

موتورهای بدون سنسور

در بررسی روش های مختلف کنترل موتور *BLDC* همواره به اطلاعاتی از موقعیت رتور، سرعت رتور یا گشتاور تولیدی نیاز داریم.

سنسورهایی که موقعیت و سرعت را اندازه میگیرند. گران قیمت هستند و دارای رفتار غیرخطی میباشند که تحلیل سیستم را پیچیدهتر می کنند این سنسورها یکی از منابع نویز، خطا و تأثیر در سیستم هستند، علاوه بر آن محدودیت دمایی دارند و در کاربردهای کمتر از یک 1 وات، توان مصرفی سنسورهای موقعیت، راندمان موتور را کاهش می دهد.

بنابراین با توجه به دلایل ذکر شده، حذف سنسور از دو جنبه اقتصادی و فنی دارای اهمیت است. روش های بدون سنسور به روش هایی گفته می شود که اطلاعات بخش مکانیکی موتور همانند موقعیت رتور، سرعت و یا گشتاور تولیدی از روی سایر اطلاعات مثل ولتاژهای و جریان ها محاسبه شود. امروزه روشهای کنترل بدون سنسور را به دو دسته کلی می توان تقسیم کرد.

1- روش های مدار باز یعنی روش هایی که مستقیماً کمیت های مطلوب را از روی سایر کمیت های الکتریکی محاسبه می کنند و معمولاً از مفاهیم عملی جهت تخمین زدن استفاده می کنند. به عنوان مثال می توان از روش هایی نام برد که در آنها از اطلاعات *EMF* موتور استفاده شود و یا روش هایی که از رلوکتانس متغیر که با موقعیت رتور در تغییر است. جهت تخمین موقعیت رتور استفاده می شود، همچنین روش هایی که در آنها شار پیوندی موتور جهت تخمین موقعیت استفاده می شود.

2- روش های مدار بسته یا روشهای مبتنی بر مشاهده گر ابتدا متغیرهای مهم (مثل ولتاژ ورودی و جریان خروجی) اندازه گیری می شوند سپس با استفاده از الگوریتم های مدار بسته و با استفاده از مدل سیستم پارامترهای مطلوب تخمین زده می شوند. به عنوان مثال از فیلتر توسعه یافته کالمن می توان نام برد که در آن اساس مدل فضای حالت موتور *BLDC* و با استفاده از اطلاعات آماری از نویز سیستم، سرعت و موقعیت رتور تخمین زده می شوند.

همانگونه که ذکر شد یکی از روشهای کنترل بدون سنسور استفاده از اطلاعات نیروی ضد محرکه (*BACK EMF*) می باشد. می دانیم در موتور سه فاز اتصال ستاره، تنها دو سیم پیچی در یک زمان توان میگیرند. کنترل کننده های بدون سنسور، سیگنال های نیروی ضد محرکه سیم پیچی را که توان دریافت

نکرده اند تخمین میزنند تا نقطه کموتاسیون را تعیین نمایند.

از سومین هارمونی استاتور می توانیم به عنوان اطلاعات موقعیت رتور نیز استفاده کنیم. مشکل کلیه روشهای درایو بدون سنسور، فقدان سیگنال های ردیاب در حالت توقف می باشد.

کاربردهای موتورهای **d.c** بدون جاروبک

موتورهای **BLDC** کاربردهای بسیار متنوعی دارند این موتورها در جاهایی که نیاز به قابلیت اعتماد بالا و نگهداری کم می باشد استفاده می شود. به طور کلی کاربردهای این موتورها را از دودیدگاه زیر می توان مورد بررسی قرار داد:

- ۱- در جایکه دیدگاه فنی عامل تعیین کننده است و عامل اقتصادی در درجه دوم اهمیت قرار دارد به عنوان مثال در صنایع نظامی، هوافضا، رباتیک و ماشین افزار که قابلیت اعتماد و کار مطلوب موتور بسیار مهمتر از قیمت موتور می باشد.
 - ۲- در جایکه نقطه نظرهای اقتصادی نسبت به فاکتورهای فنی دارای اهمیت یکسان و یا حتی بیشتری است. برای مثال در تجهیزات خانگی، پمپ ها، و تهویه که در آنها فاکتورهای فنی مثل نسبت قدرت به وزن و قابلیت اعتماد یا فاکتورهای اقتصادی مثل هزینه اولیه و هزینه های جاری (انرژی مصرفی و تعمیر و نگهداری) مورد توجه می باشد.
- در موتورهای **BLDC** هر چند قیمت این موتورها نسبت به موتورهای القایی و سنکرون معمولی با قدرت یکسان بیشتر است، ولی به دلیل راندمان بالا و سرویس دهی مطلوب این موتورها هزینه جاری آنها کمتر است. در بررسی که از سوی یک شرکت سازنده موتورهای **BLDC** انجام گرفت معلوم شد که بعد از 100000 ساعت کار اختلاف قیمت اولیه موتور **BLDC** و موتور القایی با توان مشابه به طور کامل جبران می شود و بعد از این مدت کار موتور **BLDC** به دلیل راندمان بالاتر، اقتصادی تر می باشد. به عبارت دیگر استفاده از موتور **BLDC** یک سرمایه گذاری مناسب ولی با دوره برگشت سرمایه طولانی است.

برخی کاربردهای موتورهای **BLDC** شامل موارد زیر می باشد:

- دیسک درایوهای کامپیوتر
- فن های سرعت متغیر
- CDROM ها و CD player و ...

مقایسه موتورهای **BLDC** با سایر موتورها

از نقطه نظر فنی موتورهای **BLDC** از مزایایی چون سادگی سیستم کنترل و حداقل نیاز به سنسور برخوردار می باشد، ولی در عوض ریبیل گشتاور، محدود بودن دامنه سرعت بالا و مقاوم نبودن موتور نسبت به تغییر پارامترها، از معایب کلی این موتورهاست. برای آنکه بهتر با کارایی موتور **BLDC** آشنا شویم، این موتور را با سه نوع موتور **DC** معمولی، موتور القایی و موتور سنکرون مغناطیس دائم با قدرت برابر مقایسه نموده و مزایا و معایب هر یک ذکر شده است:

۱- مقایسه با موتورهای DC معمولی

موتورهای BLDC نسبت به موتورهای DC معمولی دارای مزایای زیر می‌باشند:

- پایین‌تر بودن اینرسی رتور و در نتیجه بالا رفتن سرعت پاسخ دینامیکی و کم شدن زمان شتاب گیری و ترمز.
 - نسبت توان به وزن بالاتر به خاطر استفاده از مواد مغناطیسی در سیستم تحریک
 - حذف شدن جاروبک و در نتیجه حذف جرقه، تلفات و نویز رادیویی مربوط به آن
 - حذف سیم‌پیچ تحریک و در نتیجه بالا رفتن راندمان
- از سوی دیگر موتورهای DC معمولی نیز در مقایسه با موتورهای BLDC این مزیت‌ها را دارد:

- پایین‌تر بودن قیمت اولیه
- امکان کنترل شار فاصله هوایی و در نتیجه امکان کار در ناحیه تضعیف شار
- محدوده دمایی گسترده‌تر

۲- مقایسه با موتورهای القایی

مزایای موتورهای BLDC نسبت به موتورهای القایی هم‌ارزشان به شرح زیر می‌باشد:

- پایین‌تر بودن اینرسی رتور و در نتیجه بالا رفتن سرعت پاسخ دینامیکی
- حذف جریان مغناطیسی کننده و در نتیجه استفاده از سیستم الکتریکی با توان کمتر
- پایین آمدن تلفات مسی، بالا رفتن راندمان و ضریب توان در ایو
- سادگی سیستم کنترل مدار بسته
- عدم نیاز به سنسور دقت بالا

موتورهای القایی نیز در موارد زیر بر موتورهای BLDC برتری دارند:

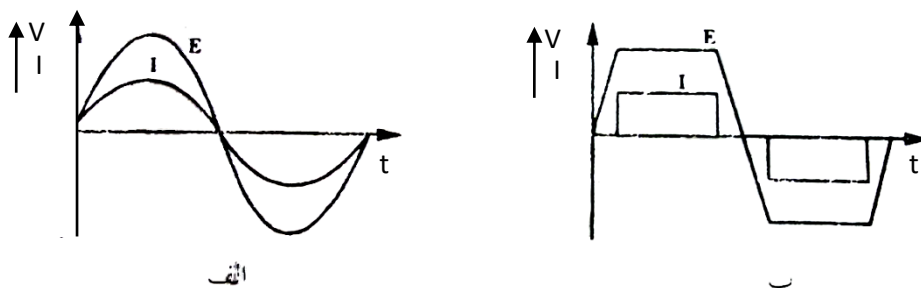
- گشتاور نسبتاً صاف به خاطر عدم وجود پدیده کموتاسیون
- توانایی کار با سیستم کنترل مدار باز
- مقاوم بودن موتور نسبت به تغییر پارامترهای و همچنین به دمای محیط

همان‌طور که گفته شد اساس کار دو ماشین BLDC و PMSM مشابه است ولی در دو مورد باهم اختلاف اساسی دارند:

- شکل موج ولتاژ ضد محرکه در ماشین PMSM سینوسی است در حالی که در BLDC نوزنقه‌ای می‌باشد.
- شکل موج جریان تغذیه در ماشین PMSM سینوسی است اما در BLDC مستطیلی می‌باشد.

ماشین مخصوص

در شکل (۱) شکل موجهای هر دو نوع ماشین نشان داده شده است. این شکل ها حالتی را نشان می‌دهد که مؤلفه‌های اصلی شکل موج ولتاژ و جریان در هر یک از این ماشینها، اختلاف فازی ندارند.



شکل موج ولتاژ ضد محرکه و جریان تغذیه در ماشین PMSM (الف) و BLDC (ب)

شکل (۱)

ماشین های BLDC نسبت به PMSM از دقت و ظرافت کمتری برخوردارند. زیرا در ماشین های BLDC برای هر فاز و در مدت یک سیکل گردش روتور، به علت مربعی بودن شکل موج جریان، تنها در چهار نقطه تغییر جریان لازم است در حالی که در PMSM به علت سینوسی بودن شکل موج جریان، مقدار جریان بصورت دائم در حال تغییر است. (شکل و مقدار جریان، تابع وضعیت مکانی روتور است) بنابراین حسگرهای بکاررفته در سیستم درایو PMSM باید از دقت بالاتری نسبت به BLDC برخوردار باشند.

این امر سبب می‌شود نوسانات گشتاور در BLDC نسبت به PMSM بیشتر باشد. البته این مطلب بدین معنی نیست که ماشین های BLDC دقیق نیستند. ماشینهای BLDC اغلب در سروسیستم ها با کاربرد صنعتی و در سطح تجاری مورد استفاده قرار می‌گیرند، اما ماشین های PMSM برای کاربردهای خاص و در سروسیستم‌هایی به کار می‌رود که باید مشخصه‌های کنترلی بسیار دقیق و مطلوبی عرضه کنند. به همین دلیل قیمت سیستم های شامل PMSM بیشتر از BLDC است.

۳- مقایسه با موتورهای PMSM

موتورهای BLDC دارای مزیت‌های زیر نسبت به موتورهای PMSM می‌باشند:

- سادگی سیستم کنترل مدار بسته
- عدم نیاز به سنسور دقت بالا

درمقابل، موتورهای PMSM در موارد زیر نسبت به موتورهای BLDC ارجحترند:

- گشتاور صاف
- عملکرد در ناحیه سرعت بالا با قدرت ثابت به کمک تضعیف شار میدان

موتورهای پله ای

موتور پله ای ابزارهای مکانیکی هستند که پالس های الکتریکی را به حرکت های گسسته مکانیکی تبدیل می کنند. چرخشی موتور با پالس های ورودی و جهت چرخش آن با توالی پالس ها رابطه مستقیمی دارد. سرعت چرخش محور موتور نیز با فرکانس پالس ورودی و گام چرخش به ازای هر پالس رابطه مستقیم دارد.

۴-۷-۱ ویژگی های موتور پله ای

مهم ترین ویژگی موتور پله ای این است که به ازای هر پالس اعمال شده، رتور به اندازه یک زاویه ثابت می چرخد. مقدار این زاویه را زاویه پله می گویند. با کاهش زاویه پله دقت تعیین موقعیت افزایش می یابد. دست یافتن به زاویه پله کوچک یکی دیگر از ویژگی های موتورهای پله ای است. با دانستن تعداد پله ها در هر دور می توان زاویه پله را از رابطه زیر بدست آورد:

$$\theta = 360/s$$

که S نماد تعداد پله ها و θ زاویه پله می باشد.

موتورهای پله ای گشتاور استاتیکی t_1 - static torque - بزرگی تولید می کنند. این امر موتور را قادر به راه اندازی و توقف سریع می کند. در راه اندازی، موتور گشتاور بزرگی دارد که برای حرکت از موقعیت سکون و غلبه بر گشتاور بار، مناسب است. به همین علت است که فاصله هوایی رتور و استاتور تا حد امکان کوچک طراحی می شود. به طور کلی هرچه گشتاور نگهدارنده t_2 - torque holding - بزرگتر باشد خطای موقعیت (که در اثر بار به وجود می آید) کوچکتر می شود.

در موتورهای پله ای می توان به بازه وسیعی از سرعت ها دست یافت زیرا سرعت متناسب فرکانس پالس ورودی است. به همین دلیل می توان در زمانی که بار به محور موتور متصل است به سرعت چرخش بسیار کم نیز دست یافت.

عامل مهمی که کیفیت موتور پله ای را مشخص می کند دقت در تعیین موقعیت موتور می باشد. خطای تعیین موقعیت در موتور پله ای معمولی ۳ تا ۵ درصد در هر پله است. از ویژگی مهم خطای تعیین موقعیت جمع نشدن خطاها است. یعنی خطا از یک پله تا پله بعدی با هم جمع نمی شود. در موتورهای پله ای تا حد ممکن باید پاسخ به پالس ورودی سریع باشد. علاوه بر آن نه تنها راه اندازی

ماشین مخصوص

سریع بلکه توقف سریع نیز ضروری می باشد . اگر در هنگام کار موتور وقفه ای ایجاد شود موتور باید قادر به توقف در موقعیت آخرین پالس باشد. این ویژگی دینامیکی خوب ناشی از نسبت گشتاور به اینرسی بالا در یک موتور پله ای در مقایسه با موتورهای AC معمولی است .

به دلیل نبود جاروبک ها و قسمت های تماسی در این موتور ها قابلیت اطمینان این موتورها بالا می باشد. به همین علت عمر آن ها بیشتر است و تنها بستگی به عمر قسمت های چرخان آن دارد . کنترل موتورهای پله ای به صورت حلقه باز با دقت زیاد یکی از مهم ترین ویژگی های آن می باشد . پاسخ موتور به پالس های دیجیتال ورودی یک حلقه کنترل باز را ایجاد می کند . کنترل حلقه باز بدین معنا است که در هنگام کار نیازی به دانستن موقعیت رتور نمی باشد . این روش کنترل نیازی به سنسورهای گران قیمت و ابزار فیدبک (مانند optical encoder و ...) ندارد ، زیرا موقعیت رتور به سادگی با نگه داشتن الگوی پالس ورودی مشخص می شود . اما موتورهای پله ای دارای معایبی نیز هست از جمله می توان به وقوع رزونانس (تشدید) در مواقعی که کاملاً کنترل نشوند و عدم کارایی مطلوب در سرعت های بسیار بالا اشاره کرد .

چه هنگام از موتورهای پله ای استفاده می کنیم ؟

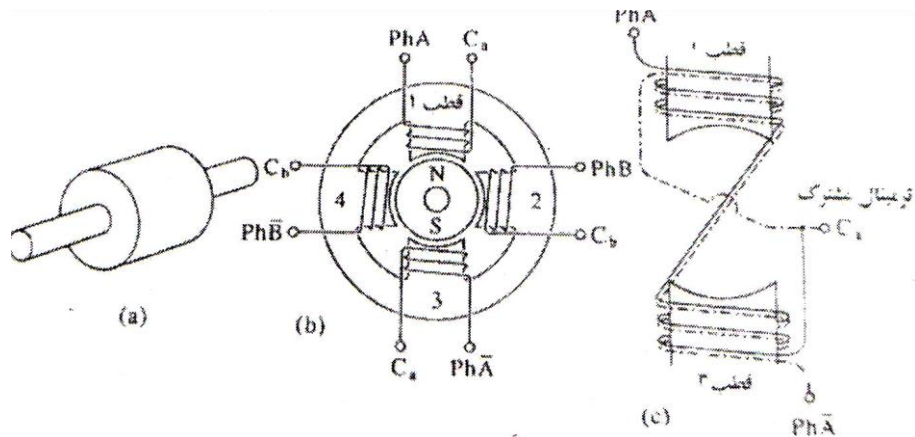
زمانی که نیاز به حرکت های کنترل شده باشد استفاده از موتورهای پله ای انتخاب مناسبی است. از این موتورها در مواقعی که نیاز به کنترل زاویه گردش و سرعت و موقعیت و سنکرونیزم است می توان استفاده نمود. به دلیل مزیت های گفته شده موتورهای پله ای در کاربردهای مختلف جایگاه ویژه ای دارند . موتورهای پله ای در پرینترها ، تجهیزات اداری با قابلیت های گسترده ، هارد دیسک ها ، تجهیزات پزشکی ، ماشین های فاکس ، تجهیزات خودروها و بسیاری موارد دیگر بکار گرفته می شوند.

انواع موتور های پله ای:

موتور پله ای رلوکتانسی- موتور های پله ای نوع مغناطیس دائم PM-موتور پله ای مرکب Hybrid

۴-۷-۲ موتورهای PM :

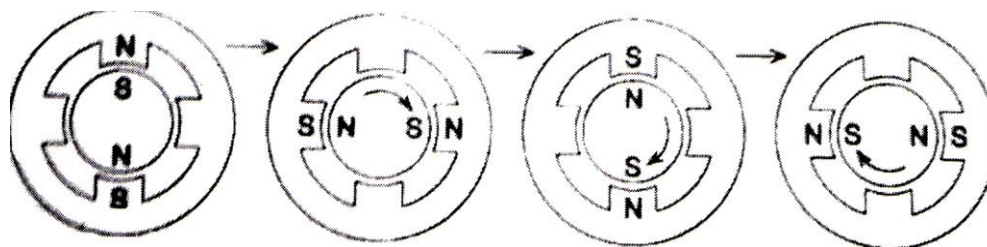
در ساختمان این موتورها از مواد مغناطیسی دائم استفاده می شود . رتور موتور پله ای PM دار به اندازه موتور پله ای VR دنداندار و غالباً رتور آن ها از مواد مغناطیسی دو قطبی که موازات محور رتور قرار دارد ساخته می شود. شکل زیر یک موتور PM را نشان می دهد که چهارقطب روی استاتور و یک مغناطیس دائم دو قطبی روی رتور دارد .



شکل (۴-۳۸) موتور PM ابتدایی (a) روتور سیلندری (b) هسته استاتور و سیم پیچی نمادین (c) سیم پیچی دو رشته ای واقعی

سیم پیچ فاز A روی قطب های یک و سه سیم پیچ فاز B روی قطب های ۲ و ۴ پیچیده شده اند . هنگامی که فاز A تحریک می شود در قطب ۱ پلاریته N و در قطب ۳ پلاریته S به وجود می آید . اگر فاز Ā تحریک شود پلاریته معکوس می شود . این بدان معنی است که جهت جریان تحریک در جهت چرخش موتور دخیل می باشد .

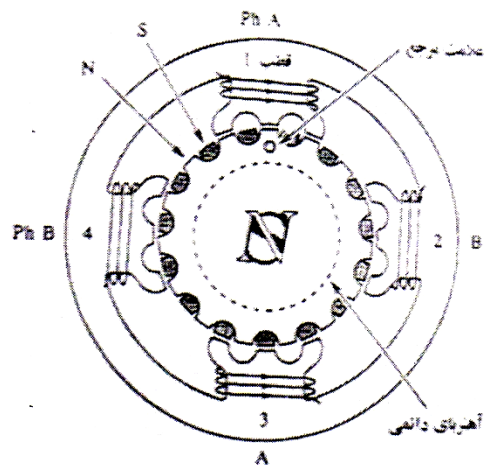
بر خلاف VRM ها اگر جهت تحریک به $A \rightarrow B \rightarrow \bar{A} \rightarrow \bar{B}$ باشد رتور در جهت ساعت گرد با پله های ۹۰ درجه ای می چرخد . از ویژگی های موتور های PM ارزانی و زاویه کوچک پله می باشد . زاویه پله در نوع عملی این نوع موتور ها حدود ۷,۵ تا ۱۵ درجه است . یک موتور PM در مقایسه با یک موتور VR هم اندازه آن گشتاور بزرگتری ایجاد می کند . همچنین به علت مغناطیسی بودن رتور ، موتور PM دارای میرایی بهتری نسبت به موتور های VR می باشد .

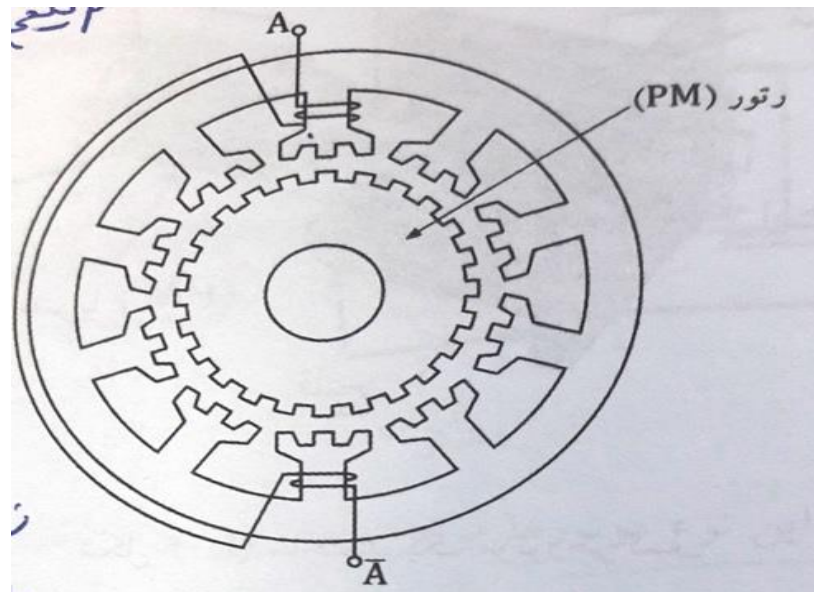


شکل (۴-۳۹) پله ها در یک موتور PM

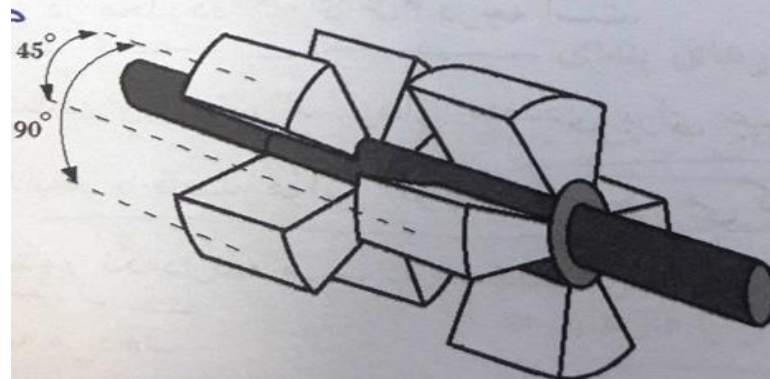
ماشین مخصوص

موتورهای مرکب (Hybrid) : در شکل زیر یک موتور پله ای از نوع H دیده می شود .





شکل ۴-۳۸



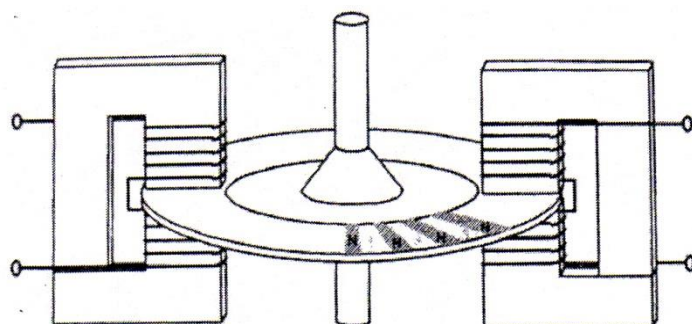
شکل ۴-۳۹) موتور پله‌ای دو پشته

ماشین مخصوص

موتورهای پله ای نوع مرکب از نوع PM گران تر هستند ولی زاویه پله در این نوع موتور کوچکتر بوده و مشخصه گشتاور سرعت بهتر می باشد. برای مثال زاویه پله در یک نوع موتور پله ای هیبرید عملی حدود ۰,۹ تا ۳,۶ درجه است .

به دلیل وجود دندانه ها روی رتور مسیرهایی برای عبور شار مغناطیسی ایجاد می شود و شار از محل دندانه ها با فاصله هوایی کوچکتر عبور می کند که این امر موجب افزایش گشتاور نگه دارنده می شود و مشخصه دینامیکی گشتاور را در مقایسه با موتورهای VR و PM بهتر می کند .

امروزه از موتورهای نوع VR استفاده نمی شود و دو نوع PM و هیبرید بیشترین استفاده را دارند . اگر طراح مطمئن نباشد که کدام نوع از موتورهای پله ای خواسته هایش را فراهم می کند ابتدا باید محاسبات طرح خود را با نوع PM انجام دهد ، با توجه به این که نوع هیبرید چندین برابر گران تر از نوع PM است . در صورتی که طراح به خواسته های مطلوب خود نرسید انتخاب صحیح نوع هیبرید خواهد بود . طرح های ویژه ای از موتورهای پله ای نیز وجود دارد . یکی از آن ها موتور مغناطیسی دیسکی است . در اینجا رتور از مواد مغناطیسی کمیاب بصورت دیسک ساخته می شود . (مانند شکل ۴-۴۳)



شکل(۴-۴۳)

مهمترین مزیت این نوع موتور می توان به پایین بودن اینرسی ، بزرگ بودن گشتاور و نبود کوپل مغناطیسی بین دو سیم پیچ استاتور است. این ویژگی ها در برخی از کاربردها بسیار مهم و ضروری می باشد .

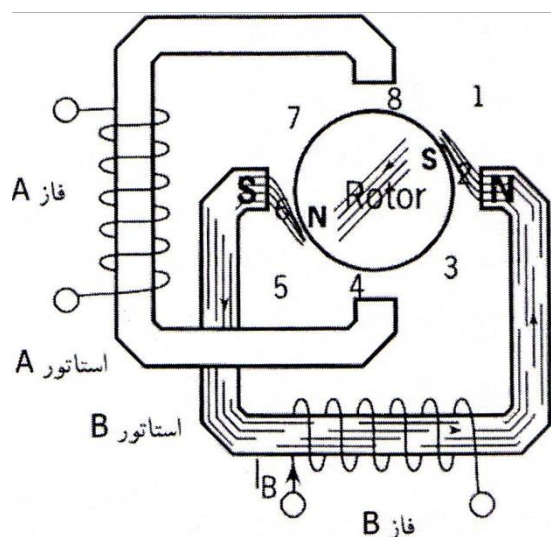
ماشین مخصوص

تولید گشتاور در موتورهای پله ای :

گشتاور تولید شده در موتورهای پله ای را می توان از تئوری میدان های مغناطیسی گردان و یا از تئوری انرژی و یا کوانترژی محاسبه کرد . در اینجا از تئوری میدان های مغناطیسی گردان برای گشتاور تولید شده در موتورهای پله ای استفاده کنیم .

۴-۲-۲-۲ میدان های مغناطیسی گردان :

زمانی که سیم پیچی يك فاز موتور پله ای توسط جریانی تغذیه می شود میدان مغناطیسی در استاتور ایجاد می شود . جهت میدان مغناطیسی توسط قانون دست راست تعیین می شود . شکل زیر مسیر میدان مغناطیسی را زمانی که فاز B در جهت نشان داده شده تحریک شود نشان می دهد .



برای مینیمم شدن رلوکتانس ، رتور در جهت ساعت گرد می چرخد تا این که قطب S در مقابل قطب N استاتور B (در موقعیت ۶ قرار بگیرد . برای ایجاد يك حرکت چرخشی سیم پیچی های استاتور را به گونه ای تحریک می کنیم که يك میدان مغناطیسی گردان به وجود آورد و رتور توسط آن جذب شده و به دنبال آن حرکت کند .

به طور کلی گشتاور تولید شده در توسط موتورهای پله ای به عواملی چون تعداد پله ها، جریان در سیم پیچی های استاتور و نوع موتور پله ای وابسته است . در يك موتور پله ای هنگامی که میدان مغناطیسی رتور و استاتور به دنبال یکدیگر حرکت کنند گشتاور تولید می شود . استاتور از يك ماده مغناطیسی با نفوذ پذیری بالا ساخته می شود . این امر موجب می شود تا شارهای مغناطیسی در قطب های استاتور متمرکز شود . گشتاور خروجی تولید شده توسط موتور پله ای متناسب با چگالی شار مغناطیسی ایجاد شده توسط سیم پیچی های تحریک است . مهم ترین رابطه ای که شدت میدان مغناطیسی را بیان می کند رابطه $H = (N \cdot I / L) / L$ است

ماشین مخصوص

، که در آن N تعداد دور سیم پیچی و I جریان و H شدت میدان مغناطیسی و L طول مسیر شار مغناطیسی است . این رابطه نشان می دهد که چگالی شار مغناطیسی و گشتاور نتیجه از آن متناسب با تعداد دور سیم پیچی ها و جریان است و با طول مسیر مغناطیسی رابطه عکس دارد . این رابطه نشان می دهد که با تغییر پارامترهای سیم پیچی می توان گشتاورهای متفاوتی داشت .

ماشین های رلوکتانس متغییر :

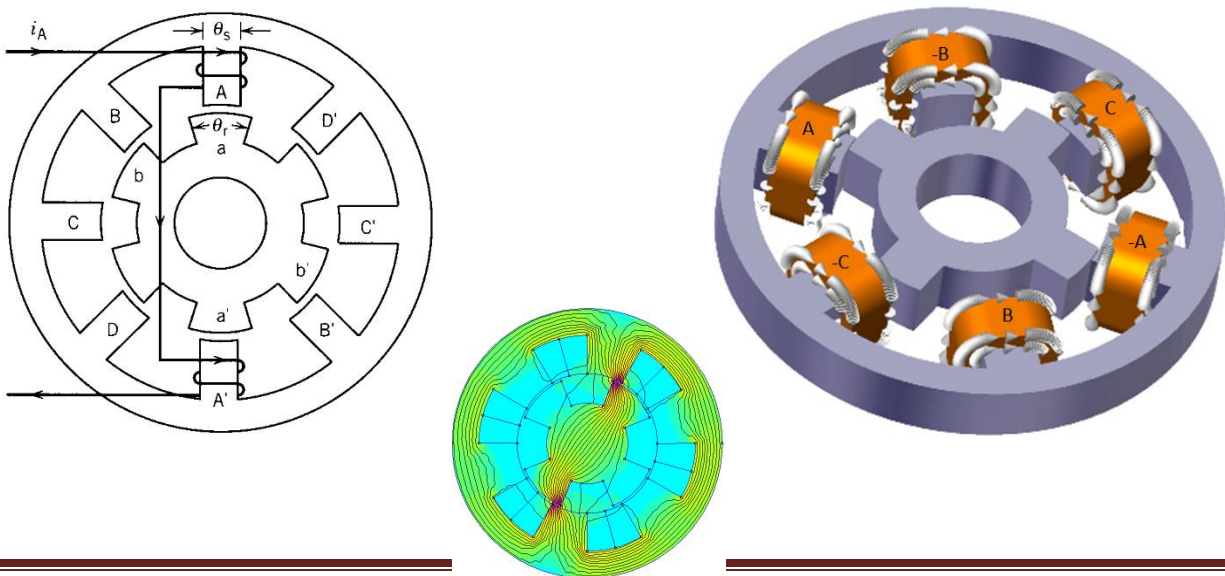
موتور رلوکتانس متغییر *(VRM) Variabl Reluctance Motor* ساده ترین نوع ماشین های الکتریکی است در این نوع موتور استاتور از تعدادی قطب مجهز به سیم پیچ هایی به نام فاز تشکیل شده و رتور آن انتها دارای قطب برجسته می باشد. گشتاور موتور از میل به هم راستایی قطب های آهنی رتور با میدان مغناطیسی حاصل از تحریک قطب های استاتور نتیجه میشود، به عبارت دیگر اثر گشتاور بر روی رتور به گونه ای است که شار مغناطیسی پیوندی در سیم پیچ تحریک شده استاتور ماکسیموم شود. گشتاور تولید شده در ماشین ها را می توان با در نظر گرفتن این حقیقت که اندوکتانسهای سیم پیچی این استاتور تابعی از موقعیت زاویه ای رتور است، محاسبه کرد اگر چه ایده کلی به گشتاور به روش رلوکتانس متغییر از مدت ها پیش مطرح بوده ولی اخیرا این موتور ها کاربرد های وسیعی پیدا کرده اند.

گر چه این موتور ها از ساختمان بسیار ساده ای برخوردارند اما کنترل تحریک بسیار پیچیده ای دارند و باید موقعیت رتور را در هر لحظه شناسایی کرد تا فاز مناسب استاتور برای تولید گشتاور تحریک شود.

به همین دلیل به این نوع موتور ها *(SRM) Switched Reluctance Motor* نیز می گویند.

امروزه با توجه به کاهش قیمت تجهیزات میکروالکتریکی و الکترونیک قدرت این موتورها با موتور های *DC* والقای رقابت جدی دارند.

شکل زیر به عنوان نمونه یک موتور ۴ فاز *SRM* را نشان می دهد.



ماشین مخصوص

اگر سیم پیچ های استاتور توسط جریان DC تغذیه شوند قطب های استاتور مغناطیسی شده و دنده های رتور در جهت قطب های مغناطیسی شده استاتور قرار می گیرند. به این ترتیب رتور می چرخد و حرکت گردشی به وجود می آید.

نکته :

تعداد پله در هر دور $S = m \cdot P_r$

m : تعداد فاز ماشین

P_r : تعداد قطب رتور

اگر $P_r = 20$ }
 $m = 3$ ماشین ۳ فاز

$$\theta = \frac{360}{S} \qquad \theta = \frac{360}{m \cdot P_r}$$

این موتور یک دور کامل (360°) را با (60) پله طی می کند.

یعنی در هر پله $6^\circ = \frac{360}{60}$ (6°) را طی می کند

* بنابراین تعداد دنده های استاتور عمل مستقیمی در تعیین زاویه پله نیست.

P_r : تعداد قطب های رتور

P_s : تعداد قطب های استاتور

$\frac{m}{2}$: تعداد فازها

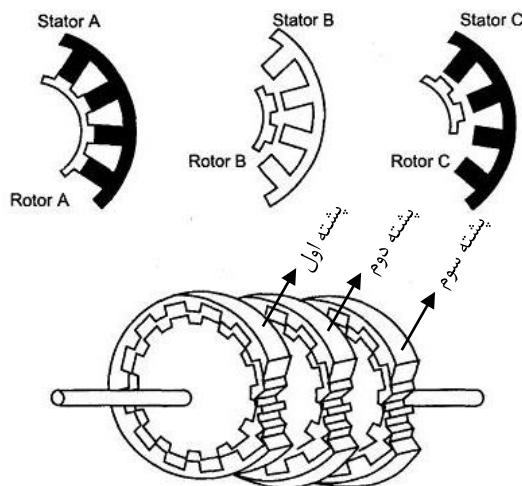
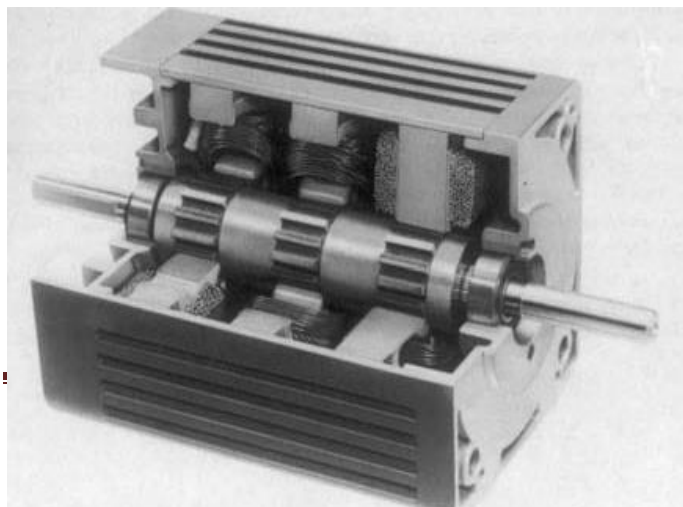
$$\Rightarrow P_r = P_s \pm \frac{m}{2}$$

برای کوچکتر کردن زاویه پله از موتور های چند پشته ای (*Multi Stack*) استفاده میشود.

تاکنون موتور های تک پشته ای بوده اند یعنی فازها در یک صفحه قرار گرفته اند. در موتورهای چند پشته ای

(*Cascade*) هر پشته با پشته دیگر اختلاف زاویه ای دارد و استاتور و رتور دارای گام دنده ای یکسانی می

باشند. در شکل زیر یک موتور سه پشته ای به نمایش گذاشته شده است.



گشتاور در ماشین سوئیچ رلوکتانس:

با توجه به اینکه در موتورهای رلوکتانسی تحریک همزمان فازها به ندرت اتفاق می افتد و عملاً فازها مستقل از هم تحریک می شوند. روابط شار دور بر حسب جریان دارای جز کوپلینگ متقابل نمی باشد از این رو در موتور رلوکتانسی روابط شار دور بر حسب جریان فازها طبق روابط زیر به توصیف کشیده می شود.

$$\lambda_1 = L_{11}(\theta)i_1 = L(\theta)i_1 \quad (1)$$

$$\lambda_2 = L_{22}(\theta)i_2 = L(\theta - 90)i_2 \quad (2)$$

ماشین یک SRM دو قطبی می باشد، که محورهای مغناطیسی دوفاز 90° با هم اختلاف فاز دارند.

رابطه گشتاور الکترومغناطیسی این سیستم را می توان از طریق مشتق نسبی تابع کوانرزی به تغییر مکان مکان زاویه ای (θ) محاسبه کرد.

$$T = \frac{\partial \omega_{Fid}(i_1, i_2, \theta)}{\partial \theta} \quad (3)$$

$$\omega_{Fid} = \frac{1}{2}L(\theta)i_1^2 + \frac{1}{2}L(\theta - 90)i_2^2 \quad (4)$$

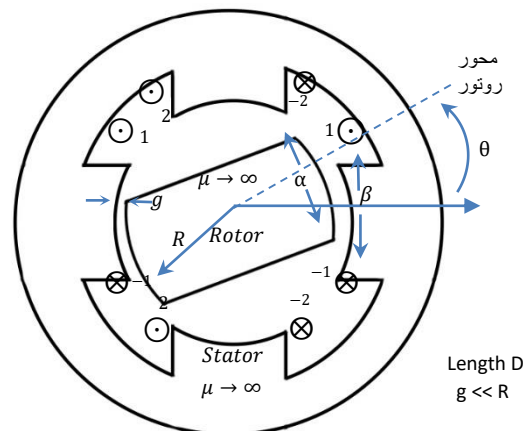
در نهایت داریم:

$$T = \frac{1}{2}i_1^2 \frac{dL(\theta)}{d\theta} + \frac{1}{2}i_2^2 \frac{dL(\theta - 90)}{d\theta}$$

مثال:

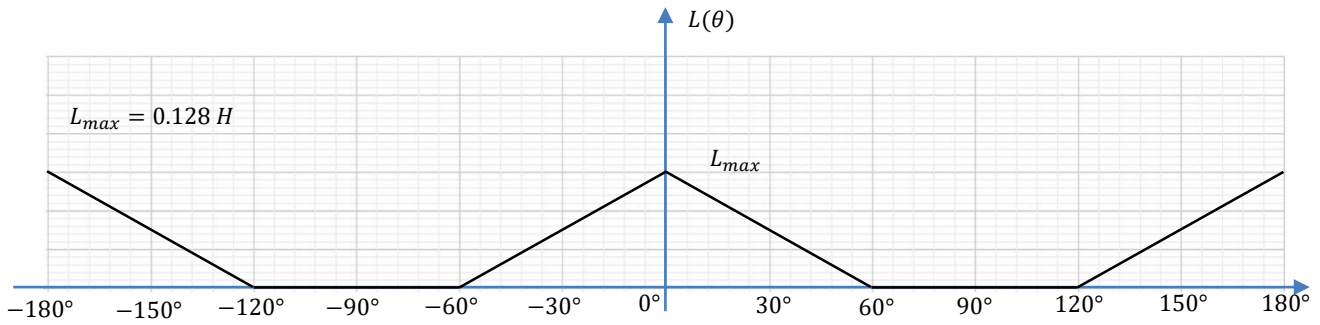
SRM شکل زیر را در نظر بگیرید:

در این ماشین گشتاور را بدست آورید و برای حالت های مختلف تحلیل کنید:

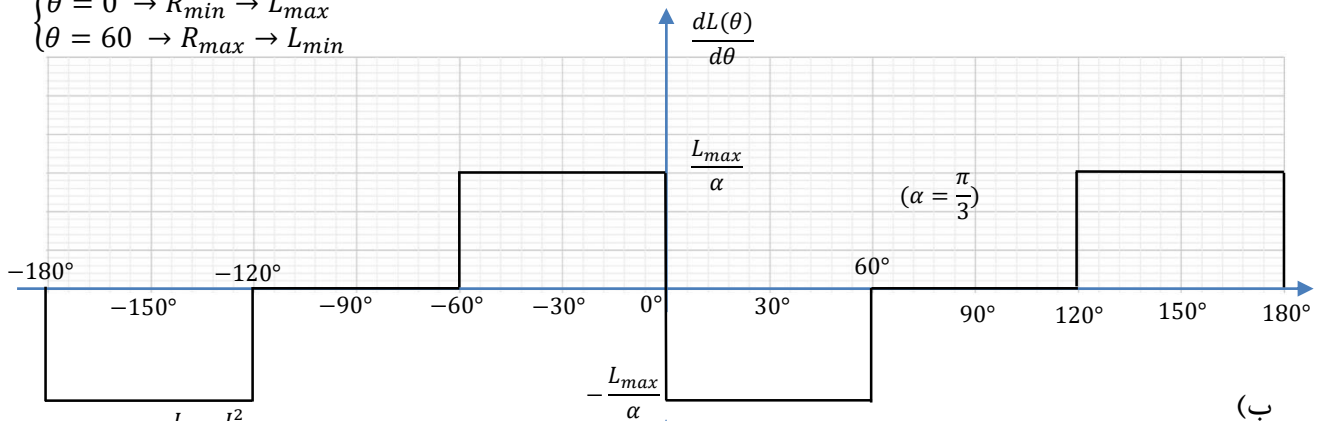


ماشین مخصوص

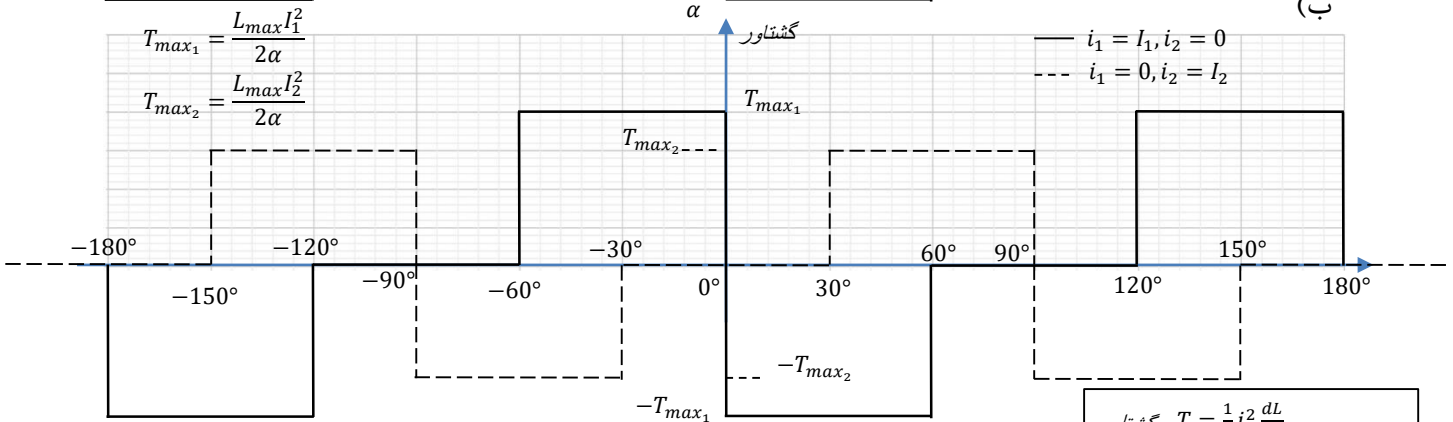
(الف)



$$\begin{cases} \theta = 0 \rightarrow R_{min} \rightarrow L_{max} \\ \theta = 60 \rightarrow R_{max} \rightarrow L_{min} \end{cases}$$



(ب)



$$T_{max_1} = \frac{L_{max} I_1^2}{2\alpha}$$

$$T_{max_2} = \frac{L_{max} I_2^2}{2\alpha}$$

$$i_1 = I_1, i_2 = 0$$

$$i_1 = 0, i_2 = I_2$$

$$T = \frac{1}{2} i^2 \frac{dL}{d\theta}$$

$$\text{گشتاور کل ماشین} = T_1 + T_2$$

$$T = 0 \leftarrow \text{ایراد طراحی دارد} \quad \theta = 0$$

$$\theta = 0 \rightarrow R_{min} \rightarrow L = \frac{N_1}{R} \rightarrow L_{max}$$

$$T = \frac{1}{2} i^2 \frac{dL}{d\theta}$$

$$\theta = 60 \rightarrow R_{max} \rightarrow L_{min}$$

$$T_1 + T_2 \rightarrow \text{کل ماشین} \quad T = \frac{1}{2} i_1^2 \frac{dL_1}{d\theta} + \frac{1}{2} i_2^2 \frac{dL_2}{d\theta}$$

$$T = 0 \leftarrow \text{ایراد طراحی دارد} \quad \pm 90^\circ \pm 180^\circ$$

ماشین مخصوص

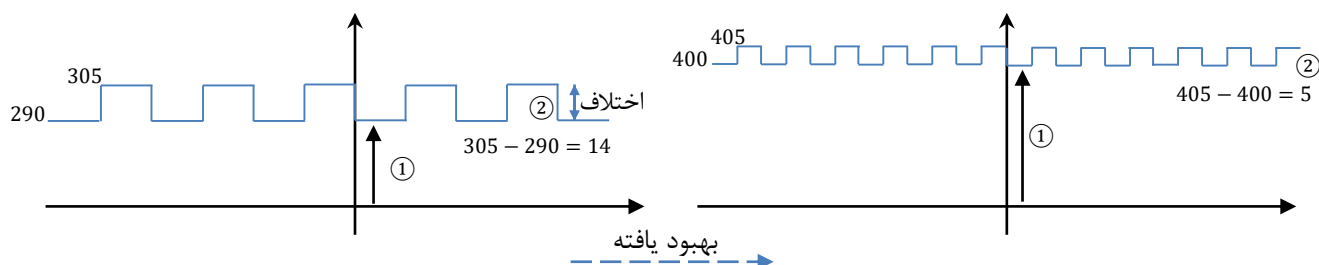
توجه کنید که گشتاور در $\theta = 0$ مستقل از سطح جریان فازهای ۱ و ۲ بوده و برابر صفر است. این مشکلی است که در ترکیب موتور رلوکتانس متغیر ۴/۲ شکل (۵-۳) وجود دارد چرا که روتور در این موقعیت قفل می‌شود. (این شرایط در زوایای $\theta = \pm 90^\circ, \pm 180^\circ$ نیز اتفاق می‌افتد) و در این ترکیب از موتورها در زوایای مذکور گشتاور الکتریکی تولید نمی‌شود.

در $\theta = 45^\circ$ هر دو فاز گشتاور تولید می‌کنند. گشتاور فاز ۱ منفی در حالی که گشتاور فاز ۲ مثبت است به علت برابر بودن جریان فازها گشتاور معادل و مخالف هم بوده و در نتیجه گشتاور خالص مساوی صفر است. لیکن مشابه حالت $\theta = 0^\circ$ نبوده و با انتخابی مناسب جریان در هر فاز، می‌توان گشتاور مثبت و یا منفی را تولید کرد. در $\theta = 75^\circ$ فاز ۱ تولید گشتاور نمی‌کند در حالی که فاز ۲ تولید یک گشتاور مثبت با دامنه T_{max} می‌نماید. توجه کنید که در این موقعیت هیچ ترکیبی از جریان فازها گشتاور منفی تولید نمی‌کند، چرا که گشتاور فاز ۲ مثبت (یا صفر) است.

موتور مثال (۱) ویژگی‌های مهمی از VRM را نشان می‌دهد. واضح است که این موتورها باید به گونه‌ای طراحی

می‌شوند که این نقاط ضعف را بپوشانند. البته این مشکل مربوط به موتورهایی است که نسبت $\frac{m}{n}$ در آنها عدد صحیحی می‌باشد.

در نهایت چنانچه موتور درست طراحی شده باشد شکل کلی گشتاور که ناشی از جمع گشتاور فازهای مختلف است، به صورت شکل زیر خواهد بود.



هدف:

ماشین مخصوص

۱- بالا بردن سطح کلی گشتاور

۲- کم کردن اختلاف گشتاور (کم کردن فاصله ۲ سطح، High، Low)

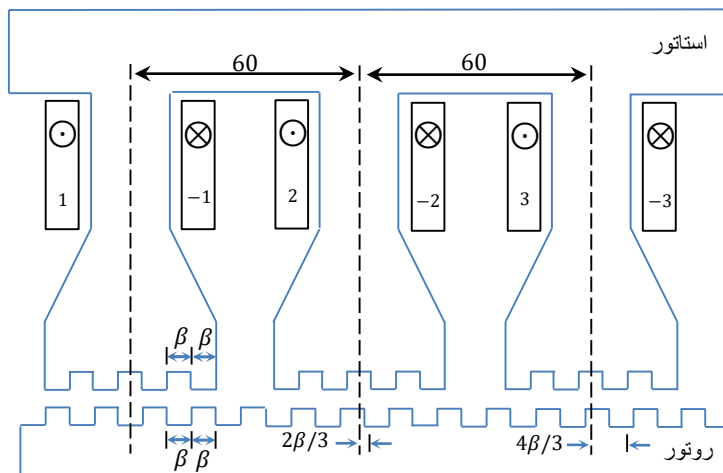
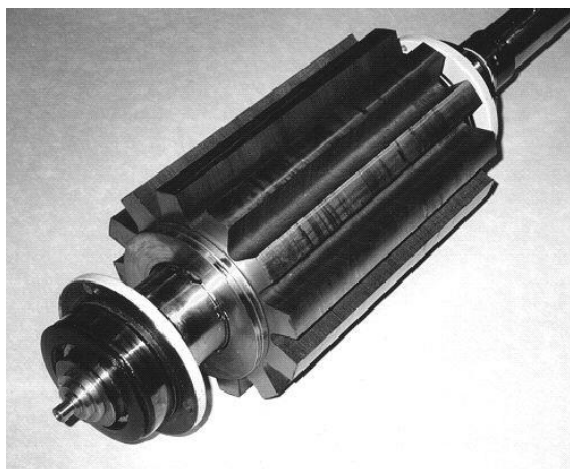
برای رسیدن به این هدف به دو صورت می توان اقدام کرد:

۱- بهبود طراحی ماشین

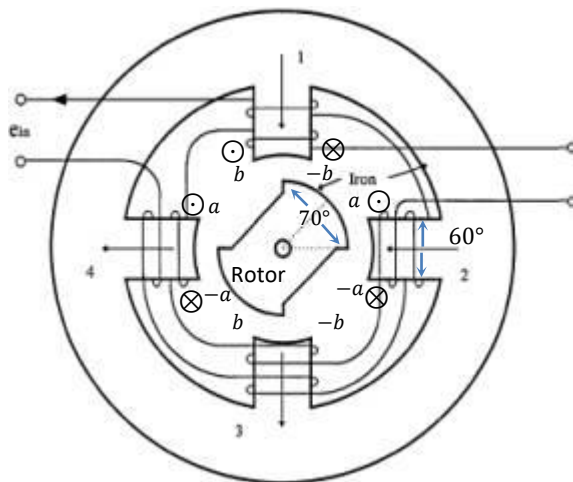
۲- طراحی مدار یا درایو بهتر

۱- دست بردن در طراحی ماشین:

یکی از این کارها زیاد کردن تعداد قطبهای استاتور و روتور است به شکل زیر VRM کنگره ای می گویند.

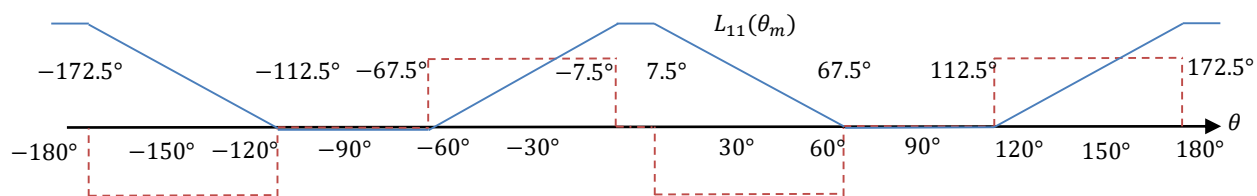


۲- بیشتر کردن دهانه قطب روتور نسبت به استاتور که شکل زیر را برای پروفیل L نتیجه می دهد.



$$\frac{dL_{11}(\theta_m)}{d\theta_m}$$

ماشین مخصوص

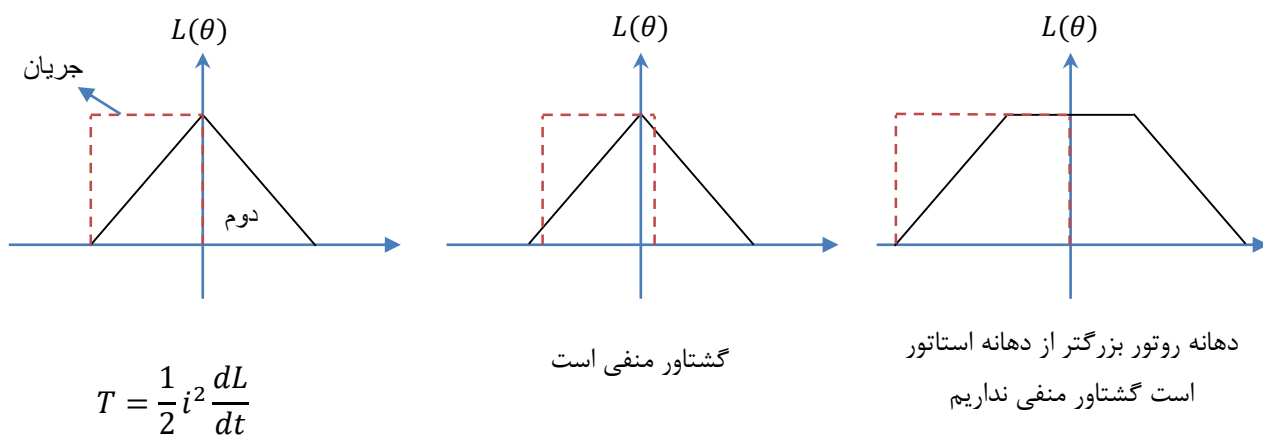


همانطور که می‌دانیم گشتاور در ماشین SRM از حاصلضرب مجذور جریان در $\frac{dL}{d\theta}$ بدست می‌آید

$$T = \frac{1}{2} i^2 \frac{dL}{d\theta}$$

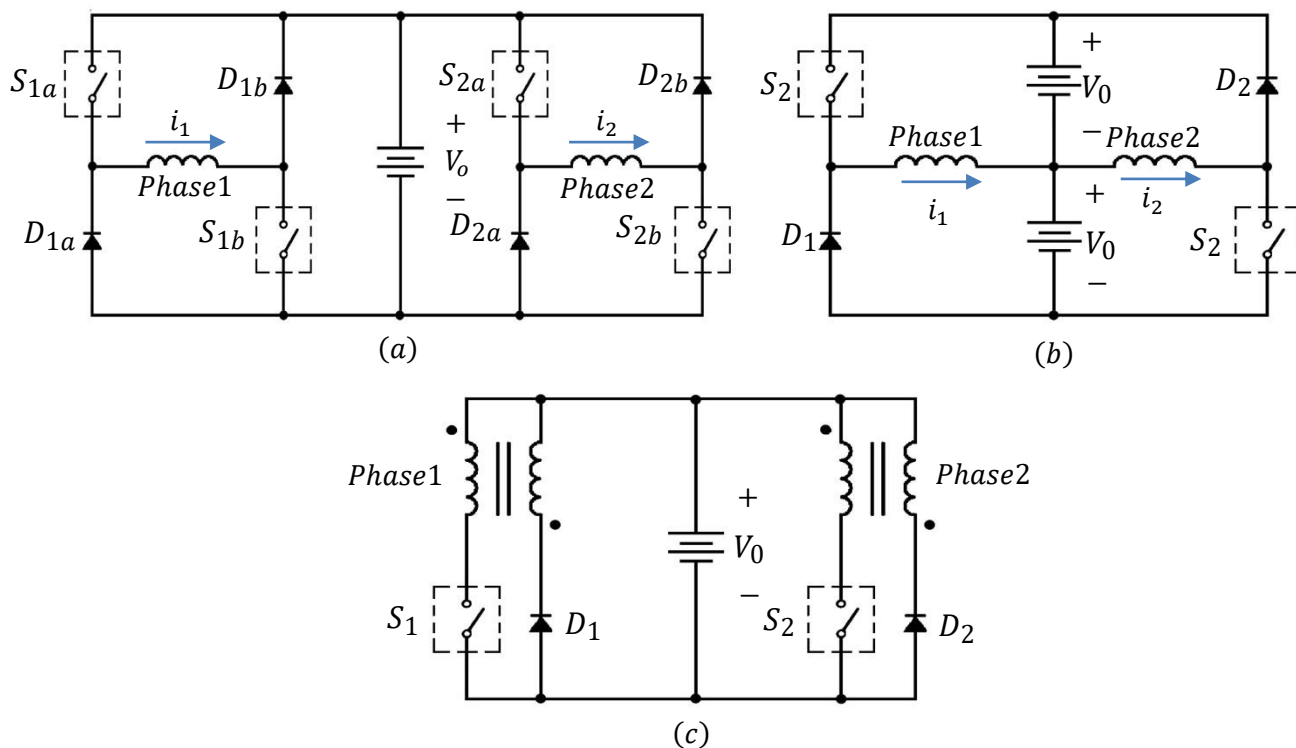
i^2 که مثبت است، بنابراین علامت $\frac{dL}{d\theta}$ گشتاور ماشین را تعیین می‌کند. ما باید توسط درایو طوری به ماشین جریان بدهیم که جریان در محدوده مثبت قرار گیرد، به عنوان مثال شکل زیر را در نظر بگیرید، جریانی که موتور می‌دهیم باید در این بازه از -40° تا 0 اعمال گردد و به 0 برسد. مثلاً جریان در 30° اعمال شود، چنانچه جریان وارد ناحیه دوم گردد که $\frac{dL}{d\theta}$ منفی است، گشتاور منفی ایجاد می‌شود. بنابراین باید درایوهایی طراحی گردد که جریان را در محدوده $\frac{dL}{d\theta}$ مثبت اعمال نماید.

از طرفی دیگر چنانچه دهانه روتور از دهانه استاتور بیشتر گردد، یک ناحیه‌ی مرده برای L ایجاد می‌گردد و به جریان زمان بیشتری برای صفر شدن می‌دهد.

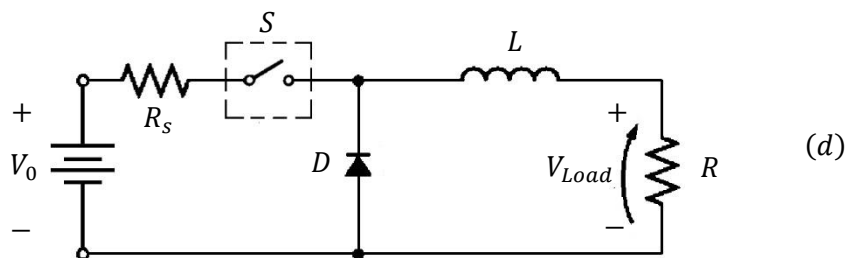


مدارات درایو در موتور SRM

سه نمونه از درایو یک موتور SRM در زیر نمایش داده شده است



برای توضیح سه مدار بالا ابتدا فرض می کنیم در ساده ترین حالت مدار شکل زیر را داشته باشند



اگر هیچ دیود هرزگردی در مدار نباشد همگام باز شدن کلید جریان شروع به افت کرده و لذا یک ولتاژ منفی دو سر سلف ظاهر می شود $[L \frac{di}{dt} < 0]$ تا جریان را داخل سلف ثابت نگه دارد. این ولتاژ به اندازه‌ای بزرگ است که جریان را در کلید (اغلب به شکل یک جرقه) برقرار می سازد و تا زمانی که تمام انرژی سلف در مقاومت ها هدر شود دوام دارد.

حضور دیود هرزگرد شرایط را به طور قابل ملاحظه‌ای عوض می‌کند. زیرا همچنانکه ولتاژ سلف شروع به منفی شدن می‌کند دیود به صورت مستقیم بایاس شده و یک مسیر دیگر برای جریان سلف به وجود می‌آورد. در این مدار تمام انرژی فاز هنگام قطع کلید تلف می‌شود.

شکل (a) شاید ساده‌ترین حالت تحریک فازها باشد. برای هر فاز دو کلید و دو دیود منظور شده است. برای مثال برای انرژی دار کردن فاز ۱ بایستی هر دو کلید S_1 و S_2 بسته شود. این عمل باعث می‌شود که سیم‌پیچ فاز مستقیماً به دو سر منبع وصل شده و جریان i_1 در جهت نشان داده شده جاری گردد. حال اگر کلید باز شود $\frac{di}{dt}$ منفی شده و یک ولتاژ در دو سر سیم‌پیچ فاز در جهتی به وجود می‌آید که دیودهای D_1 و D'_1 به صورت مستقیم بایاس شود. در نتیجه جریان به طور پیوسته از طریق سیم‌پیچ فاز جاری می‌گردد، که به یک پلاریته معکوس به دو سر منبع متصل شده است به طوری که جریان را اجباراً به صفر کاهش می‌دهد. در مدار شکل (d) تمام انرژی مغناطیسی که در سلف ذخیره شده است. در زمان باز شدن کلید هدر می‌رود (در مقاومت سلف و دیود هرزگرد) و جریان از طریق دیود هرزگرد به صفر کاهش می‌یابد. در صورتی که در شکل (a) هنگام باز شدن کلیدها انرژی به منبع بر می‌گردد و از تلف شدن انرژی جلوگیری می‌شود. عیب این مدار این است که از دو کلید و دو دیود برای هر فاز استفاده کرده است.

شکل (b) ترکیبی دیگر از مدار VRM را نشان می‌دهد این ترکیب نیاز به یک منبع دوبل (یعنی دو منبع با ولتاژ V_0) دارد اما فقط یک کلید و یک دیود در هر فاز بکار گرفته شده و وصل شدن کلید S_1 منبع DC بالایی را به سیم‌پیچ فاز ۱ مرتبط می‌سازد. باز کردن کلید منجر به انتقال جریان فاز به دیود D_1 شده که سیم‌پیچ را به منبع DC بالایی اخذ و مازاد از طریق منبع پایین دریافت می‌شود. توجه کنید که به خاطر تقارن و برابری انرژی تأمین شده از هر منبع، فاز ۲ به صورت معکوس اتصال یافته به طوریکه از منبع پایین تغذیه و به منبع بالا انرژی مازاد را پس می‌دهد.

عیب اصلی در ترکیب شکل (b) نیاز به دو منبع است. ضمناً به هنگام باز شدن کلید، ولتاژ $2V_0$ به دو سر آن اعمال می‌شود. یعنی وقتی که دیود D_1 به صورت مستقیم بایاس شده و کلید به دو سر دو منبع اتصال دارد. بنابراین کلید در شکل (b) باید قوی‌تر انتخاب گردد.

سومین نوع انتورتر در شکل (c) دیده می‌شود. این ترکیب فقط نیاز به یک منبع DC داشته و از یک کلید و دیود برای هر فاز استفاده شده است این ترکیب عمل برگشت انرژی را با استفاده از سیم‌پیچ دو المانه هر فاز با

ماشین مخصوص

سیمپیچ مجزا با کوپلینگ کامل پیچیده شده است این دو سیمپیچ به صورت اولیه و ثانویه یک ترانس عمل می کنند.

وقتی کلید S_1 بسته است، سیمپیچ اولیه فاز انرژی دار می شود. با باز شدن کلید ولتاژی در سیمپیچ ثانویه القا شده (به پلاریته که در شکل (c) با نقطه نشان داده شده توجه شود) دیود D_1 به صورت مستقیم بایاس می شود. در نتیجه ی جریان از سیمپیچ اولیه به سیمپیچ ثانویه انتقال یافته و پلاریته به گونه ای است که جریان در فاز به صفر کاهش یافته و انرژی را به منبع باز می گرداند

اگر چه در این شکل محرکه الکتریکی تنها به یک منبع DC نیاز دارد ولی کلید باید ولتاژی بیش از $2V_0$ را تحمل نماید و نیاز به یک سیمپیچ دو المانه در هر فاز ماشین عیب دیگر آن می باشد.