲۲- استفاده از خازن (مولد القایی در حالت منفرد)
- ۲۳- تلفات و راندمان
- ۲۴- مقایسه موتورهای رتور قفسی و رتور سیم‌پیچی
- ۲۵- پلاک خوانی موتورهای القایی و استفاده از برگه مشخصات فنی

کنترل سرعت و گشتاور در این نوع موتورها نیازمند درک عمیقتری از مفاهیم الکتریسته و مغناطیس می‌باشد.

این نوع موتور در قدرتهای متنوع (کسری از کیلووات تا چند ده مگاوات) ساخته و بهره برداری می‌شوند.

موتورهای القایی سه فاز، پرکاربردترین موتورهایی هستند که برای به حرکت در آوردن، چرخهای صنعت از آنها استفاده می‌شود. طراحی ساده و مستحکم، قیمت ارزان، هزینه نگه داری پایین و اتصال آسان به منبع سه فاز امتیازات اصلی موتورهای القایی هستند. با اینکه ساختمان موتورهای القایی سه فاز به مراتب ساده تر از موتورهای DC است. ولی مکانیزم عملکرد،



شکل ۱ - انواع موتورهای الکتریکی و کاربرد آن در صنعت

## ۲- ساختمان ماشین‌های القایی

بطور کلی هر ماشین القایی (موتور یا مولد القایی) از دو بخش استاتور و رتور تشکیل شده است. استاتور بخش ثابت و رتور بخش متحرک ماشین می‌باشد. در شکل (۲) ساختمان ماشین القایی نشان داده شده است.

هر یک از اجزای ماشین بر حسب عملکردشان بر روی یکی از این دو بخش قرار می‌گیرند. مثلاً پروانه خنک کننده روی رتور نصب می‌شود.

### ۲-۱- استاتور

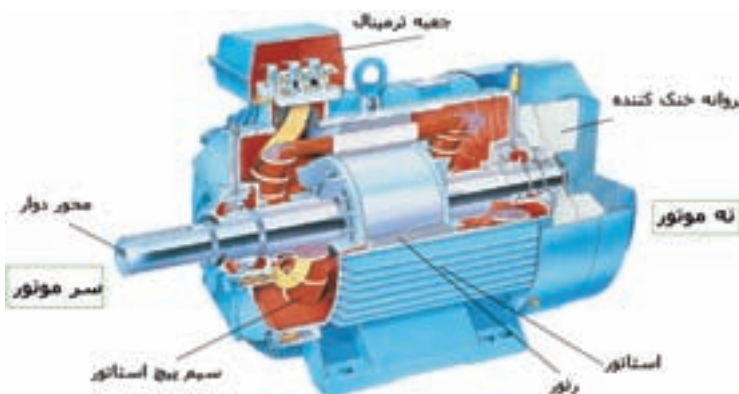
استاتور ماشین القایی، شامل بدنه، هسته مغناطیسی، سیم پیچها و یاتاقانهای سر و ته می‌باشد.<sup>۱</sup> هسته استاتور، مجموعه‌ای از ورقهای فولادی است که دارای شیار در سطح داخلی آن مطابق شکل (۳-الف) می‌باشد پس از قرار گرفتن در کنار هم تشکیل یک حجم استوانه‌ای مطابق شکل (۳-ب) می‌دهد.

سیم پیچهای سه فاز ماشین القایی در داخل همین شیارها قرار می‌گیرند.

در فصل ۱ با پدیده هیستریزیس و فوکو آشنا شدید. در ماشینهای القایی نیز به دلیل تلفات هیستریزیس، جنس هسته باید از فولاد مغناطیسی با پسماند کم<sup>۲</sup> انتخاب شود تا تلفات هیستریزیس ماشین به حداقل ممکن برسد. همچنین برای کاهش تلفات فوکو نیز از روش ورق، ورق کردن هسته بهره می‌گیرند.

ابعاد هسته استاتور بگونه‌ای است که براحتی در بدنه ی فولادی، چدنی یا آلومینیومی استاتور محکم می‌شود این بدنه بصورت پره دار ساخته می‌شود تا برای تهویه بهتر، سطح تماس بیشتری با هوای محیط (سطح بیرونی) خود داشته باشد.

وظیفه ی بدنه، پوشش نهایی ماشین القایی می‌باشد که هسته و سیم پیچها را در خود جای داده است و ماشین را در برابر ورود اجسام خارجی به آن محافظت می‌کند. همچنین برای اتصال سیم پیچ ها روی بدنه‌ی



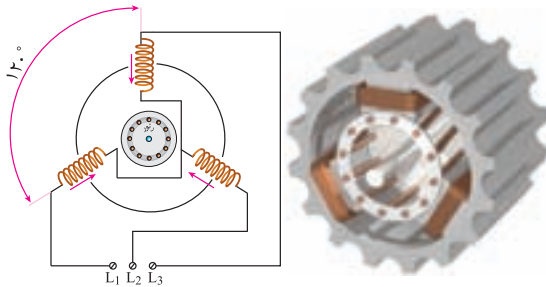
شکل ۲ - اجزای تشکیل دهنده یک موتور القایی

(۱) در صورت نیاز ممکن است به منظور خنک سازی ماشین القایی و یا حفاظت آن از لوازم بیشتری نظیر فن، هیتر یا گرم کن، سنسور لرزش، مقاومت‌های متغیر با دما و ... در آن استفاده شود.

(۲) فولاد سیلیس دار

۲-۲-سیم پیچ

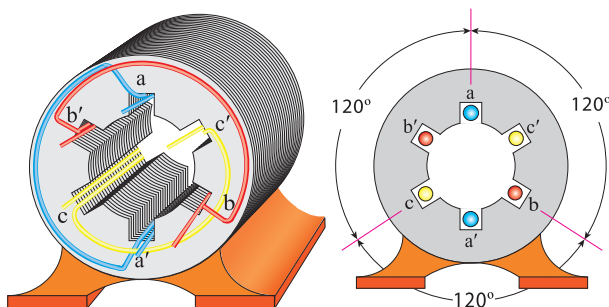
استاتور ماشین القایی سه فاز با توجه به محیط  $360^\circ$  دایره ای شکل خود باید حداقل دارای سه سیم پیچ با اختلاف زاویه  $120^\circ$  مکانی از هم مطابق شکل (۴) باشد.



به اختلاف مکانی  $120^\circ$  درجه سیم پیچ توجه کنید.

شکل ۴ - استقرار سیم پیچ های ماشین القایی ومدار الکتریکی آن

در عمل سیم پیچ های سه فاز استاتور ماشین القایی احتیاج به حداقل ۶ شیار مطابق شکل (۵) دارند. سیم پیچها به گونه ای جاسازی می شوند که هر سیم پیچ با دیگری  $120^\circ$  درجه اختلاف فاز مکانی داشته باشد. در این شکل سه دسته سیم پیچ با حروف (aa, bb, cc) مشخص شده اند. در ماشین های القایی صنعتی شیارهای استاتور بیش تر از این تعداد می باشند.

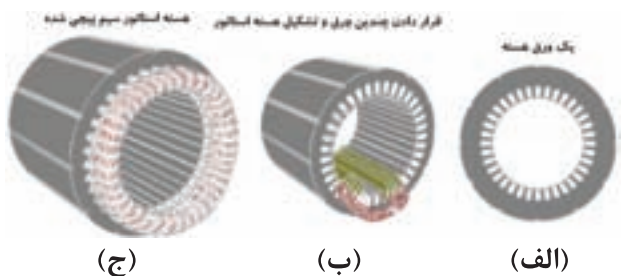


شکل ۵- استاتور ماشین الکتریکی سه فاز دو قطب شامل سه کلاف تک حلقه

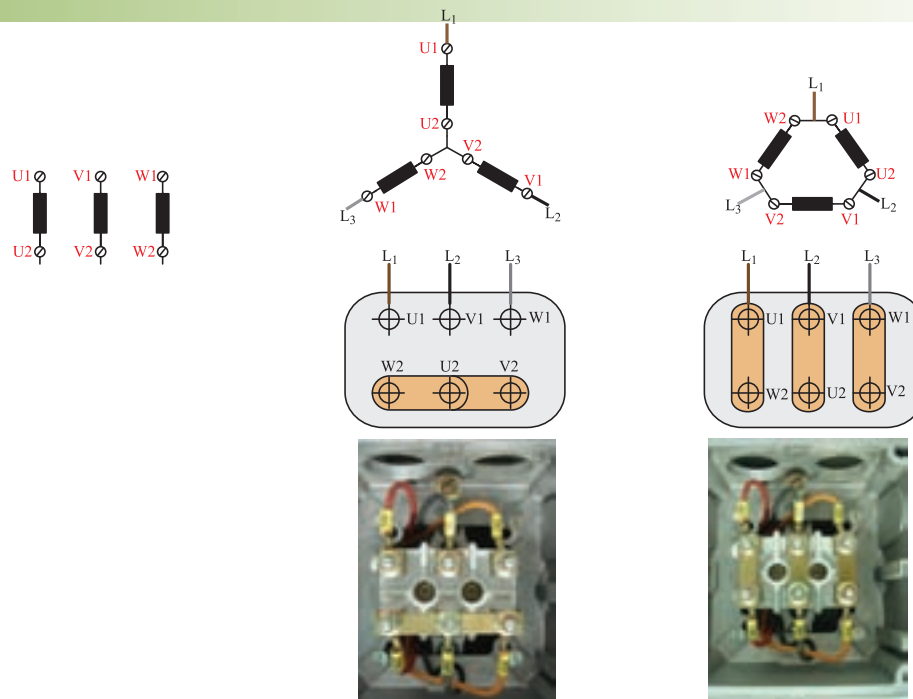
ماشین جعبه ترمینال<sup>۱</sup> قرار می گیرد.

به علاوه دو درپوش و یاتاقانهای طرفین ماشین بگونه ای طراحی می شوند که قسمت متحرک ماشین (رتور) براحتی در داخل استاتور بچرخد و تکیه گاه مکانیکی مناسبی برای رتور فراهم شود. این بخش در ساختار الکتریکی ماشین نقشی ندارد و جزو تجهیزات مکانیکی ماشین بحساب می آید.

در موتورهای سنگین که جابه جایی آن برای افراد میسر نیست، یک قلاب در بالای بدنه ماشین پیش بینی می شود که بتوان با جرثقیل آن را جابه جا نمود.



شکل ۳- هسته استاتور، بدنه و سیم پیچ استاتور



شکل ۶- نحوه اتصال سر سیم ها در ترمینال ماشین القایی سه فاز

کرده اند. سپس این میله ها از هر دو طرف توسط دو حلقه هم جنس با میله ها ( آلومینیوم یا مس) به هم متصل شده اند. شکل (۷) ابعاد چند نوع رتور قفسی را نشان می دهد.



شکل ۷- رتور قفسی در ابعاد مختلف

در ماشینهای القایی، سروته سیم پیچها (aa, bb, cc) را به داخل جعبه ترمینال می آورند تا به ترمینالهای خروجی متصل شوند. بدین ترتیب تغییر اتصال ستاره و یا مثلث در جعبه ترمینال بسیار ساده مانند شکل (۶) می باشد.

### ۲-۳- رتور

رتور ماشینهای القایی بر دو نوع است:

● رتور قفسی

● رتور سیم پیچی شده

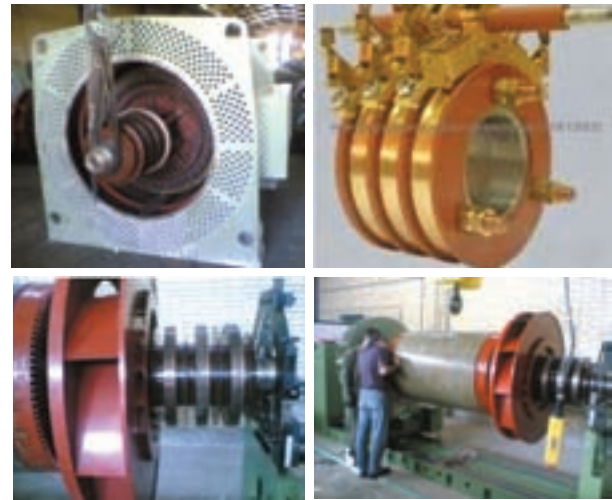
هر دو نوع رتور از ورقه های مغناطیسی دایره ای شکلی تشکیل شده اند که از مرکز آن محور فولادی رتور عبور کرده است. محور فولادی رتور بایستی از نظر مکانیکی از استحکام کافی برخوردار بوده ولی از نظر خاصیت مغناطیسی ضعیف باشد.

### ۲-۳-۱- رتور قفسی

این نوع رتور، از تعدادی میله های مسی یا آلومینیومی مطابق شکل (۲۱) تشکیل شده است که آنها را در داخل شیارهای ورقه مغناطیسی رتور تعبیه

۲-۳-۲- رتور سیم پیچی شده (Wound rotor)

بر روی این نوع رتور سه دسته سیم پیچ با اختلاف مکانی ۱۲۰ درجه مانند استاتور ماشین القایی سه فاز با همان تعداد قطب پیچیده می‌شوند. این سیم پیچ‌ها نسبت به بدنه رتور عایق شده است. نمایی از این نوع رتور در شکل (۸) دیده می‌شود.



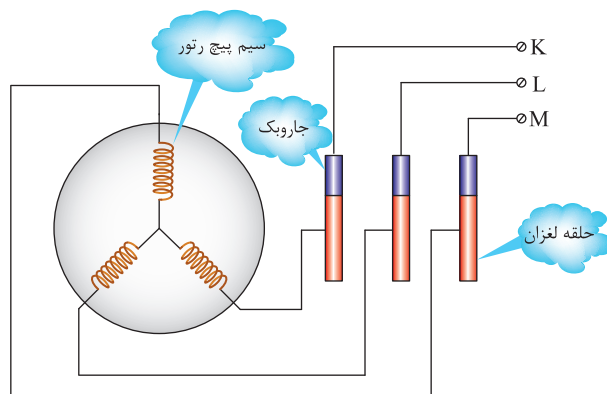
شکل ۸- رتور سیم پیچی شده در ابعاد مختلف

نکات قابل توجه در رابطه با ماشینهای القایی رتور سیم پیچی عبارتست از:  
الف) تعداد شیارهای رتور همواره کمتر از تعداد شیارهای استاتور است.  
ب) تعداد قطبهای حاصل شده از سیم پیچی رتور باید برابر با تعداد قطبهای حاصل شده از سیم پیچی

استاتور باشد.

سیم پیچهای رتور اغلب با اتصال ستاره<sup>۱</sup> به هم وصل می‌شوند و سه سر دیگر سیم پیچها توسط حلقه های لغزان<sup>۲</sup> و جاروبک به بیرون رتور جهت اتصال به مقاومت راه انداز انتقال داده می‌شوند.

بدین ترتیب در ماشینهای القایی رتور سیم پیچی، امکان دسترسی به مدار داخلی رتور وجود دارد. مدار الکتریکی و اتصال سیم پیچهای رتور به حلقه های لغزان در شکل (۹) نشان داده شده است.



شکل ۹- مدار الکتریکی رتور سیم پیچی

خود را بیازمایید



- ۱) مزیت‌های ماشین القایی جریان متناوب نسبت به ماشین های جریان مستقیم را بیان کنید.
- ۲) به قسمت ثابت ماشین القایی.....و به قسمت متحرک آن..... می‌گویید.
- ۳) قسمت‌های اصلی استاتور ماشین القایی را نام ببرید.
- ۴) چرا هسته استاتور ماشین‌های القایی را بصورت ورقه ورقه و با پسماند کم می‌سازند؟
- ۵) اجزای تشکیل دهنده رتور قفسی را نام ببرید.

۱) گاهی در صنعت می‌توان موتورهای القایی رتور سیم پیچی شده ای یافت که سیم پیچ های رتور آن با اتصال مثلث به هم وصل شده باشند.

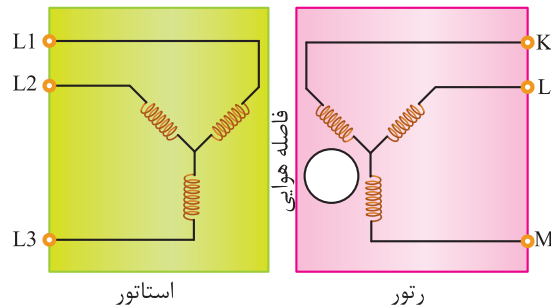
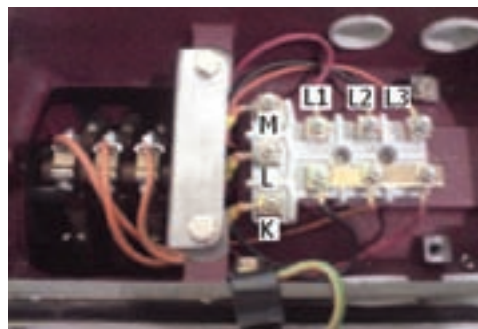


### ۳- اساس کار موتورهای القایی

مطابق شکل (۱۰)، مدار الکتریکی موتور القایی سه فاز رتور سیم پیچی شده مانند یک ترانسفورماتور سه فاز است. در واقع هر دو از اثر القای ولتاژ در سیم پیچ طرف دیگر استفاده می کنند لذا به این موتورها، موتورهای القایی گفته می شود.

البته در ساختار موتور القایی بین سیم پیچ اولیه

(استاتور) و ثانویه (رتور) علاوه بر هسته مغناطیسی، فاصله هوایی نیز وجود دارد و از آنجا که در قدرتهای یکسان، نیروی محرکه مغناطیسی بیشتری جهت غلبه بر تلفات مکانیکی رتور و مقاومت مغناطیسی ناشی از فاصله هوایی بین استاتور و رتور مورد نیاز است، بنابراین در قدرت یکسان جریان بی باری موتورهای القایی نسبت به ترانسفورماتورها بیشتر می باشد.



شکل ۱۰- مدار الکتریکی (پایین) و جعبه ترمینال (بالا)

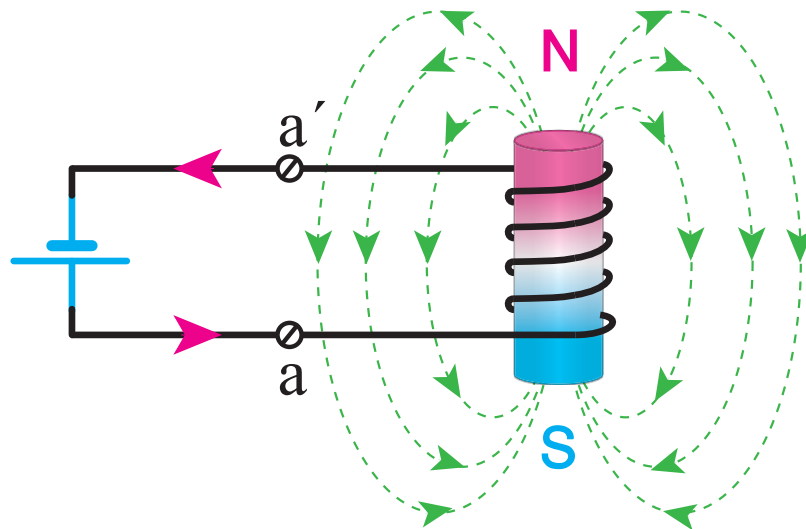
موتور القایی با رتور سیم پیچی شده

### ۴- پدیده میدان دوار در ماشینهای القایی

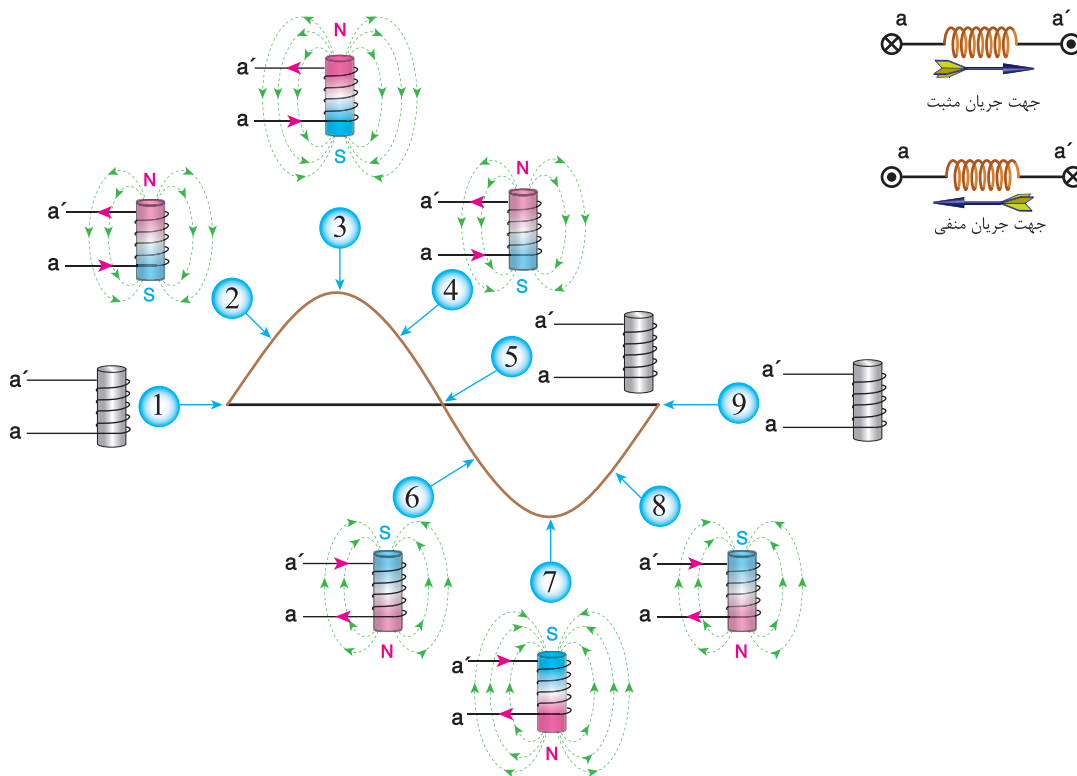
در این بخش پس از معرفی ساختار ماشین القایی سه فاز، ثابت می شود که چگونه با عبور جریان سه فاز از سه سیم پیچ استاتور ماشین القایی می توان میدان دوار ایجاد کرد بطوریکه این میدان پیرامون هسته استاتور گردش نموده و بدین ترتیب شرایط لازم برای چرخش رتور را فراهم کند.

البته برای اثبات موضوع فوق از معادلات ریاضی بهره می گیرند ولی از آنجا که می توان این موضوع را با دلایل فیزیکی نیز شرح داد، لذا برای اثبات میدان دوار از تشریح فیزیکی میدان استفاده می گردد. در آغاز انواع میدان های ایجاد شده توسط جریانهای مستقیم و متناوب یادآوری می شود. مطابق شکل (۱۱) با عبور جریان DC از یک سیم پیچ می توان میدان

ثابت ایجاد کرد. زیرا اندازه و جهت این میدان همواره ثابت است. همچنین با عبور جریان متناوب تک فاز میدانی متغیر ایجاد می‌شود که بصورت ضربانی جهت آن در هر نیم سیکل مرتب تغییر می‌کند.



شکل ۱۱- میدان مغناطیسی حاصل از منبع جریان مستقیم



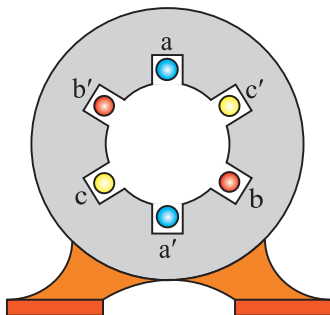
شکل ۱۲- جهت میدان مغناطیسی سیم پیچ در جریان متناوب

این میدان را میدان ضربانی می‌گویند. جهت میدانهای مغناطیسی اطراف سیم پیچ در جریان متناوب تکفاز مطابق شکل (۱۲) می‌باشد.

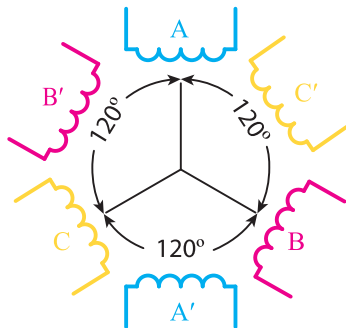
پیکان جهت جریان فرضی وارد و خارج شده از سیم پیچ را نشان می‌دهد. در ادامه نشان داده می‌شود که با عبور جریانهای متناوب سه فاز در سه سیم پیچ مطابق شکل (۱۳)

میدانهای گردشی یا دوار ایجاد می‌شود.

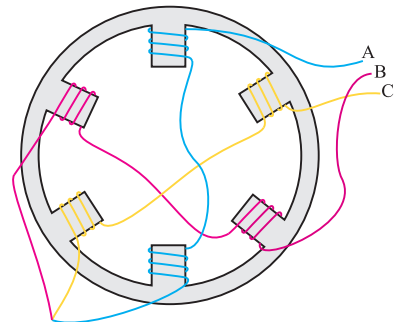
شکل (۱۳-الف) سیم بندی سه فاز ماشین القایی دوقطبی ساده را نشان می‌دهد. با توجه به شکل (۱۳-ب، ج)، سیم پیچهای سه فاز  $a, b, c$  در بدنه استاتور، با اختلاف  $120^\circ$  درجه مکانی نسبت به یکدیگر جاسازی شده اند در این ماشین بازوی برگشت سیم پیچهای هر فاز استاتور، ماشین را به



ج) شمای تک حلقه سیم بندی ماشین القایی با سیم پیچ گسترده بر اساس موقعیت مکانی



ب) نمایش کلافها بر اساس موقعیت مکانی



الف) شمای واقعی با ماشین القایی با سیم پیچ متمرکز



د) شکل واقعی ماشین القایی سیم پیچ متمرکز مدل آزمایشگاهی

شکل ۱۳- ماشین القایی سه فاز

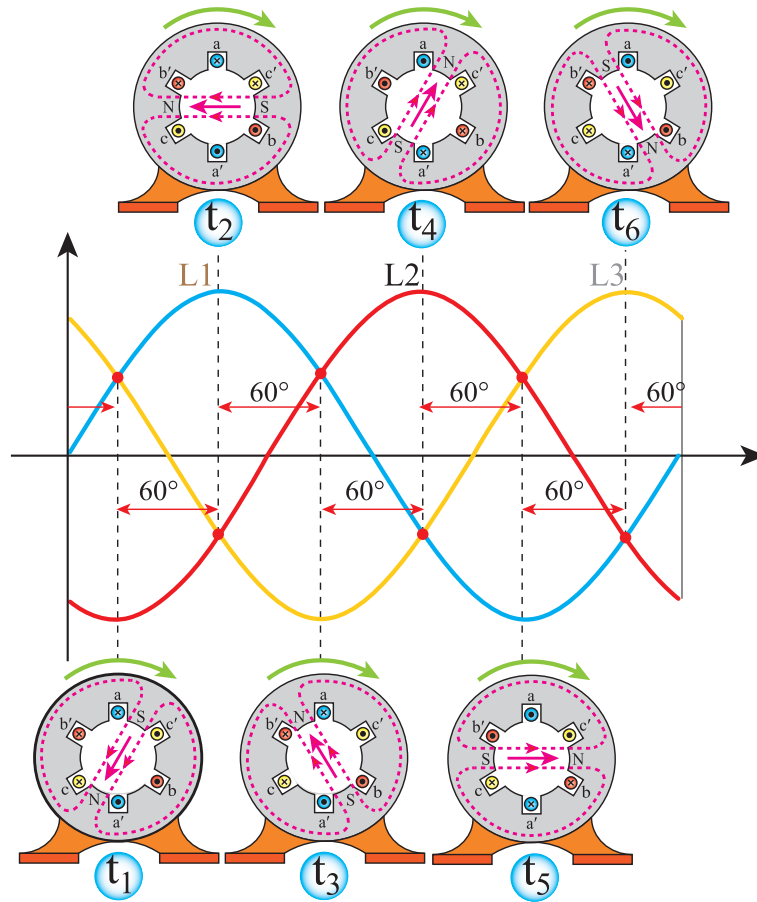
مناسب، وصل می‌کنند.

بلافاصله پس از اتصال برق سه فاز به سیم پیچهای استاتور، جریان الکتریکی در آن جاری می‌شود و سپس در هادی های هر سیم پیچ متناسب با جهت جریان عبوری از آن میدان مغناطیسی ایجاد می‌شود.

برای تحلیل آسان تر میدان دوار، اندازه و جهت جریانهای سه فاز در زمانهای  $t_1$  تا  $t_4$

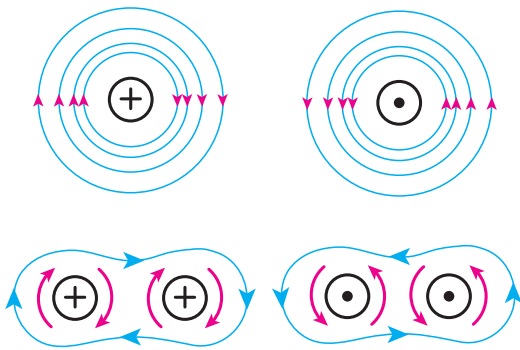
دو نیم تبدیل نموده است یعنی بازوی رفت سیم پیچ مثلا  $a$  با بازوی برگشت آن یعنی  $a'$ ،  $180^\circ$  درجه اختلاف مکانی دارد بنابراین در این ماشین القایی میدان دو قطبی ایجاد می‌شود.

حال انتهای سیم پیچهای سه فاز استاتور یعنی  $a, b, c$  را با اتصال ستاره به هم متصل کرده و ابتدای آنها یعنی  $(a', b', c')$  را به منبع برق سه فاز با ولتاژ



شکل ۱۴- میدان دوار استاتور در یک دوره تناوب

هستند. لذا می توان جدول (۱) را کامل نمود. بنابراین با توجه به میدان مغناطیسی اطراف هادی های هم جوار ، جهت میدان مغناطیسی ایجاد شده در هر لحظه بدست می آید.



شکل ۱۵- میدان مغناطیسی اطراف سیم حامل جریان و دو سیم مجاور یا جریان هم جهت

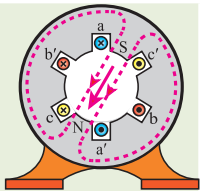
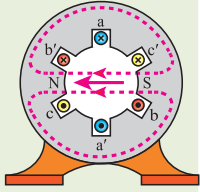
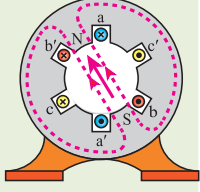
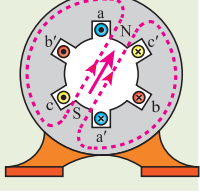
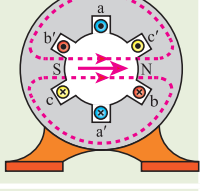
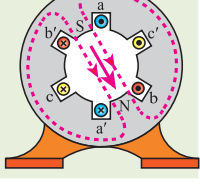
در نظر گرفته می شود. در نتیجه فاصله هر یک از نمونه های زمانی بر اساس سرعت زاویه ای،  $60^\circ$  درجه از یکدیگر می باشد. بنابراین با تحلیل این ۶ نقطه می توان گردش کامل میدان دوار را در مسیر دایره ای (یعنی  $360^\circ$  درجه) بررسی نمود.

جدول (۱) تحلیل جهت جریان هر یک از سیم پیچها را در یک دوره تناوب شکل موج سه فاز نشان می دهد. جهت جریان هادیهای هر شیار و وضعیت میدانهای مغناطیسی استاتور در هر یک از زمانهای  $t_1$  تا  $t_6$  به کمک جدول (۱) بدست می آید.

از آنجا که شیارهای استاتور، هادیهای هر فاز را در خود جای داده اند و جهت جریان هادی های هر شیار در هر لحظه با توجه به فرض فوق قابل علامت گذاری

به همین ترتیب در سطر مربوط به هر زمان قرار داده می‌شود. با در نظر گرفتن جهت میدان مغناطیسی ایجاد شده از زمان  $t_1$  تا  $t_6$  می‌توان نتیجه گرفت که میدان مغناطیسی در هسته استاتور می‌چرخد. این میدان در حال گردش را میدان دوار می‌گویند.

به عنوان نمونه با توجه به شکل موج جریانهای سینوسی سه فاز، در لحظه  $t_1$ ، مقدار جریان فاز a مثبت، فاز b منفی و فاز c مثبت است. پس علامت جهت جریان در ابتدای سیم پیچ a،  $\otimes$  و در انتهای آن یعنی  $a'$ ،  $\odot$  درج می‌شود. این علامت‌ها برای فازهای دیگر نیز

	علامت جریان هر فاز			جهت جریان در مقاطع سیم پیچ						
	$I_a$	$I_b$	$I_c$	a	$c'$	b	$a'$	c	$b'$	
$t_1$	+	-	+	$\otimes$	$\odot$	$\odot$	$\odot$	$\otimes$	$\otimes$	
$t_2$	+	-	-	$\otimes$	$\otimes$	$\odot$	$\odot$	$\odot$	$\otimes$	
$t_3$	+	+	-	$\otimes$	$\otimes$	$\otimes$	$\odot$	$\odot$	$\odot$	
$t_4$	-	+	-	$\odot$	$\otimes$	$\otimes$	$\otimes$	$\odot$	$\odot$	
$t_5$	-	+	+	$\odot$	$\odot$	$\otimes$	$\otimes$	$\otimes$	$\odot$	
$t_6$	-	-	+	$\odot$	$\odot$	$\odot$	$\otimes$	$\otimes$	$\otimes$	

جهت گردش میدان  $\rightarrow$

جدول ۱- جهت جریان سیم پیچهای استاتور

۵- تغییر جهت چرخشی میدان دوار

در صورتی که جای دو فاز از سه فاز متصل شده به ماشین القایی به اختیار عوض شود، میدان دوار ماشین القایی سه فاز تغییر جهت می‌دهد. این تغییر در جدول (۲) بر اساس شکل (۱۶) انجام شده است.

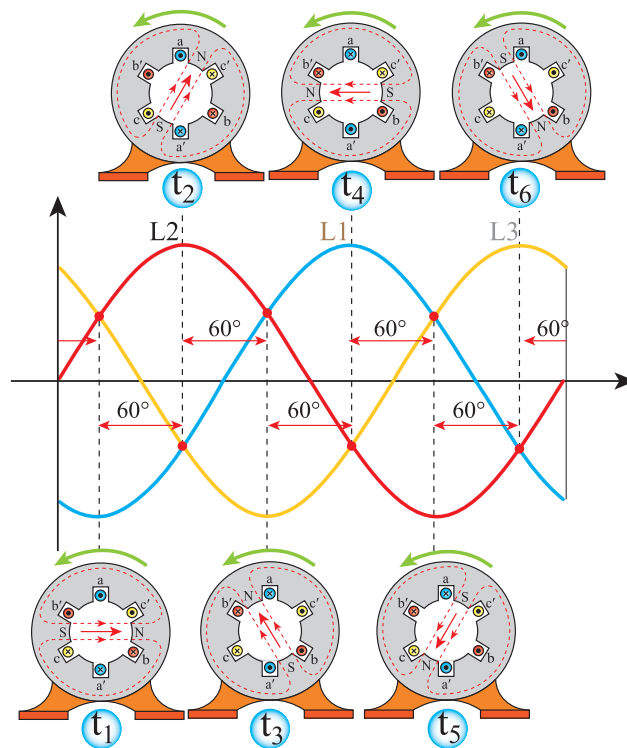
شکل (۱۶) جهت چرخش میدان مغناطیسی دوار را با تعویض جای فاز a و b نمایش می‌دهد. از این روش برای تغییر جهت گردش موتور القایی استفاده می‌شود.

زمان	علامت جریان هر فاز			جهت جریان در مقاطع سیم پیچ						
	$I_a$	$I_b$	$I_c$	a	c	b	a	c	b	
$t_1$	-	+	+	⊙	⊙	⊗	⊗	⊗	⊗	
$t_2$	-	+	-	⊙	⊗	⊗	⊗	⊙	⊙	
$t_3$	+	+	-	⊗	⊗	⊗	⊙	⊙	⊙	
$t_4$	+	-	-	⊗	⊗	⊙	⊙	⊙	⊗	
$t_5$	+	-	+	⊗	⊙	⊙	⊙	⊗	⊗	
$t_6$	-	-	+	⊙	⊙	⊙	⊗	⊗	⊗	

جهت گردش میدان



جدول ۲- اثر تغییر جای دو فاز بر جهت میدان دوار



شکل ۱۶ - جهت جریان سیم پیچ های استاتور و تغییر جهت میدان دوار در یک دوره تناوب

## خود را بیازمایید



- (۱) چرا جریان بی باری موتورهای القایی بیشتر از ترانسفورماتورها می باشد؟
- (۲) آیا می توان با جریان مستقیم میدان دوار ایجاد کرد؟
- (۳) با توجه به علامت جریان های داده شده در جدول زیر، جهت جریان در سیم پیچ های ماشین القایی و جهت میدان دوار را تعیین کنید.

زمان	علامت جریان هر فاز			جهت جریان در مقاطع سیم پیچ					
	$I_a$	$I_b$	$I_c$	a	c □	b	a □	c	b □
$t_1$	+	+	-						
$t_2$	-	+	-						
$t_3$	-	+	+						
$t_4$	-	-	+						
$t_5$	+	-	+						
$t_6$	+	-	-						

۶- عوامل موثر در سرعت میدان دوار

همانطور که ملاحظه کردید برای ترسیم میدان دوار از شکل موج جریانهای سه فاز در فواصل منظم و در یک دوره تناوب استفاده گردید. حالا تصور کنید هر چه دوره تناوب سریعتر باشد، و یا به عبارت دیگر در زمان کوتاه تری تکرار گردد مسلماً سرعت چرخشی میدان دوار نیز بیشتر خواهد شد و بالعکس با افزایش زمان دوره تناوب سرعت میدان دوار کندتر می شود.

یکی از کمیتهای شبکه برق متناوب، فرکانس محسوب می شود که با دوره تناوب نسبت عکس دارد. پس می توان نتیجه گرفت یکی از عوامل موثر سرعت میدان دوار، فرکانس شبکه برق می باشد ولی از آنجا که متناسب با عکس زمان تناوب است، بنابراین با کاهش فرکانس، سرعت چرخش میدان دوار، کاهش یافته و با افزایش فرکانس، سرعت چرخش میدان دوار افزایش می یابد.

سرعت میدان دوار ماشین القایی را با  $n_s$  نمایش می دهند. این سرعت را سرعت سنکرون نیز می نامند. سرعت میدان دوار متناسب با فرکانس است بنابراین می نویسیم:

$$n_s \propto f$$

از آنجا که جریان عبوری از سیم پیچها در طول یک

دوره تناوب فقط یکبار تغییر جهت می دهد، می توان نتیجه گرفت که میدان دوار در این مدت فقط یکبار  $(N, S)$  می شود. بنابراین در یک ماشین دو قطبی، که قطبها (۳۶۰ درجه) محیط استاتور را اشغال کرده است در طول یک دوره تناوب، میدان دوار کل محیط استاتور را طی می کند در حالی که در یک ماشین چهار قطبی که هر دو قطب آن (۱۸۰ درجه) محیط استاتور را اشغال کرده است با گذشت زمان یک دوره تناوب، میدان دوار تنها نیم دور (۱۸۰ درجه) محیط استاتور را طی می کند. پس می توان نتیجه گرفت، افزایش تعداد قطبهای استاتور باعث کند شدن سرعت میدان دوار می شود.

بنابراین عامل دیگر تعیین کننده سرعت میدان دوار، تعداد قطبهای سیم بندی ماشین القایی می باشد.

با مراجعه به جدول (۳) دیده می شود که میدان دوار ماشین ۴ قطبی در مقایسه با ماشین ۲ قطبی در یک دوره تناوب نیم دور محیط استاتور را طی می کند.

با توجه به جدول (۳) سرعت میدان دوار با رابطه  $\frac{2}{P}$  متناسب است.

$$n_s \propto \frac{2}{P}$$

$P$  تعداد قطبها

$n_s$  سرعت میدان دوار

رابطه سرعت میدان دوار با در نظر گرفتن هر دو عامل

تعداد قطبها	محیط اشغال شده توسط یک جفت قطب	چرخش میدان در یک دوره تناوب
۲	$\frac{360}{1} = 360$	$\frac{2}{1} = 2$ یک دور کامل
۴	$\frac{360}{2} = 180$	$\frac{2}{2} = 1$ نیم دور
۶	$\frac{360}{3} = 120$	$\frac{2}{3}$ ثلث دور
...	...	...
$P$	$\frac{360}{P}$	$\frac{2}{P}$ دور

جدول ۳- اثر افزایش تعداد قطب ماشین القایی بر سرعت رتور



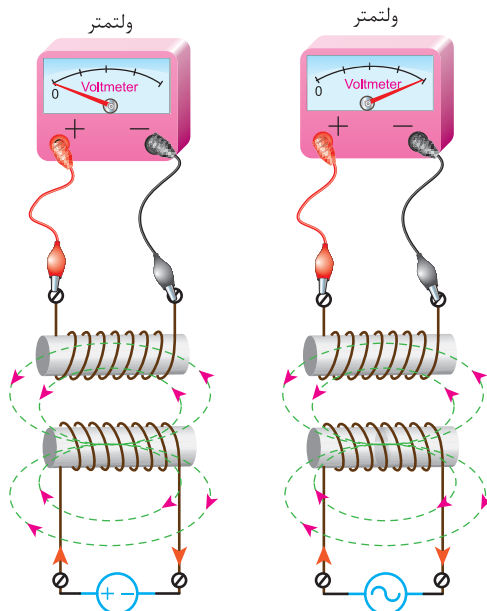
## خود را بیازمایید



- ۱) در ماشین القایی هر چقدر دوره تناوب بزرگتر باشد سرعت میدان دوار ..... است.
- ۲) چرا در ماشین‌های القایی هر چقدر تعداد قطبها بیشتر باشد سرعت میدان دوار کمتر می‌شود؟
- ۳) سرعت میدان دوار ماشین القایی ۱۰۰۰ RPM و فرکانس شبکه ۵۰ Hz می‌باشد. تعداد قطبهای ماشین را بدست آورید.

## ۷- نحوه ایجاد چرخش رتور در موتورهای القایی

تغییرات فوران عامل ایجاد ولتاژ القایی در ماشینهای AC است. از آنجاکه میدان ثابت تغییر فوران ندارد بنابراین با عبور جریان DC از یک سیم پیچ نمی‌توان روی سیم پیچ دیگری ولتاژ القا نمود. برای یادآوری این موضوع به شکل (۱۷) توجه کنید.



شکل ۱۷- ایجاد ولتاژ القایی با ولتاژ متناوب (سمت راست)  
عدم ایجاد ولتاژ القایی با ولتاژ جریان مستقیم (سمت چپ)

فرکانس و تعداد قطبهای سیم پیچی به صورت زیر نوشته می‌شود:

$$n_s = \frac{2 \times f}{P} \quad (3-1)$$

(  $n_s$  بر حسب دور در ثانیه )

سرعت میدان دوار در رابطه (۳-۱) بر حسب دور در ثانیه می‌باشد ولی از آنجا که سرعت ماشین‌های دوار را معمولاً بر حسب دور در دقیقه<sup>۱</sup> (RPM) نمایش می‌دهند. لذا رابطه سرعت میدان دوار به صورت رابطه (۳-۲) خواهد شد.

$$n_s = \frac{120 \times f}{P} \quad (3-2)$$

در رابطه (۳-۲):

$n_s$  سرعت میدان دوار بر حسب RPM

$f$  فرکانس شبکه برق بر حسب Hz

$P$  تعداد قطبهای سیم بندی ماشین القایی

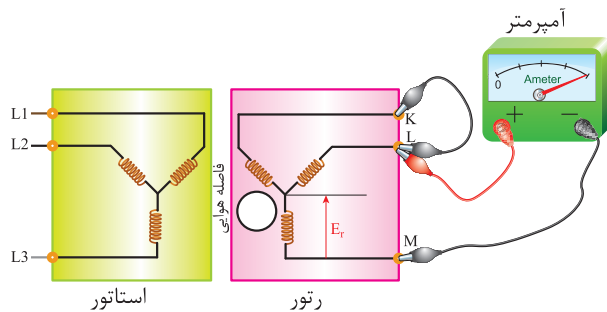
به یاد داشته باشید که چون کمیت فرکانس در شبکه های برق ثابت است و تولید کنندگان برق تلاش مضاعف در جهت ثابت نگه داشتن این کمیت الکتریکی در شبکه‌های برق دارند در نتیجه حداکثر سرعت میدان دوار در یک ماشین القایی دو قطبی ایجاد می‌شود. بنابراین سرعت میدان دوار ماشین‌های القایی در اتصال به شبکه‌ی برق مقدار حداکثری خواهد داشت.

**مثال** سرعت میدان دوار یک ماشین ۲ قطبی در شبکه برق ایران با فرکانس (۵۰ Hz) چقدر است؟

$$n_s = \frac{120 \cdot f}{P} = \frac{120 \times 50}{2} = 3000 \text{ RPM}$$

این سرعت بیشترین مقداری است که میدان دوار ماشین القایی در اتصال به شبکه برق کشور ایران می‌تواند داشته باشد.

استاتور به برق اتصال داشته باشد رتور به حرکت خود ادامه خواهد داد.



شکل ۱۹ - مدار الکتریکی ماشین القایی رتور سیم پیچی شده در حالی که استاتور آن توسط منبع سه فاز برقرار و مدار رتور آن اتصال کوتاه است

ولتاژ القاء شده در مدار بسته ی رتور باعث عبور جریان از سیم پیچهای آن می شود.

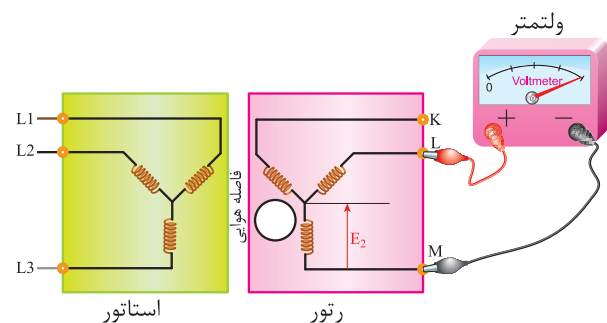
آمپر متر شکل (۱۹) جریان یکی از فازهای سیم پیچ رتور را نشان می دهد. این جریان را جریان رتور می نامند و آن را با  $I_r$  نمایش می دهند.

البته در آزمایش دیده می شود که جریان این آمپر متر پس از راه اندازی کاهش می یابد. در بیان علت این رخداد می توان گفت:

با عبور جریان از مدار رتور در اطراف سیم پیچهای رتور نیز میدانی ایجاد می شود که طبق قانون لنز، این میدان با عامل بوجود آورنده خود (یعنی میدان دوار ایجاد کننده ولتاژ القایی) مقابله می کند. یعنی با افزایش سرعت رتور و کم شدن اختلاف سرعت آن با میدان دوار، مفتول ها یا سیم پیچهای رتور خطوط میدان کمتری را قطع نموده و در نتیجه ولتاژ القایی و متعاقب آن جریان رتور کاهش می یابد. بدین ترتیب به رتور نیرویی وارد می شود که باعث چرخش آن می گردد.

یعنی با اتصال سیم پیچ استاتور ماشین القایی رتور سیم پیچی شده به برق و ایجاد میدان دوار در آن و با استناد به قانون القای ولتاژ فارادی، ولتاژی متناسب با آهنگ تغییرات فوران در سیم پیچهای رتور القاء خواهد شد. اما، با باز بودن مدار خروجی  $M, L, K$  رتور شکل (۱۸)، رتور حرکت نمی کند.

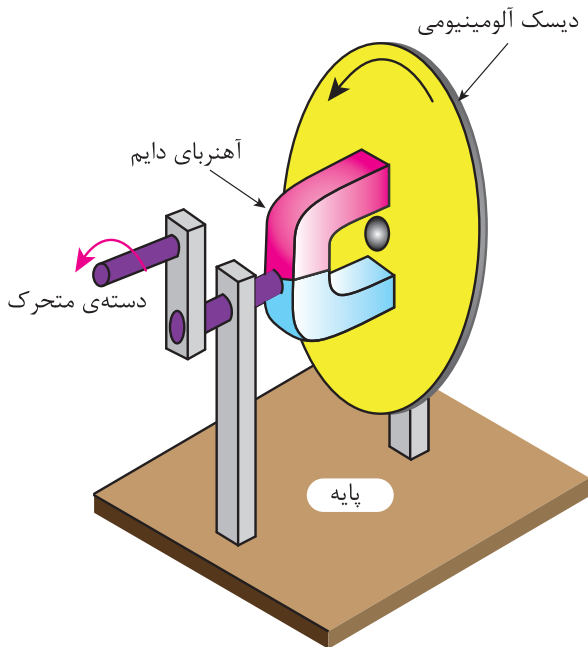
از طرفی با قرار دادن یک ولتمتر مطابق شکل (۱۸) در دو سر خروجی رتور سیم پیچ شده می توان القای ولتاژ ترانسفورماتوری را بر روی هادیهای رتور ملاحظه کرد. از آنجا که رتور در این حالت ساکن است و چرخش ندارد. این ولتاژ را ولتاژ حالت سکون رتور می نامند و ولتاژ فازی معادل آن را با  $E_p$  نمایش می دهند.



شکل ۱۸ - مدار الکتریکی ماشین القایی رتور سیم پیچی شده در حالی که استاتور آن توسط منبع سه فاز برقرار گردیده و مدار رتور آن باز است

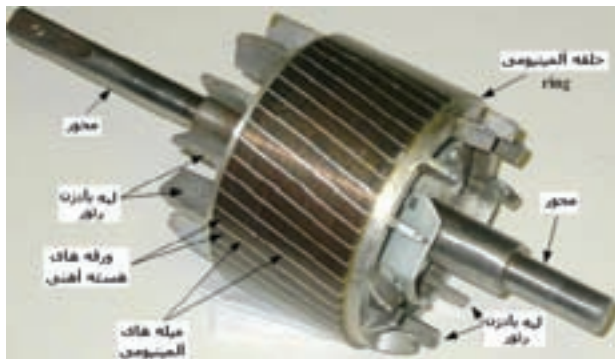
در واقع با ایجاد میدان دوار استاتور، ولتاژ  $E_p$  در مدار رتور القاء می شود ولی از آنجا که جریانی از مدار رتور عبور نمی کند در نتیجه نیرویی هم به رتور وارد نمی شود.

در صورتی که بخواهیم رتور حرکت کند باید در مدار رتور جریان جاری شود. بنابراین اگر حلقه های خروجی رتور مطابق شکل (۱۹) به یکدیگر اتصال داده شوند و آمپر متر در مسیر  $M$  و  $L$  قرار گیرد، مسیر جریان مدار رتور بسته می شود و تا زمانی که سیم پیچ



شکل ۲۰ - یک وسیله ساده برای فهم بهتر اثر میدان دوار در چرخش دیسک

آیا با توجه به چرخش میدان و تغییر میدان مغناطیسی در دیسک آلومینیومی مطابق آنچه در شکل (۲۰) می بینید، می توان نتیجه گرفت که عامل چرخش دیسک القای ولتاژ و ایجاد جریان القایی در آن است؟ حال اگر قرار باشد که با بسته شدن مدار رتور ماشین القایی و عبور جریان از آن به رتور نیرو وارد شود چه بهتر که از مفتولهایی مسی یا آلومینیومی مطابق شکل (۲۱) استفاده شود .



شکل ۲۱ - ساختمانی رتور قفسی (سمت راست) رتور کامل با معرفی اجزای آن (سمت چپ)

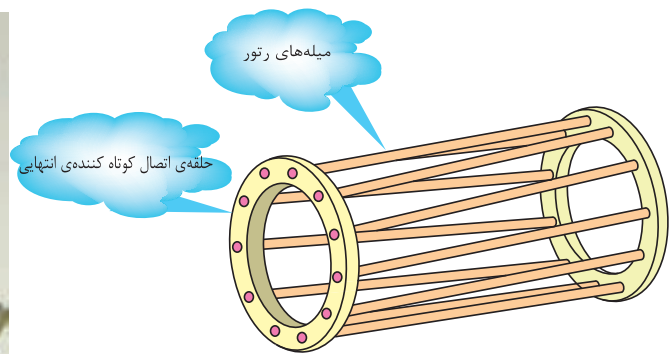
## خود را بیازمایید



- ۱) چرا برای به چرخش در آمدن رتور ماشین القایی علاوه بر میدان دوار ، مسیر جریان هادی های رتور نیز باید بسته باشد؟
- ۲) منظور از ولتاژ حالت سکون در ماشین القایی با رتور سیم پیچی شده چیست؟
- ۳) هرچقدر اختلاف سرعت رتور و میدان دوار کمتر باشد ولتاژ القایی در رتور ..... است.

## ۸- موتورهای القایی از نوع رتور قفس سنجابی

شکل (۲۰) چگونگی چرخش رتور قفسی در موتورهای القایی را به سادگی نمایش داده است. شما می توانید با تهیه وسایل نشان داده شده، این آزمایش را انجام دهید. در این آزمایش با چرخاندن دسته متحرک، آهنربای دائم می چرخد و در پی آن دیسک آلومینیومی نیز که اندکی از آهنربا فاصله دارد به حرکت در می آید.



مطابق شکل (۲۲) در اغلب ماشین‌های القایی شیارهای رتور با محور ماشین موازی نیستند یعنی شیارها نسبت به محور ماشین مورب است. این عمل باعث کاهش سر و صدای رتور در زمان چرخش آن می‌شود. معمولاً انحراف شیارهای رتور به اندازه‌ی پهنای یک شیار استاتور در نظر گرفته می‌شود. در ماشین‌های القایی با شیارهای مورب، راه‌اندازی سریع‌تر بوده و قابلیت تحمل اضافه بار در چنین ماشین‌هایی بیشتر است.

ماشین‌های القایی قفس سنجابی از نظر ساختمان ساده تر و از نظر اقتصادی به صرفه تر از ماشین‌های رتور سیم پیچی شده هستند و کمتر به تعمیر و نگهداری احتیاج دارند.

در شکل (۲۱) ابتدا و انتهای مفتولها به یکدیگر متصل و در نتیجه مدار اتصال کوتاه شده ای در رتور ایجاد شده است و از آنجا که شکل ایجاد شده شبیه یک قفس است، به همین دلیل به رتور شکل (۲۱) رتور قفسی می‌گویند. برای ساختن این نوع رتور ابتدا ورقه‌های هسته رتور را کنار یکدیگر قرار می‌دهند تا هسته یکپارچه رتور تشکیل شود سپس آلومینیوم و یا گاهی مس ذوب شده را به داخل هسته رتور تزریق می‌نمایند. ماده‌ی مذاب تزریق شده در هسته پس از سرد شدن به شکل مفتولهایی در می‌آیند که در داخل هسته قالب گیری شده است. لذا این هادیها نسبت به هسته عایق نیستند.

### خود را بیازمایید

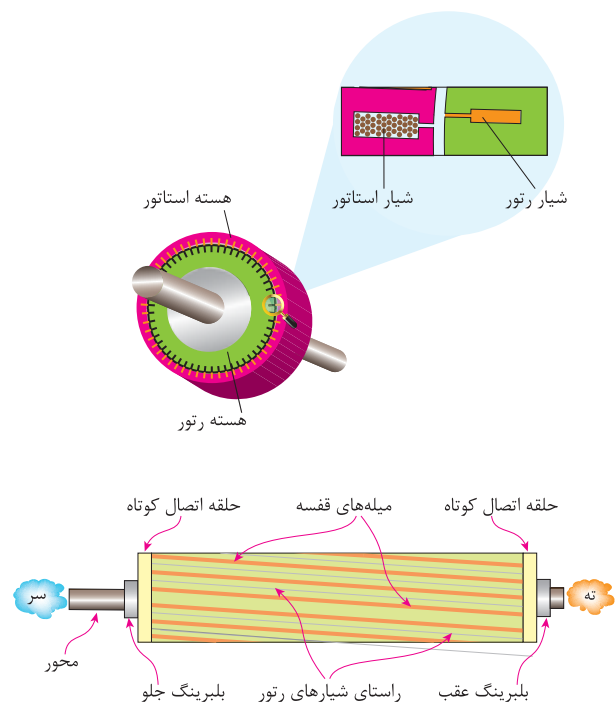


۱) وظیفه دو حلقه ای که در طرفین میله های رتور قفسی به مفتولها متصل می شوند، چیست؟

### تحقیق کنید



چرا ولتاژ و جریان القاء شده در هادی‌های رتور قفسی با اینکه رتور عایق نشده است ولی به بدنه ماشین منتقل نمی‌شود؟



شکل ۲۲- نمایش انحراف شیارهای رتور نسبت به امتداد شیارهای استاتور

از آنجا که شکل (۲۱) شبیه قفس سنجاب بنظر می‌رسد، ماشین‌های القایی که ساختمان رتور آنها اینگونه است را قفس سنجابی نیز می‌گویند.

## ۹- لغزش در ماشین‌های القایی

در ماشین القایی به اختلاف سرعت رتور ( $n_r$ ) با سرعت میدان دوار ( $n_s$ ) سرعت لغزش می‌گویند. و آن را با رابطه (۳-۳) نشان می‌دهند.

$$\Delta n = n_s - n_r \quad (3-3)$$

از آنجا که سرعت رتور می‌تواند مقادیر مختلفی داشته باشد لذا سرعت لغزش هم به تناسب آن تغییر می‌کند. نسبت سرعت لغزش به سرعت میدان دوار را لغزش می‌گویند و آن را با  $S$  نمایش می‌دهند.

$$S = \frac{\Delta n}{n_s} \quad (3-4)$$

$$S = \frac{n_s - n_r}{n_s} \quad (3-5)$$

حاصل رابطه (۳-۵) به صورت اعشار می‌باشد. ولی گاهی لغزش را در ماشین‌های القایی به صورت درصد نیز نمایش می‌دهند:

$$\%S = \frac{n_s - n_r}{n_s} \times 100$$

مثال رتور موتور القایی چهار قطب در فرکانس ۵۰ HZ با سرعت ۱۴۵۰ RPM می‌چرخد مطلوب است. سرعت لغزش و لغزش این موتور القایی :

$$n_s = \frac{120 \cdot f}{p} = \frac{120 \times 50}{4} = 1500 \text{ RPM}$$

$$\Delta n = n_s - n_r = 1500 - 1450 = 50 \text{ RPM}$$

$$S = \frac{\Delta n}{n_s} = \frac{50}{1500} = 0.03$$

$$0.03 \times 100 = 3\%$$

با توجه به رابطه (۳-۵) می‌توان نوشت:

$$S = \frac{n_s - n_r}{n_s} \Rightarrow sn_s = n_s - n_r \Rightarrow n_r = n_s - sn_s$$

$$n_r = n_s(1 - s) \quad (3-6)$$

از رابطه (۳-۶) برای محاسبه سرعت رتور می‌توان استفاده نمود.

مثال اگر لغزش یک موتور القایی چهار قطب در فرکانس ۵۰ HZ، ده درصد باشد، سرعت رتور را محاسبه نمایید.

$$n_s = \frac{120 \cdot f}{p} = \frac{120 \times 50}{4} = 1500 \text{ RPM}$$

$$S = 10\% = \frac{10}{100} = 0.1$$

$$n_r = n_s(1 - S) = 1500 \cdot (1 - 0.1) = 1350 \text{ RPM}$$

### ۱۰- رفتار ماشین‌های القایی در لغزش‌های مختلف

در بخش قبل گفته شد که لغزش ماشین القایی با مقادیر مختلف سرعت رتور تغییر می‌کند. در این قسمت مقادیر لغزش در سرعت‌های متفاوت رتور بررسی می‌گردد.

#### ۱۰-۱- لغزش در زمان راه‌اندازی

به محض اتصال سیم پیچ‌های استاتور ماشین القایی سه فاز به برق یعنی هنگام راه‌اندازی سرعت رتور صفر است ولی میدان دوار با سرعت سنکرون می‌چرخد. بنابراین خواهیم داشت:

$$n_r = 0 \Rightarrow S = \frac{n_s - 0}{n_s} = 1$$

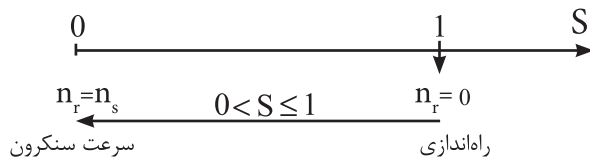
$$\Delta n = n_s$$

نتیجه به آنها موتورهای آسنکرون<sup>۱</sup> نیز گفته می‌شود.

لغزش موتور القایی در حین کار کمتر از لغزش زمان راه‌اندازی است.

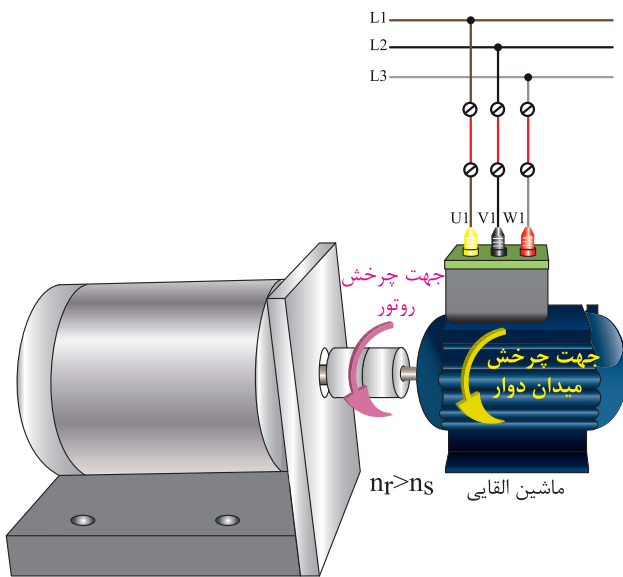
لغزش موتور القایی در حین کار بیش از لغزش سرعت سنکرون است.

لغزش موتور القایی در حین کار نزدیک به سرعت سنکرون است.



#### ۱-۴- لغزش منفی

اگر محور ماشین القایی متصل شده به شبکه برق توسط وسیله ایی با سرعتی بیش از سرعت سنکرون در جهت چرخش میدان دوار چرخانده شود، بنابراین طبق رابطه (۳-۵) چون  $n_r > n_s$  می‌باشد مقدار لغزش منفی خواهد شد.



شکل ۲۳- نمایش حالت مولدی ماشین القایی

لغزش ماشین در زمان راه‌اندازی برابر ۱ یا ۱۰۰٪ است.

#### ۱-۲- لغزش در سرعت سنکرون

اگر رتور بتواند با سرعتی معادل سرعت سنکرون و یا به عبارت دیگر با همان سرعت میدان دوار گردش کند لغزش ماشین صفر می‌شود.

$$n_r = n_s \Rightarrow S = \frac{n_s - n_s}{n_s} = 0$$

$$\Delta n = 0$$

اینکار زمانی امکان پذیر است که رتور ماشین القایی به کمک یک نیروی محرکه خارجی به اندازه سرعت میدان دوار در همان جهت چرخانده شود.

لغزش ماشین القایی در سرعت سنکرون صفر است.

#### ۱-۳- لغزش موتور در حین کار

رتور موتور القایی پس از راه‌اندازی دور می‌گیرد و سرعت آن پی در پی افزایش می‌یابد. با زیاد شدن سرعت رتور، اختلاف سرعت رتور و میدان دوار کم و کمتر می‌شود. این افزایش سرعت تا جایی که نزدیک به سرعت سنکرون است می‌تواند ادامه یابد. زیرا اگر سرعت رتور با میدان دوار برابر شود، میدان استاتور هم نمی‌تواند هادیهای رتور را قطع نماید و در نتیجه نیرویی به رتور وارد نمی‌شود. با وجود وزن خود رتور و نیروی اصطکاک یا تاقانها و هوا، سرعت رتور هرگز به سرعت سنکرون نمی‌رسد بلکه در نزدیک آن پایدار می‌شود. از آنجا که در موتورهای القایی بین سرعت میدان دوار و سرعت رتور همواره اختلاف وجود دارد در

مطابق رابطه (۳-۵) داریم:

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

ماشین القایی در لغزشهای بزرگتر از واحد، رفتار ترمزی دارد.

### خود را بیازمایید

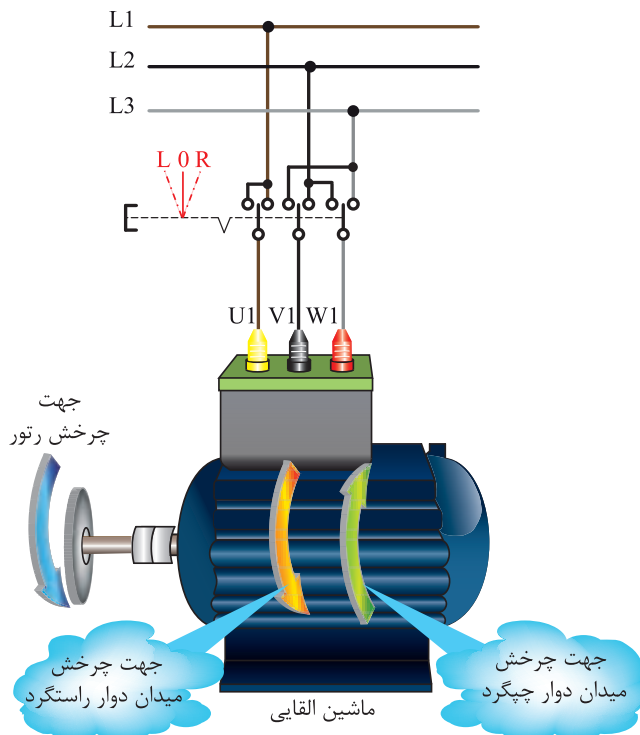


- ۱) با افزایش سرعت رتور، مقدار سرعت لغزش ..... می یابد.
- ۲) رفتار ماشین را در لحظه راهاندازی تشریح کنید.
- ۳) آیا امکان دارد موتور القایی در سرعت سنکرون قرار گیرد؟ چرا؟
- ۴) در ماشینهای القایی اگر رتور با سرعتی بیشتر و در جهت میدان دوار بچرخد، ماشین در ناحیه .... کار کرده و لغزش آن .... است.
- ۵) سرعت چرخش رتور موتور القایی ۴ قطب در شبکه ۵۰ HZ برابر با ۱۴۲۵ RPM می باشد لغزش آن را به اعشار و درصد محاسبه کنید.
- ۶) لغزش موتور القایی که محور آن با سرعت ۲۵۰۰ RPM می گردد برابر با ۱/۵- می باشد. سرعت میدان دوار آن چقدر است؟

این وضعیت را در ماشینهای القایی حالت مولدی می نامند.

### ۱۰-۵- لغزشهای بزرگتر از واحد (بیش از ۱۰۰٪)

شکل (۲۴) یک ماشین القایی را نشان می دهد که توسط کلید راستگرد، چپگرد سه فاز به شبکه برق متصل است. اگر این ماشین به حالت موتوری در جهت راستگرد راهاندازی شود، رتور آن راستگرد می چرخد. حال چنانچه موتور بوسیلهی کلید ابتدا از شبکه قطع شود و بلافاصله به طور لحظه ای چپگرد راهاندازی گردد، میدان دوار آن چپگرد شده و سرعت رتور سریعاً به صفر می رسد. در نتیجه با توجه به جهت گردش رتور در حالت راستگرد پیش از ایستادن رتور، میدان دوار به حالت چپگرد در آمده و در نتیجه اختلاف سرعت رتور با سرعت سنکرون افزایش می یابد و لذا مقدار لغزش بیش از واحد خواهد شد. به این وضعیت عملکرد، حالت ترمزی ماشین القایی می گویند.



شکل ۲۴ - نمایش حالت ترمزی ماشین القایی

شرایطی که اختلاف سرعت بین میدان دوار و رتور وجود ندارد، صفر است.

همچنین در حالت سکون ماشین القایی نیز سرعت لغزش به اندازه میدان دوار است در نتیجه فرکانس ولتاژ مدار رتور با فرکانس منبع برابر می‌باشد. بنابراین در لغزش واحد فرکانس ولتاژ مدار رتور با فرکانس میدان دوار برابر است. در سرعتهایی هم که بین نقطه سکون و سرعت سنکرون وجود دارد، مقدار فرکانس ولتاژ مدار رتور متناسب با سرعت لغزش مطابق رابطه (۷-۳) بصورت خطی تغییر می‌کند.

$$f_r = Sf \quad (7-3)$$

در رابطه (۷-۳)،

$f_r$  فرکانس ولتاژ مدار رتور

S لغزش

f فرکانس ولتاژ استاتور

**سوال** در سرعت سنکرون،  $f_r$  ماشین القایی چقدر می‌شود؟

### ۱۱-۲-راکتانس رتور

با عبور جریان از مفتول و یا سیم پیچهای رتور، در اطراف آن میدان مغناطیسی ایجاد می‌شود و چون اطراف هادیها را هسته ی آهنی رتور فرا گرفته است، اثر القایی ناشی از جریان عبوری از آن افزایش می‌یابد. بدین سبب در مدار رتور اثر سلفی (راکتانس القایی) نیز وجود دارد که آن را با  $X_r$  نمایش می‌دهند. می‌دانیم که اثر راکتانس سلفی با فرکانس جریان عبوری از آن رابطه مستقیم دارد<sup>۲</sup>. بنابراین هر چقدر فرکانس رتور کمتر شود (یعنی سرعت رتور به سرعت سنکرون نزدیکتر شود) راکتانس آن نیز کاهش می‌یابد.

با توجه به رابطه‌ی راکتانس سلفی و فرکانس رتور نتیجه می‌گیریم:

### ۱۱-۱-کمیت‌های الکتریکی رتور

برای استفاده از موتور القایی باید رفتار آن را در مواردی همچون راه‌اندازی، ترمز و کنترل دور بتوان پیش بینی نمود. لذا ضروری است که کمیت‌های الکتریکی رتور مورد بررسی قرار گیرند. هر یک از کمیت‌های الکتریکی رتور با سرعت رتور و یا به عبارتی لغزش به گونه ای خاص تغییر می‌کنند. برخی از آنها خطی و بعضی بصورت غیر خطی تغییر می‌کنند و البته کمیتی که مقدار آن ثابت باشد نیز وجود دارد. در ذیل به توضیح این کمیتها پرداخته شده است.

### ۱۱-۱-۱-فرکانس ولتاژ القایی مدار رتور

موتور القایی مانند ترانسفورماتوری است که سیم پیچ اولیه آن سیم‌پیچ استاتور و ثانویه آن هادی‌های رتور است. اما مهمترین تفاوتی که بین آنها وجود دارد یکسانی فرکانس برق در دو سمت ترانسفورماتور و تفاوت فرکانس برق در استاتور و رتور موتورهای القایی است. زیرا با توجه به امکان گردش رتور موتورهای القایی، فرکانس ولتاژ القایی مدار رتور یعنی ( $f_r$ ) تغییر نموده و تابع سرعت رتور ماشین می‌باشد.

فرکانس ولتاژ مدار رتور با کاهش سرعت لغزش

$$(\Delta n = n_s - n_r) \text{ کم و با افزایش آن زیاد}$$

می‌شود.

در واقع تنها در صورت ساکن بودن رتور، فرکانس ولتاژ استاتور و رتور برابر است و با افزایش سرعت رتور چون سرعت لغزش کاهش می‌یابد، فرکانس ولتاژ القایی رتور نیز کم می‌شود<sup>۱</sup>.

سرعت میدان دوار و رتور در سرعت سنکرون برابر می‌باشند. بنابراین مقدار فرکانس ولتاژ مدار رتور در

(۱) به همین خاطر گاهی به ترانسفورماتورها ماشین‌های الکتریکی ساکن نیز می‌گویند

$$X_r = 2\pi f_r l_r \quad (2)$$



پیروی می‌کند.

$$E_r = SE_r \quad (3-9)$$

### خود را بیازمایید



- (۱) رفتار موتور القایی در چه شرایطی شبیه ترانسفورماتور می‌باشد؟
- (۲) در ماشین القایی فرکانس رتور به چه عواملی بستگی دارد؟
- (۳) ولتاژ القایی رتور در لحظه راه‌اندازی... و در سرعت سنکرون برابر با... می‌باشد.
- (۴) راکتانس القایی مدار رتور از زمان راه‌اندازی تا سرعت سنکرون چگونه تغییر می‌کند؟
- (۵) یک موتور القایی ۵۰ HZ دارای راکتانس القایی  $1/6 \Omega$  و مقاومت اهمی  $0.5 \Omega$  و ولتاژ القایی  $30 V$  در لحظه راه‌اندازی می‌باشد کمیت‌های فوق در لغزش  $0.08$  چقدر است؟

### ۱۱-۵ - امپدانس رتور

هادیهای رتور ماشین القایی، دارای مقاومت اهمی  $R_r$  و همچنین راکتانس القایی  $X_r$  می‌باشند. بنابراین اثر با هم بودن آنها در مدار جریان متناوب می‌تواند معادل یک مدار سری R-L در نظر گرفته شود. در نتیجه امپدانس این مدار مفروض مربوط به رتور بوده و آن را با  $Z_r$  نمایش می‌دهند. با جایگزینی رابطه (۳-۸) راکتانس رتور در رابطه امپدانس مدار R-L سری داریم:

$$Z_r = \sqrt{R_r^2 + X_r^2} \quad (3-8)$$

$$Z_r = \sqrt{R_r^2 + (SX_r)^2} \quad (3-10)$$

$$x_r = 2\pi f_r l_r$$

با جایگزینی مقدار  $f_r$  داریم:

$$x_r = 2\pi S f l_r = S \underbrace{2\pi f l_r}_{x_r} \Rightarrow$$

$$x_r = S x_r \quad (3-8)$$

راکتانس رتور ماشین القایی در زمان راه‌اندازی را با  $X_r$  نشان می‌دهند.

### ۱۱-۳ - مقاومت مدار رتور

از آنجا که هادی‌های رتور ماشین القایی دارای تعداد و سطح مقطع معینی هستند لذا مقدار مقاومت اهمی مشخصی دارند. مقاومت اهمی معادل هر فاز مدار رتور را با  $R_r$  نشان می‌دهند.

### ۱۱-۴ - ولتاژ رتور

پیش از این چگونگی ایجاد ولتاژ القایی در مدار رتور بیان گردید<sup>۱</sup> و ملاحظه شد که با ایجاد میدان دوار استاتور، در مدار رتور، ولتاژ القا می‌شود.

البته باید توجه داشت که در زمان راه‌اندازی موتور القایی بیشترین ولتاژ در مدار رتور القا می‌گردد. زیرا سرعت لغزش به اندازه‌ی سرعت سنکرون است. این ولتاژ را ولتاژ حالت سکون رتور می‌نامند و آن را با  $E_r$  نمایش می‌دهند.

با افزایش سرعت رتور، سرعت لغزش کم می‌شود و چون هادی‌های رتور با سرعت کمتری توسط میدان قطع می‌شوند، ولتاژ رتور کاهش می‌یابد.

در حالت کلی ولتاژ معادل فازی مدار رتور را با  $E_r$  نمایش می‌دهند. این ولتاژ با افزایش یا کاهش لغزش بطور خطی اضافه و یا کم می‌شود و از رابطه (۳-۹)

بیشتر بدانید

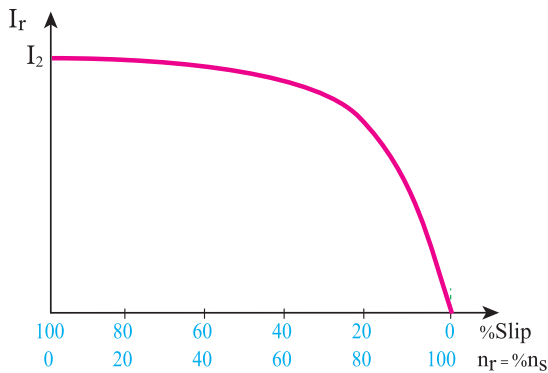


اما از آنجاییکه با تغییر لغزش در مدار شکل (۲۶-الف) هر دو کمیت  $(E_r, X_r)$  با هم تغییر می کنند برای سهولت در تحلیل مدار معادل الکتریکی رتور می توان مقادیر مربوط به کمیت‌های  $(E_r, X_r)$  را در رابطه (۳-۱۱) قرار داده و به رابطه ی (۳-۱۲) رسید.

$$I_r = \frac{E_r}{Z_r} \Rightarrow I_r = \frac{SE_r}{\sqrt{R_r^2 + (SX_r)^2}} \Rightarrow I_r = \frac{SE_r}{S\sqrt{\left(\frac{R_r}{S}\right)^2 + X_r^2}}$$

$$I_r = \frac{E_r}{\sqrt{\left(\frac{R_r}{S}\right)^2 + X_r^2}} \quad (3-12)$$

شکل (۲۶-ب) مدار معادل الکتریکی رتور را بر اساس رابطه (۳-۱۲) نشان می دهد. در این رابطه تنها کمیت متغیر لغزش است. نمودار این رابطه در شکل (۲۷) نشان داده شده است.



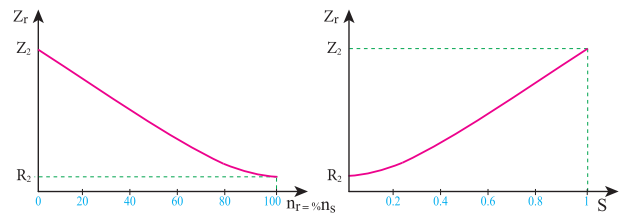
شکل ۲۷ - منحنی تغییر جریان رتور بر حسب تغییرات لغزش و سرعت رتور

با توجه به نمودار شکل (۲۷) مشاهده می شود که جریان رتور در سرعت سنکرون به صفر می رسد. یعنی در این سرعت هیچ جریانی از مدار رتور عبور نمی کند.

می توان نمودار تغییرات امپدانس مدار رتور را بر اساس لغزش مطابق رابطه (۳-۱۰) ترسیم نمود.

البته لازم به یادآوری است، تغییرات امپدانس بر حسب فرکانس مدار R-L سری را در درس مدارهای الکتریکی خوانده اید. این تغییرات با توجه به رابطه (۳-۱۰) خطی نیست.

نمودار شکل (۲۵) بر اساس تغییر لغزش و تاثیر آن بر امپدانس مدار رتور ترسیم شده است و نشان می دهد که این امپدانس بصورت منحنی (غیر خطی) تغییر می نماید.

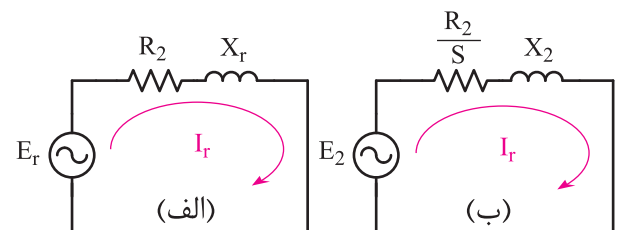


شکل ۲۵ - منحنی تغییر امپدانس رتور بر حسب تغییرات لغزش و سرعت رتور

۱۱-۶-جریان رتور

در صورت بسته بودن مسیر سیم پیچ یا هادیهای مدار رتور از آن جریان جاری می شود. میزان جریان عبوری از مدار رتور به ولتاژ القاء شده و امپدانس مدار رتور وابسته است. رابطه (۳-۱۱) با توجه به مدار معادل شکل (۲۶-الف) بدست می آید:

$$I_r = \frac{E_r}{Z_r} = \frac{E_r}{\sqrt{R_r^2 + X_r^2}} \quad (3-11)$$



شکل ۲۶ - مدار معادل الکتریکی یک فاز رتور

## خود را بیازمایید



۱) جریان رتور در سرعت سنکرون چقدر است؟ چرا؟

۲) مقدار ضریب قدرت مدار رتور در سرعت سنکرون چقدر است؟

۳) مقاومت‌های اهمی و راکتانس القایی رتور یک موتور القایی در راه‌اندازی به ترتیب ۰/۶ و ۲ اهم می‌باشد. اگر ولتاژ القایی رتور در زمان راه‌اندازی ۴۲ ولت باشد، جریان رتور را در راه‌اندازی و در لغزش ۰/۱۵ بدست آورید.

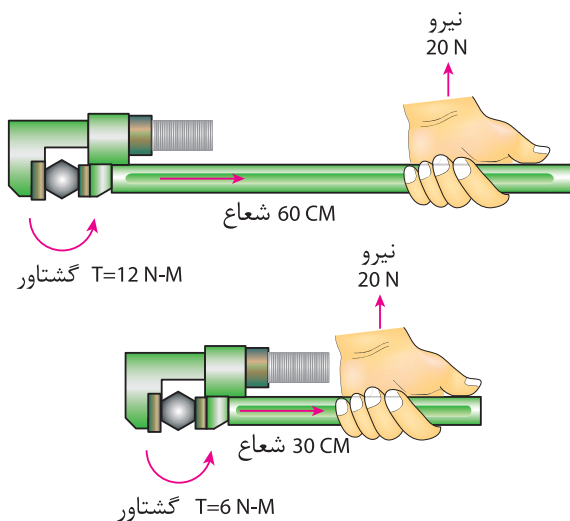
۴) با توجه به داده‌های سوال ۳ ضریب قدرت رتور را در حالات زیر بدست آورید:

الف) در لحظه راه‌اندازی ب) در لغزش ۰/۰۵

## ۱۲- گشتاور ماشین‌های القایی

با مفهوم گشتاور و مفهوم آن در درس ماشین‌های الکتریکی DC آشنا شده‌اید.

به عنوان یادآوری موضوع به شکل (۲۹) توجه کنید. با کدام آچار باز کردن پیچ آسانتر است؟



شکل ۲۹- مقایسه گشتاور وارد شده به پیچ

بنابراین می‌توان نتیجه گرفت در سرعت سنکرون به دلیل عدم عبور جریان از رتور، هیچ نیرویی به رتور وارد نمی‌شود. همچنین با افزایش لغزش موتور، جریان و به دنبال آن تلفات رتور افزایش می‌یابد. جریان رتور در زمان راه‌اندازی را با  $I_r$  نمایش می‌دهند.

## ۱۱-۷- ضریب قدرت مدار رتور

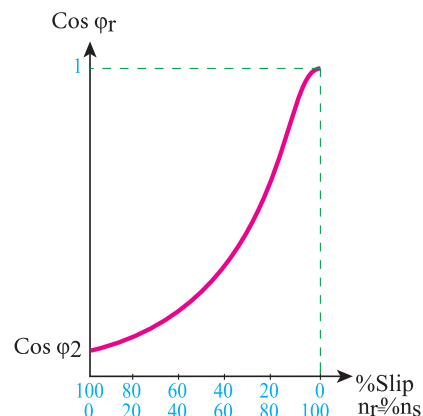
ضریب قدرت مدار R-L سری شکل (۲۶-الف) با رابطه (۱۳-۳) تعریف می‌شود.

$$\cos \phi_r = \frac{R_r}{Z_r} \quad (3-13)$$

که با جایگذاری مقدار  $Z_r$  در رابطه فوق می‌توان نوشت:

$$\cos \phi_r = \frac{R_r}{\sqrt{R_r^2 + (S X_r)^2}} \quad (3-14)$$

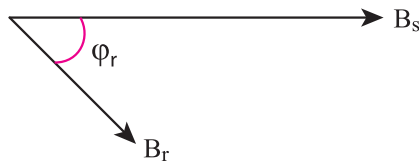
در لحظه راه‌اندازی ضریب قدرت ماشین مقداری ثابت خواهد داشت ولی با افزایش پی در پی سرعت (کاهش لغزش)، راکتانس سلفی مدار رتور ( $X_r$ ) بطور غیر خطی کاهش می‌یابد به طوری که در سرعت سنکرون امپدانس مدار رتور برابر با مقدار  $R_r$  می‌شود و در نتیجه ضریب قدرت مدار رتور به مقدار واحد می‌رسد. ضریب قدرت مدار رتور در لحظه راه‌اندازی را با  $\cos \phi_r$  نمایش می‌دهند. هر چه ضریب قدرت رتور موتور القایی در زمان راه‌اندازی بیشتر باشد، گشتاور راه‌اندازی موتور به نسبت بیشتر است.



شکل ۲۸ - منحنی تغییرات ضریب قدرت بر حسب

تغییرات لغزش و سرعت رتور

میدانهای استاتور و رتور هر یک دارای اندازه و جهت مشخصی می باشند ، پس می توان آنها را با بردار نمایش داد از طرفی چون این دو بردار کاملاً هم اندازه و هم جهت نیستند لذا با هم به میزان  $\phi_r$  اختلاف زاویه دارند.



بنابراین عوامل تعیین کننده گشتاور ماشین القایی، اندازه ی میدانهای استاتور و رتور و اختلاف زاویه بین آن دو می باشد .

### بیشتر بدانید



تقابل دو میدان استاتور ( $B_s$ ) و رتور ( $B_r$ ) را برای ایجاد گشتاور الکترومغناطیسی می توان بصورت رابطه ی (۳-۱۶) نوشت.

$$T \propto B_s \times B_r \times \cos\phi_r \quad (3-15)$$

$$T = K_1 B_s B_r \cos\phi_r \quad (3-16)$$

$B_s$  چگالی میدان مغناطیسی استاتور

$B_r$  چگالی میدان مغناطیس رتور

$T$  گشتاور کار ماشین القایی

$\propto$  علامت تناسب

وابستگی ولتاژ القایی رتور به میدان مغناطیسی

استاتور را می توان با رابطه (۳-۱۷) نشان داد.

$$E_r \propto B_s \Rightarrow E_r = K_o B_s \Rightarrow$$

$$B_s = \frac{1}{K_o} E_r \Rightarrow$$

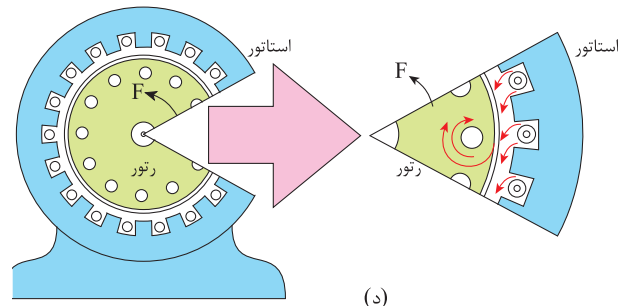
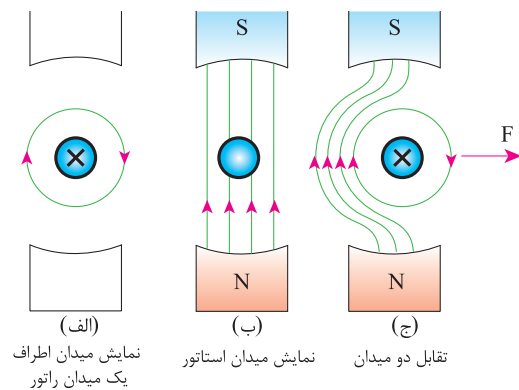
$$B_s = K_r E_r \quad (3-17)$$

در واقع گشتاور وابسته به نیرویی است که در فاصله ی مشخص، به جسم وارد می شود تا آن را حول یک محور بچرخاند. لذا با اعمال گشتاور ، جسم وادار به چرخش می شود.

در شکل (۲۹) با اعمال گشتاور به پیچ، پیچ می چرخد.

برای چرخش رتور در ماشینهای القایی نیز به گشتاور احتیاج است. این گشتاور بر اثر پدیده الکترومغناطیس ایجاد می شود. همانطور که در شکل (۳۰-الف و ب) نشان داده شده است میدان استاتور و یا رتور به تنهایی برای وارد شدن نیرو به رتور کافی نیست و لازم است برای ایجاد گشتاور الکترومغناطیسی دو میدان مغناطیسی بر هم اثر نمایند.

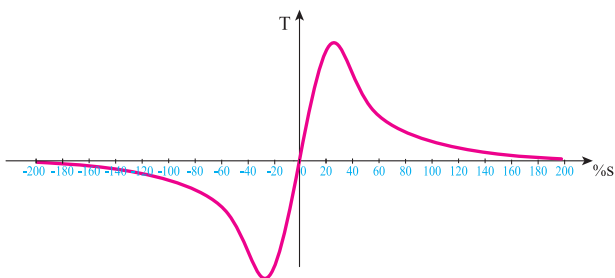
در شکل (۳۰-ج و د) ، می توان مشاهده نمود که گشتاور وارد شده به رتور و گردش آن ، با اثر متقابل دو میدان ایجاد شده است. این دو میدان یکی توسط جریان استاتور و دیگری به دلیل وجود جریان رتور شکل گرفته است.



شکل ۳۰- نحوه تولید گشتاور در موتور القایی

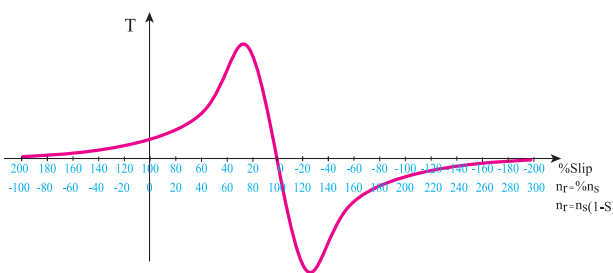
در روی صفحه مختصات ترسیم گردد، منحنی شکل (۳۱) بدست می‌آید که به عنوان منحنی تغییرات تابع گشتاور نسبت به لغزش  $T=f(S)$  شناخته می‌شود.

**توجه:** از دانش آموزان انتظار می‌رود شکل کیفی منحنی‌های زیر را به خاطر بسپارند.



شکل ۳۱- نمودار تغییرات گشتاور ماشین القایی بر حسب لغزش

البته از آنجا که در تحلیل ماشین القایی تصور تغییرات سرعت راحت‌تر است. لذا در اغلب اوقات بجای مشخصه گشتاور بر حسب لغزش شکل (۳۱) از مشخصه گشتاور بر حسب دور شکل (۳۲) استفاده می‌شود.



شکل ۳۲ - منحنی تغییرات گشتاور ماشین القایی بر حسب لغزش و سرعت رتور

چگالی میدان مغناطیس رتور نیز متناسب با جریان رتور می‌باشد بنابراین:

$$B_r \propto I_r \Rightarrow B_r = K_r I_r \quad (3-18)$$

از جایگزینی روابط (۳-۱۷) و (۳-۱۸) در رابطه (۳-۱۶) خواهیم داشت:

$$T = K_s B_s B_r \cos \phi_r \Rightarrow T = \underbrace{K_s K_r K_r}_{K} E_r I_r \cos \phi_r$$

$$T = K E_r I_r \cos \phi_r$$

$$T = K S E_r \times \frac{E_r}{\sqrt{R_r^2 + (S X_r)^2}} \times \frac{R_r}{\sqrt{R_r^2 + (S X_r)^2}}$$

$$T = K E_r^2 \frac{S R_r}{R_r^2 + (S X_r)^2} \quad (3-19)$$

**نتیجه ۱:**

رابطه (۳-۱۹) نشان می‌دهد که گشتاور ماشین القایی با مجذور ولتاژ القایی رتور در حالت سکون  $(E_r^2)$  نسبت مستقیم دارد. از طرفی ولتاژ القایی رتور وابسته به ولتاژ ورودی ماشین (ولتاژ استاتور) می‌باشد. بنابراین گشتاور ماشین القایی با مجذور ولتاژ استاتور نسبت مستقیم دارد.

**سوال** می‌توانید بگویید ۲۰ درصد افزایش ولتاژ باعث چه میزان افزایش در گشتاور ماشین القایی می‌شود؟

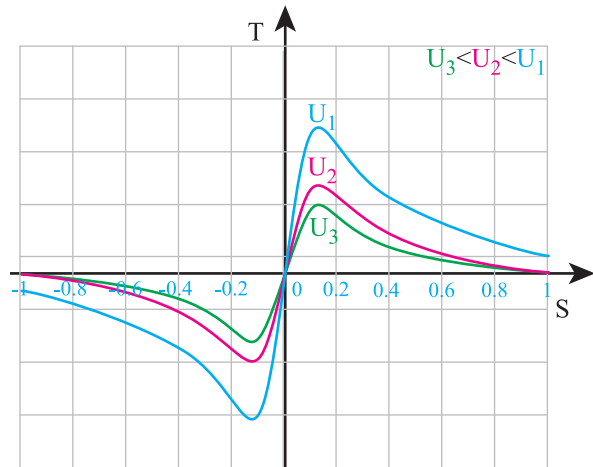
**نتیجه ۲:**

از آنجا که کمیت‌های  $R_r$  و  $X_r$  همواره مقداری ثابت دارند، با توجه به رابطه (۳-۱۹) اگر ماشین القایی در یک ولتاژ مشخص استفاده شود، تنها عامل تغییر دهنده گشتاور ماشین القایی، لغزش می‌باشد.

اگر تابع تغییرات گشتاور بر اساس تغییرات لغزش

نتیجه ۳:

منحنی شکل (۳۱ و ۳۲) در ولتاژ مشخصی ترسیم شده است. یعنی ولتاژ استاتور ماشین القایی ثابت لحاظ گردیده است. از طرفی با توجه به رابطه (۳-۱۹)، چون گشتاور ماشین القایی با مجذور ولتاژ استاتور نسبت مستقیم دارد بنابراین با تغییر ولتاژ استاتور، منحنی (گشتاور-دور)  $T=f(n_p)$  یا (گشتاور-لغزش)  $T=f(S)$  با نسبت مجذوری جابه‌جا خواهند شد.

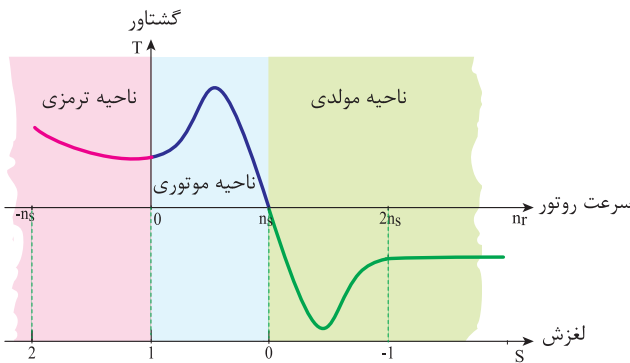


شکل ۳۳- اثر تغییرات ولتاژ بر منحنی گشتاور-لغزش ماشین القایی

راحتی پاسخ دهید؟

۱۳- ناحیه بندی ماشین القایی بر اساس مشخصه گشتاور- دور

مطابق آنچه در توصیف رفتار ماشینهای القایی با توجه به مقادیر مختلف لغزش "بند ۱۰" بیان گردید می‌توان نواحی عملکرد ماشین القایی را بر روی منحنی (گشتاور- دور) و (گشتاور- لغزش) ماشین القایی مشخص نمود. این تقسیم بندی در شکل (۳۴) نشان داده شده است.



شکل ۳۴- نواحی مختلف ماشین القایی

خود را بیازمایید



- ۱) عوامل تعیین کننده گشتاور در ماشینهای القایی کدامند؟
- ۲) تنها عامل تغییر دهنده گشتاور ماشین القایی که با ولتاژ ثابت کار می‌کند چیست؟
- ۳) در یک ماشین القایی، ولتاژ شبکه ۵ درصد کاهش می‌یابد. گشتاور ماشین چقدر تغییر می‌کند؟
- ۴) منحنی مشخصه گشتاور-لغزش یک ماشین القایی را در فاصله  $(-1 \leq S \leq 0)$  ترسیم نمایید.

با توجه به وابستگی گشتاور به مجذور ولتاژ می‌توان رابطه‌ی تناسبی (۳-۲۰) را نوشت.

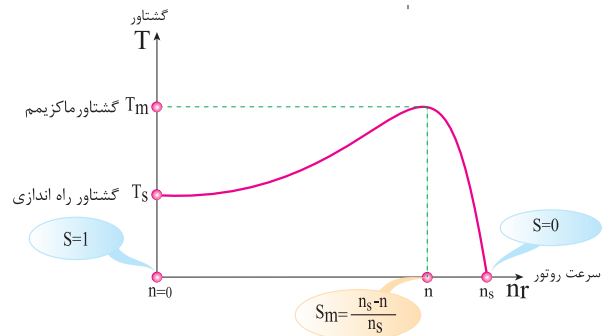
$$\frac{T_1}{T_p} = \frac{u_1^2}{u_p^2} \quad (3-20)$$

در رابطه (۳-۲۰)

$T_1$  گشتاور ماشین القایی در ولتاژ  $U_1$   
 $T_p$  گشتاور ماشین القایی در ولتاژ  $U_p$   
 $U_1$  ولتاژ استاتور ماشین القایی در حالت اول  
 $U_p$  ولتاژ استاتور ماشین القایی در حالت دوم  
 آیا حالا می‌توانید به سؤال مربوط به نتیجه ۱ به

## ۱۴- مشخصه گشتاور- دور موتور القایی

با توجه به شکل (۳۵)، ناحیه عملکرد موتوری ماشین القایی در سرعت  $0 < n_r \leq n_s$  و یا  $S \geq 0$  می‌باشد. لذا در تحلیل رفتار موتوری فقط همین ناحیه را ترسیم نموده و مورد بررسی قرار می‌دهند. شکل (۳۵) مشخصه گشتاور- دور موتور القایی را نشان می‌دهد.



شکل ۳۵- منحنی گشتاور - دور موتور القایی

از مشخصه شکل (۳۵) نکات زیر بدست می‌آید.

### نکته ۱

در لحظه راه‌اندازی ( $n_r = 0$  و یا  $S = 1$ ) گشتاور برابر مقدار " $T_s$ " است که به عنوان گشتاور راه‌اندازی شناخته می‌شود.

### نکته ۲

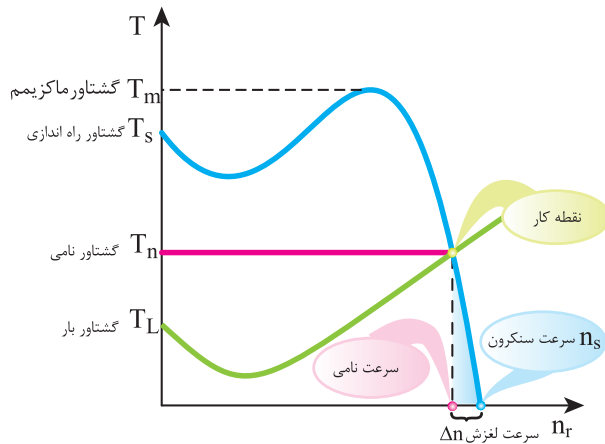
با کمک روابط ریاضی ثابت می‌شود بیشترین مقدار گشتاور " $T_m$ " در لغزشی معادل با نسبت مقاومت اهمی مدار رتور به راکتانس القایی حالت سکون آن ( $\frac{R_r}{X_r}$ ) اتفاق می‌افتد که آن را لغزش بحرانی می‌نامند.

### نکته ۳

از آنجا که در فاصله نقطه  $T_s$  تا  $T_m$  روی مشخصه گشتاور- دور موتور، افزایش گشتاور و سرعت با هم رخ می‌دهند، بنابراین در این فاصله امکان تثبیت سرعت وجود ندارد. یا به عبارتی موتور در حال افزایش سرعت است.

### نکته ۴

هر موتور القایی مقدار مشخصی گشتاور راه‌اندازی " $T_s$ " دارد که به طراحی آن وابسته است. برای چرخاندن هر بار مکانیکی باید به این مقدار گشتاور دقت ویژه داشت. زیرا گشتاور راه‌اندازی موتور القایی باید بیش از گشتاور راه‌اندازی بار مکانیکی باشد تا موتور بتواند آن را به حرکت درآورد.



شکل ۳۶- تقابل نمودار گشتاور- دور بار مکانیکی و گشتاور - دور موتور القایی و تشکیل نقطه کار

### نکته ۷



برای تحلیل رفتار موتور القایی و به حرکت در آوردن بار مکانیکی مقادیر  $T_m$ ،  $T_s$  و  $T_n$  نیز از اهمیت بالایی برخوردار است که سازندگان موتورهای القایی، مقدار  $T_n$  و نسبتهای  $\frac{T_s}{T_n}$  و  $\frac{T_m}{T_n}$  را در برگه مشخصات فنی<sup>۱</sup> در اختیار بهره بردار قرار می‌دهند.

### نکته ۸



در موتورهای القایی رتور قفسی بجای سیم پیچ از هادیهای مفتولی شکل در هسته رتور استفاده می‌شود. شکل شیار رتورهای قفسی که مفتولها در آن جا دارند، تأثیر بسزایی در نحوه عملکرد موتور و مشخصه گشتاور- دور آن دارد.

میدان هادیهایی که در شیارهای عمیق جای دارند توسط آهن رتور احاطه می‌شوند. در نتیجه مطابق شکل (۳۷-ب) موجب می‌شود که میدان اطراف آن پراکندگی کمتری داشته باشد لذا در مغناطیس نمودن هسته نقش بیشتری دارد که معادل خاصیت راکتانس سلفی بیشتر در رتور است. چنین موتورهایی در نقطه کار دارای لغزش کمتری هستند و خاصیت کار بهتری دارند.

از آنجا که سطح مقطع نسبی مفتولهای نزدیکتر به سطح رتور کوچکتر از مفتولهای عمیق است در نتیجه مقاومت اهمی بیشتری نسبت به مفتولهای درون شیار عمیق دارند. گشتاور موتورهایی که رتور آنها چنین

در شکل (۳۶) مشخصه گشتاور- دور موتور القایی و یک نوع بار مکانیکی<sup>۱</sup> ترسیم شده است<sup>۲</sup>.

### نکته ۵



در فاصله  $T_s$  تا  $T_m$  همراه با افزایش سرعت موتور مقدار گشتاور نیز مرتباً زیاد می‌شود. ولی با عبور از نقطه  $T_m$  (گشتاور ماکزیمم) این وضعیت تغییر نموده و گشتاور شروع به کاهش می‌نماید. بنابراین با رسیدن گشتاور موتور (گشتاور محرک) به مقدار گشتاور بار (گشتاور مقاوم) یعنی نقطه ی تلاقی مشخصه گشتاور- دور موتور القایی با مشخصه گشتاور- دور بار مکانیکی (نیروی مقاوم) مطابق شکل (۳۶) سرعت موتور تثبیت می‌گردد. این نقطه را نقطه کار موتور می‌گویند. در واقع برابری دو گشتاور موتور و بار مکانیکی سبب تثبیت سرعت موتور در نقطه‌ی کار می‌شود.

### نکته ۶



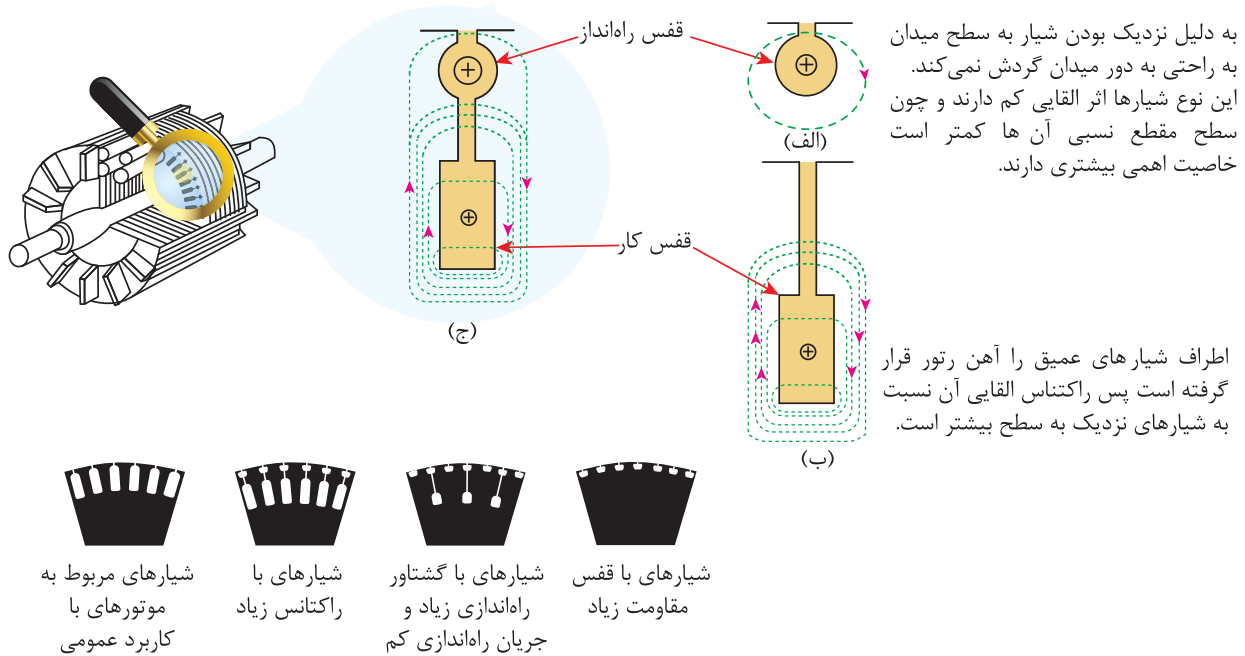
گشتاور مورد نظر سازنده موتور القایی در نقطه ی کار را گشتاور نامی موتور می‌نامند و آن را با " $T_n$ " نمایش می‌دهند. مسلماً این گشتاور در یک لغزش و سرعت مشخص اتفاق می‌افتد. که بر روی پلاک موتور نیز یادداشت می‌شود.

(۱) مشخصه گشتاور- دور پمپ

(۲) چگونگی مشخص ههای گشتاور - دور بارهای مقاوم وابسته به عملکرد مکانیکی آن می باشد و توصیف

آن از حوصله کتاب خارج است.





به دلیل نزدیک بودن شیار به سطح میدان به راحتی به دور میدان گردش نمی کند. این نوع شیارها اثر القایی کم دارند و چون سطح مقطع نسبی آن ها کمتر است خاصیت اهمی بیشتری دارند.

اطراف شیارهای عمیق را آهن رتور قرار گرفته است پس راکتانس القایی آن نسبت به شیارهای نزدیک به سطح بیشتر است.

شکل ۳۷ - انواع قفس رتور ماشینهای القایی از لحاظ شکل و چگونگی استقرار

گشتاور راه اندازی بالا و همچنین لغزش کم در نقطه کار می باشند.

بطور کلی استاندارد NEMA<sup>۱</sup> مشخصه کار کرد انواع موتورهای رتور قفسی را به چهار دسته (A,B,C,D) تقسیم نموده که در جدول (۴) آمده است.

خصوصیتی دارد در زمان راه اندازی بیشتر است ولی در نقطه کار با لغزش زیاد کار می کنند شکل (۳۷-الف). یکی از انواع موتورهای رتور قفسی که رتور آن دارای هر دو نوع شیار می باشد در شکل (۳۷-ج) نشان داده شده است. این نوع رتورها را رتور دو قفسی می نامند. موتورهای دو قفسی بدلیل داشتن هر دو خاصیت دارای

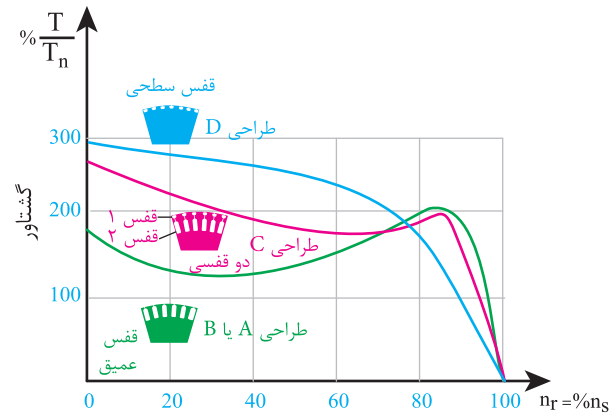
نوع طراحی	گشتاور راه اندازی (درصد نسبت به جریان نامی)	گشتاور ماکزیمم (درصد نسبت به جریان نامی)	جریان راه اندازی (درصد نسبت به جریان نامی)	لغزش	کاربرد عمومی
طراحی A-گشتاور راه اندازی معمولی جریان راه اندازی زیاد	۷۰~۲۷۵*	۱۷۵~۳۰۰	مشخص نشده	۰/۵~۵٪	فن، دمنده های هوا، پمپهای سانترفیوژ، کمپرسورها و هر جایی که گشتاور راه اندازی مورد نیاز باریه نسبت کم باشد.
طراحی B-گشتاور راه اندازی معمولی جریان راه اندازی معمولی	۷۰~۲۷۵*	۱۷۵~۳۰۰	۶۰۰~۸۰۰	۰/۵~۵٪	فن، دمنده های هوا، پمپهای سانترفیوژ، کمپرسورها و هر جایی که گشتاور راه اندازی مورد نیاز باریه نسبت کم باشد.
طراحی C-گشتاور راه اندازی زیاد جریان راه اندازی معمولی	۲۰۰~۲۸۵*	۱۹۰~۲۲۵	۶۰۰~۸۰۰	۱~۵٪	تسمه نقاله ها سنگ شکن ها، ماشین های همزن و هر جایی که راه اندازی زیر بار مورد نیاز باشد.
طراحی D گشتاور راه اندازی زیاد جریان راه اندازی زیاد	۲۷۵*	۲۷۵	۶۰۰~۸۰۰	≥ ۵٪	ماشین پانچ، بالابرها، پمپهای چاه نفت و هر جایی که مقدار بار مکانیکی همراه یا بدون چرخ طیار زیاد باشد.

\*مقادیر بیشتر مربوط به موتورهایی با توان کمتر است.

جدول ۴- مشخصات انواع رتورهای قفسی طبقه بندی شده و منحنی مشخصه گشتاور - دور مربوط به هر کدام

۱۵- مشخصه ضریب قدرت - سرعت موتور القایی

همانطور که در درس تحلیل مدار خوانده‌اید، یکی از مهمترین پارامترهای شبکه‌های برق، ضریب قدرت مصرف کننده می‌باشد. در واقع ضریب قدرت  $(PF)$  یا  $\cos \varphi$  ناشی از اختلاف فاز بین ولتاژ و جریان است. از آنجا که سیم پیچ استاتور موتور القایی به شبکه برق متصل می‌شود لذا خاصیت اهمی-سلفی داشته و بین ولتاژ و جریان مصرفی اختلاف فاز ایجاد می‌نماید. برای جبران یا اصلاح ضریب توان باید میزان اختلاف فاز را دانست تا بتوان برای کاهش آن در شبکه تصمیم‌گیری نمود.



شکل ۳۸ - منحنی تغییرات ضریب قدرت یک نوع موتور القایی بر حسب سرعت رتور

نکته



توجه داشته باشید که مقدار این ضریب قدرت با ضریب قدرت رتور متفاوت است و نباید با هم اشتباه شوند. از دیدگاه شبکه برق، موتور القایی، یک مصرف کننده الکتریکی است و ضریب قدرت آن در شبکه کاربرد دارد ولی ضریب قدرت رتور در تحلیل داخلی موتور القایی اهمیت دارد.

از آنجا که تغییر سرعت رتور باعث تغییر امپدانس مدار رتور می‌شود و همچنین بدلیل القای متقابل مدار رتور و تأثیر آن بر میدان استاتور، امپدانس کلی موتور نیز تغییر می‌کند. بنابراین تغییر سرعت رتور بر ضریب قدرت موتور نیز اثر گذار است. تحلیل عمیق این تغییرات به کمک روابط پیچیده ریاضی و معادلات مربوط به ماشین القایی اثبات می‌شود که از حوصله این کتاب خارج است. در شکل (۳۹) منحنی تغییرات

خود را بیازمایید



- ۱) منحنی گشتاور - دور موتور القایی را ترسیم نموده و بر روی آن نقطه گشتاور ماکزیمم را مشخص کنید. این گشتاور در چه لغزشی اتفاق افتاده و مقدار لغزش چگونه محاسبه می‌شود؟
- ۲) نقطه کار در منحنی گشتاور - دور، نشان دهنده چیست؟
- ۳) چه عاملی سبب تثبیت سرعت موتور در زیر بار می‌گردد؟
- ۴) در رتورهای قفسی هر چقدر عمق شیارها بیشتر باشد، مقاومت القایی رتور..... (بیشتر / کمتر) است چرا؟
- ۵) ساختمان رتور دو قفسی را توضیح دهید.

بودن توان موتور الکتریکی از توان مکانیکی بار مشخص شده است. در جدول (۵) توان موتور پمپ به نسبت بار مکانیکی آن بر اساس استاندارد API ۶۱۰<sup>۱</sup> ارائه شده است.

توان مکانیکی		انتخاب توان نامی موتور(%)
kw	hp	
<۲۲	<۳۰	۱۲۵
۲۲-۵۵	۳۰-۷۵	۱۱۵
>۵۵	>۷۵	۱۱۰

جدول ۵- انتخاب توان موتور بر حسب توان مورد نیاز پمپ بر اساس استاندارد API

انتخاب موتور القایی که توان آن خیلی بیشتر از توان مکانیکی بار است، باعث مصرف بهبوده انرژی می‌گردد
---

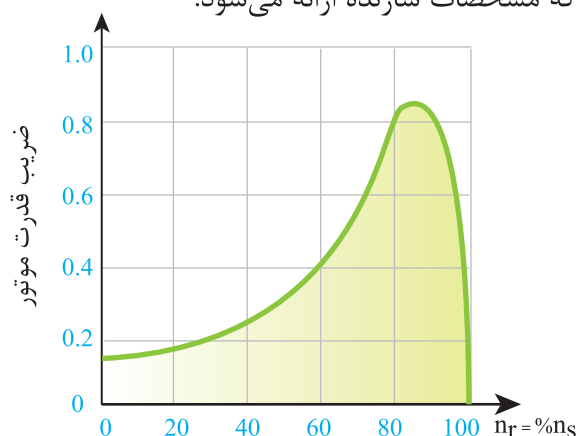
## ۱۶- تأثیر فاصله هوایی میان رتور و استاتور بر مقدار ضریب قدرت موتور

در موتورهای القایی با ثابت بودن ولتاژ و فرکانس، شار مغناطیسی عبوری از فاصله هوایی نیز ثابت خواهد ماند. اما اگر دو موتور با مشخصات کاملاً یکسان و با فاصله هوایی متفاوت بین استاتور و رتور هر دو به یک شبکه برق یعنی به ولتاژ و فرکانس یکسان متصل شوند، موتوری که دارای فاصله هوایی بیشتر است، برای عبور شار یکسان از فاصله هوایی خود به جریان مغناطیس کننده‌ی بیشتری احتیاج دارد. جریان مغناطیس کننده‌ی بیشتر به معنای دریافت توان راکتیو بیشتر از شبکه برق می‌باشد که باعث کاهش ضریب قدرت موتور می‌گردد.

موتورهای القایی که رتور و استاتور آن فاصله هوایی بیشتری دارند، انرژی الکتریکی بیشتری مصرف می‌کنند.
--

ضریب قدرت بر حسب دور موتور نمایش داده شده است.

البته لازم به ذکر است که ضریب قدرت در لحظه راه‌اندازی هر موتور به دلیل اهمیت ویژه‌ای که دارد در برگه مشخصات سازنده ارائه می‌شود.



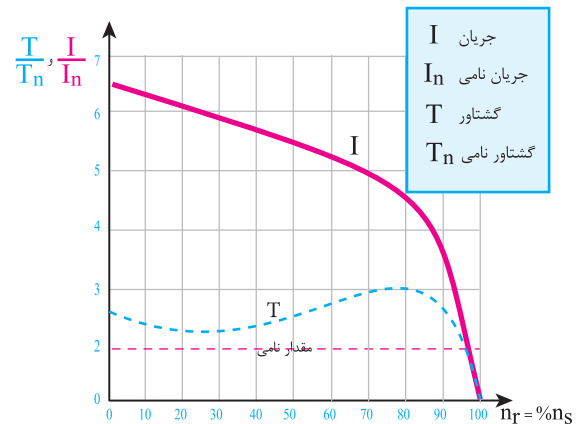
شکل ۳۹- منحنی تغییرات ضریب قدرت یک نوع موتور القایی بر حسب سرعت رتور

با توجه به شکل (۳۹) ملاحظه می‌شود که در زمان راه‌اندازی ضریب قدرت موتور بسیار کم است ولی با افزایش سرعت، مقدار آن افزایش یافته و پس از عبور از لغزش بحرانی مقدار آن رو به کاهش می‌گذارد و در سرعت سنکرون صفر می‌شود. هر چند سرعت رتور در موتورهای القایی هیچگاه به سرعت سنکرون نمی‌رسد ولی بیانگر این موضوع است که موتور القایی در بی باری (سرعت نزدیک به سرعت سنکرون) ضریب قدرت کوچکی خواهد داشت.

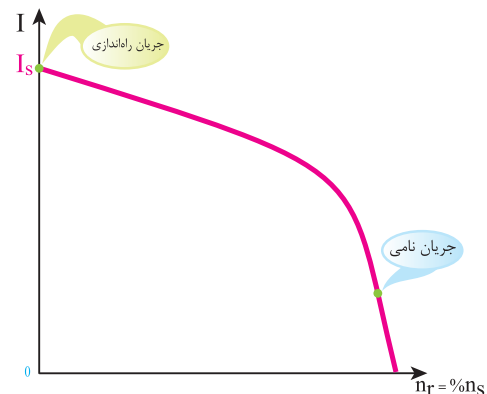
بنابراین در انتخاب موتور القایی برای چرخش بار مکانیکی مشخص نباید توان موتور را خیلی بالاتر از آن اختیار نمود، زیرا باعث هرزگردی (بی‌باری) و کاهش ضریب قدرت و در نتیجه دریافت توان راکتیو بیشتر موتور از شبکه برق می‌شود که اتلاف انرژی در پی خواهد داشت و مقرون به صرفه نیست. در استانداردهای مختلف، میزان متفاوتی برای بیشتر

### ۱۷- مشخصه جریان - دور موتور القایی

یکی دیگر از مشخصه‌هایی که سازندگان موتور القایی در اختیار مصرف کننده قرار می‌دهند، مشخصه جریان - دور می‌باشد. این مشخصه بیانگر تغییرات جریان استاتور موتور القایی در حین عملیات راه‌اندازی است. جریان راه‌اندازی را با  $I_s$  نشان می‌دهند و مقدار آن تقریباً ۵ تا ۸ برابر جریان نامی  $I_n$  "موتور می‌باشد. بسیاری از سازندگان بجای درج مقدار جریان راه‌اندازی، نسبت  $\frac{I_s}{I_n}$  را ارائه می‌کنند. نمونه ای از منحنی مشخصه جریان - دور موتور القایی در شکل (۴۰) آمده است. در انتخاب فیوز و یا رله‌های حفاظتی موتور، از این مشخصه استفاده می‌شود.



الف) نمایش نسبت جریان به جریان نامی موتور القایی



ب) نمایش جریان راه‌اندازی موتور القایی

شکل ۴۰

### خود را بیازمایید



۱) با افزایش فاصله هوایی رتور و استاتور موتور القایی هر یک از کمیت‌های زیر چه تغییری می‌کند؟

الف) جریان مغناطیس کننده

ب) ضریب قدرت

ج) انرژی دریافتی از شبکه

۲) در موتور های القایی جریان راه‌اندازی حدوداً چند برابر جریان نامی می باشد؟

۳) در هر یک از حالات زیر عملکرد موتور القایی بر روی بار مکانیکی چگونه خواهد بود؟

الف) بار مکانیکی بیشتر از توان موتور باشد.

ب) بار مکانیکی بسیار کمتر از توان موتور باشد.

### ۱۸- تحلیل رفتار موتور القایی در بارهای مختلف "مشخصه‌های خروجی"

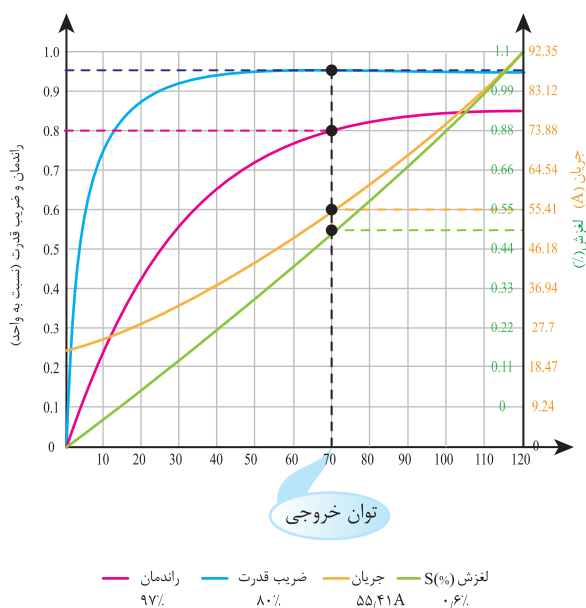
در موتور القایی پس از سپری شدن راه‌اندازی و رسیدن موتور به نقطه کار، مقادیر جریان، توان، ضریب قدرت، لغزش و راندمان تثبیت می‌شوند. البته این در شرایطی است که نیروی مقاوم بار، کمیت‌های ولتاژ و فرکانس شبکه ثابت باشند. مقادیر ولتاژ و فرکانس شبکه را تقریباً می‌توان ثابت فرض کرد.

ولی در موارد زیادی تغییرات نیروی مقاوم بار نظیر تغییرات مواد داخل همزن های صنعتی، کم یا زیاد شدن جریان آب عبوری از یک پمپ (بدلیل باز و بسته شدن شیرآب) اجتناب ناپذیر است.

افزایش بیش از اندازه بار می‌تواند حتی به موتور

در نمودار شکل (۴۱)، جریان روتور قفل شده ۶ برابر جریان نامی بوده و ۲۰ ثانیه توسط موتور قابل تحمل است. البته لازم به توضیح است که در بیشتر موارد تغییرات بار حول مقادیر نامی اتفاق می افتد هر چند ممکن است در صورت استفاده نادرست از دستگاه و یا خرابی‌های مکانیکی (ناشی از بلبرینگ، یاتاقان و ...) اضافه بارهایی تا ۲۵ درصد مقدار نامی بار یا حتی بیشتر نیز رخ دهد. به همین خاطر مطالعه تأثیر تغییرات نیروی مقاوم بار بر روی مقادیر لغزش (سرعت)، جریان<sup>۲</sup>، ضریب قدرت و راندمان بسیار با اهمیت می باشد.

انواع منحنی مشخصه خروجی در شکل (۴۲-الف) با یکدیگر نشان داده شده است. کارخانه های سازنده موتور القایی گاهی این اطلاعات را به صورت جدول ارائه می نمایند.



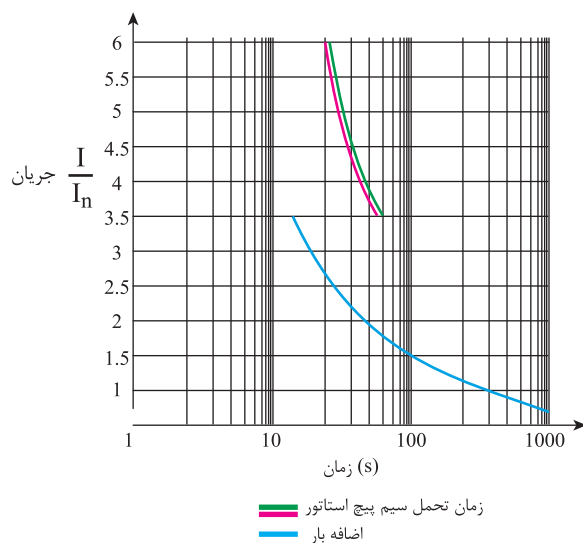
شکل ۴۲-الف) نمودار اثر تغییر بار مکانیکی بر مقادیر راندمان، ضریب قدرت، جریان و لغزش در یک نمونه موتور القایی

آسیب بزند. زیرا اضافه بار باعث دریافت جریان بیشتر از شبکه و در نتیجه تولید گرمای اضافی در سیم پیچهای موتور می شود و در زمان طولانی منجر به از بین رفتن عایق سیم و ذوب شدن آن می گردد که آن را در اصطلاح سوختن سیم پیچ موتور می گویند.

گاهی آن قدر اضافه بار زیاد است که موتور قادر به چرخاندن آن نمی شود در این هنگام می گویند رتور قفل شده است. به محض وقوع این اتفاق برق موتور باید قطع شود در غیر این صورت سوختن سیم پیچهای موتور حتمی است.

در حالت رتور قفل شده جریان زمان راه اندازی از سیم پیچهای موتور عبور می کند به همین خاطر به جریان راه اندازی، معمولاً جریان رتور قفل شده<sup>۱</sup> نیز می گویند.

مقدار زمانی سیم پیچ استاتور موتور القایی با توجه به جریان رتور قفل شده می تواند تحمل کند توسط سازنده بصورت نمودار و یا یک عدد در برگه مشخصات فنی موتور ذکر می گردد. این زمان برای تنظیم زمان قطع رله حفاظتی موتور مورد استفاده قرار می گیرد.



شکل ۴۱- نمودار زمان تحمل سیم پیچها در اضافه بارهای مختلف

Locked Rotor Current (I)

P <sub>n</sub> kW (hp)	I <sub>n</sub>			η	Cos φ	T <sub>n</sub> Nm	T <sub>s</sub> T <sub>n</sub>	I <sub>s</sub> C	T <sub>m</sub> T <sub>n</sub>	T <sub>s</sub> T <sub>n</sub>
	380 V A	400 V A	415 V A							
0.75 (1)	1.77	1.69	1.69	$\left\{ \begin{matrix} 77.0 & 0.83 \\ 77.0 & 0.77 \\ 73.0 & 0.65 \end{matrix} \right\}$	$\left\{ \begin{matrix} 1.0 P_n \\ 0.75 P_n \\ 0.5 P_n \end{matrix} \right\}$					
1.1 (1.5)	2.51	2.39	2.39	$\left\{ \begin{matrix} 81.0 & 0.82 \\ 81.0 & 0.75 \\ 78.0 & 0.63 \end{matrix} \right\}$						
1.5 (2)	3.4	3.2	3.2	$\left\{ \begin{matrix} 82.0 & 0.82 \\ 83.0 & 0.75 \\ 81.0 & 0.63 \end{matrix} \right\}$						
2.2 (3)	4.6	4.4	4.4	$\left\{ \begin{matrix} 84.0 & 0.86 \\ 85.0 & 0.81 \\ 83.0 & 0.71 \end{matrix} \right\}$						
3 (4)	5.9	5.7	5.7	$\left\{ \begin{matrix} 86.5 & 0.88 \\ 87.0 & 0.83 \\ 86.5 & 0.75 \end{matrix} \right\}$						
4 (5.5)	7.6	7.2	7.2	$\left\{ \begin{matrix} 88.0 & 0.91 \\ 89.0 & 0.89 \\ 89.0 & 0.85 \end{matrix} \right\}$						
5.5 (7.5)	10.5	10.0	10.0	$\left\{ \begin{matrix} 89.5 & 0.89 \\ 89.5 & 0.85 \\ 88.0 & 0.73 \end{matrix} \right\}$						
7.5 (10)	14.0	13.3	13.3	$\left\{ \begin{matrix} 89.5 & 0.91 \\ 90.0 & 0.89 \\ 89.0 & 0.82 \end{matrix} \right\}$						
11 (15)	20.7	19.7	19.7	$\left\{ \begin{matrix} 90.5 & 0.89 \\ 90.8 & 0.86 \\ 89.7 & 0.79 \end{matrix} \right\}$						

شکل ۴۲- ب) برگه ی مشخصات فنی چند نمونه موتور القایی

### ۱۹- روشهای راهاندازی موتورهای القایی

با توجه به تنوع بار (انواع پمپ ها، کمپرسورها، بالابرها، نوارهای نقاله، همزن ها و...) موتورهای القایی و میزان بار آنها در شروع راهاندازی، همچنین نوع و یا شکل قفس رتور جریان راهاندازی در این نوع موتورها نسبتا زیاد و حدود ۵ تا ۸ برابر جریان نامی آنها است. بنابراین بررسی روشهای راهاندازی از اهمیت ویژه برخوردار می باشد. در زمان راهاندازی موتور، دو موضوع باید ملاحظه شود:

الف) نسبت گشتاور راهاندازی به گشتاور نامی ( $\frac{T_s}{T_n}$ ) این نسبت نشان می دهد که موتور القایی برای

### خود را بیازمایید



- منظور از جریان رتور قفل شده در موتور القایی چیست؟
- در یک موتور القایی جریان راهاندازی ۲۴ آمپر و جریان نامی ۴/۸ آمپر است. جریان رتور قفل شده چقدر است؟
- کاربرد منحنی زمان تحمل سیم پیچ استاتور بر حسب جریان رتور قفل شده را شرح دهید.

موتورهای القایی)

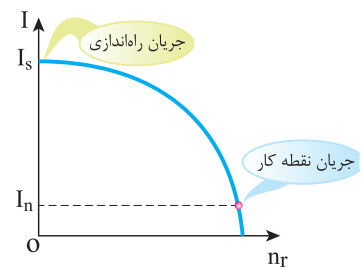
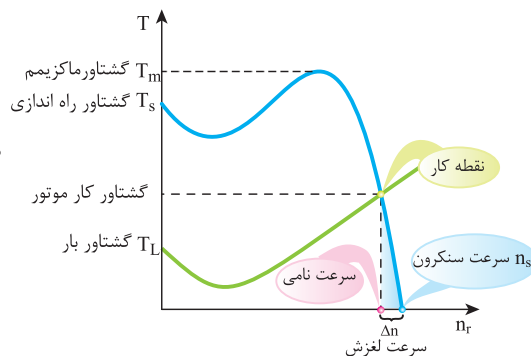
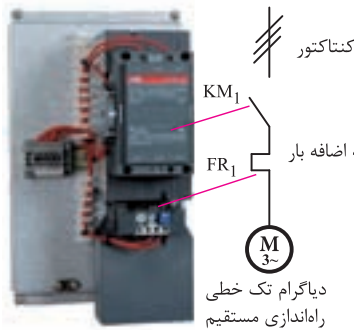
- روش راه‌اندازی رتوری (قابل کاربرد در موتورهای القایی رتور سیم‌پیچی)

انواع روشهای راه‌اندازی استاتوری عبارتند از:

- راه‌اندازی مستقیم (DOL) Direct On Line
- راه‌اندازی ستاره-مثلث (Star Delta) (0YD)
- راه‌اندازی با اتو ترانسفور ماتور
- راه‌اندازی نرم ( با تجهیزات الکترونیک قدرت) Soft Starter

### ۱۹-۱- راه‌اندازی مستقیم DOL

این روش ساده‌ترین راه برای راه‌اندازی موتور القایی و در عین حال به دلیل مقرون به صرفه بودن رایج‌ترین روش می‌باشد. در این روش تنها ( از یک کلید قطع و وصل (کنتاکتور) مطابق شکل (۴۳) استفاده می‌شود.



شکل ۴۳- مدار قدرت و نمودارهای مربوط به راه‌اندازی مستقیم DOL

بعلاوه در این روش گشتاور راه‌اندازی موتور بسیار زیاد است که در صورت اختلاف خیلی زیاد با گشتاور بار در زمان راه‌اندازی، نیروی بیشتری به اتصالات مکانیکی موتور و تجهیزات متصل به آن وارد می‌شود که با گذشت زمان باعث کاهش عمر مکانیکی تجهیزات می‌گردد.

در انتخاب دیگر روشهای راه‌اندازی استاتوری مهمترین هدف، کاهش جریان بالای راه‌اندازی است، زیرا

رسیدن به نقطه کار به چه مدت زمانی احتیاج دارد، هر چه مقدار این نسبت بیشتر باشد موتور شتاب بیشتری گرفته و زودتر به نقطه کار می‌رسد.

ب) نسبت جریان راه‌اندازی به جریان نامی ( $\frac{I_s}{I_n}$ ) مقدار این نسبت هر چه بیشتر باشد یعنی جریان راه‌اندازی بیشتر است. در طی زمان راه‌اندازی به دلیل ازدیاد جریان، شبکه برق، کابل و منبع تغذیه تحت فشار قرار می‌گیرند و لذا دچار افت ولتاژ می‌شوند. بنابراین هر چه نسبت  $\frac{I_s}{I_n}$  کمتر باشد، شرایط راه‌اندازی بهتر است.

با در نظر گرفتن این دو موضوع می‌توان راه‌اندازی موتور القایی را بطور کلی با دو روش انجام داد:

- روش راه‌اندازی استاتوری (قابل کاربرد در کلیه

با اتصال مستقیم موتور به شبکه هیچ تغییری در منحنی مشخص گشتاور-دور شکل (۴۳) ایجاد نمی‌شود. بنابراین از معایب این روش، جریان بالای راه‌اندازی پس از وصل کلید است. هر چند وقتی از این روش استفاده می‌شود، کابل، شبکه برق ( ترانسفور ماتور یا ژنراتور و دیگر تجهیزات متصل به شبکه) باید تحمل عبور جریان بالای راه‌اندازی<sup>۱</sup> ( ۵ تا ۸ برابر جریان نامی) و افت ولتاژ حاصل از این جریان را تا چند ثانیه داشته باشند.

(۱) نسبت جریان راه‌اندازی به جریان نامی موتورهای کوچکتر، بیشتر از موتورهای با قدرت بالا می‌باشد.

تحمل اتصال به ولتاژ خط ( $U_L$ ) را داشته باشد. یعنی در شبکه فشار ضعیف برق ایران بتواند  $V$  ۳۸۰ ولتاژ خط را تحمل نماید. زیرا در اتصال مثلث سیم‌پیچهای هر فاز به ولتاژ خط متصل می‌شوند.

راه‌اندازی هر موتور القایی به صورت ستاره-مثلث امکان پذیر نیست.

در راه‌اندازی به صورت ستاره-مثلث ابتدا برای کاهش جریان راه‌اندازی، موتور را با اتصال ستاره به برق متصل می‌کنند سپس بعد از عبور جریان اولیه راه‌اندازی که در اتصال ستاره  $\frac{1}{3}$  جریان راه‌اندازی اصلی است، اتصال سیم‌پیچها را به مثلث تبدیل می‌نمایند. زمان راه‌اندازی در این روش گاهی به ۱۵ ثانیه می‌رسد. در صورتی که عمل تغییر اتصال به موقع انجام نشود، ممکن است موتور در زیر بار بماند. زیرا توان حالت مثلث ۳ برابر توان در حالت ستاره است و موتور برای غلبه بر نیروی مقاوم بار به حالت مثلث احتیاج دارد. به همین خاطر برای تغییر اتصال این روش راه‌اندازی در مدار فرمان از تایمر استفاده می‌شود.

با این روش راه‌اندازی، جریان و گشتاور راه‌اندازی به حدود ۳۰٪ جریان راه‌اندازی حالت مستقیم (DOL) می‌رسد. شکل (۴۴) مدار قدرت و نمودارهای مربوط به راه‌اندازی ستاره-مثلث را نشان می‌دهد. از معایب (راه‌اندازی ستاره-مثلث) می‌توان به موارد زیر اشاره کرد:

- استفاده از سه کلید قطع و وصل (کنتاکتور) بجای یک کلید در راه‌اندازی مستقیم DOL
- بالا رفتن هزینه کابل و کابل کشی ( زیرا باید سر و ته، کلافهای سه فاز موتور به تابلو منتقل شوند)
- کاهش گشتاور راه‌اندازی که باید پیش از انتخاب این روش از بالاتر بودن آن نسبت به گشتاور

جریان راه‌اندازی موتور القایی در روش اتصال مستقیم (DOL) زیاد است. ساده‌ترین راه برای کاهش جریان راه‌اندازی، کم کردن ولتاژ ورودی در زمان راه‌اندازی می‌باشد. در بخشهای قبل تأثیر تغییر ولتاژ برگشتاور موتور القایی بحث گردید. با توجه به شکل (۳۳) باید توجه داشت که کاهش ولتاژ استاتور در زمان راه‌اندازی، علاوه بر کاهش جریان راه‌اندازی موتور، باعث کاهش گشتاور راه‌اندازی نیز می‌شود. بنابراین نمی‌توان بدون مطالعه بار متصل به موتور ولتاژ ورودی موتور را کاهش داد.

برای کاهش ولتاژ استاتور شیوه‌های مختلفی وجود دارد که هر یک دارای مزایا و معایب خاص خود می‌باشند. که در ذیل معرفی شده است.

- قرار دادن مقاومت پر قدرت در مسیر جریان موتور (این روش به دلیل کاهش راندمان موتور و اتلاف انرژی منسوخ شده است)
- روش ستاره-مثلث
- استفاده از اتوترانسفورماتور
- استفاده از راه‌انداز نرم

### ۱۹-۲- راه‌اندازی ستاره - مثلث

مهمترین مشکل راه‌اندازی مستقیم (DOL)، عبور جریان زیاد در زمان راه‌اندازی است. برای حل این مشکل می‌توان از راه‌اندازی به صورت ستاره-مثلث بهره برد.

روابط این دو نوع اتصال در درس مدارهای الکتریکی آورده شده است.

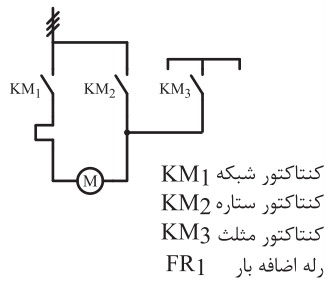
لیکن استفاده از آن روابط و کاربرد عملی آن در اینجا حائز اهمیت است.

لازم به توضیح است که فقط موتورهایی را می‌توان با این روش راه‌اندازی نمود که سیم‌پیچ هر فاز آنها



راهاندازی بار اطمینان حاصل کرد.

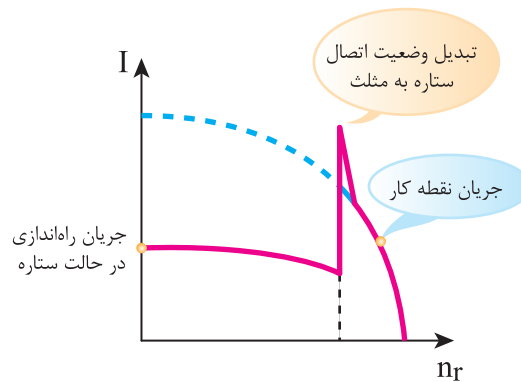
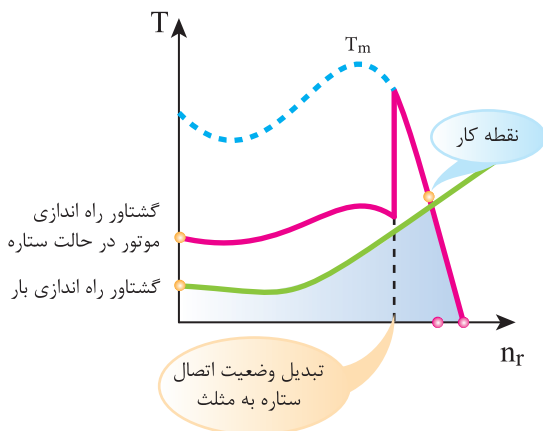
● مدار کنترل پیچیده‌تر نسبت به راهاندازی مستقیم DOL



### توجه



بدلیل ایجاد تلفات هارمونیکی<sup>۱</sup> در اتصال مثلث توصیه می‌شود موتورهای با توان بالا را با اتصال مثلث به برق متصل نکنند.

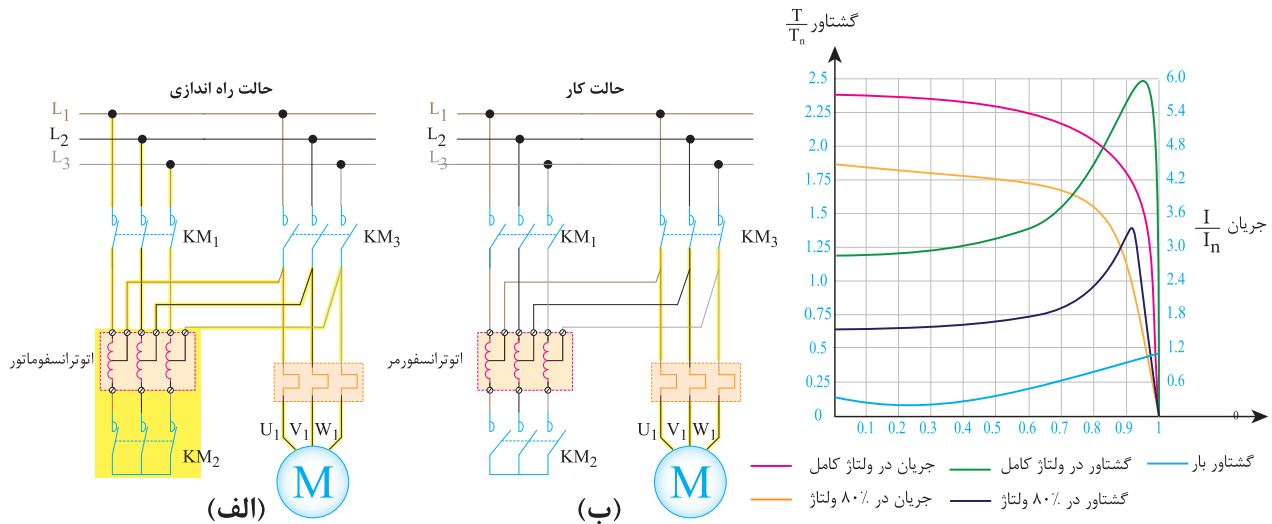


شکل ۴۴- مدار قدرت و نمودارهای مربوط به راهاندازی ستاره- مثلث

متناسب با راهاندازی موتور را در اختیار موتور قرار می‌دهد. لذا جریان راهاندازی کنترل شده و در ادامه با عبور از مرحله راهاندازی، مدار کنترل عمل تغییر اتصال را انجام می‌دهد و ولتاژ شبکه به طور کامل به موتور می‌رسد. این روش به سه کلید قطع و وصل (کنتاکتور) و یک اتو ترانسفورماتور متناسب با توان موتور احتیاج دارد. در راهاندازی موتورهای توان زیاد که امکان راهاندازی آنها بصورت ستاره - مثلث وجود ندارد، از این روش می‌توان استفاده نمود.

### ۱۹-۳- راهاندازی با اتو ترانسفورماتور

در شکل (۴۵) راهاندازی موتور سه فاز القایی به کمک اتو ترانسفورماتور نشان داده شده است. در این روش برای کم کردن جریان راهاندازی از کاهش ولتاژ به کمک اتو ترانسفورماتور استفاده می‌شود. اتو ترانسفورماتورهای راهانداز موتور القایی مطابق شکل (۴۵) دارای دو سر خروجی هستند. که در این نمونه ولتاژ برای راهاندازی در ۸۰٪ درصد ولتاژ نامی تامین شده است. در شروع راهاندازی، سر وسط اتو ترانسفورماتور، ولتاژی



شکل ۴۵- مدار قدرت راه اندازی موتور القایی توسط اتوترانسفورماتور و اثر کاهش جریان راه اندازی با استفاده از اتوترانسفورماتور در منحنی گشتاور- دور الف) حالت راه اندازی ب) حالت کار

افزایش ولتاژ ورودی موتور به صورت تدریجی تا ولتاژ نامی ادامه می‌یابد. در نتیجه گشتاور خروجی موتور نیز تدریجی اضافه می‌شود. بدین ترتیب از ایجاد ضربه (شوک) های مکانیکی در زمان راه اندازی جلوگیری می‌گردد.

یعنی در زمان راه اندازی مقدار گشتاور به اندازه‌ای است که تنها بر نیروی اصطکاک و ایستایی موتور غلبه می‌کند. به همین خاطر به این روش راه اندازی، راه اندازی نرم می‌گویند.

در این روش جریان راه اندازی، حدوداً بین ۲ تا ۵ برابر جریان نامی می‌باشد.

یکی از مزایای این روش امکان تنظیم دقیق گشتاور مورد نیاز در هر لحظه است که هزینه‌های تعمیر و نگهداری تجهیزات مکانیکی را کاهش می‌دهد.

کلیه دستگاههای راه انداز نرم (Soft Starter) دارای سیستم توقف نرم (Soft-Stop) نیز می‌باشند.

از آنجا که اینرسی یا لختی یک جسم متحرک پس از فرمان خاموشی موتور می‌تواند باعث ادامه حرکت شود لذا ممکن است باعث ایجاد آسیب در تجهیزات

۱۹-۴- راه اندازی با تجهیزات الکترونیک قدرت- راه اندازی نرم

یکی دیگر از روشهای مفید راه اندازی، استفاده از روش راه اندازی نرم<sup>۱</sup> می‌باشد که در حال حاضر بسیار پر کاربرد است. این تجهیز ساختار متفاوتی نسبت به دیگر روش های راه اندازی دارد.

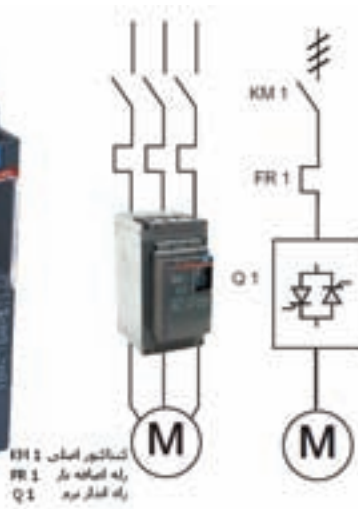
یک نمونه راه انداز نرم در شکل (۴۶) نشان داده شده است.

در داخل این وسیله از تجهیزات الکترونیک قدرت نظیر ترایستورها و مدارهای کنترل استفاده شده است. وظیفه المانهای الکترونیک قدرت و مدارات کنترلی، تنظیم ولتاژ مناسب جهت حرکت درآوردن موتور می‌باشد، بطوری که در زمان راه اندازی مشکلی برای موتور و شبکه برق ایجاد نشود.

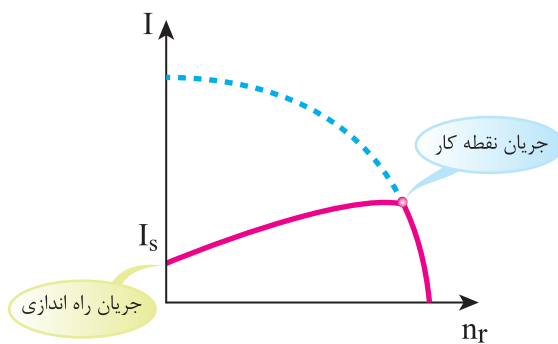
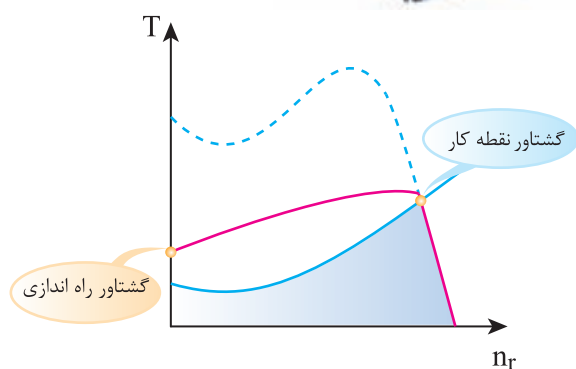
در این روش ابتدا موتور با ولتاژ کم راه اندازی می‌شود سپس بطور هم‌زمان جریان موتور نیز توسط المانهای الکترونیک قدرت کنترل گردیده و افزایش ولتاژ به گونه ای است که جریان راه اندازی به آرامی به جریان نامی برسد.

مکانیکی موتور می‌شود. شاید تنها عیب آن گرانتر بودن آن نسبت به دیگر روش‌های راه‌اندازی است که با افزایش تولید و فراگیر شدن تجهیزات الکترونیک قدرت به نظر می‌رسد در آینده نزدیک قیمت آن بطور قابل توجهی کاهش یابد.

مکانیکی متصل شده گردد. به همین خاطر کارشناسان مکانیک ترجیح می‌دهند که فرمان ایستادن موتور نیز بصورت نرم صورت گیرد تا در زمان ایستادن نیز تنش‌های مکانیکی به حداقل ممکن برسد. هر چند این خصوصیت از نظر کارشناسان برق بی‌اهمیت است. استفاده از راه‌انداز نرم باعث افزایش طول عمر



گشتاور ایستادن KM1  
راه ایستاده FR1  
راه انداز نرم Q1



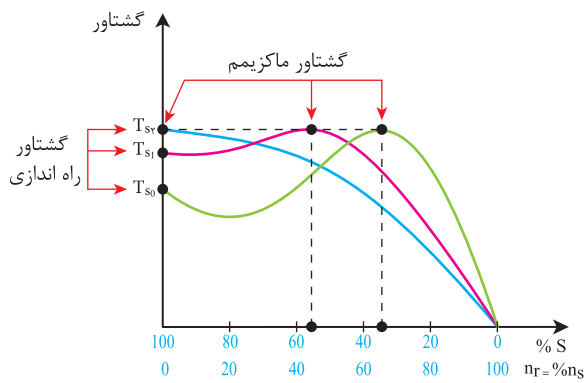
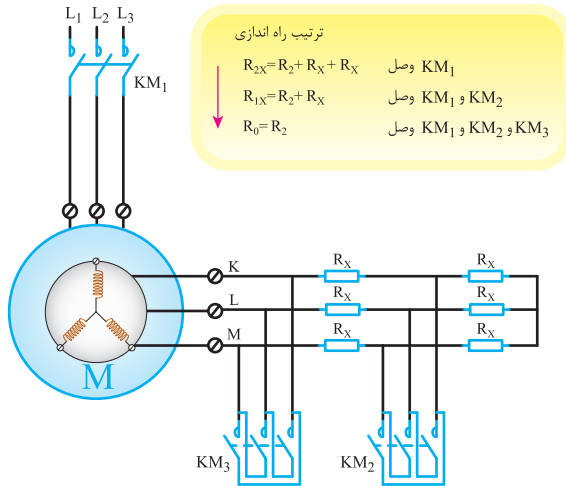
شکل ۴۶- مدار راه‌اندازی نرم موتورهای القایی (بالا) - نمودار جریان راه‌اندازی نرم (سمت راست) و گشتاور - دور موتور القایی با راه‌انداز نرم (سمت چپ)

مقاومت اهمی مدار رتور را افزایش می‌دهند. در واقع افزایش مقاومت اهمی مدار رتور باعث افزایش امپدانس مدار رتور و به دنبال آن کاهش جریان و افزایش ضریب قدرت مدار رتور می‌شود. از طرفی با کاهش جریان مدار رتور میدان مغناطیسی حاصل از آن ضعیف‌تر می‌گردد

### ۱۹-۵- روش راه‌اندازی رتوری

با توجه به آنکه تنها در موتور رتور سیم پیچی امکان دسترسی به مدار رتور وجود دارد، این روش راه‌اندازی فقط در این موتورها قابل استفاده است. برای کاهش جریان راه‌اندازی موتور در این روش،

مقاومت‌های سه فاز خارج از موتور (همان  $R_x$ ) از طریق حلقه‌های لغزان می‌توانند باعث افزایش مقدار مقاومت مدار رتور ( $R_r$ )، افزایش امپدانس مدار رتور ( $Z_r$ )، افزایش ضریب قدرت مدار رتور ( $\cos\phi_r$ ) شوند.



شکل ۴۷- مدار راه‌اندازی موتور القایی به روش تغییر مقاومت رتور (شکل بالا) و اثر تغییر مقاومت مدار رتور بر منحنی گشتاور - دور (شکل پایین)

البته باید توجه داشت که بخشی از انرژی الکتریکی در مقاومت اضافه شده به مدار رتور به حرارت تبدیل و تلف می‌شود. امروزه می‌توان با کمک المانهای الکترونیک قدرت بجای تغییر مقاومت مدار رتور، ولتاژ مدار رتور را تغییر داد و بدین ترتیب از تلفات انرژی در این بخش جلوگیری نمود.

شکل (۴۸)، منحنی گشتاور راه‌اندازی موتور القایی

بطوریکه مدار رتور به القاگر ضعیفتری نیاز داشته و در نتیجه باعث افزایش ضریب قدرت کلی موتور و کاهش جریان استاتور می‌شود.

یکی از مزیت‌های این روش راه‌اندازی، افزایش گشتاور راه‌اندازی همراه با کاهش جریان راه‌اندازی است. اندازه گشتاور راه‌اندازی به مقدار مقاومت اضافه شده به مدار رتور ( $R_x$ ) وابسته است.

پیش از این گفته شد که لغزش موتور القایی در گشتاور ماکزیمم از رابطه  $S_m = \frac{R_r}{X_r}$  بدست می‌آید.

حالا با توجه به رابطه فوق برای یافتن گشتاور ماکزیمم کفایت در رابطه گشتاور (۳-۱۹):

$$T = KE_r^2 \frac{SR_r}{R_r^2 + (SX_r)^2}$$

رابطه‌ی  $S_m = \frac{R_r}{X_r}$  جایگزین شود، در اینصورت خواهیم داشت:

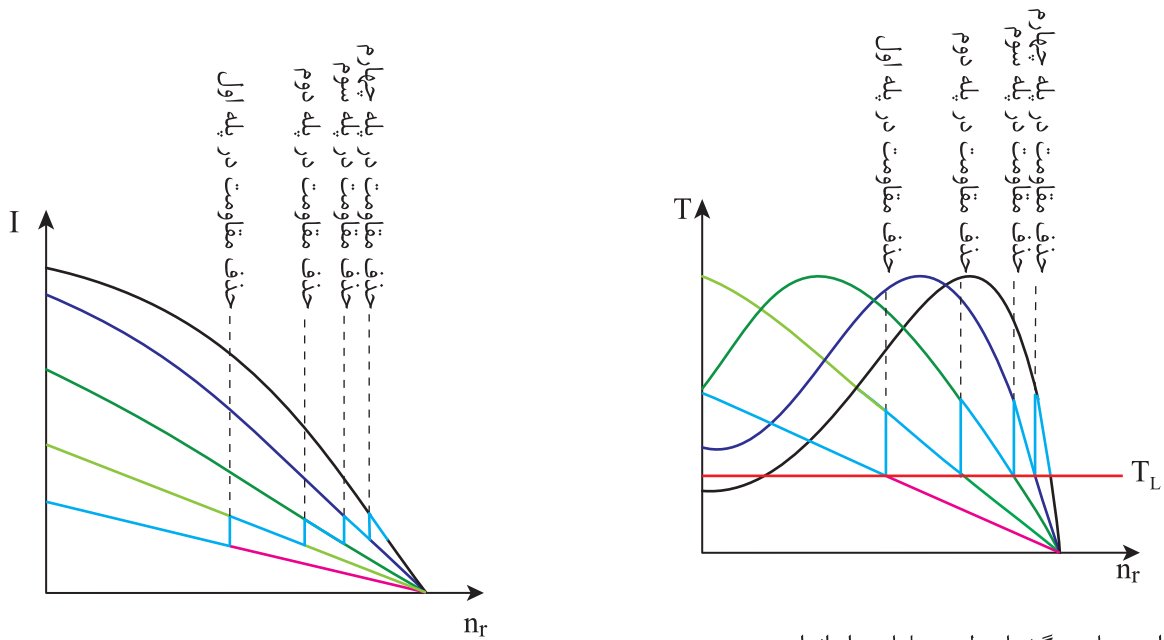
$$T_m = KE_r^2 \frac{\frac{R_r}{X_r} \times R_r}{R_r^2 + \left(\frac{R_r}{X_r} \times X_r\right)^2} \Rightarrow T_m = KE_r^2 \frac{R_r^2}{2R_r^2 X_r}$$

$$T_m = KE_r^2 \frac{1}{2X_r} \quad (3-21)$$

در رابطه (۳-۲۱) پیداست که گشتاور ماکزیمم موتور القایی به مقاومت اهمی مدار رتور وابسته نیست ولی با توجه به رابطه  $S_m = \frac{R_r}{X_r}$  مقدار مقاومت اهمی مدار رتور می‌تواند مقدار لغزش مربوط به گشتاور ماکزیمم را تغییر دهد. از عبارت فوق می‌توان نتیجه گرفت که افزایش مقاومت مدار رتور باعث جابه‌جا شدن مختصات گشتاور ماکزیمم، در نمودار گشتاور- دور می‌شود و آن را به مختصات لحظه راه‌اندازی می‌تواند نزدیک تر کند این موضوع در شکل (۴۷) نشان داده شده است.

کردن تدریجی مقاومت‌های راه‌انداز آن جریان راه‌اندازی را تا نقطه‌ی کار مهار نموده است.

رتور سیم پیچی را نشان می‌دهد. این موتور توسط چهار پله مقاومت رتور مفروض می‌باشد و با خارج



نمودار جریان و گشتاور طی عملیات راه‌اندازی

### شکل ۴۸- راه‌انداز چهار پله ای موتور القایی رتور سیم پیچی و نمایش چگونگی مهار جریان راه‌اندازی

مهمترین کاربرد موتور القایی رتور سیم‌پیچی در مواردی است که بار مکانیکی به گشتاور راه‌اندازی زیاد و قطع و وصل پی در پی موتور احتیاج داشته باشد. البته قیمت این موتورها و هزینه تعمیر و نگهداری آن در مقایسه با موتور القایی رتور قفسی زیاد است همچنین به دلیل اتصال جاروبک و احتمال ایجاد جرقه نمی‌توان از آن در هر مکانی استفاده نمود.

۳) معایب استفاده از روش راه‌اندازی مستقیم چیست؟

۴) در روش‌های راه‌اندازی استاتوری ساده ترین راه کاهش جریان راه‌اندازی چیست؟

۵) روش راه‌اندازی ستاره-مثلث برای کدام یک از موتورهای القایی قابل اجرا می باشد

۶) اگر در روش راه‌اندازی ستاره- مثلث فاصله زمانی بین اتصال ستاره و مثلث بیش از حد باشد

چه اتفاقی می افتد؟ چرا؟

۷) کاربرد روش راه‌اندازی با اتو ترانسفور ماتور در کجاست؟

۸) روش راه‌اندازی نرم چه مزیت‌هایی نسبت به دیگر روش‌های استاتوری دارد؟

### خود را بیازمایید



۱) روش‌های راه‌اندازی موتورهای القایی را نام ببرید.

۲) برداشت شما از نسبت گشتاور راه‌اندازی به گشتاور نامی چیست؟

نمای ظاهری یک نمونه از مبدل‌های فرکانسی را نشان می‌دهد. مبدل فرکانسی را  $VSD^1$  یا VFD نیز می‌گویند.



شکل ۴۹- نمای ظاهری یک نمونه از مبدل فرکانسی کنترل کننده سرعت موتور القایی

هر مبدل فرکانسی دارای دو بخش می‌باشد. ابتدا ولتاژ AC (۵۰ یا ۶۰ هرتز) در این دستگاه به ولتاژ DC تبدیل می‌شود سپس ولتاژ DC را به ولتاژ AC، با فرکانس قابل کنترل معمولاً بین  $25 \sim 0 \text{ Hz}$  تبدیل می‌کند.

نکته ی قابل توجه اینکه، تغییر فرکانس علاوه بر تغییر سرعت سنکرون بر روی ولتاژ القاء شده رتور و همچنین سایر کمیت‌های مغناطیسی موتور و گشتاور نیز اثر می‌گذارد.

مشخصه گشتاور - دور موتور القایی در فرکانسهای مختلف در شکل (۵۰) نشان داده شده است. با توجه به شکل (۵۰) ملاحظه می‌شود که با افزایش فرکانس، گشتاور موتور مرتب کاهش یافته و با کاهش فرکانس، گشتاور موتور افزایش می‌یابد. این موضوع بسیار با اهمیت است. زیرا با افزایش بیش از حد فرکانس ممکن است گشتاور موتور از گشتاور بار کمتر شود و موتور

(۹) روش راه‌اندازی رتوری فقط در موتورهای القایی ..... قابل اجرا می‌باشد.

(۱۰) افزایش مقاومت رتور چه اثری بر گشتاور ماکزیمم و لغزش نظیر گشتاور ماکزیمم دارد؟

(۱۱) مهمترین کاربرد موتور القایی با رتور سیم پیچی شده در چه نوع بارهایی می‌باشد؟

### ۲۰- تغییر سرعت موتورهای القایی

گاهی در صنایع مختلف لازم است، سرعت موتور قابل کنترل باشد در گذشته یکی از ضعف‌های موتور القایی را دشواری تنظیم سرعت آن و تنها برتری موتورهای DC را کنترل پذیری آسان سرعت آن می‌دانستند. در حال حاضر با رشد صنعت الکترونیک و توسعه تجهیزات الکترونیک قدرت، کنترل سرعت موتورهای القایی به سهولت امکان پذیر شده است.

بطور کلی برای تغییر سرعت موتورهای القایی روشهای زیر بکار گرفته می‌شود.

تغییر سرعت میدان دوار ( $n_s$ ) با:

- روش کنترل هم‌زمان فرکانس و ولتاژ
- تغییر قطب‌های سیم‌بندی
- تغییر مقدار لغزش (S) با :
- تغییر ولتاژ
- تغییر مقاومت مدار رتور (مخصوص موتورهای رتور سیم‌پیچی)

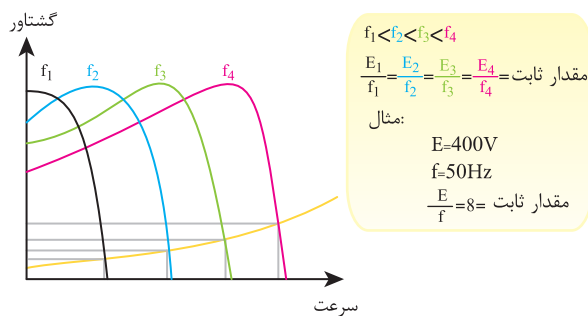
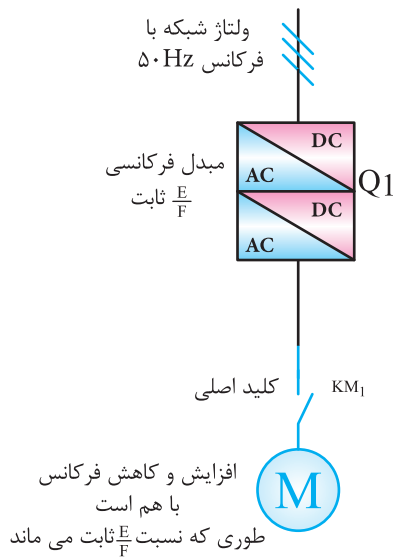
### ۲۰-۱- کنترل هم‌زمان فرکانس و ولتاژ

با توجه به رابطه (۲-۳) می‌توان با تغییر فرکانس، سرعت میدان دوار را تغییر داد. اما لازمی استفاده از این روش داشتن یک مبدل فرکانس است. شکل (۴۹)

ایجاد گشتاور در موتور القایی می‌گردد لذا تغییرات شار مغناطیسی به تغییر گشتاور مفید موتور می‌انجامد. بنابراین برای تثبیت مقدار شار مغناطیسی لازم است بطور هم‌زمان ولتاژ و فرکانس با یک نسبت تغییر کنند زیرا با توجه به رابطه (۳-۲۳) داریم:

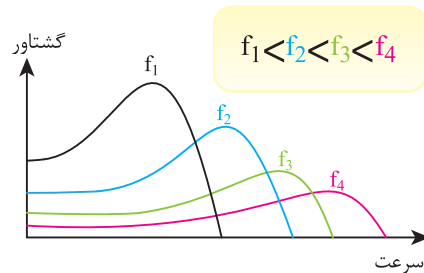
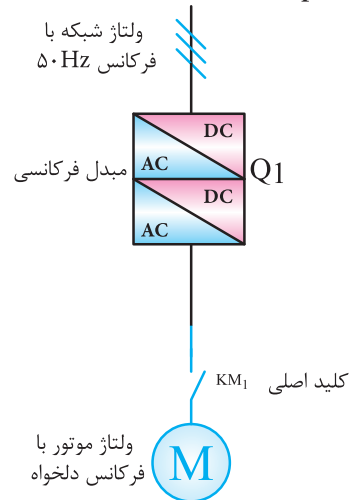
$$\frac{E}{f} = \frac{4}{44} N \phi \quad (3-24)$$

در شکل (۵۱) شمای تک خطی راه‌اندازی و کنترل دور موتور القایی به وسیله یک مبدل ولتاژ-فرکانس نشان داده شده است.



شکل ۵۱- شمای تک خطی اتصال مبدل فرکانس / ولتاژ به موتور القایی (شکل بالا) اثر تغییر فرکانس و ولتاژ

زیر بار بماند. از طرفی با کاهش فرکانس موتور، هسته ماشین به ناحیه ی اشباع مغناطیسی وارد می‌شود ، لذا برای جلوگیری از سوختن سیم پیچ ماشین در هر دو حالت باید بطور هم‌زمان ولتاژ و فرکانس تغییر نماید، بطوری که نسبت  $\frac{E}{F}$  ثابت بماند.



شکل ۵۰- شمای تک خطی اتصال مبدل فرکانسی به موتور القایی (شکل بالا) اثر تغییر فرکانس بر گشتاور و سرعت (شکل پایین)

در فصل اول بیان گردید که ولتاژ القایی در یک سیم‌پیچ از رابطه (۳-۲۲) بدست می‌آید.

$$E = \frac{4}{44} N B A f \quad (3-22)$$

به عبارتی

$$E = \frac{4}{44} N \phi f \quad (3-23)$$

در صورتی که فرکانس به تنهایی افزایش یا کاهش یابد، برای برقراری رابطه (۳-۲۳) باید شار فاصله هوایی کاهش یا افزایش یابد. و از آنجا که تقابل دو میدان باعث

**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**

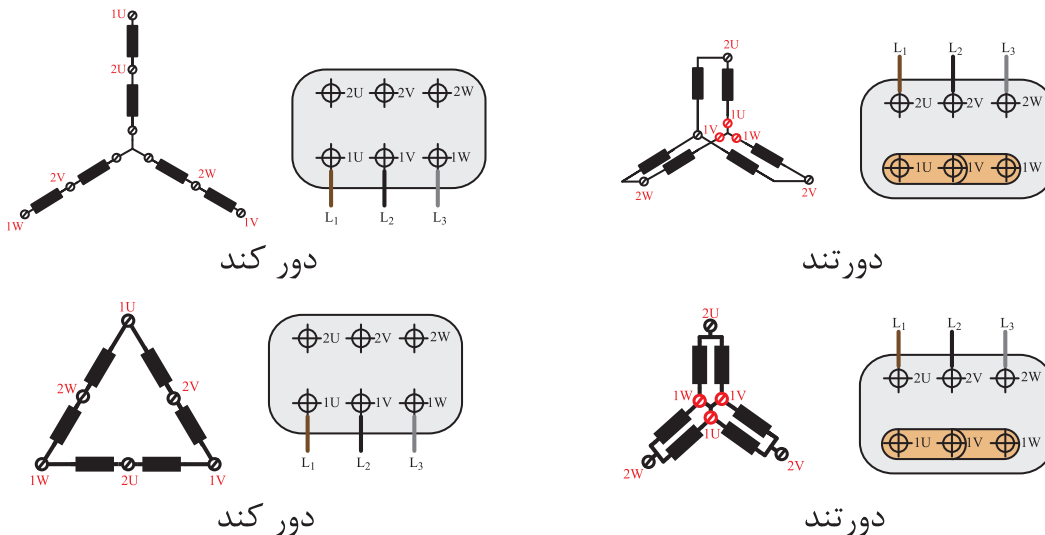
در موتورهای القایی روشی برای سیم پیچی وجود دارد که به اتصال دالاندر معروف است. در اتصال سیم پیچ های موتور دالاندر می‌توان تعداد قطبها را با تغییر محل اتصال برق به موتور نصف و یا دو برابر نمود. بنابراین سرعت موتورهای دالاندر به نسبت ۱ به ۲ می‌باشد. انتخاب نوع اتصالات داخلی موتور دالاندر باعث

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

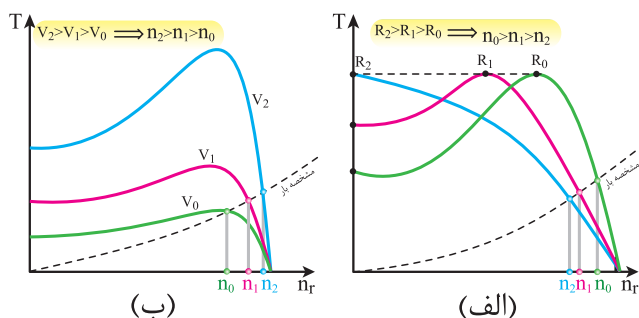


از این نمونه موتور در قدرتهای کمتر از ۲۰ KW در صنعت استفاده می‌شود. البته مدل تک فاز این نوع موتور در کولرهای آبی استفاده می‌شود.

### 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

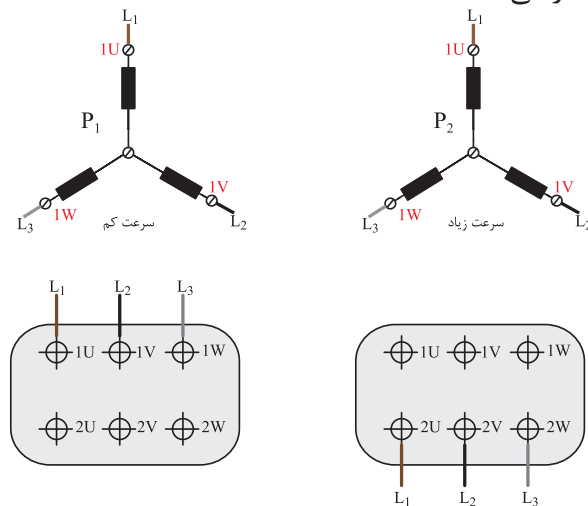
تغییر توان و گشتاور موتور در سرعت تند و یا کند می‌شود. به همین خاطر توان و گشتاور موتورهای دالاندر در اتصالات مختلف در برگی مشخصات فنی موتور توسط سازنده ارائه می‌گردد.

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

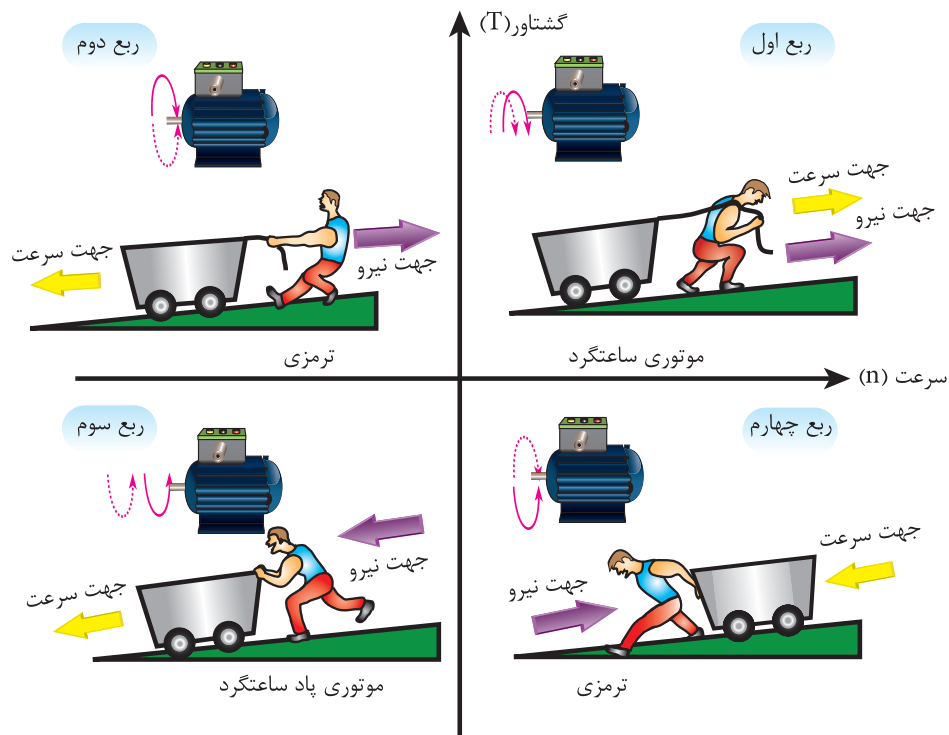
### خود را بیازمایید



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؟

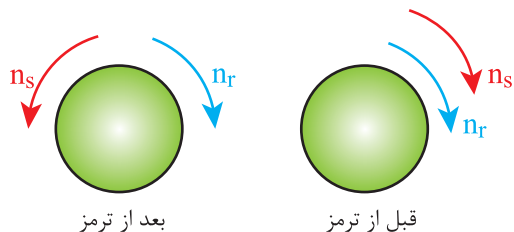
۳) مهمترین عیب موتور چند سرعتی با سیم پیچ مجزا را بنویسید.



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.

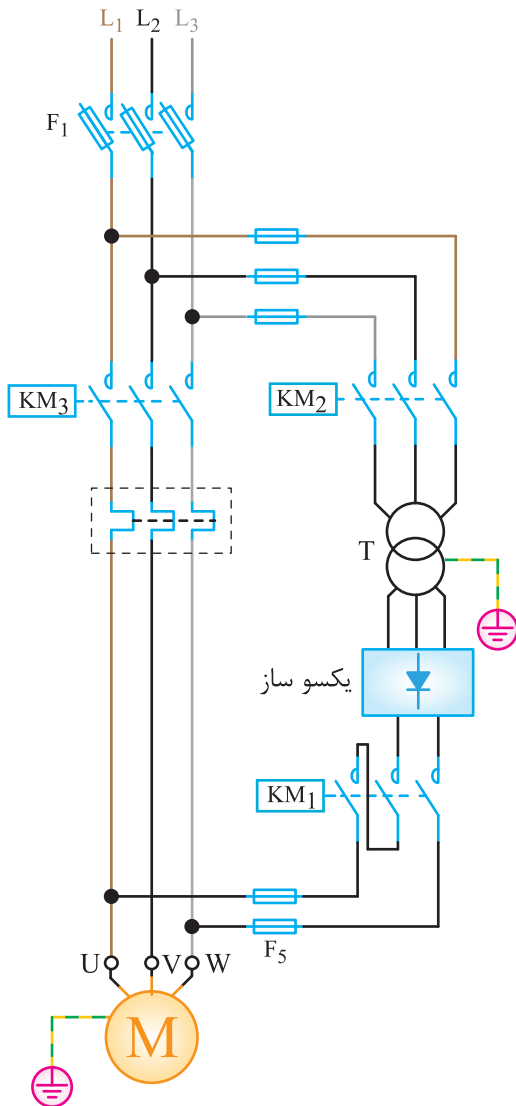
اکثر روشهای ترمزی، انرژی جنبشی رتور را به حرارت تبدیل می‌کنند اما در روش برگرداندن انرژی به شبکه برق، حرارت داخلی موتور افزایش نمی‌یابد و در نتیجه عمر کاری موتور طولانی‌تر می‌شود.

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 می‌شوند و بلافاصله به یک منبع ولتاژ مستقیم (DC) وصل می‌گردند. این روش را ترمز با جریان مستقیم موتور القایی می‌گویند.



شکل ۵۷- ترمز با جریان مستقیم موتور القایی

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

همانطور که در شکل (۵۷) ملاحظه می‌گردد کلید

با توجه به تعریف لغزش، مطابق شکل (۵۶) و به دلیل آنکه  $n_r$  و  $n_s$  خلاف جهت یکدیگر هستند، می‌توان 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 می‌گیرد. 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 راه‌اندازی بیشتر می‌شود. 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 پیش‌بینی شود.

نکته ۳



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

(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 می‌باشند. 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.

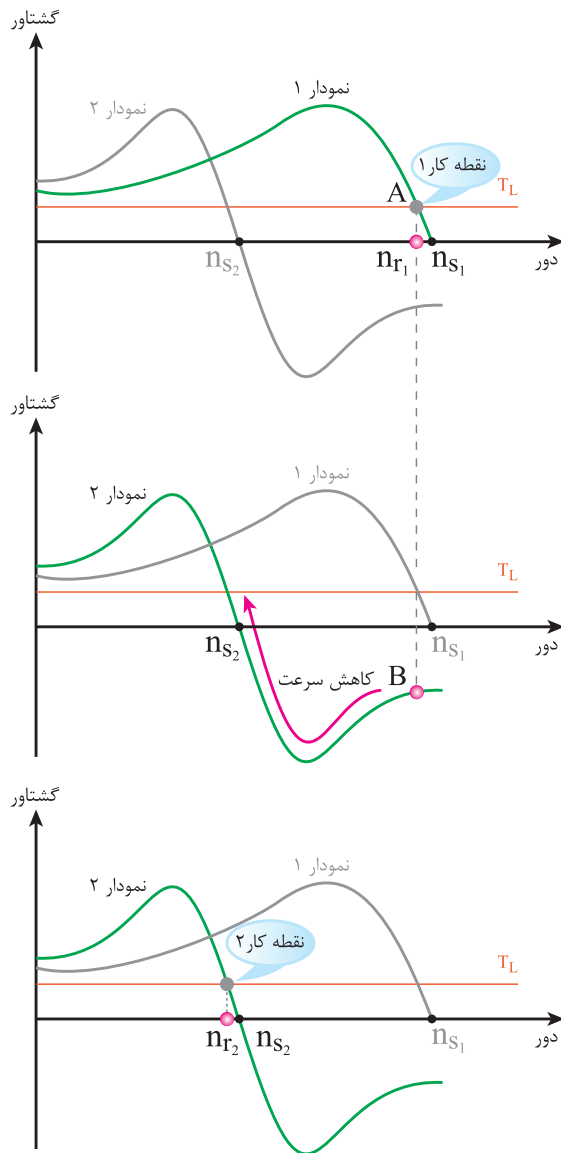
فاصله بین نقطه  $B$  تا نقطه  $B$  کار (۲) ناحیه مولدی ماشین در دور کند می‌باشد ولی چون تداوم نیروی مکانیکی مانند مولدها روی محور ماشین وجود ندارد، سرعت محور سریعاً رو به کاهش می‌گذارد. تا سرعت آن روی نقطه  $B$  کار (۲) تثبیت شود.

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.

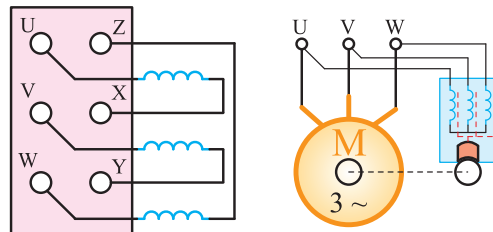


شکل ۵۸- تشریح عملکرد ترمز مولدی در موتور دالاندر

## 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.

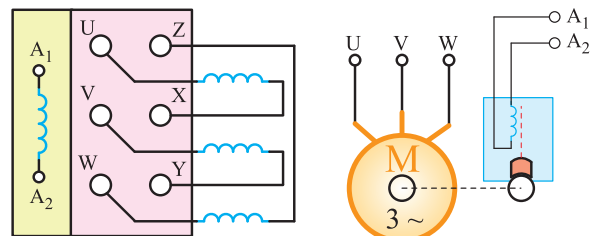
در این روش برای برقرار نمودن بوبین الکترومغناطیسی باید از مدار فرمان استفاده شود. زیرا قفل شدن محور موتور با اعمال جریان الکتریکی به بوبین الکترومغناطیسی مربوط به دیسک صورت می گیرد.

### 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.

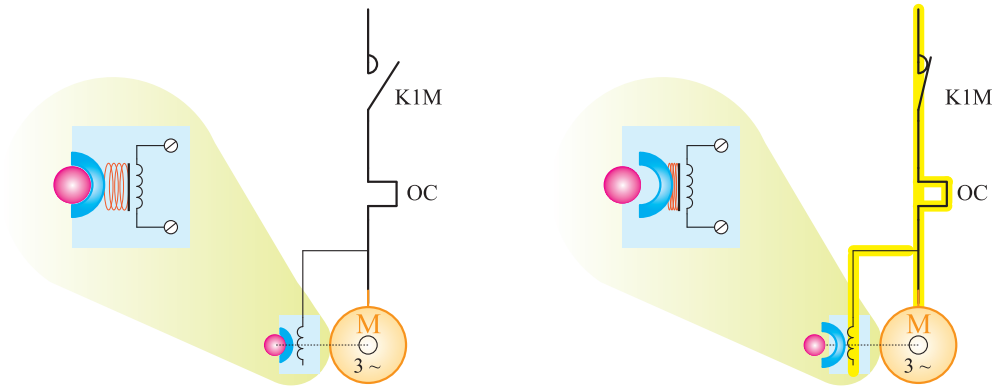
در هر دو روش ترمز الکترو مکانیکی قابل اجرا است.

### نکته ۲

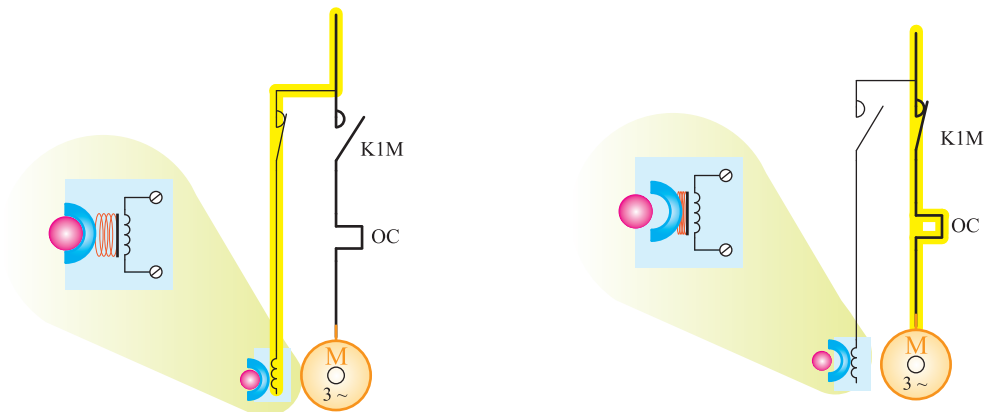


ترمز الکترومکانیکی گزینه ی خوبی جهت ترمز مکمل بارهای ثقلی نظیر آسانسورها و جرثقیل محسوب می شود.

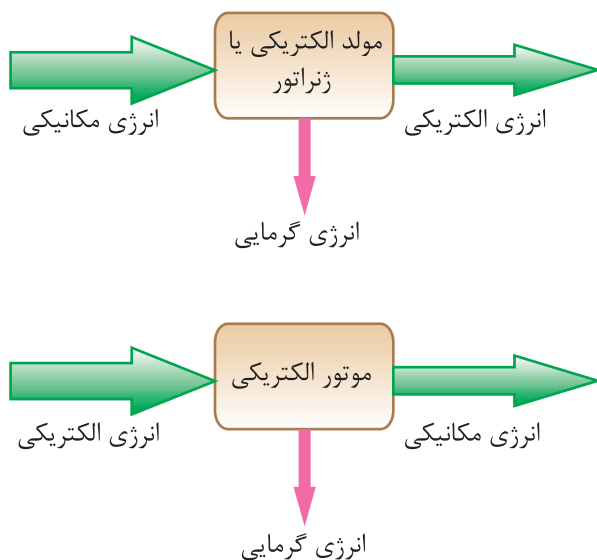
## شکل ۵۹- انواع موتورهای القایی با ترمز الکترومکانیکی



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.

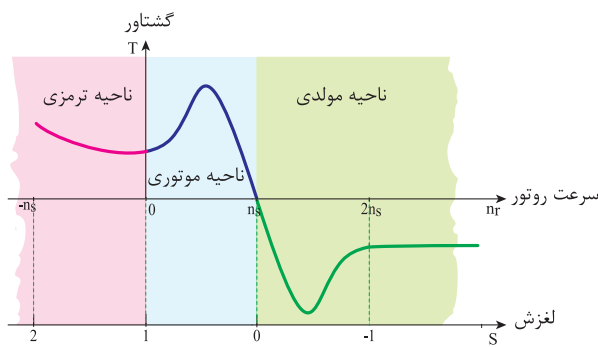
به ماشینی که انرژی مکانیکی را با کمک میدان مغناطیسی به انرژی الکتریکی تبدیل می کند مولد گویند. بنابراین عملکرد مولد دقیقا عکس حالت موتور الکتریکی تعریف می شود. تعاریف مولد و موتور بصورت طرح واره در شکل (۶۲) نشان داده شده است.



## 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.

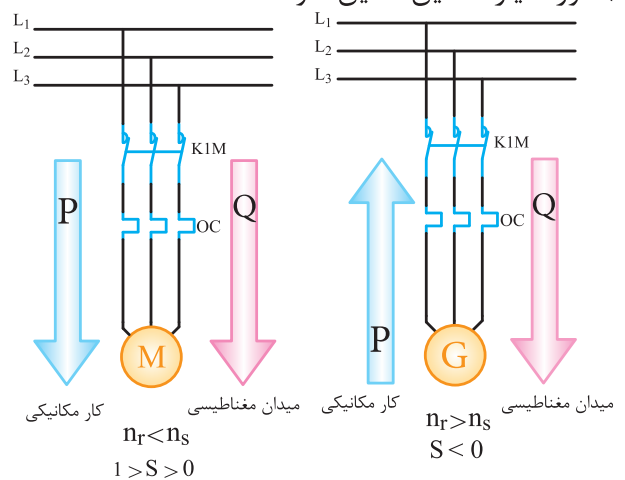
بنابراین مولد القایی، مولدی است که می‌تواند با دور متغییر کار کند بدون آنکه تأثیری روی فرکانس شبکه ایجاد نماید کاربرد این نوع مولدها در

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؟

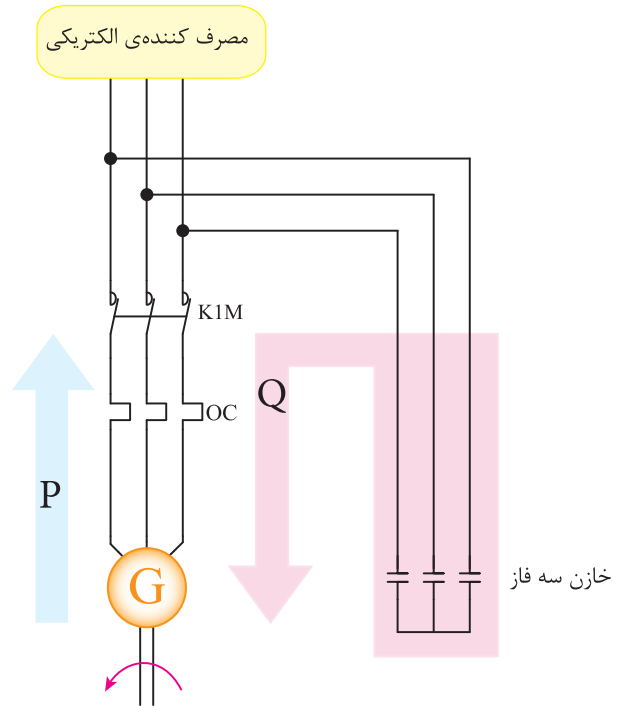
### خود را بیازمایید



- 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.

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

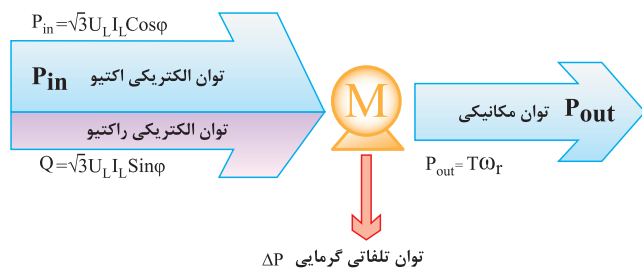
$$\eta = \frac{P_{out}}{\sqrt{3} U_L I_L \cos \phi} \quad (3-30)$$

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

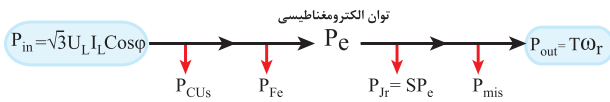
نیز ارائه می گردد.

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.

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

$$P_e = T_e \times \frac{2\pi n_s}{60} \quad (3-38)$$

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)

$$P_e = P_1 - (P_{Cus} + P_{Fe}) \quad (3-39) \quad \text{داریم:}$$

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

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 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:

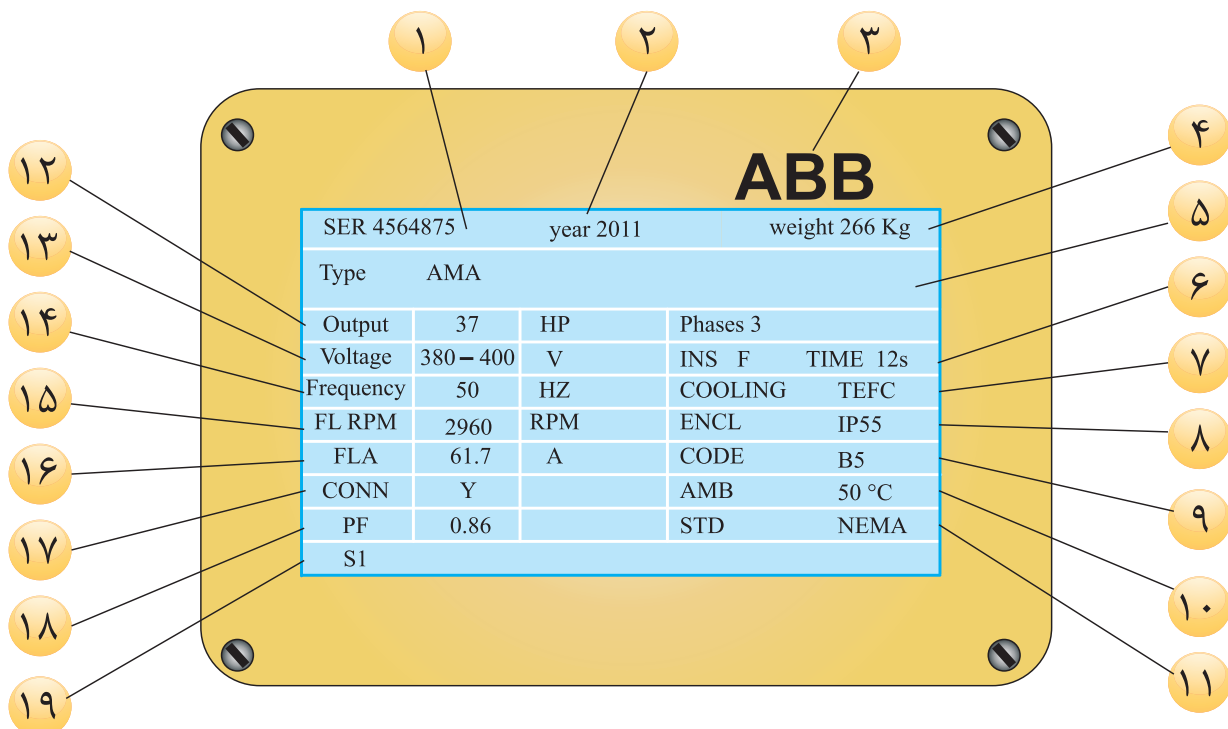
- گشتاور راه اندازی کمتر نسبت به موتور رتور

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 بار	No load current	: 25.0 A
گساور نامی	Rated torque	: 12.2 kgfm
گساور راه اندازی	Locked rotor torque	: 260 %
گساور ماکزیمم	Breakdown torque	: 280 %
کلاس عایقی	Insulation class	: F
زمان تحمل رنور قبل بسدن	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 رنور قفل شده	Locked rotor Power factor	: 0.17
روس استفاده	Duty cycle	: S1
دمای محیط	Ambient temperature	: 50°C
روس خشک سازی	Cooling method	: TEFC
درجه حفاظت در برابر آب و آسایش خارجی	Enclosure	: IP55
حگونگی 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	$\frac{I_b}{I_N}$	$I_b$ A	$T_N$ Nm	$\frac{T_b}{T_N}$	$\frac{T_{max}}{T_N}$		
<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

(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 راه‌اندازی به ترتیب:

$$E_r = 50\text{ V}, R_r = 0.5\Omega, X_r = 2\Omega$$

مطلوب است محاسبه هر یک از کمیت‌های فوق در لغزش ۱۵ درصد

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

الف) در راه‌اندازی

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 می‌افتد؟

(۵) توان الکترومغناطیسی یک موتور القایی  $6400\text{ W}$  و تلفات استاتور  $360\text{ W}$  و راندمان ۸۹ درصد می‌باشد. توانهای ورودی و خروجی موتور را بدست آورید.

(۶) توان دریافتی یک موتور القایی از شبکه  $400\text{ V}$  و  $400\text{ W}$  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  $400\text{ V}$  و  $350\text{ W}$  در بار نامی  $350\text{ W}$  آمپر از شبکه دریافت می‌کند. چنانچه مجموع تلفات  $20\text{ kW}$  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 می‌چرخاند. اگر تلفات ژولی 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

