



دانشگاه فنی و حرفه‌ای

دانشگاه فنی و حرفه‌ای

دانشگاه فنی و حرفه‌ای خراسان شمالی

آموزشکده فنی و حرفه‌ای پسران شیروان

برنامه درسی جلسه سوم: مائزات الکریم ۳ (کائزات الکریم)

موضوع: اصول اب س مائزات الکریم - کائزات

گردآورنده: سعید باقر

برنامه درسی جلسه چهارم

موضوع: مائزات الکریم - مائزات الکریم (کائزات الکریم)

گردآورنده: سعید باقر

اسفند ۱۳۹۸

فصل سوم

اصول اساسی ماشینهای الکتریکی گردان

اصول اساسی که در فصل دوم در توضیح عملکرد مبدل‌های انرژی الکترومکانیکی ذکر شدند در مورد ماشین‌های الکتریکی گردان نیز بخوبی صادق اند. در این فصل هدف ارائه توضیحاتی کلی در مورد عبارت گشتاور الکترومغناطیسی و emf تولید شده در ماشین‌های الکتریکی گردان و استفاده از اصول اساسی فصل دوم می‌باشد. عبارات اصلی گشتاور و emf را می‌توان هم برای ماشین‌های dc و هم برای ماشین‌های ac مورد استفاده قرار داد زیرا اصول عملکرد این ماشین‌ها یکسان است. در این فصل ساختمان انواع ماشین‌های الکتریکی گردان نیز مورد بررسی قرار گرفته است تا بتوانیم عبارت کلی گشتاور و emf را با شرایط ساختمانی خاص هر ماشین تطبیق دهیم. در ابتدا مجدداً تأکید می‌شود که اصول عملکرد ماشین‌های ac و dc یکسان است و اختلاف آنها فقط به شکل ساختمان آنها برمی‌گردد. شکل نهائی روابط مربوط به گشتاور و emf در ماشین‌های الکتریکی ac و dc فقط به این دلیل متفاوت است که جزئیات ساختمانی این ماشین‌ها با یکدیگر فرق می‌کند.

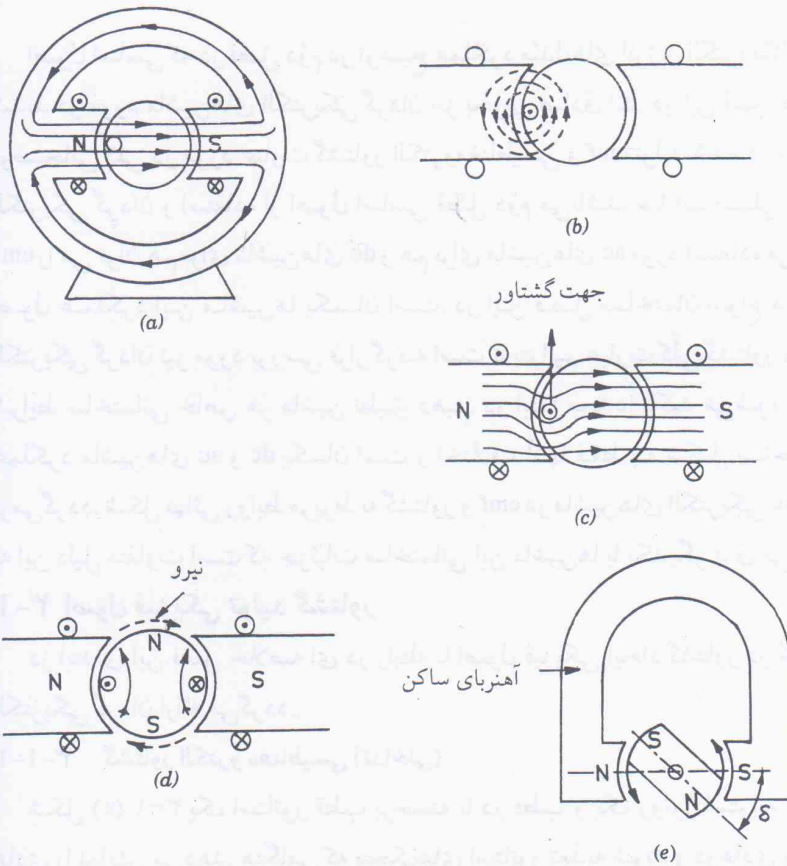
۳-۱ اصول فیزیکی تولید گشتاور

در ابتدای این فصل خلاصه‌ای در رابطه با اصول فیزیکی ایجاد گشتاور در ماشین‌های الکتریکی گردان ارائه می‌گردد.

۳-۱-۱ گشتاور الکترومغناطیسی (تداخلی)

شکل (a) ۳-۱ یک استاتور قطب برجسته با دو قطب و یک روتور استوانه‌ای با یک هادی را نمایش می‌دهد. هنگامی که پیچک‌های استاتور تغذیه شوند و در هادی روتور هیچ جریانی وجود ندارد شار مغناطیسی استاتور در مسیری که در شکل (a) ۳-۱ نشان داده شده است ایجاد می‌شود. اگر هادی روتور حامل جریانی باشد که در شکل جهت آنرا با قرار دادن یک نقطه بطرف خارج صفحه نشان داده ایم و در پیچک استاتور نیز هیچ

جریانی وجود نداشته باشد میدان مغناطیسی مطابق شکل (b) ۳-۱ ایجاد می شود. در صورتیکه پیچک های استاتور و هادی روتور هر دو حامل جریان باشند شار ایجاد شده بوسیله جریان روتور با شار تولیدی استاتور تداخل کرده و توزیع شار مغناطیسی متوجه (برآیند) بصورت نشان داده شده در شکل (c) ۳-۱ خواهد شد. از آنجائیکه خطوط شار مغناطیسی مانند رشته های لاستیکی تحت کشش عمل می کنند، نیروئی بسمت بالا بر هادی روتور وارد می شود. گشتاور راستگردی که به این ترتیب در نتیجه تداخل میدان های مغناطیسی استاتور و روتور تولید شده، گشتاور الکترومغناطیسی یا تداخلی (تقابلی) نامیده می شود.



شکل ۳-۱ نحوه تولید گشتاور تداخلی

حال فرض کنید روتور دارای یک پیچک حامل جریان باشد. جهت این جریان را در شکل (d) ۳-۱ با قرار دادن نقطه در هادی قرار گرفته در زیر قطب N استاتور و ضربدر در

هادی زیر قطب S استاتور نشان داده ایم. وجود این جریان منجر به ایجاد شار روتور و در نتیجه ایجاد دو قطب مغناطیسی روی روتور می شود. قطب S استاتور، قطب N روتور را جذب و قطب S آنرا دفع می کند که نتیجتاً گشتاور راستگرد ایجاد می کند. به همین ترتیب قطب N استاتور، قطب S روتور را جذب و قطب N روتور را دفع می کند که مجدداً گشتاور راستگرد ایجاد می کند. گشتاور برآیندی که به این ترتیب ایجاد می شود گشتاور الکترومغناطیسی یا تداخلی نامیده می شود. [شکل (d) ۳-۱] مرور کوتاهی بر بخش (۲-۴-۱) توضیحات ارائه شده را تکمیل می کند.

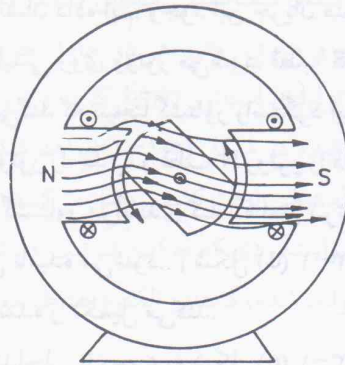
مفهوم فیزیکی گشتاور تداخلی با رجوع به شکل (e) ۳-۱ روشن تر می گردد. در این شکل یک قطعه مغناطیس دائم که می تواند آزادانه حول محوری دوران کند در میدان مغناطیسی یک آهنربای ساکن قرار گرفته است. تمایل دو میدان مغناطیسی مذکور برای همجهت شدن موجب ایجاد گشتاور تداخلی می شود. زاویه بین محورهای میدانهای مغناطیسی استاتور و روتور زاویه گشتاور δ نامیده می شود. [شکل (e) ۳-۱]. توجه کنید که در شکل (d) ۳-۱ زاویه گشتاور δ برابر 90° است. اندازه گشتاور الکترومغناطیسی یا تداخلی در تمام ماشینهای گردان متناسب است با:

$$T_e \propto \sin \delta \times (\text{شدت میدان روتور}) \times (\text{شدت میدان استاتور})$$

۳-۱-۲ گشتاور مقاومت مغناطیسی (یا گشتاور همسوئی)

در شکل (a) ۳-۱ مسیر شار مغناطیسی هنگامی که پیچکهای استاتور حامل جریان باشند نشان داده شده است. اگر یک روتور فرومغناطیسی را بصورت مناسبی در این میدان مغناطیسی قرار دهیم مسیر شار استاتور همانطوریکه در شکل ۳-۲ نشان داده شده است بطور قابل ملاحظه ای تحت تأثیر قرار می گیرد.

از آنجا که شار مغناطیسی تمایل به مسیری با حداقل مقاومت مغناطیسی یا بعبارت دیگر کوتاهترین مسیر ممکن دارد، روتور تحت تأثیر گشتاور چپ گرد قرار می گیرد که گشتاور مقاومت مغناطیسی یا همسوئی نامیده می شود. هنگامی که محور طولی روتور با محور قطبهای استاتور همسو شود اندازه گشتاور مقاومت مغناطیسی به صفر می رسد. توجه کنید که گشتاور مقاومت مغناطیسی یا همسوئی فقط هنگامی می تواند وجود داشته باشد که مقاومت مغناطیسی دیده شده توسط شار عمل کننده با حرکت روتور تغییر کند. بخش ۲-۳ را ببینید.



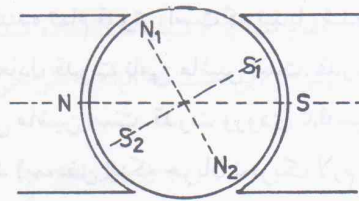
شکل ۲-۳ تولید گشتاور مقاومت مغناطیسی

مثال ۳.۱

یک ماشین گردان با استاتور ۲ قطبی و روتور ۴ قطبی مفروض است. ثابت کنید که گشتاور الکترومغناطیسی برآیند در این ماشین برابر صفر است.

حل: در شکل ۳-۳ یک ماشین الکتریکی با استاتور ۲ قطبی و روتور ۴ قطبی نشان داده شده است. قطب‌های روتور دارای توزیع فضائی یکنواختی هستند بدین معنی که هر دو قطب N و S ، ۹۰° مکانیکی یا ۱۸۰° الکتریکی فاصله فضائی دارند. حال ابتدا قطب‌های N_1 و N_2 روتور را در نظر می‌گیریم. از آنجائیکه زاویه گشتاور بین N_1 و N_2 با زاویه گشتاور بین S و N برابر است، نیروی دافعه (راستگرد) بین N_1 و N_2 با نیروی جاذبه (چپ گرد) بین S و N خنثی می‌شود. به همین ترتیب زاویه گشتاور بین S و N_1 با زاویه گشتاور بین N و N_2 برابر است و لذا نیروی جاذبه (راستگرد) بین S و N_1 با نیروی دافعه (چپ گرد) بین N و N_2 خنثی می‌شود. بنابراین گشتاور الکترومغناطیسی خالص که از قطب‌های N_1 و N_2 روتور حاصل می‌شود برابر صفر است.

حال قطب‌های S_1 و S_2 روتور را در نظر می‌گیریم. ملاحظه می‌شود که زاویه گشتاور بین S_1 و N با زاویه گشتاور بین S و S_2 برابر است پس نیروی جاذبه (چپ گرد) بین S_1 و N با نیروی دافعه (راست گرد) بین S و S_2 خنثی می‌شود. به همین ترتیب نیروی جاذبه (راستگرد) بین S_2 و N با نیروی دافعه (چپ گرد) بین S و S_1 خنثی می‌شود و در نتیجه، گشتاور الکترومغناطیسی خالص که از قطب‌های S_1 و S_2 روتور حاصل می‌شود نیز برابر با صفر است.



شکل ۳-۳ مربوط به مثال ۳-۱

به این ترتیب گشتاور الکترومغناطیسی برآیند در یک ماشین با استاتور ۲ قطبی و روتور ۴ قطبی برابر صفر است و در نتیجه در کلیه ماشینهای الکتریکی گردان لازم است تعداد قطبهای روتور با تعداد قطبهای استاتور برابر باشد تا ماشین قادر به تولید گشتاور الکترومغناطیسی باشد.

۳-۲ شکل ساختمانی ماشینهای الکتریکی گردان

تمام ماشینهای الکتریکی گردان اعم از آنهایی که برای تولید انرژی بکار گرفته می شوند یا آنهایی که در انواع محرکه الکتریکی یا سیستمهای کنترل مورد استفاده قرار می گیرند، از نقطه نظر ساختمانی دارای قسمت های ضروری مشترکی هستند. بعنوان مثال هر ماشین الکتریکی گردان بایستی دارای (۱) استاتور (قسمت ساکن) (۲) روتور (قسمت گردان) (۳) فاصله هوایی حد فاصل روتور و استاتور و (۴) محور، یاطاقان، پایه و غیره باشد. علاوه بر اینها هر ماشین الکتریکی معمولاً دارای:

- (الف) سیم پیچ میدان یا تحریک که شار عمل کننده را تولید می کند و
 - (ب) سیم پیچ آرمیچر که بوسیله شار عمل کننده در آن emf القاء می کند، می باشد.
- با بار شدن ماشین جریانی که در سیم پیچی تغییر می کند، جریان بار نامیده می شود. جریانی که تنها شار مغناطیسی عمل کننده ماشین را تولید می کند که با بار ماشین تغییر نمی کند، جریان مغناطیس کننده، جریان تحریک یا جریان میدان نامیده می شود. سیم پیچی که تنها جریان بار را حمل می کند سیم پیچی آرمیچر خوانده می شود. سیم پیچی که تنها جریان تحریک را حمل می کند سیم پیچی تحریک نام دارد. جریان سیم پیچی تحریک همیشه d.c است. سیم پیچی که هر دو جریان تحریک و جریان بار را تامین می کند سیم پیچی اولیه وسیله تبدیل انرژی نام می گیرد. معمولاً به سیم پیچی اولیه قدرت وارد می شود. سیم پیچی که قدرت از آن گرفته می شود سیم پیچی ثانویه خواهد بود.

سیم پیچی آرمیچر تامین کننده تمام قدرتی است که تبدیل شده و یا انتقال می یابد. قدرت نامی سیم پیچی آرمیچر معادل قدرت نامی ماشین است. قدرت نامی سیم پیچی تحریک حدود $\frac{1}{4}$ تا ۲٪ قدرت نامی ماشین است. قدرت ورودی d.c سیم پیچی تحریک به صورت تلفات I^2R در آن درمی آید (بمحض اینکه جریان تحریک لازم ایجاد شد).

سیم پیچهای آرمیچر، هم در ماشینهای dc و هم در ماشینهای ac فقط با جریان متناوب کار می کنند. به همین دلیل آرمیچر تمام ماشینهای گردان را موروک (ورقه ورقه) می سازند تا تلفات جریانهای گردابی (فوکو) در آنها کاهش یابد. بعلاوه تقریباً تمام ماشینهای گردان دارای یک تعداد زوج قطبهای N و S می باشند (که ساختمان چند قطبی^(۱) نامیده می شود). بدیهی است در صورتیکه بخواهیم به روتور توانی بدهیم یا از آن توانی دریافت کنیم به اتصالات لغزان احتیاج داریم. تمام انواع ماشینهای گردان بزرگ دارای مجاری تهویه شعاعی و محوری هستند تا عمل خنک سازی در آنها تسهیل شود. در این بخش جنبه های مهم ساختمانی مربوط به انواع عمومی تر ماشینهای گردان مورد بررسی قرار می گیرد.

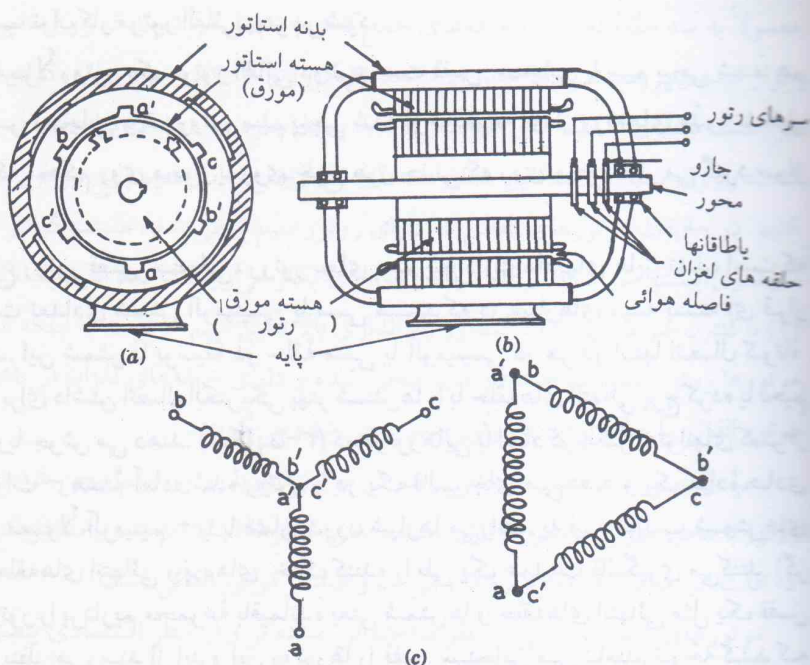
۱-۲-۳ ماشینهای القائی چند فاز

هرچند ماشینهای القائی چند فاز می توانند بصورت ژنراتوری کار کنند ولی عملکرد ژنراتورهای القائی در اکثر کاربردها رضایت بخش نیست. از اینرو در این مبحث توجه ما اساساً به موتورهای القائی چند فاز معطوف است.

استاتور: استاتور یک موتور القائی شامل بدنه، هسته، سیم پیچ توزیع شده چند فاز (۳ فاز یا ۲ فاز)، دو درپوش، یاطاقانها و غیره است. هسته استاتور عبارتست از مجموعه ای از ورقه های فولادی استوانه ای شکل که در سطح درونی این مجموعه شیار دار شده است تا سیم پیچ سه فاز استاتور در این شیارها قرار داده شود. ابعاد هسته استاتور بگونه ای است که بخوبی در بدنه چدنی استاتور محکم می شود. بدنه استاتور و دو درپوش چدنی که در طرفین آن قرار می گیرند صرفاً تکیه گاهی مکانیکی برای هسته استاتور فراهم می کنند و بعنوان بخشی از مسیر عبور شار استاتور طراحی نشده اند.

قسمت های اصلی یک موتور القائی سه فاز در شکلهای (a) ۳-۴ و (b) ۳-۴ نمایش

داده شده‌اند. برای سادگی، استاتور تنها با ۶ شیار نشان داده شده است هر چند در عمل تعداد شیارهای استاتور بسیار بیش از این است که البته به طراحی سیم پیچ سه فاز استاتور بستگی دارد.



شکل ۳-۴ ویژگی‌های ساختمانی موتورهای القائی چند فاز

سه پیچک (کلاف) aa' ، bb' و cc' بترتیب نماینده فازهای a ، b و c هستند. این سیم پیچهای با فواصل منظم 120° الکتریکی از یکدیگر در فضا توزیع شده‌اند و همانطور که در شکل (c) ۳-۴ نشان داده شده است می‌توانند دارای اتصال ستاره یا مثلث باشند.

اکثر اوقات ۶ سر انتهائی مربوط به سیم پیچهای سه فاز استاتور را از طریق یک جعبه ترمینال که روی بدنه استاتور قرار می‌گیرد به خارج از بدنه انتقال می‌دهند. این ترمینال را بصورت مناسبی علامتگذاری می‌کنند تا سرهای ابتدا و انتهای هر کدام از سیم پیچها مشخص شوند. توجه کنید که سیم پیچهای سه فاز استاتور در شیارهایی که روی سطح داخلی هسته در مجاورت فاصله هوائی قرار دارند بطور یکنواختی توزیع می‌شوند.

موتورهای بزرگ دارای شیارهای بازند که قبلاً آماده شده و پیچکهای عایق شده می‌توانند براحتی در شیارهای باز قرار داده شوند. موتورهای القائی کوچک که از شیارهای

نیمه بسته استفاده می کنند تا طول فاصله هوایی موثر بین استاتور و رتور کاهش یابد. فاصله هوایی بین استاتور و رتور حتی المقدور باید کوچک باشد که در نتیجه:

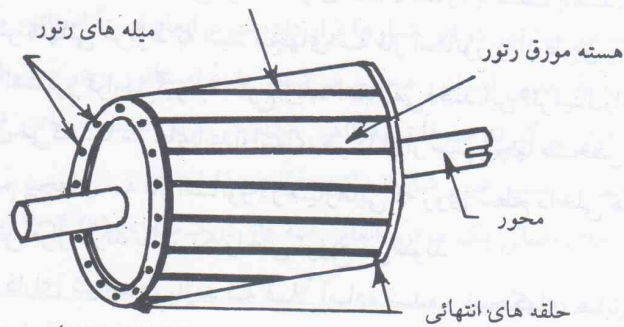
(۱) شار پراکندگی بین استاتور و رتور کاهش می یابد.

(۲) ضریب توان کار موتور القائی بهتر می شود.

روتور: معمولاً روتور یک موتور القائی دو نوع است قفس سنجابی یا سیم پیچی شده. هم رتور قفس سنجابی و هم رتور سیم پیچی شده از مجموعه ای از ورقه های مدور تشکیل شده اند که محکم روی محور یا روی چرخ هرز چدنی که روی محور قرار می گیرد سوار شده اند.

در نوع روتور قفس سنجابی، روتور بجای سیم پیچ دارای هادیهای عایق نشده است که در حقیقت تعدادی شمش آلومینیمی یا مسی هستند که در شیارهای نیمه بسته ای قرار گرفته اند. این شمش ها بوسیله دو حلقه مسی یا آلومینیمی در هر دو انتها اتصال کوتاه شده اند. برای داشتن اتصال الکتریکی بهتر شمش ها را با حلقه های انتهائی پرچ کرده یا لحیم می کنند و یا جوش می دهند. (شکل ۳-۵) در موتورهایی با ابعاد کوچکتر - توانهای کمتر از ۴۰ کیلووات - هسته آماده شده رتور را در یک قالب جای می دهند و یک ماده هادی مذاب - معمولاً آلومینیم - را با فشار بدرون شیارها می رانند. به این ترتیب شمش های روتور، حلقه های انتهائی و پره های خنک کننده را طی یک عملیات قالبگیری می کنند. اگر روتور، حلقه های انتهائی و پره های خنک کننده را طی یک عملیات قالبگیری می کنند. اگر هسته روتور را برداریم مجموعه باقیمانده یعنی شمش ها و حلقه های انتهائی مثل یک قفس سنجابی بنظر می رسند از اینرو این روتورها را قفس سنجابی می نامند. توجه کنید که شمش های روتور در حقیقت یک سیم پیچ توزیع شده یکنواخت در شیارهای رتور بوجود می آورند. بدیهی است از آنجا که شمش های رتور بوسیله دو حلقه انتهائی اتصال کوتاه شده اند هیچ مقاومت خارجی را نمی توان وارد مدار روتور یک موتور قفس سنجابی کرد.

شیارهای مورب رتور



شکل ۳-۵ جزئیات ساختمان رتور قفس سنجابی

در روتو استفاده قرا توزیع شده معمولاً به سوار شده در اتصال ف گشتاور را کنیم. در نگاهداری با کنترل موتورها روتور القائی هم در روتور با مح که علت این موتورها موتورهای پیچی شده جاروبکهای از یک منبع می شود. می گیرد. سیم پیچ ترانسفورم متقابل از سیم پیچ ترانسفورم بر خلاف

در روتورهای سیم پیچی شده، سیم پیچ عایق شده‌ای شبیه به آنچه که در استاتور مورد استفاده قرار گرفت در شیارهای روتور جای می‌گیرد. سیم پیچ روتور بصورت یکنواخت توزیع شده و معمولاً دارای اتصال ستاره می‌باشد. سه سر آزاد سیم پیچ سه فاز روتور معمولاً به سه حلقه لغزان (یا حلقه‌های جمع‌کننده) متصل می‌شوند که روی محور ماشین سوار شده ولی نسبت به آن عایق می‌باشند (شکل (b) ۳-۴). وجود جاروبکهای کربنی که در اتصال فشاری با حلقه‌های لغزان می‌باشند به ما اجازه می‌دهد که برای کنترل سرعت و گشتاور راه اندازی ماشین مقاومت‌های خارجی را با سیم پیچ روتور آن سری کنیم. در حقیقت موتورهای القائی که دارای روتور سیم پیچی شده هستند گرانتر بوده و به نگهداری بیشتر نیاز دارند و لذا تنها در مواردی بکار می‌روند که بخواهیم بار مکانیکی را (۱) با کنترل سرعت یا (۲) با گشتاور راه اندازی بالا تأمین کنیم. با توجه به اینکه در اینگونه موتورها روتور بصورت چند فاز سیم پیچی شده و دارای حلقه‌های لغزان می‌باشد به آنها موتور القائی با حلقه لغزان یا روتور سیم پیچی شده می‌گویند.

هم در موتورهای قفس سنجابی و هم در موتورهای با روتور سیم پیچی شده شیارهای روتور با محور طولی ماشین موازی نیستند یعنی شیارها نسبت به محور ماشین کج شده‌اند که علت این مطلب عملکرد نرم تر و بی سرو صداتر موتور القائی است.

موتورهای قفس سنجابی از نظر ساختمانی ساده تر و از نظر اقتصادی بصره تر از موتورهای با روتور سیم پیچی شده هستند. بعلاوه نوع قفس سنجابی نسبت به نوع سیم پیچی شده محکمتر است و به تعمیرات کمتری احتیاج دارد زیرا فاقد حلقه‌های لغزان و جاروبکهای کربنی است. یک موتور القائی چند فاز انرژی الکتریکی مورد نیاز خود را تنها از یک منبع ولتاژ متناوب دریافت می‌کند و از اینرو ماشین با یک منبع تحریک نامیده می‌شود. در اینگونه موتورها سیم پیچ میدان روی استاتور و سیم پیچ آرمیچر روی روتور قرار می‌گیرد.

سیم پیچ استاتور که به منبع تغذیه متصل می‌شود از نظر مشابهت با سیم پیچ اولیه ترانسفورماتور، سیم پیچ اولیه نامیده می‌شود. سیم پیچ روتور نیز که انرژی را توسط شار متقابل از استاتور دریافت می‌کند - مشابه با آنچه که در یک ترانسفورماتور اتفاق می‌افتد - سیم پیچ ثانویه نامیده می‌شود. بعبارت دیگر موتور القائی را می‌توان بصورت یک ترانسفورماتور در نظر گرفت که در آن توان الکتریکی از استاتور به روتور انتقال می‌یابد که بر خلاف ترانسفورماتور این انتقال با تغییر فرکانس همراه است و از روتور نیز توان مکانیکی

به خارج انتقال پیدا می‌کند. بخش ۱-۶ را ببینید.
در این موتورها از آنجا که انرژی بواسطه القاء از استاتور به روتور انتقال پیدا می‌کند (یعنی عمل ترانسفورمری) نام موتور القائی بر آنها گذاشته شده است. به این ترتیب موتور بنام رتور مورد استفاده خوانده می‌شود یعنی موتور قفس سنجابی یا رتور سیم پیچی شده.

۳-۲-۲ ماشین‌های سنکرون

در ماشین‌های سنکرون، سیم پیچ آرمیچر تولید کننده توان ac (در ژنراتورهای سنکرون) و دریافت کننده توان ac (در موتورهای سنکرون) می‌باشد در حالیکه سیم پیچ میدان همواره از طریق یک منبع dc تغذیه می‌شود. عبارت دیگر، ماشین‌های سنکرون ماشین‌هایی دو تحریریه برای تبدیل انرژی هستند. تولید emf بطور کلی وابسته به حرکت نسبی شار میدان و سیم پیچ آرمیچر است. با توجه به این موضوع، یک ژنراتور ac، آلترناتور یا ژنراتور سنکرون باید دارای قطب‌های میدان گردان و آرمیچر ساکن و یا باید دارای آرمیچر گردان و قطب‌های میدان ساکن باشد. معهداً، ماشین‌های سنکرون بزرگ بدون استثنا با سیم پیچ آرمیچر پر قدرت روی استاتور و سیم پیچ میدان کم قدرت روی روتور ساخته می‌شوند. هر چند ماشین‌های سنکرون کوچک ممکن است با ترتیب معکوس آنچه که گفته شد ساخته شوند.

مزایای قرار دادن سیم پیچ میدان روی روتور و سیم پیچ آرمیچر روی استاتور عبارتند از:
(الف) از جنبه اقتصادی انجام اینکار بصره تر است. برای روشن شدن موضوع، یک ماشین سنکرون سه فاز ۲۰۰ مگاوات آمپر ۱۱ کیلوولتی را با اتصال ستاره در نظر بگیرید. جریان خط آمپر $10500 = \frac{200 \times 10^3}{\sqrt{3} \times 11}$ آمپر می‌باشد. اگر سیم پیچ آرمیچر روی روتور قرار داده شود، سه حلقه لغزان مورد احتیاج خواهد بود که هر کدام قابلیت عبور دادن ۱۰۵۰۰ آمپر را داشته باشند. علاوه بر این هر حلقه لغزان را باید برای ولتاژ $\frac{11}{\sqrt{3}} = 6/35$ کیلوولتی نسبت به محور بخوبی عایق بندی کرد. همچنین نقطه ستاره سیم پیچ نیز باید به یک حلقه لغزان چهارمی متصل شود تا به یک صفحه فلزی که از طریق یک مقاومت زمین شده است وصل گردد.

حال فرض کنید که سیم پیچ میدان به توان ۱ مگاوات با ولتاژ ۵۰۰ ولت احتیاج داشته باشد. در اینصورت جریان میدان یا جریان تحریک برابر با $\frac{1000}{\sqrt{5}} = 2000$ آمپر خواهد بود که به دو حلقه لغزان، هر یک با ظرفیت عبور ۲۰۰۰ آمپر احتیاج دارد. علاوه بر این هر حلقه لغزان باید فقط برای ولتاژ ۵۰۰ ولتی نسبت به محور عایق بندی شود. مطالب گفته شده نشان می‌دهند که قرار دادن سیم پیچ میدان روی روتور ارزان تر از قرار دادن سیم پیچ آرمیچر روی آن تمام می‌شود. به این ترتیب ساختن ماشین سنکرون با سیم پیچ آرمیچر روی

استاتور و سیم پیچ میدان روی روتور بسیار اقتصادی تر است.

(ب) بازده بیشتر در ماشین سنکرون با قرار گرفتن سیم پیچی آرمیچر روی استاتور و سیم پیچی تحریک روی رتور تنها به دو حلقه لغزان نیاز هست. بنابراین تلفات حلقه‌های لغزان کمتر و بازده ماشین سنکرون بیشتر خواهد بود.

(ج) عایق بندی بهتر سیم پیچهای ساکن آرمیچر را در ولتاژهای بالا می‌توان بطور رضایتبخشی عایق بندی نمود که این موضوع به ماشین امکان داشتن ولتاژهای بالا را می‌دهد که بعنوان مثال می‌توان از ماشین‌های سنکرون ۳۳ کیلوولت یاد کرد.

(د) خنک کردن بهتر سیم پیچ ساکن آرمیچر را با بازدهی بیشتری می‌توان خنک کرد که همین موضوع ساختن ماشین‌های سنکرون بزرگ با توانهای ۱۰۰۰ مگاوات و بالاتر را امکانپذیر ساخته است.

(ه) توان خروجی بیشتر قرار دادن سیم پیچ کم قدرت میدان روی روتور باعث می‌شود که ماشین روتور سبکتری داشته باشد و در نتیجه نیروهای گریز از مرکز کاهش یابند. با توجه به این موضوع روتور می‌تواند به سرعت‌های بالاتری برسد و یک ماشین سنکرون با ابعاد و اندازه‌های ثابت می‌تواند توان خروجی بیشتری داشته باشد.

(و) وزن کمتر رتور و لختی کمتر سیم پیچی تحریک روی رتور نیاز به مس کمتر و عایق کمتر دارد. این امر وزن کلی رتور و لختی آنرا کاهش می‌دهد. کاهش وزن رتور استفاده از یاطاقانهای ارزاتر را اجازه می‌دهد که عمر آنها به علت سائیدگی و پارگی کمتر بیشتر خواهد بود.

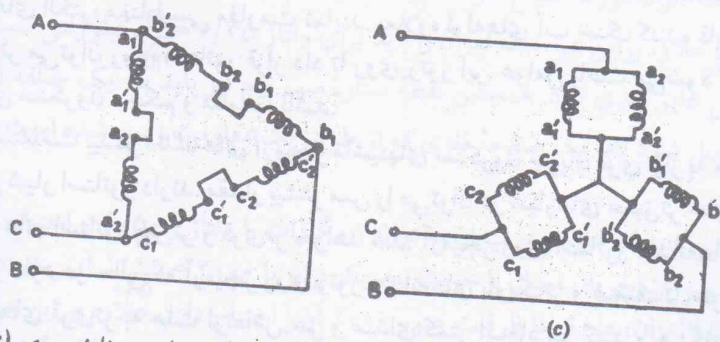
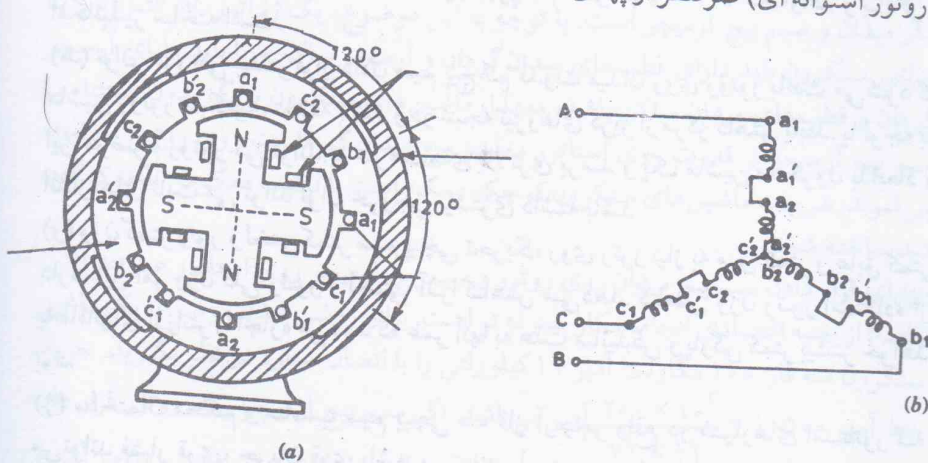
(ز) ساختمان محکم و مناسب سیم پیچی سه فاز آرمیچر واقع در شیارهای استاتور که می‌تواند فشار قوی، جریان قوی باشد می‌تواند طوری بسته شوند که بسادگی در مقابل نیروهای الکترومغناطیسی مقاومت نمایند. بعلاوه لوله‌های آب خنک کننده قابل انعطاف را ساده‌تر می‌توان روی استاتور قرار داد تا روی رتور این عوامل باعث می‌شود که ساختمان ماشین سنکرون محکم و مناسب باشد.

(ح) استقامت بیشتر دندانه‌های آرمیچر ماشینهای سنکرون جریان قوی نیاز به مس بیشتری در هر شیار استاتور دارند. مقدار بیشتر مس را می‌توان در شیارهای عمیق‌تر جای دارد و لذا دندانه‌های استاتور پهن‌تر و قوی‌تر خواهد شد. آرمیچر روی استاتور دندانه‌های پهن‌تر و قوی‌تر دارد در حالی که آرمیچر روی رتور دندانه‌های باریک‌تر و ضعیف‌تر خواهد داشت دندانه‌های قوی‌تر به علت ارتعاش سر و صدای کمتر ایجاد می‌کنند و هنگام ساخت و استفاده احتمال صدمه کمتر دارند. بنابراین سیم پیچی آرمیچر باید روی استاتور و سیم پیچی تحریک روی رتور باشد.

ماشین‌های سنکرون بسته به ساختمان هندسی روتور به دو دسته تقسیم بندی می‌شوند:

(الف) نوع قطب برجسته و (ب) نوع روتور استوانه‌ای یا روتور گرد (مدور) یا قطب صاف. در شکل (a) ۳-۶ یک روتور با ۴ قطب برجسته نمایش داده شده است. سیم پیچ میدان که روی قطب‌های برجسته قرار گرفته است یک سیم پیچ متمرکز است. در نوع روتور استوانه‌ای، سیم پیچ میدان یک سیم پیچ توزیع شده است که در شیارهای روتور جای می‌گیرد. شکل (b) ۳-۷ را ببینید.

تفاوت دیگری که بین این دو نوع وجود دارد این است که ماشین سنکرون قطب برجسته دارای فاصله هوایی غیر یکنواخت است که در زیر مراکز قطب‌ها حداقل و در فاصله بین قطب‌ها به حداکثر مقدار خود می‌رسد. شکل (a) ۳-۶ در ماشین‌های سنکرون قطب صاف (روتور استوانه‌ای) صرفنظر از پهنای دهانه شیارها فاصله هوایی کاملاً یکنواخت است.



شکل ۳-۶ (a) ساختمان قطب برجسته ۴ قطب سه فاز (b) اتصالات ستاره و مثلث سری (c) اتصال

ستاره موازی

هم استاتور ماشین سنکرون قطب برجسته و استاتور نوع روتور استوانه‌ای هر دو شبیه به

استاتور موتور القائی می‌باشند. به این ترتیب استاتور یک ماشین سنکرون نیز شامل یک بدنه چدنی، یک هسته استوانه ای مورق که بصورت یکنواخت شیار دار شده است، یک سیم پیچ چند فاز توزیع شده که در شیارهای استاتور جای می‌گیرد، یاطاقان‌ها، پایه و غیره است، شکل (a) ۳-۶. مانند موتور القائی چند فاز، بدنه استاتور و درپوش‌ها صرفاً تکیه گاهی مکانیکی برای هسته استاتور بشمار می‌روند و برای عبور شار مغناطیسی طراحی نشده‌اند.

مولدهای سنکرون بخاطر مزایای تولید، انتقال و مصرف قدرت سه فاز معمولاً سه فاز ساخته می‌شود. با این حال مولدهای یکفاز نیز در موارد خاص ساخته می‌شوند. برای تولید ولتاژ سه فاز حداقل سه پیچک یکی برای هر فاز بفاصله 120° الکتریکی از یکدیگر در فضا لازم است. در ماشین سنکرون ابتدائی شکل (a) ۳-۶ آرمیچر مجموعاً ۱۲ شیار دارد یعنی ۴ شیار در فاز، گرچه استاتور ماشین واقعی بسته به طراحی سیم پیچی سه فاز تعداد بیشتری شیار در آرمیچر دارد. در شکل (a) ۳-۶ هر فاز دارای دو پیچک است. برای مثال پیچکهای فاز a, a_1, a_2 و a'_1, a'_2 می‌باشند. دو پیچک هر فاز با هم سری شده‌اند به طوریکه ولتاژهای آنها با هم جمع شود. لذا سه فاز را می‌توان طبق شکل (b) ۳-۶ به صورت ستاره یا مثلث وصل کرد. در این شکل سه سر (ترمینال) سیم پیچی با a_1 و b_1 و c_1 مشخص شده‌اند. دو پیچک فاز a می‌توانند موازی شوند به طوریکه a_1 و a_2 یک سر و a'_1 و a'_2 سر دیگر سیم پیچی را تشکیل دهد. به طور مشابه پیچکهای فاز b و c را می‌توان اتصال داد. اتصال موازی دو پیچک جریان هر مسیر موازی را دو برابر می‌کند این پیچکهای موازی با ۶ سر را می‌توان به صورت ستاره یا مثلث بست اتصال ستاره پیچکهای موازی در شکل (c) ۳-۶ نشان داده شده است.

فرکانس e.m.f تولیدی از معادله (۳-۵) برابر است با:

$$f = \frac{pN}{120} \text{ Hz}$$

در اغلب کشورها مولدهائی که سیستم‌های قدرت را تغذیه می‌کنند فرکانس ۵۰ Hz تولید می‌کنند و لذا تعداد قطبها:

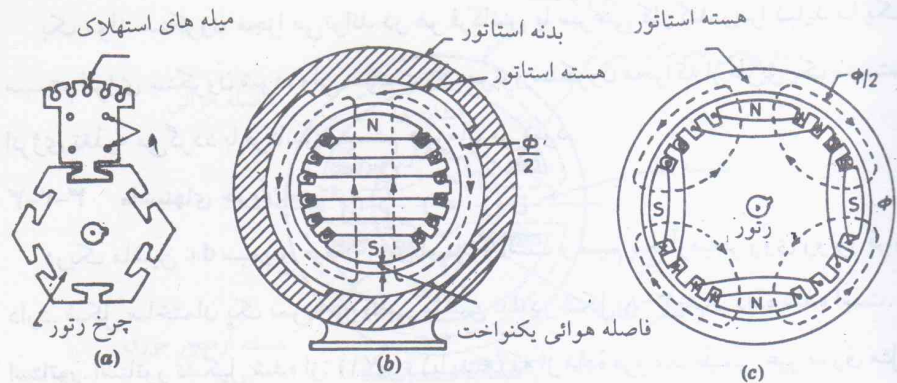
$$p = \frac{6000}{N \text{ سرعت به r.p.m}} \quad (3-11)$$

خواهد بود.

موتورهای بنزینی و توربینهای آبی در سرعتهای نسبتاً پائین بهترین کاردهی را دارند.

بنابراین دستگاههای برق متناوب که بوسیله این نوع چرخاننده‌ها بحرکت در می آید باید طبق معادله (۳-۱) تعداد زیادی قطب داشته باشند. برای جا دادن تعداد زیادی قطب، قطر روتور باید به تناسب از دیاد قطبها زیاد شود و از نقطه نظر مکانیکی رتور قطب برجسته برای چرخاننده‌های کم سرعت مناسبترین است. ساختمان قطب برجسته روتور طبق شکل (a) ۳-۶ برای ماشینهای سنکرون نسبتاً کوچک بکار برده می شود. برای ماشینهای بزرگتر قطبهای برجسته و مورق به چرخ رتور پیچ شده‌اند. چرخ رتور نیز طبق شکل (a) ۳-۷ به محور خاریندی شده است. میله‌های استهلاک معمولاً در کفشک قطب‌ها قرار داده شده‌اند تا نوسانات روتور را میرا کنند. کفشک قطب یک قطب برجسته طوری شکل داده شده است که یک موج سینوسی با چگالی شار شعاعی در طول فاصله هوائی بدست آید. نام تجارتی ژنراتورهای سنکرون قطب برجسته آلترناتورهای آبی یا مولدهای برق آبی است.

توربینهای گازی و بخاری بهترین مشخصه عملکرد را در سرعت‌های بالا دارند، بنابراین دستگاههای مولد برق متناوب که بوسیله اینها می چرخند باید تعداد کمتری قطب داشته باشند مثلاً ۲ یا ۴ [رابطه (۱ - ۳)]. اگر ساختمان قطب برجسته برای چنین سرعت بالائی استفاده شود ساختمان روتور ممکن است نتواند چنین نیروی گریز از مرکز بزرگ ناشی از قطب برجسته قابل را تحمل کند. بنابراین ساختمان روتور استوانه آبی از نظر مکانیکی برای چرخاننده‌های پرسرعت مناسب تر است. شکل (b) ۳-۷ یک روتور استوانه آبی را نشان می دهد که از یک قطعه فولاد سخت آهنگری شده تشکیل شده است. برای طول هسته بزرگ، روتور از چندین قطعه فولاد سخت آهنگری شده ساخته شده که پهلو به پهلو قرار گرفته اند. شیارهای محوری تنها در بخشی از محیط روتور ایجاد شده‌اند. قطبهای اصلی تولید شده بوسیله جریان تحریک در قسمت بدون شیار سطح روتور بوجود آمده اند که در شکل (b) ۳-۷ نشان داده شده است. در این شکل جمعاً ۶ پیچک هم مرکز نشان داده شده است. شکل (c) ۳-۷ نیز رتور استوانه ای ۴ قطب را با دو پیچک هم مرکز در هر قطب نشان می دهد. شکل موج چگالی شار شعاعی فاصله هوائی در ماشینهای سنکرون روتور استوانه ای به یک موج سینوسی شبیه تر است تا در ماشینهای قطب برجسته. ژنراتورهای سنکرون روتور استوانه آبی از نظر تجاری بنام توربوآلترناتور یا توربوژنراتور نامیده می شوند.



شکل ۳-۷ ماشین سنکرون (a) چرخ رتور و یک ورق قطب برجسته (b) رتور استوانه‌ای دو قطب (c) رتور استوانه‌ای چهار قطب

موتورهای سنکرون معمولاً از نوع قطب برجسته بوده و دارای همان ساختمان معمول ژنراتورهای قطب برجسته هستند. همانطور که معادله ۳-۵ نشان می‌دهد در حالت پایدار موتورهای سنکرون در سرعت ثابت کار می‌کنند. در موتورهای سنکرون قطب برجسته وظایف شمش‌های (میل‌های) میراکننده (واقع در کفش قطبها) عبارتند از میرا کردن نوسانات رتور و راه اندازی موتور. (ایجاد گشتاور جهت راه اندازی)

در ماشینهای سنکرون با ابعاد بزرگ باید تمهیدات کافی جهت خنک سازی و انتقال گرمای حاصل از تلفات مختلف بکار گرفته شود. برای ماشینهای بزرگ معمولاً جریان هوای خنک، آب، هیدروژن یا هلیوم مدار بسته بکار می‌رود.

یک ماشین سنکرون معمولاً به یک سیستم انرژی متصل می‌شود که بوسیله سایر مولدهای برق متناوب دیگر تغذیه می‌گردد. در یک مولد سنکرون فرکانس نیروی محرکه القایی تولید شده به سرعت دورانی و تعداد قطبها بستگی دارد. بنابراین یک ماشین سنکرون به یک سیستم انرژی فقط وقتی فرکانس یا سرعت دورانی آن مساوی فرکانس سیستم تغذیه است می‌تواند متصل شود. به عبارت دیگر برای عملیات فوق سرعت دورانی یک ماشین سنکرون باید با فرکانس سیستم انرژی سنکرونیزه (همزمان) شود و این علت نامگذاری ماشین سنکرون است.

یک مولد سنکرون مجزا می‌تواند در هر فرکانس یا سرعتی کار کند زیرا نباید با یک سیستم انرژی سنکرون شود، ولی سرعت یک موتور سنکرون مجزا که از طریق یک سیستم انرژی تغذیه می‌گردد با فرکانس سیستم همزمان می‌شود.

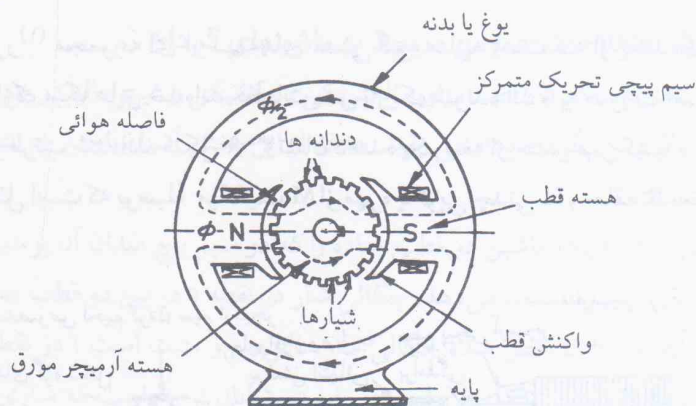
۳-۲-۳ ماشینهای جریان مستقیم

در یک ماشین d.c سیم پیچ میدان روی استاتور است و سیم پیچ آرمیچر روی روتور قرار دارد. شکل ساختمان یک نمونه دو قطبی ماشین d.c در شکل ۸-۳ نشان داده شده است. استاتور. استاتور تشکیل شده از: (۱) یوغ (یا بدنه) که از ماده فرو مغناطیسی غیر مورق مثل چدن یا فولاد ریخته‌ای ساخته شده است (۲) قطبهای برجسته میدان که روی محیط داخلی یوغ پیچ شده‌اند و (۳) یاطاقان‌ها، متعلقات مربوط به نگهداری جاروبکها (فنر و...) درپوش‌ها و غیره. یوغ روی پایه نگهدارنده قرار می‌گیرد و در ماشینهای کوچک از آهن ریخته‌ای ساخته می‌شود. در ماشینهای بزرگتر یوغ از فولاد ساخته می‌شود که نسبت به آهن ریخته‌ای ضریب نفوذ بالاتری دارد.

قطبهای میدان از یک مجموعه‌ای از ورقه‌های فولادی (۱ تا ۱/۵ میلی متر ضخامت) که با یکدیگر پرچ شده‌اند تشکیل شده است. هسته قطب جاییکه تحریک یا سیم پیچ میدان دور آن پیچیده شده است معمولاً بدلائل زیر سطح مقطعی کوچکتر از کفشک قطب (یا سطح قطب) دارد:

(الف) وجود هسته با سطح مقطع کوچکتر یعنی نیاز به مس کمتری برای سیم پیچ میدان است.
 (ب) بزرگتر بودن سطح کفشک قطب باعث افزایش شار ورودی به هر قطب آرمیچر و در نتیجه کاهش مقاومت مغناطیسی فاصله هوایی می‌گردد.

(ج) کفشک قطب مقاومت مکانیکی سیم پیچ میدان را فراهم کرده و آنرا نگه می‌دارد. از نظر اقتصادی یوغ و قطبهای ماشینهای کوچکتر ممکن است از چدن ساخته شده باشند.
 سیم پیچ متمرکز میدان وقتی که با جریان مستقیم تحریک شود یکدرمیان تولید قطبهای N و S می‌کند، که ساختمان چند قطبی نامیده می‌شود. از شکل ۸-۳ معلوم می‌شود که



شکل ۸-۳ ساختمان یک ماشین d.c دو قطب

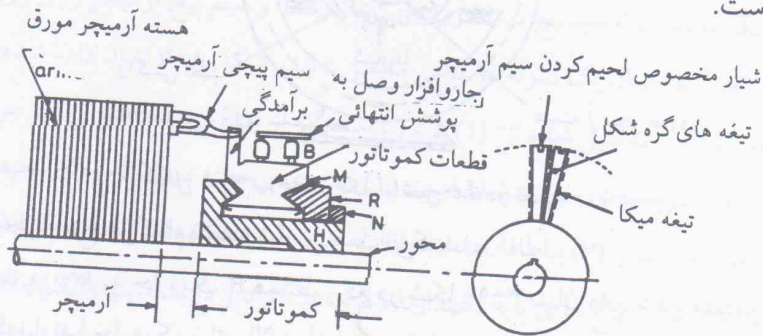
هسته آرمیچر و یوغ هر کدام نصف شار را حمل می‌کنند.

متعلقات مربوط به جاروبک B همانطور که در شکل ۹-۳ نشان داده شده مشتمل بر تعدادی نگهدارنده جاروبک و اتصالات آنها به یوغ یا درپوش‌ها است. جاروبکهای کربنی ساکن در نگهدارنده‌های مربوطه قرار گرفته و توسط فنرهای با کنترل فشار روی سطح کموتاتور فشرده می‌شوند.

روتور، هسته آرمیچر شامل تعدادی از ورقه‌های فولادی گرد با ضخامت بین ۰/۴ تا ۰/۶ میلیمتر است. سطح خارجی این مجموعه شیار دار شده است تا سیم پیچ توزیع شده آرمیچر در آن قرار گیرد شکل ۸-۳. این ورقها از یکدیگر عایق شده‌اند تا تلفات جریان فوکو (گردابی) را کاهش دهند. در ماشینهای کوچک ورقها محکم روی محور سوار می‌شوند ولی در ماشینهای بزرگ روی یک چرخ هرز چدنی قرار می‌گیرند.

علاوه بر سیم پیچ میدان و آرمیچر، یک ماشین dc باید یک کموتاتور داشته باشد تا بصورت یک یکسو کننده مکانیکی نیروی محرکه القائی متناوب تولیدی در سیم پیچی آرمیچر را به نیروی محرکه القائی مستقیم روی ترمینال جاروبکها تبدیل نماید. برای یک موتور dc کموتاتور مثل یک متناوب کننده مکانیکی عمل می‌کند که ولتاژ مستقیم اعمالی را به ولتاژ متناوب در سیم پیچ آرمیچر تبدیل می‌کند نیاز به یکسو کننده و متناوب کننده مکانیکی باعث می‌شود که آرمیچر و کموتاتور روی رتور و سیم پیچی میدان روی استاتور باشد.

کمو تاتور^(۱) مجموعه ای از تیغه‌های مسی گوه مانند است که از یکدیگر بوسیله ورقه‌های نازک میکا عایق شده‌اند. قطعات مس باریک شونده اند و به صورت استوانه‌ایی و پهلوی به پهلوی مرتب شده‌اند. شکل ۳-۹ نشان دهنده یک تیغه از جنس مس کشیده شده با دو شیار V شکل است که بوسیله میکانیت M از مهره یا توپی چدنی H و حلقه R بخوبی عایق شده است.



شکل ۳-۹ جزئیات ساختمان ماشین d.c

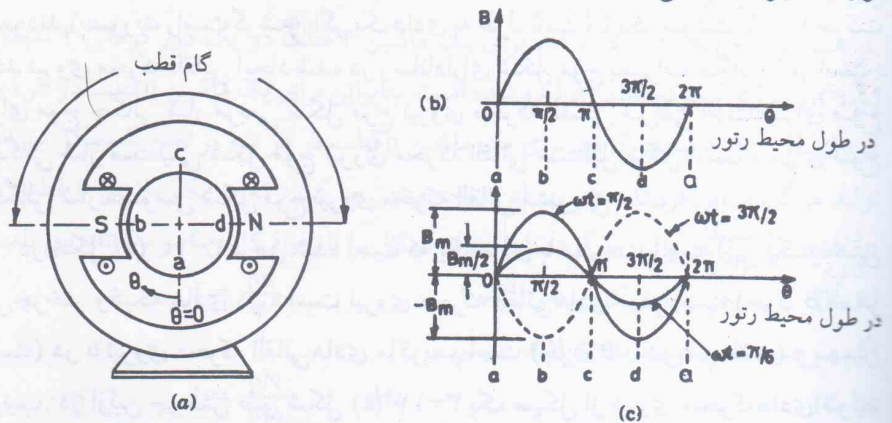
ساختمان V شکل مانع از این می شود که تیغه‌های کمو تاتور در نتیجه نیروی گریز از مرکز به خارج پرتاب شوند. حلقه R پیچ دار اجزاء مختلف را به یکدیگر محکم می کند و توسط مهره N در محل خود نگهداشته می شود توپی H نیز به محور محکم می شود تا کمو تاتور به اندازه فاصله معینی از هسته آرمیچر دور نگهداشته شود (برای اتصالات پیشانی). یک انتهای هر تیغه کمو تاتور برجستگی دارد که یک برآمدگی بوجود می آورد. هم چنین کمو تاتور طوری جای داده شده است که برآمدگی رو در روی هسته آرمیچر باشد شکل ۳-۹ را ببیند. هر دو سر سیم آرمیچر به هر برآمدگی لحیم می شود.

می توان یک ماشین d.c را معادل یک ماشین a.c با اضافه یک یکسو کننده مکانیکی مثل کمو تاتور دانست. از آن جایی که سیم پیچ آرمیچر روی خودش بسته می شود مولدهای dc در عمل می تواند به عنوان یک دستگاه مولد برق متناوب سه فاز با اتصال مثلث عمل کند در صورتی که از سیم پیچ آرمیچر به فواصل ۱۲۰ درجه الکتریکی از طرف دیگر کمو تاتور انشعاب گرفته شود.

۳-۳ مفهوم اصطلاحات عمومی مربوط به ماشینهای گردان

بعضی از تعاریف مثل گام قطب، زاویه الکتریکی و مکانیکی و غیره غالباً در متون مربوط به ماشینهای الکتریکی گردان بکار می روند. هدف از این بخش آشنا ساختن خواننده با این اصطلاحات است.

شکل (a) ۳-۱۰ یک ماشین دو قطبی ساده را که دو سیم پیچ میدان آن بوسیله جریان مستقیم تحریک می شوند نشان می دهد. چگالی شار در نقطه a در بین دو قطب صفر است. در مرکز قطب که با b مشخص شده چگالی شار ماکزیمم و مثبت است؛ در نقطه c صفر است و در نقطه d مجدداً ماکزیمم ولی منفی است. شایان توجه است که شاری که وارد استاتور می شود یا روتور را ترک می کند مثبت در نظر می گیریم. به عبارت دیگر قطب S روی استاتور یا قطب N روی روتور چگالی شار مثبت ایجاد می کنند با توجه به این قرارداد تغییرات چگالی شار B در طول فاصله هوایی در شکل (b) ۳-۱۰ رسم شده است.



شکل ۳-۱۰ (a) ماشین دو قطب (b) تغییر چگالی شار در محیط فاصله هوایی (c) شار ضربانی اگر تغییرات چگالی شار B در طول محیط فاصله هوایی طبق شکل (b) ۳-۱۰ سینوسی فرض شود گفته می شود که در ماشین ساده شکل (a) ۳-۱۰ چگالی شار در فضاتوزیع سینوسی دارد.

فرض کنید که سیم پیچهای میدان شکل (a) ۳-۱۰ با جریان متناوب $i = I_m \sin \omega t$ تحریک شده است. در $\omega t = 0$ جریان صفر است و هیچ شاری تولید نشده است. در $\omega t = \frac{\pi}{6}$ ، $i = \frac{I_m}{2}$ و چگالی شار در زیر قطب $B_m/2$ است. در لحظه $\omega t = \frac{\pi}{6}$ تغییرات موج چگالی شار در طول فاصله هوایی طبق شکل (c) ۳-۱۰ نیز سینوسی است. در $\omega t = \frac{\pi}{4}$ چگالی شار زیر

قطبها B_m است، بعد از $\omega t = \frac{\pi}{4}$ موج چگالی شار شروع به کاهش می‌کند. در $\omega t = \pi$ چگالی شار مجدداً صفر است بعد از $\omega t = \pi$ جهت جریان در سیم پیچهای میدان معکوس می‌گردد و به تبع آن قطب‌های میدان با پلاریته معکوس بوجود می‌آیند. در $\omega t = \frac{3\pi}{4}$ چگالی شار $-B_m$ است.

توجه کنید که محور چگالی شار در امتداد bd باقی می‌ماند. چنین شازی، شار متناوب یا شار ساکن تپشی (ضربانی) نامیده می‌شود. باید توجه داشت که شار ضربانی در هر لحظه در فضا سینوسی توزیع شده است.

زاویه الکتریکی و مکانیکی

نیروی محرکه الکتریکی (emf) القاء شده در یک هادی توسط قانون القاء الکترومغناطیسی فاراده که می‌تواند بصورت‌های مختلف بیان شود، تعیین می‌گردد. در یک فرم از قانون فاراده، emf تولید شده بصورت Blv ولت بیان می‌گردد که چگالی شار B بر حسب $(T) Wb/m^2$ ، طول هادی را بر حسب m و سرعت v بر حسب m/sec بر یکدیگر عمودند (بصورت راست گوشه). اگر یک هادی به طول ثابت l با یک سرعت ثابت v حرکت کند نیروی محرکه القایی ایجاد شده در رسانادارای شکل موج تغییرات چگالی شار است. برای موج چگالی شار مربعی شکل موج نیروی محرکه القایی مربعی است، برای موج چگالی شار مستطیلی شکل موج نیروی محرکه القایی مستطیل شکل است و برای موج چگالی شار سینوسی شکل موج نیروی محرکه القایی سینوسی است.

در شکل (a) ۱۰-۳ فرض شده است که یک هادی با سرعت زاویه ایی یکنواختی می‌چرخد. وقتی که هادی در a است نیروی محرکه القایی هادی صفر است (چون B صفر است) در b نیروی محرکه القایی هادی ماکزیمم است (چون B ماکزیمم است) و بهمین ترتیب. در اولین چرخش طبق شکل (a) ۱۱-۳ یک سیکل از نیروی محرکه هادی تولید می‌شود. حال فرض می‌شود چرخش هادی در ماشین ۴ قطب شکل (c) ۱۱-۳ انجام گیرد. وقتی که هادی در a است نیروی محرکه القایی صفر است در b نیروی محرکه ماکزیمم است در c نیروی محرکه صفر است و به همین ترتیب. در اولین چرخش کامل مطابق شکل (b) ۱۱-۳ دو سیکل از نیروی محرکه القایی تولید می‌شود. چون یک سیکل نیروی محرکه القایی یا جریان مساوی 360° درجه الکتریکی است زیرا در ماشین ۴ قطب در یک دور گردش 360° درجه مکانیکی معادل ۲ سیکل یعنی 720° درجه الکتریکی است. به عبارت دیگر 720° درجه الکتریکی در یک ماشین ۴ قطب برابر 360° درجه مکانیکی است

بطوریکه:

$$(۳۶۰ \text{ درجه مکانیکی}) \frac{۴}{۳} = ۷۲۰ \text{ درجه الکتریکی}$$

$$\theta_{\text{مکانیکی}} = \frac{۴}{۳} \theta_{\text{الکتریکی}}$$

برای یک ماشین p قطب، $\frac{p}{۲}$ سیکل نیروی محرکه القایی در هر دور گردش تولید خواهد شد. بنابراین برای یک ماشین p قطب

$$\theta_{\text{مکانیکی}} = \frac{p}{۲} \theta_{\text{الکتریکی}} \quad (۳-۲)$$

حالا

$$\frac{d}{dt} (\theta_{\text{الکتریکی}}) = \frac{p}{۲} \frac{d}{dt} (\theta_{\text{مکانیکی}})$$

یا

$$\omega = \frac{p}{۲} \omega_m \quad (۳-۳)$$

ω سرعت زاویه‌ای بر حسب رادیان الکتریکی بر ثانیه و ω_m سرعت زاویه‌ای بر حسب رادیان مکانیکی بر ثانیه است.

همانطور که قبلاً نشان داده شد برای یک ماشین ۴ قطب در یک دور گردش ۲ سیکل ($\frac{۴}{۲}$) از نیروی محرکه القایی تولید شده است. بنابراین برای یک ماشین p قطب در هر دور گردش $\frac{p}{۲}$ سیکل تولید می‌گردد. برای یک ماشین p قطب در هر دور بر ثانیه $\frac{p}{۲}$ سیکل بر ثانیه تولید می‌گردد. این فرآیند ذهنی به این نتیجه منتهی می‌گردد که در یک ماشین p قطبی در n دور $\frac{p}{۲} \cdot n$ سیکل تولید می‌گردد. اما تعداد سیکل بر ثانیه را فرکانس f موج e.m.f می‌نامند.

$$f = \frac{pn}{۲} \quad \text{هرتز یا سیکل بر هر ثانیه} \quad (۳-۴)$$

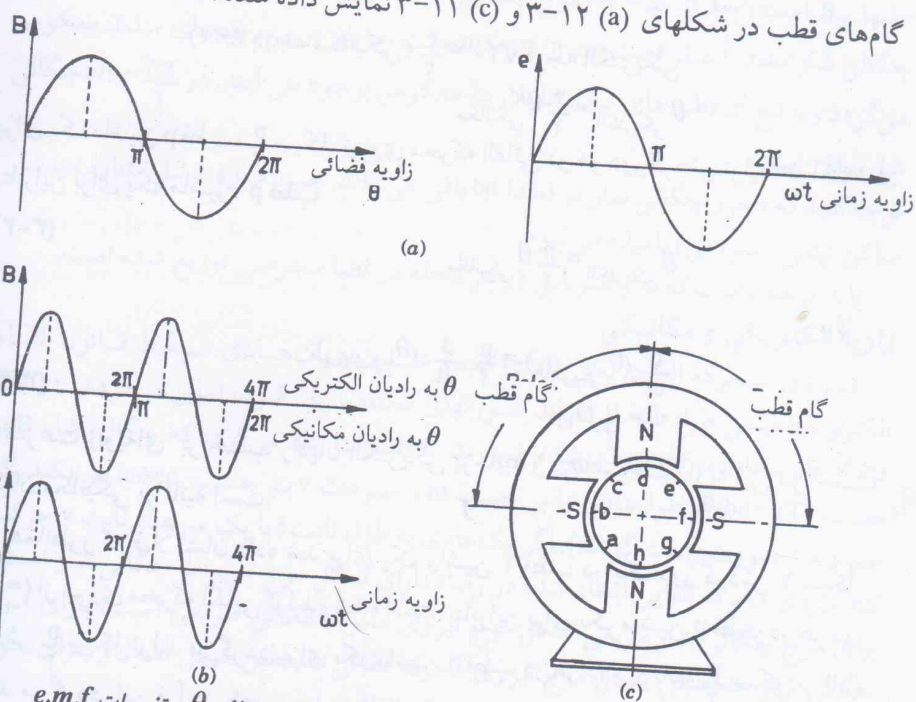
اگر سرعت N بر حسب rpm باشد. سپس

$$f = \frac{pN}{۱۲۰} \quad \text{Hz} \quad (۳-۵)$$

توجه داشته باشید که نمودار بالائی شکل (b) یا (a) ۱۱-۳ تغییرات چگالی شار را به صورت تابع زاویه θ در طول محیط فاصله هوائی بدست می‌دهد نمودار پائینی از همان شکل (b) یا (a) ۱۱-۳ تغییرات نیروی محرکه القایی را به صورت تابع زمانی زاویه ωt می‌دهد. چون گردش روتور وابسته به زمان است می‌توان گفت که متغیر فضائی B بعلاوه گردش روتور به کمیت متغیر با زمان e تبدیل شده است.

گام قطب: فاصله محیطی بین دو قطب مجاور گام قطب نامیده می‌شود. گام قطب بجای درجه مکانیکی همیشه بر حسب درجه الکتریکی بیان می‌شود. لذا این موضوع استنباط می‌شود که گام قطب همیشه مساوی ۱۸۰ درجه الکتریکی یا π رادیان الکتریکی است.

گام‌های قطب در شکل‌های (a) ۳-۱۲ و (c) ۳-۱۱ نمایش داده شده است.

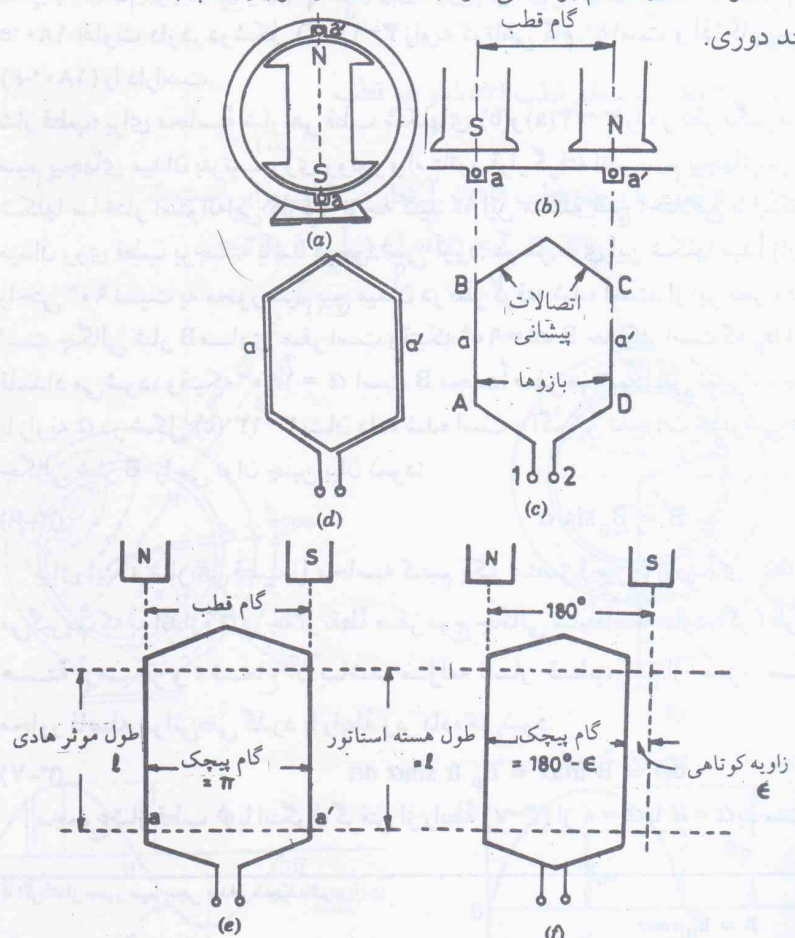


شکل ۳-۱۱ تغییرات چگالی شار بر حسب زاویه فضائی θ و تغییرات e.m.f. متناظر بر حسب زاویه زمانی ωt

(a) برای ماشین دو قطب (b) برای ماشین ۴ قطب (c) یک ماشین ۴ قطب ساده پیچک: شکل (a) ۳-۱۲ یک ماشین دو قطب را با یک پیچک (۱) aa' که در دو شیار استاتور جای داده شده است نشان می‌دهد. حالت گسترده شده آن با پیچکی که بصورت تخت نشان داده شده در شکل (b) ۳-۱۲ دیده می‌شود. شکل (c) ۳-۱۲ طرح سیم پیچ aa' را نشان می‌دهد. شکل (c) ۳-۱۲ معلوم می‌سازد که سیم پیچ aa' یک حلقه دارد. نیروی محرکه القائی فقط در طولهای فعال AB و CD تولید شده است. این طولهای فعال دوبازوی پیچک نامیده می‌شوند. برای پیچک شکل (c) ۳-۱۲ هر بازوی پیچک یک هادی دارد. چنین به نظر می‌رسد که یک حلقه شامل دو هادی است و یک پیچک از دو ضلع پیچک تشکیل شده است. در شکل (c) ۳-۱۲ دو بازوی پیچک AB و

CD در اتصالات پیشانی به صورت سری به یکدیگر مربوط شده‌اند بطوری که نیروی محرکه القائی روی ترمینالهای ۱ و ۲ پیچک برابر مجموع ϵmf های دو بازوی پیچک است.

اگر پیچک aa' که در شکل (d) ۳-۱۲ نشان داده شده را در نظر بگیریم دیده می‌شود که این سیم پیچ دو حلقه دارد. بعبارت دیگر شکل (d) ۳-۱۲ نشان دهنده یک پیچک دو حلقه ای منفرد است. هر ضلع پیچک دو هادی دارد و مجموعاً تعداد هادیها در سیم پیچ ۴ تا است شکل (d) ۳-۱۲. اگر یک سیم پیچ N دور داشته باشد آنگاه از آن بعنوان یک پیچک منفرد N دوری نام برده می‌شود با N هادی در هر بازوی پیچک و $2N$ هادی در پیچک چند دوری.



شکل ۳-۱۲ (a) ماشین دو قطب ساده با یک پیچک (b) نمای گسترده (c) پیچک یک دوری (d) پیچک دو دوری (e) پیچک گام کامل (f) پیچک گام کوتاه

یک پیچک با دو بازو که 180° الکتریکی یا یک گام قطب فاصله فضایی دارد پیچک گام کامل نامیده می شود. پیچک گام کامل را می توان پیچکی تعریف کرد که فاصله دو ضلع آن برابر یک گام قطب است. در شکل (a) ۱۲-۳ سیم پیچ aa' یک پیچک با گام کامل است چون دو بازوی پیچک یک گام قطب فاصله دارند. بنابراین پیچک گام کامل پیچکی است که گام آن با فاصله دهانه آن 180° الکتریکی باشد. گام پیچک بر حسب درجه الکتریکی، تعداد بازوها یا تعداد شیارها سنجیده می شود. در شکل (e) ۱۲-۳ گام پیچک $180^\circ e$ الکتریکی است که آنرا پیچک گام کامل (قطری) می نامند در شکل (f) ۱۲-۳ گام پیچک کمتر از $180^\circ e$ است و لذا پیچک گام کوتاه یا وتری نام دارد. زاویه کوتاهی گام 4° زاویه ای است که گام پیچک از $180^\circ e$ تفاوت دارد. در شکل (f) ۱۲-۳ زاویه کوتاهی گام 4° است و لذا گام پیچک زاویه $(180^\circ - 4^\circ)$ را داراست.

شار قطب: برای محاسبه شار هر قطب شکل های (b) و (a) ۱۳-۳ را در نظر بگیرید که در آنها سیم پیچهای میدان بترتیب روی روتور و استاتور قرار گرفته اند. سیم پیچهای میدان در این شکلها ساختار استوانه ایی دارد و توجه کنید که این مسئله هیچ اختلافی با اینکه سیم پیچ میدان روی قطب برجسته باشد بوجود نمی آورد. در هر دوی این شکلها مبدأ زاویه α برای راحتی 90° نسبت به محور سیم پیچ میدان در نظر گرفته شده است. از این نظر وقتی $\alpha = 0^\circ$ است چگالی شار B مساوی صفر است و قتیکه $\alpha = 90^\circ$ ، B حداکثر است که B_p (مقدار قله) قلمداد می شود، و قتیکه $\alpha = 180^\circ$ است B مجدداً صفر می شود. این تغییرات چگالی شار با زاویه α در شکل (c) ۱۳-۳ نشان داده شده است و اگر این تغییرات سینوسی فرض شود چگالی شار B را می توان چنین بیان نمود:

$$B = B_p \sin \alpha \quad (3-6)$$

برای اینکه شار هر قطب را محاسبه کنیم یک عنصر (جزء) زاویه ای $d\alpha$ را در نظر می گیریم، که به اندازه α درجه از نقطه صفر موج چگالی شار فاصله دارد. اگر طول محوری هسته آرمیچر τ شعاع آن باشد، مؤلفه شار قطب که از جزء سطح $\tau d\alpha$ مجاور فاصله هوائی می گذرد با رابطه زیر داده می شود:

$$d\phi = B \tau d\alpha = B_p \tau \sin \alpha d\alpha \quad (3-7)$$

مجموع شار قطب ϕ با انتگرال گرفتن از رابطه (۳-۷) از $\alpha = 0$ تا $\alpha = \pi$ بدست می آید*.

* اگر α از محور سیم پیچی میدان سنجیده شود:

$$B = B_p \cos \alpha$$

$$\phi = \int_{-\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} B_p \tau \cos \alpha d\alpha = 2B_p \tau$$

$$\begin{aligned} \phi &= \int_{\gamma}^{\pi} B_p l r \sin \alpha \, d\alpha \\ &= 2 B_p l r \end{aligned} \quad (3-8)$$

معادله (۳-۸) مقدار شار هر قطب را برای یک ماشین ۲ قطب می دهد. حال این مقدار برای یک ماشین p قطب تعیین خواهد شد. برای یک ماشین که ابعادهش داده شده باشد:

$$\text{سطح هر قطب برای یک ماشین ۲ قطب} = \frac{2\pi r l}{2} = \pi r l$$

$$\text{سطح هر قطب برای یک ماشین p قطب} = \frac{2\pi r l}{p} = \frac{2}{p} (\pi r l)$$

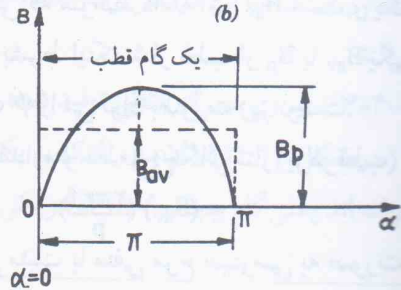
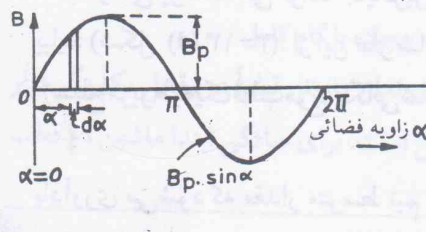
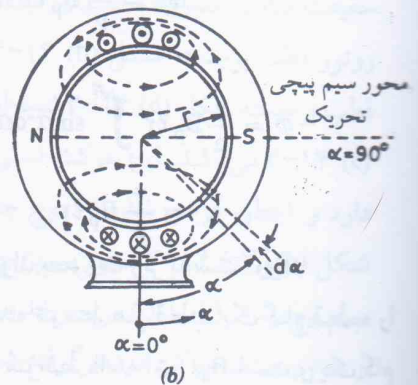
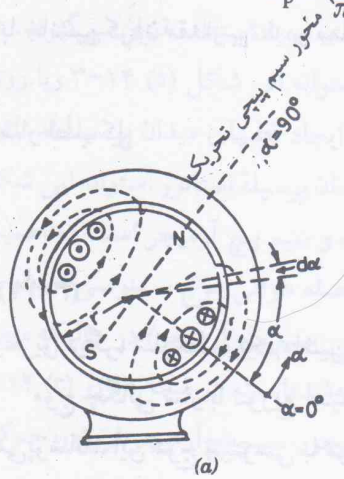
این نشان می دهد که سطح قطب برای ماشین p قطب (۲/p) برابر سطح قطب برای یک ماشین ۲ قطب است.

برای یک ماشین ۲ قطب با سطح قطب $\pi r l$ شار هر قطب

$$= 2 B_p l r$$

برای یک ماشین p قطب با سطح قطب $\frac{2}{p} (\pi r l)$ شار هر قطب برابر است با:

$$= 2 B_p l r \left(\frac{1}{\pi r l} \right) \left(\frac{2}{p} \pi r l \right) = \frac{4}{p} B_p l r \quad (3-9)$$



شکل ۳-۱۳ محاسبه شار قطب

روش دیگر بدست آوردن معادله (۳-۹) چنین است:

برای ماشین p قطب، تغییرات چگالی شار B با زاویه فضائی α مشابه شکل (c) ۳-۱۳ است و با معادله (۳-۶) داده شده است. برای بدست آوردن شار قطب جزء (عنصر) زاویه باید بر حسب درجه مکانیکی بیان شود. بنابراین جزء زاویه فضائی $d\alpha_m$ را به درجه مکانیکی در نظر می گیریم (مشابه شکل (a) ۳-۱۳). شار گذرنده از جزء سطح مکانیکی $\ell r d\alpha_m$ چنین خواهد بود.

$$d\phi = B \ell r d\alpha_m = B_p \ell r \sin\alpha d\alpha_m \quad (3-10)$$

اندیس p نشانه مقدار پیک است.

از معادله (۳-۲):

$$\text{درجه مکانیکی} = \frac{p}{\gamma} = \text{درجه الکتریکی}$$

$$\alpha = \frac{p}{\gamma} \alpha_m$$

$$d\alpha = \frac{p}{\gamma} d\alpha_m$$

با جانشین کردن مقدار $d\alpha_m$ در معادله (۳-۱۰) جزء شار $d\phi$ چنین خواهد شد:

$$d\phi = \frac{\gamma}{p} B_p \ell r \sin\alpha d\alpha$$

شار قطب کل

$$\phi = \frac{\gamma}{p} B_p \ell r \int_0^\pi \sin\alpha d\alpha$$

$$= \frac{\gamma}{p} B_p \ell r$$

(۳-۱۱)

بطریق دیگر، شار قطب یک ماشین p قطبی را می توان بصورت زیر بدست آورد:

موج چگالی شار با توزیع سینوسی تولید شده توسط هر قطب یک گام قطب را می پوشاند. این موج سینوسی با موج مستطیلی که متوسط دامنه اش B_{av} است و یک گام قطب را می پوشاند می تواند جایگزین شود بشرط اینکه شار قطب از B_p یا B_{av} یکی در بیاید (شکل (d) ۳-۱۳). از این نظر شار قطب ϕ را می توان بصورت زیر نوشت:

(سطح مربوط به یک قطب موج چگالی شار) \times (مقدار متوسط موج چگالی شار زیر هر قطب) $\phi =$

$$= (B_{av}) \left(\frac{\gamma \pi \ell}{p} \right)$$

یادآوری می شود که مقدار متوسط نیم سیکل مثبت یا منفی موج سینوسی به صورت زیر

است:

(مقدار پیک موج سینوسی) $\frac{2}{\pi}$

بنابراین مقدار متوسط موج چگالی شار در یک گام قطب شکل (d) ۳-۱۳ برابر است با:

$$B_{av} = \frac{2}{\pi} B_p$$

$$\text{شار قطب} = \left(\frac{2}{\pi} B_p\right) \left(\frac{2\pi r \ell}{p}\right)$$

$$= \frac{4}{p} B_p r \ell \quad (3-11)$$

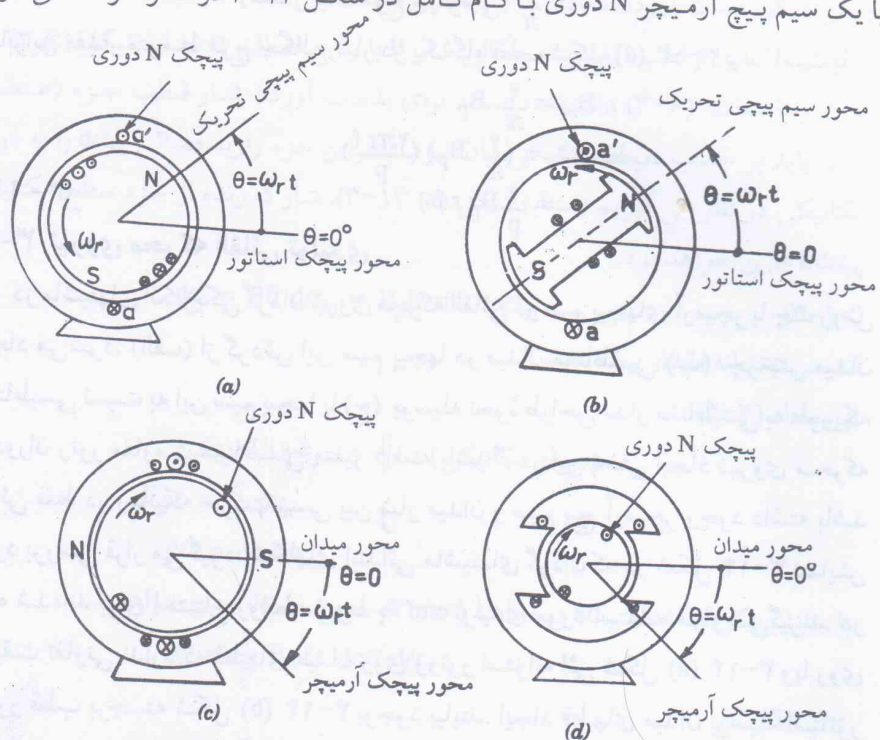
۳-۴ نیروی محرکه القائی تولیدی

در ماشینهای الکتریکی گردان نیروی محرکه القائی در سیم پیچهای آرمیچر با چند روش ایجاد می شود: (الف) از گردش این سیم پیچها در میدان مغناطیسی (ب) چرخش میدان مغناطیسی نسبت به این سیم پیچها یا (ج) بوسیله نحوه طراحی مدار مغناطیسی به طوریکه با دوران رتور مقاومت مغناطیسی متغیر داشته باشد*. در این بخش ایجاد نیروی محرکه القائی فقط در زمانیکه حرکت نسبی بین شار میدان و سیم پیچ آرمیچر وجود داشته باشد مورد بررسی قرار می گیرد. شکلهای ابتدائی ماشینهای گردان که در شکل ۳-۱۴ نمایش داده شده اند برای استنتاج روابط مربوط به emf تولیدی مورد استفاده قرار می گیرند. در حقیقت تفاوتی ندارد که قطبهای میدان روی رتور استوانه ائی شکل (a) ۳-۱۴ و یا روی رتور قطب برجسته شکل (b) ۳-۱۴ بوجود بیایند. ایجاد قطبهای میدان بوسیله استاتور قطب برجسته شکل (d) ۳-۱۴ شبیه ایجاد قطبهای میدان بوسیله استاتور استوانه ایی شکل (c) ۳-۱۴ می باشد. این حرکت نسبی بین شار میدان و سیم پیچ آرمیچر است که اهمیت دارد و اینطور فرض شده که موج چگالی شار در فاصله هوائی موج سینوسی است. در شکل (a) و (b) ۳-۱۴ محور سیم پیچ استاتور (یا محور سیم پیچ آرمیچر) در حالیکه محور سیم پیچ میدان (یا میدان) می چرخد ساکن در نظر گرفته شده است. در شکل (c) و (d) ۳-۱۴ و محور میدان ساکن در نظر گرفته شده است ولی محور سیم پیچ آرمیچر با رتور حرکت می کند.

۳-۴-۱ نیروی محرکه القائی تولید شده در یک پیچک با گام کامل

در شکل ۳-۱۴ اضلاع a و a' که به یک پیچک تعلق دارند، قطراً در مقابل یکدیگر قرار گرفته اند یعنی گام پیچک ۱۸۰° الکتریکی فضایی است. برای سادگی ابتدا ماشین دو قطب

با یک سیم پیچ آرمیچر N دوری با گام کامل در شکل ۱۴-۳ در نظر گرفته می شود



شکل ۱۴-۳ تولید $e.m.f$ در یک پیچک N دوری با گام کامل

هر چند که به صورت واقعی یک ماشین الکتریکی از تعداد زیادی پیچک آرمیچر که بصورت مناسب به یکدیگر متصل شده اند تشکیل شده است. ولتاژ متوجه آرمیچر در هر ماشین از جمع $e.m.f$ های تک تک پیچک ها به روشی که به نحوه طراحی سیم پیچ آرمیچر بستگی دارد بدست می آید.

در شکل ۱۴-۳ مبدأ زمان به دلخواه در لحظه یکسان شدن محور سیم پیچ با محور پیچک میدان انتخاب شده است. در مبدأ زمان یعنی لحظه $t = 0$ زاویه زمانی $\theta = \omega_r t = 0$ است و محور پیچک بر محور سیم پیچ میدان منطبق است. اینجا ω_r سرعت زاویه ای رتور بر حسب رادیان بر ثانیه می باشد. از بررسی شکل ۱۴-۳ روشن است که در لحظه $\theta = 0$ شاری که از پیچک می گذرد (پیوند می خورد) حداکثر است ($\phi \cos 0^\circ$) به عبارت دیگر در $\theta = 0$ تمامی شار ϕ که بوسیله یک قطب تولید می شود از میان پیچک می گذرد. زمانیکه $\theta = \omega_r t = 90^\circ$ است محور سیم پیچ میدان بر محور پیچک آرمیچر عمود است، شاری که

از میان پیچک می گذرد صفر است ($\phi \cos 90^\circ = 0$). برای $\theta = \omega_r t = 180^\circ$ شار θ که از میان پیچک می گذرد دوباره حداکثر شده ($\phi \cos 180^\circ = -\phi$) ولی جهتی معکوس دارد. براساس مسائلی که در فوق مطرح گردید رابطه ای که تغییرات شار عبوری از پیچک را می دهد به صورت $\phi \cos \theta$ یا $\phi \cos \omega_r t$ بیان می گردد. بنابراین شار دربرگیرنده (پیوندی) ψ برای پیچک آر میچر N دوری با گام کامل در هر زمان t عبارت است از:

$$\begin{aligned} \psi &= N (\text{شار عبوری از پیچک در زمان } t) \\ &= N \phi \cos \omega_r t \end{aligned} \quad (3-12)$$

با توجه به قانون فاراده نیروی محرکه القائی در پیچک آر میچر N دوری با رابطه زیر بیان می شود:

$$e = - \frac{d\psi}{dt} = N \phi \omega_r \sin \omega_r t - N \frac{d\phi}{dt} \cos \omega_r t \quad (3-13)$$

در رابطه (۳-۱۳) جمله $N \phi \omega_r \sin \omega_r t$ نشان دهنده ولتاژ ناشی از حرکت (دوران) و جمله $N \frac{d\phi}{dt} \cos \omega_r t$ ولتاژ ترانسفورماتوری است زیرا شامل مشتق زمانی شار ϕ می باشد. اگر شار میدان ϕ با زمان ثابت باشد (یعنی ϕ تغییری در زمان نداشته باشد) نیروی محرکه القائی ترانسفورماتوری در رابطه (۳-۱۳) به صفر کاهش می یابد و نیروی محرکه القائی

ایجاد شده فقط برابر ولتاژ حرکتی یا emf حرکتی است. بنابراین برای ماشینهای الکتریکی با شار ثابت در زمان نیروی محرکه القائی ایجاد شده مساوی نیروی محرکه القائی حرکتی یا جرخشی است و با رابطه زیر بیان می شود:

$$e = N \omega_r \phi \sin \omega_r t \quad (3-14)$$

در رابطه (۳-۱۴) N تعداد دور یک پیچک با گام کامل، ϕ شار هر قطب و ω_r سرعت نسبی بین موج شار میدان و پیچک آر میچر است. نکته قابل توجه این است که رابطه (۳-۱۴) نماینده رابطه کلی نیروی محرکه القائی است و بنابراین در هر دو نوع ماشینهای ac و dc که شار میدان بر حسب زمان ثابت باشد مورد استفاده قرار می گیرد.

در ماشینهای ac با پیچک N دوری حداکثر مقدار سرعت یا نیروی محرکه القائی یعنی E_{\max} زمانی که $\sin \omega_r t = 1$ است روی می دهد.

$$E_{\max} = \omega_r N \phi = 2\pi f_r N \phi$$

مقدار مؤثر r.m.s نیروی محرکه القائی در یک پیچک گام کامل:

$$E = \frac{E_{max}}{\sqrt{2}} = \sqrt{2} \pi f_r N \phi = 4/44 f_r N \phi \quad (3-15)$$

در رابطه فوق f_r فرکانس سرعتی یا چرخشی نامیده می شود زیرا مقدار آن به سرعت نسبی بین موج چگالی شار و سیم پیچ آرمیچر بستگی دارد. مقدار f_r به صورت زیر بیان می شود:

$$f_r = \frac{pn_r}{p} \quad \text{هرتز}$$

n_r سرعت نسبی برحسب دور بر ثانیه (r.p.s) بین سیم پیچ آرمیچر و موج چگالی شار است. این نکته نیز قابل توجه است که رابطه (۱۵ - ۳) مقدار r.m.s نیروی محرکه القائی ایجاد شده در یک پیچک آرمیچر N دوری با گام کامل ماشین ac را بدست می دهد.

رابطه (۱۴ - ۳) را می توان بصورت زیر بازنویسی کرد:

$$\left. \begin{aligned} e &= N \omega_r \phi \cos \left(\omega_r t - \frac{\pi}{2} \right) \\ &= E_{max} \cos \left(\omega_r t - \frac{\pi}{2} \right) \end{aligned} \right\} \quad (3-16)$$

بررسی رابطه های (۱۲ - ۳) و (۱۶ - ۳) نشان می دهد که نیروی محرکه القائی ایجاد شده ۹۰ درجه از شاری که آن را تولید کرده از نظر فاز عقب است ولی این عبارت وقتی صحیح است که شار تغییری در زمان نداشته و در فضا توزیع سینوسی داشته باشد. لازم به ذکر است که در اینجا ذکر نشده است که پیچک آرمیچر حرکت می کند و یا موج چگالی شار حرکت می کند تنها سرعت نسبی بین موج چگالی شار و پیچک است که حائز اهمیت می باشد.

۳-۴-۲ نیروی محرکه القائی ایجاد شده در پیچک با گام کوتاه

پیچک آرمیچر N دوری را در نظر بگیرید که گام آن ϵ درجه الکتریکی کوتاه شده باشد بطوری که گام پیچک ($\epsilon - 180$) درجه الکتریکی است. برای پیچک گام کوتاه یا پیچک وتری، شکل (b) ۳-۱۴ مجدداً در شکل (a) ۳-۱۵ رسم شده است. برای اینکه محور پیچک و محور سیم پیچ میدان منطبق شوند زاویه کوتاهی گام ϵ به صورت $\frac{\epsilon}{p}$ در دو محل نشان داده شده است. زاویه وتری (قوسی) طبق تعریف زاویه ای است که گام پیچک به اندازه آن زاویه از 180° الکتریکی کمتر می شود که آنرا زاویه کوتاهی گام نیز می گویند. واضح است که شار عبوری از پیچک گام کسری یا وتری شکل (a) ۳-۱۵ کمتر از شار عبوری از پیچک گام کامل شکل (b) ۳-۱۴ است.

لازم به ذکر است که شار هر قطب مساوی $2B_p \ell r$ برای یک ماشین ۲ قطب و

برای یک ماشین p قطب می باشد. مبدأ زاویه مکانی α نیز عمود بر محور میدان است. برای اینکه شار عبوری از پیچک یا پیوندی آن تعیین گردد، رابطه (۳-۷) باید از $\alpha = \frac{\epsilon}{p}$ تا $\alpha = \pi - \frac{\epsilon}{p}$ انتگرال گیری شود، با مراجعه به شکل‌های (b) و (a) ۳-۱۵:

∴ شار عبوری از میان پیچک گام کوتاه (وتری) شکل (a) ۳-۱۵:

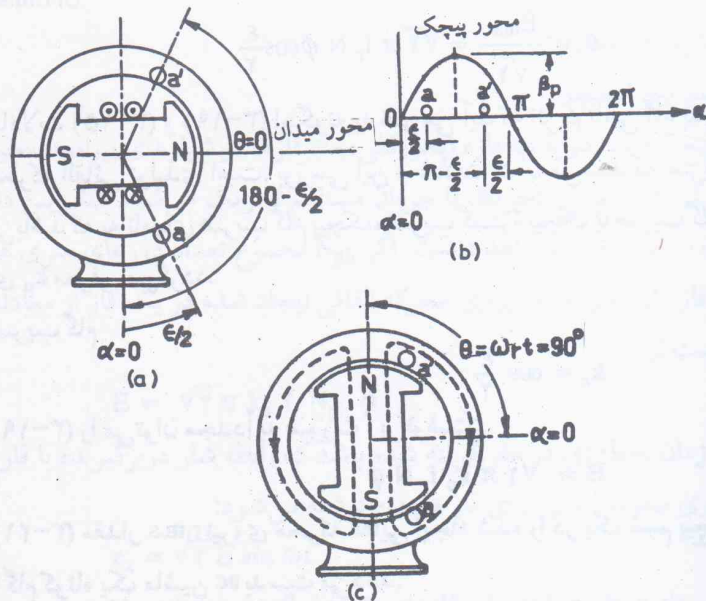
$$= \int_{\epsilon/2}^{\pi - \epsilon/2} B_p \ell r \sin \alpha \, d\alpha = 2B_p \ell r \cos \frac{\epsilon}{p}$$

اما $2B_p \ell r = \phi$

∴ شار عبوری از پیچک وتری:

$$= \phi \cos \frac{\epsilon}{p}$$

مبدأ زمان در روابط فوق لحظه ایی است که محور سیم پیچ میدان و محور پیچک آرمیچر منطبق باشند. بنابراین با رجوع به شکل (a) ۳-۱۵ زمانیکه $\theta = \omega_r t = 0$ است شار عبوری از پیچک حداکثر بوده و برابر $(\phi \cos \frac{\epsilon}{p} \cos 0^\circ)$ می باشد. با رجوع به شکل (c) ۳-۱۵ زمانیکه $\theta = \omega_r t = 90^\circ$ است شار عبوری از پیچک صفر خواهد بود $(= \phi \cos \frac{\epsilon}{p} \cos 90^\circ)$. در شکل (c) ۳-۱۵ اگرچه یک خط شار در اطراف پیچک aa' نشان داده شده است، اما در این حالت شار عبوری از پیچک با توجه به اینکه محور مغناطیسی



شکل ۳-۱۵ e.m.f تولیدی در پیچک با گام کوتاه (وتری)

پیچک و محور سیم پیچ میدان بر یکدیگر عمودند، صفر است. برای $\theta = \omega_r t = 180^\circ$ رابطه شار پیچک مجدداً حداکثر ولی این بار در جهت معکوس خواهد بود ($= \phi \cos \frac{\epsilon}{\gamma} \cos 180^\circ$). بنابراین عبارت کلی برای شار عبوری از پیچک و تری اینگونه خواهد بود:

$$\phi \cos \frac{\epsilon}{\gamma} \cos \theta \quad \text{یا} \quad \phi \cos \frac{\epsilon}{\gamma} \cos \omega_r t$$

∴ شار دربرگیرنده (پیوندی) پیچک N دوری با گام کوتاه برابر است با:

$$\psi = N \phi \cos \frac{\epsilon}{\gamma} \cos \omega_r t \quad (3-17)$$

با توجه به قانون فاراده نیروی محرکه القائی در پیچک آر میجر N دوری با گام کوتاه با رابطه زیر بدست می آید:

$$e = - \frac{d\psi}{dt} = N \phi \omega_r \cos \frac{\epsilon}{\gamma} \sin \omega_r t \quad (3-18)$$

در رابطه فوق تغییر شار ϕ با زمان ثابت در نظر گرفته شده است.

حداکثر مقدار ولتاژ گردشی E_{max} زمانی است که $\sin \omega_r t = 1$ باشد.

$$E_{max} = N \phi \omega_r \cos \frac{\epsilon}{\gamma}$$

و مقدار r.m.s آن:

$$E = \frac{E_{max}}{\sqrt{2}} = \sqrt{2} \pi f_r N \phi \cos \frac{\epsilon}{\gamma} \quad (3-19)$$

از معادلات (۳-۱۵) و (۳-۱۹) اینگونه به نظر می آید که اثر کوتاهی گام پیچک کاهش نیروی محرکه القائی تولیدی است. بررسی این معادلات نشان می دهد که ضریب کاهش $\cos \frac{\epsilon}{\gamma}$ می باشد که به نامهای ضریب گام پیچک، ضریب گستره پیچک یا ضریب گام با علامت اختصاری k_p معرفی می گردد.

∴ ضریب گام

$$k_p = \cos \frac{\epsilon}{\gamma} \quad (3-20)$$

معادله (۳-۱۹) را می توان مجدداً به صورت زیر نوشت:

$$E = \sqrt{2} \pi k_p f_r N \phi \quad (3-21)$$

معادله (۳-۲۱) مقدار r.m.s نیروی محرکه القایی ایجاد شده را در یک سیم پیچ آر میجر N دوری با گام کوتاه یک ماشین ac بدست می دهد.

۳-۴-۳ ماشینهای A.C

در ماشینهای الکتریکی گردان برای استفاده کامل از محیط آرمیچر ضروری است که حلقه‌های سیم پیچ آرمیچر را بجای متمرکز کردن در یک شیار در کلیه شیارها توزیع نمود. اثر توزیع حلقه‌ها در شیارهای مختلف کاهش بیشتر نیروی محرکه القایی تولیدی با ضریبی موسوم به k_d است. این ضریب، ضریب توزیع، پهنا یا پخش نامیده می‌شود (بخش ۱-۵-۳ را ببینید).

بنابراین نیروی محرکه القایی ایجاد شده برای یک سیم پیچ گام کوتاه توزیع شده با توجه به معادله (۳-۲۱) اینگونه است:

$$\begin{aligned} E &= \sqrt{2} \pi k_p k_d f_r N \phi \\ &= \sqrt{2} \pi k_w f_r N \phi \end{aligned} \quad (3-22)$$

به طوری که $k_w = k_p k_d$ ضریب سیم پیچی نامیده می‌شود.

در رابطه (۳-۲۲) توجه داشته باشید که N تعداد دورهای توزیع شده به صورت سری است. رابطه اصلی نیروی محرکه القایی تولیدی در ماشینهای a.c همان رابطه (۳-۲۲) است. اکنون این رابطه برای انواع مختلف ماشینهای a.c که دامنه شارفاصله هوایی آنها ثابت باشد اصلاح گردیده است.

(۱) ماشینهای سنکرون

(الف) سیم پیچ آرمیچر

سیم پیچ آرمیچر دو یا سه فازه (بطورکلی چند فازه) در شیارهای پیرامون محیط آرمیچر توزیع می‌گردد. سیم پیچ تحریک با جریان مستقیم تحریک می‌شود بنابراین دامنه موج شارمیدان با زمان تغییر نخواهد داشت. اگر N_{ph} مجموع تعداد دورهای سری هر فاز سیم پیچ چند فازه آرمیچر باشد نیروی محرکه القایی ایجاد شده در یک فاز از معادله (۳-۲۲) عبارت است از:

$$E = \sqrt{2} \pi k_w f_r N_{ph} \phi \quad (3-23)$$

اگر مبدأ زمان لحظه ای در نظر گرفته شده باشد که رابطه شار دربرگیرنده با فاز a حداکثر است نیروی محرکه القایی برای فاز a چنین نوشته می‌شود:

$$e_a = \sqrt{2} E \sin \omega t$$

برای توالی فاز a ، b و c ولتاژ برای فازهای b و c اینگونه می‌تواند بیان شود.

$$e_b = \sqrt{2} E \sin (\omega t - 120^\circ)$$

$$e_c = \sqrt{2} E \sin (\omega t - 240^\circ)$$

روابط فوق ولتاژهای فاز e_a ، e_b و e_c هستند که می توان آنها را بین ترمینال خط و نقطه خنثی در یک آلترناتور اتصال ستاره اندازه گیری کرد. در یک آلترناتور اتصال مثلث e_a ، e_b و e_c نشان دهنده emf های فاز و خط هر دو می باشند.

یک ماشین سنکرون فقط در سرعت سنکرون کار می کند. نتیجتاً سرعت نسبی بین موج چگالی شار و سیم پیچ آرمیچر باید سرعت سنکرون باشد. فرکانس گردش f_r مساوی $\frac{P}{2}$ است و در چنین ماشینهایی (سرعت سنکرون به P(r.p.s) می باشد و با $\frac{P}{2}$ مساوی فرکانس f به هر تر است. نیروی محرکه القایی در هر فاز ماشین سنکرون عبارت است از:

$$E_{ph} = \sqrt{2} \pi f k_w N_{ph} \phi \quad (3-24)$$

معادله (۳-۲۴) برای ماشین سنکرون و معادله (۴-۱) برای ترانسفورماتور از ماهیت یکسانی برخوردارند. در یک ترانسفورماتور شار داخل هسته با زمان تغییر می کند و نیروی محرکه القایی در سیم پیچهای ساکن اولیه و ثانویه ایجاد می گردد اما در یک ماشین گردان حرکت نسبی بین سیم پیچ آرمیچر و موج چگالی شار باعث تغییر شار دربرگیرنده در زمان گردیده و نیروی محرکه القایی در سیم پیچ آرمیچر ایجاد می نماید. در عبارت مربوط به emf ترانسفورماتور شار ϕ_{max} حداکثر مقدار شار هسته است ولی در یک ماشین سنکرون شار ϕ شار کل هر قطب است. در یک ترانسفورماتور سیم پیچها متمرکز می باشند ولی در یک ماشین سنکرون سیم پیچ آرمیچر توزیع شده است و ضریب کاهش k_w حتماً بایستی در رابطه نیروی محرکه القایی ظاهر گردد.

(ب) سیم پیچ میدان

سیم پیچ میدان یک ماشین سنکرون همیشه با جریان مستقیم تغذیه می شود. در حالت

پایدار جریان تحریک یا میدان برابر است با:

$$I_f = \frac{V_f}{R_f} \quad (3-25)$$

ولتاژ مستقیم اعمال شده به سیم پیچ میدان V_f

و مقاومت سیم پیچ میدان R_f