



دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر  
گروه قدرت

پایان نامه

برای دریافت درجه کارشناسی ارشد  
در رشته‌ی مهندسی برق- قدرت گرایش ماشین‌های الکتریکی و درایو

عنوان

مدل سازی موتور مغناطیس دائم شارمحور با استفاده از روش المان محدود و بررسی اثر  
پارامترهای اصلی طراحی روی عملکرد آن

استادان راهنما

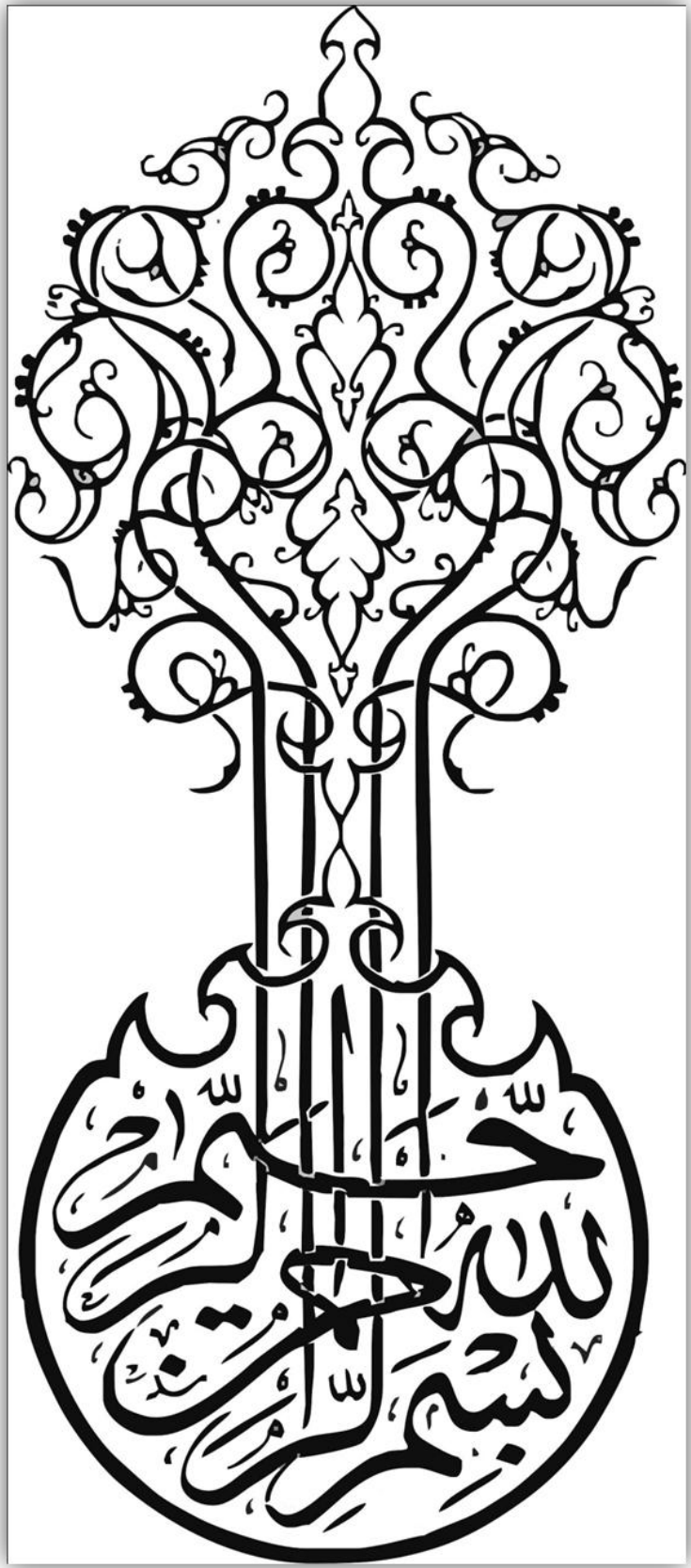
آقای دکتر محمدرضا فیضی

آقای دکتر هیرش سیدی

پژوهشگر

سیامک طالبی

شهریور ۹۰



خدای را بسی شاکرم که از روی کرم پدر و مادری فداکار نصیبم ساخته تا در سایه درخت پر بار  
وجودشان بیاسایم و از ریشه آنها شاخ و برگ گیرم و از سایه وجودشان در راه کسب علم و دانش  
تلاش نمایم. والدینی که بودنشان تاج افتخاری است بر سرم و نامشان دلیلی است بر بودنم چرا که  
این دو وجود پس از پروردگار مایه هستی‌ام بوده‌اند دستم را گرفتند و راه رفتن را در این وادی  
زندگی پر از فراز و نشیب آموختند. آموزگارانی که برایم زندگی، بودن و انسان بودن را معنا کردند  
حال این برگ سبزی است تحفه درویش تقدیم آنان...

نام خانوادگی: طالبی	نام: سیامک
<b>عنوان:</b> مدل سازی موتور مغناطیس دائم شارمحور با استفاده از روش المان محدود و بررسی اثر پارامترهای اصلی طراحی روی عملکرد آن	
<b>استاد راهنما:</b> دکتر محمدرضا فیضی، دکتر هیرش سیدی	
<b>مقطع تحصیلی:</b> کارشناسی ارشد <b>دانشگاه:</b> تبریز <b>دانشکده:</b> مهندسی برق و کامپیوتر <b>تعداد صفحه:</b> ۸۵	<b>رشته:</b> مهندسی برق قدرت <b>گرایش:</b> ماشین های الکتریکی و درایو <b>تاریخ فارغ التحصیلی:</b> شهریور ۱۳۹۰
<b>کلیدواژه ها:</b> ماشین شارمحور (AFPM)، گشتاور، گشتاور اثر دندان	
<p><b>چکیده:</b></p> <p>داشتن گشتاور بالا با کمترین ریپل و راندمان بالا با کمترین تلفات از جمله شاخص های مهم در طراحی ماشین های شار محوری (AFPM) می باشند. عوامل موثر در کنترل این شاخص ها فاصله هوایی و ساختار استاتور روتور و یا نحوه جایگذاری قطعات مغناطیس دائم می باشند. با بررسی هر یک از این عوامل در طراحی ماشین می توان به میزان تاثیرگذاری آنها در بهبود شاخص ها پی برد. از جمله شاخص های مطرح در این ماشین ها کیفیت گشتاور است. افزایش این شاخص همراه با کاهش در ریپل آن از جمله موارد مورد علاقه در مقالات است.</p> <p>ریپل موجود در ماشین های شارمحور می تواند ناشی قسمت های کنترلی ماشین یعنی مربوط به سویچ زنی و هارمونیک های تولید شده در نیروی محرکه القایی و یا در جریان های القا شده باشد. همچنین یکی دیگر از عوامل ایجاد ریپل می تواند ناشی از ساختار ماشین باشد که از جمله مهمترین آنها گشتاور اثر دندان است. این گشتاور ناشی از عمل و عکس العمل مغناطیس دائم ها و شیارهای موجود در استاتور است. از جمله پارامترهای تاثیر گذار در گشتاور اثر دندان شکل و نحوه قرار گرفتن مغناطیس دائم ها روی روتور و همچنین شکل شیارهای استاتور است. در این پژوهش سعی در بررسی عوامل تاثیر گذار در گشتاور اثر دندان در ماشین های شار محور شده است.</p>	

## فهرست مطالب:

iv	چکیده
viii	فهرست شکل ها
ix	فهرست جدول ها
	<b>فصل اول</b>
	<b>مقدمه</b>
۲	بررسی منابع
	<b>فصل دوم</b>
	<b>ماشین شارمحور مغناطیس دائم</b>
۷	۱-۲- مقدمه
۷	۲-۲- تاریخچه
۸	۳-۲- انواع ماشین های شارمحور
۱۰	۴-۲- توپولوژی
۱۴	۵-۲- مقایسه ماشین های شارمحور با ماشین های شارشعاعی
۱۶	۶-۲- ماشین یکطرفه
۱۶	۷-۲- ماشین دوطرفه با روتور داخلی
۱۷	۸-۲- ماشین دوطرفه با استاتور داخلی
۱۸	۹-۲- ماشین دوطرفه با استاتور داخلی شیاردار
۱۸	۱۰-۲- ماشین دوطرفه با استاتور داخلی بدون هسته
۱۹	۱۱-۲- ماشین چند سطحه
۱۹	۱۲-۲- سیم پیچ ها
۱۹	۱-۱۲-۲- سیم پیچی سه فاز پخش شده در شیارها
۲۱	۲-۱۲-۲- Toroidal سیم پیچی
۲۲	۳-۱۲-۲- سیم پیچی استاتور بدون هسته
۲۳	۴-۱۲-۲- سیم پیچی متمرکز- غیر رویهم
۲۴	۱۳-۲- تولید گشتاور
۲۴	۱۴-۲- فلوی مغناطیسی
۲۵	۱۵-۲- گشتاور الکترومغناطیسی و نیرو محرکه گشتاور
۲۶	۱۶-۲- تلفات و راندمان
۲۶	۱-۱۶-۲- تلفات سیم پیچ استاتور
۲۷	۲-۱۶-۲- تلفات هسته استاتور
۲۸	۳-۱۶-۲- تلفات در مغناطیس دائم
۲۹	۴-۱۶-۲- تلفات هسته روتور

۳۰	۲-۱۶-۵- تلفات جریان گردابی در هادی های استاتور
۳۱	۲-۱۶-۶- تلفات چرخشی
۳۲	۲-۱۷-۱- راندمان
۳۲	۲-۱۸-۱- موتور شارمحور مغناطیس دائم
۳۲	۲-۱۸-۱- موتور با شکل موج سینوسی
۳۳	۲-۱۸-۲- موتور با شکل موج مربعی

## فصل سوم

### روش المان محدود

۳۷	۳-۱- مقدمه
۳۸	۳-۲- روش المان محدود
۳۹	۳-۳- بدست آوردن معادلات فیزیکی
۳۹	۳-۴- مثلث مرتبه اول
۴۱	۳-۵- کاربرد روش وزنی باقیمانده
۴۳	۳-۶- کاربرد روش المان محدود و حل آن
۴۵	۳-۷- شرایط مرزی
۴۵	۳-۷-۱- شرایط مرزی دیریکله-پتانسیل تحمیلی
۴۶	۳-۷-۲- شرایط مرزی نیومن- با نودها با مقادیر نامعلوم
۴۶	۳-۸- روش المان محدود در حالت کلی
۴۷	۳-۹- المان محدود با درجه بالا
۴۸	۳-۱۰- نرم افزار المان محدود

## فصل چهارم

### بکار بردن روش المان محدود در بررسی کیفیت گشتاور

۵۲	۴-۱- ریپل گشتاور
۵۸	۴-۲- تغییر ساختار شیار در استاتور
۵۸	۴-۲-۱- مورب کردن شیارهای استاتور
۶۰	۴-۲-۲- استفاده از گوه مغناطیسی
۶۱	۴-۳- تغییر در ساختار روتور
۶۱	۴-۳-۱- تغییر نسبت قوس قطب به گام قطب
۶۴	۴-۳-۲- روش مورب کردن معمول
۶۷	۴-۳-۳- روش مثلثی
۶۷	۴-۳-۴- روش موازی کردن
۷۰	۴-۳-۵- روش دوزنقه‌ای
۷۲	۴-۳-۶- روش دایره‌ای
۷۵	۴-۳-۷- روش مورب کردن دوطرفه

## فصل پنجم

### نتیجه گیری و پیشنهادات

۱-۵- خلاصه

۲-۵- نتیجه گیری

۳-۵- پیشنهادات

### مراجع

### چکیده انگلیسی

۷۹

۷۹

۸۱

۸۲

۸۴

## فهرست شکل‌ها:

- شکل ۱-۱- جابجایی مغناطیس‌های دائم روی روتور ۳
- شکل ۲-۱- مورب کردن مغناطیس دائم به روش هیبریدی ۴
- شکل ۳-۱- ماشین شارمحور با دو روتور و یک استاتور بدن هسته به همراه فایبرگلاس جهت نگه داشتن سیم پیچ ۵
- شکل ۱-۲- ماشین شارمحور مغناطیس دائم هشت قطبی جریان مستقیم کموتاتوردار با سیم پیچی پرینت شده روتور ۹
- شکل ۲-۲- توپولوژی‌های ابتدایی ماشین شارمحور ۱۱
- شکل ۳-۲- ماشین شارمحور بدون جاروبک با استاتور قطب برجسته داخلی و دو روتور داخلی ۱۲
- شکل ۴-۲- ماشین شارمحور سه فاز دوطرفه، هشت قطبی با نه سیم پیچ روی استاتور قطب برجسته ۱۲
- شکل ۵-۲- ماشین شارمحور چند سطحه با سه استاتور بدون هسته و چهار دیسک روتور ۱۳
- شکل ۶-۲- توپولوژی ۱۴
- شکل ۷-۲- مقایسه عملکرد در ماشین‌های شارشعاعی و ماشین‌های شار محور ۱۵
- شکل ۸-۲- ماشین یکطرفه دیسکی ۱۶
- شکل ۹-۲- ماشین دوطرفه با استاتور بدون شیار ۱۷
- شکل ۱۰-۲- سیم پیچی سه فاز، قطب‌ها و مسیر شارهای مغناطیسی در ماشین دیسکی دوطرفه با استاتور بدون شیار داخلی ۱۷
- شکل ۱۱-۲- ماشین دوطرفه به همراه استاتور شیاردار داخلی ۱۹
- شکل ۱۲-۲- ماشین شارمحور با سیم پیچی یک-طبقه ۲۲
- شکل ۱۳-۲- سیم پیچی Toroidal سه فاز ۲۲
- شکل ۱۴-۲- سیم پیچی سه فاز بدون هسته ۲۳
- شکل ۱۵-۲- دیاگرام اتصال سه فاز، با ۹ پیچک در ماشین بدون جاروبک ۲۳
- شکل ۱۶-۲- شکل موج‌های جریان در ماشین‌های شارمحور ۳۲
- شکل ۱۷-۲- جریان ناشی از سویچ زنی در ماشین مغناطیس دائم شارمحور ۳۳
- شکل ۱-۳- یک نمونه المان مثلثی که قابل تقسیم به المان‌های کوچک‌تر است ۳۹
- شکل ۲-۳- یک المان مثلثی به همراه مشخصات گره‌ها ۳۹
- شکل ۳-۳- توابع وزنی  $W_k$  و  $W_{k+1}$  ۴۳
- شکل ۴-۳- جمع توابع وزنی در المان  $n$  ۴۳
- شکل ۵-۳- تابع  $\phi$  برای المان مثلثی ۴۵
- شکل ۶-۳- شرایط مرزی دیریکله ۴۵
- شکل ۷-۳- شرایط مرزی نیومن ۴۶
- شکل ۸-۳- المان‌های خطی و غیرخطی ۴۷
- شکل ۹-۳- مش بندی اعمال شده توسط نرم افزار ماکسول به ماشین شار محور مورد آزمایش ۵۰
- شکل ۱-۴- مورب کردن شیارهای استاتور ۵۳
- شکل ۲-۴- استفاده از گوه‌های مغناطیسی در لایه شیارها ۵۳
- شکل ۳-۴- ساختارهای مختلف مربوط به شکل مغناطیس‌های دائم ۵۴



۵۵	شکل ۴-۴- ساختار ماشین شارمحور یک طرفه مطرح شده
۵۶	شکل ۵-۴- ماشین شارمحور یک طرفه شبیه سازی شده
۵۶	شکل ۶-۴- پخش چگالی شار الکتریکی در ماشین شارمحور
۵۷	شکل ۷-۴- پخش چگالی جریان الکتریکی در ماشین شارمحور
۵۷	شکل ۸-۴- مش بندی اعمال شده در ماشین شارمحور
۵۸	شکل ۹-۴- نسبت تغییرات گشتاور به زوایای مورب کردن مختلف در استاتور
۵۹	شکل ۱۰-۴- گشتاور اثر دندانه
۵۹	شکل ۱۱-۴- گشتاور متوسط با جریان ۱۰۰ آمپر
۶۰	شکل ۱۲-۴- گشتاور اثر دندانه در حالت استفاده از گوه مغناطیسی در بین شیارهای استاتور
۶۰	شکل ۱۳-۴- گشتاور متوسط در حالت استفاده از گوه مغناطیسی در بین شیارهای استاتور
۶۳	شکل ۱۴-۴- گشتاور اثر دندانه به ازای نسبت قوس قطب به گام قطب مختلف
۶۳	شکل ۱۵-۴- گشتاور اثر متوسط با جریان ۱۰۰ آمپر به ازای نسبت قوس قطب به گام قطب ۰.۷۱۱
۶۴	شکل ۱۶-۴- تغییرات گشتاور پیک به پیک به ازای زوایای قوس قطب های مختلف
۶۶	شکل ۱۷-۴- روش مورب کردن معمول از ۳ تا ۱۵ درجه
۶۶	شکل ۱۸-۴- گشتاور متوسط با زاویه مورب ۱۵ و جریان ۱۰۰ آمپر
۶۷	شکل ۱۹-۴- مورب کردن مغناطیس دائم ها به ازای زوایای مختلف و بررسی گشتاور پیک به پیک
۶۹	شکل ۲۰-۴- روش موازی کردن به ازای قوس قطب متفاوت
۶۹	شکل ۲۱-۴- گشتاور متوسط با جریان ۱۰۰ آمپر برای حالت موازی کردن لبه
۷۰	شکل ۲۲-۴- تغییرات گشتاور پیک به پیک نسبت به موازی کردن مغناطیس دائم ها با قوس قطب های متفاوت
۷۱	شکل ۲۳-۴- گشتاور اثر دندانه الف) معمولی ب) دوزنقه ای
۷۱	شکل ۲۴-۴- گشتاور متوسط با جریان ۱۰۰ آمپر برای حالت دوزنقه ای
۷۲	شکل ۲۵-۴- بررسی گشتاور پیک به پیک اثر دندانه به ازای تغییرات دوزنقه ای مغناطیس دائم
۷۴	شکل ۲۶-۴- روش دایره ای به ازای شعاع های مختلف
۷۴	شکل ۲۷-۴- گشتاور متوسط با جریان ۱۰۰ آمپر برای حالت دایره ای
۷۵	شکل ۲۸-۴- دایره ای کردن مغناطیس دائم و بررسی گشتاور پیک به پیک اثر دندانه
۷۶	شکل ۲۹-۴- روش مورب کردن دوطرفه با زوایای مورب کردن مختلف
۷۷	شکل ۳۰-۴- گشتاور متوسط با جریان ۱۰۰ آمپر حالت مورب کردن دوطرفه
۷۷	شکل ۳۱-۴- مورب کردن دو طرفه ای تحت زوایای مختلف و بررسی گشتاور پیک به پیک اثر دندانه
۸۰	شکل ۱-۵- بررسی نمودار گشتاور متوسط به ازای روش های مختلف تغییر شکل مغناطیس دائم
۸۰	شکل ۲-۵- بررسی نمودارهای گشتاور متوسط به ازای ایجاد تغییرات در استاتور
	<b>فهرست جدول ها:</b>
۵۵	جدول ۱-۴- پارامترها و ویژگی های ماشین طراحی شده

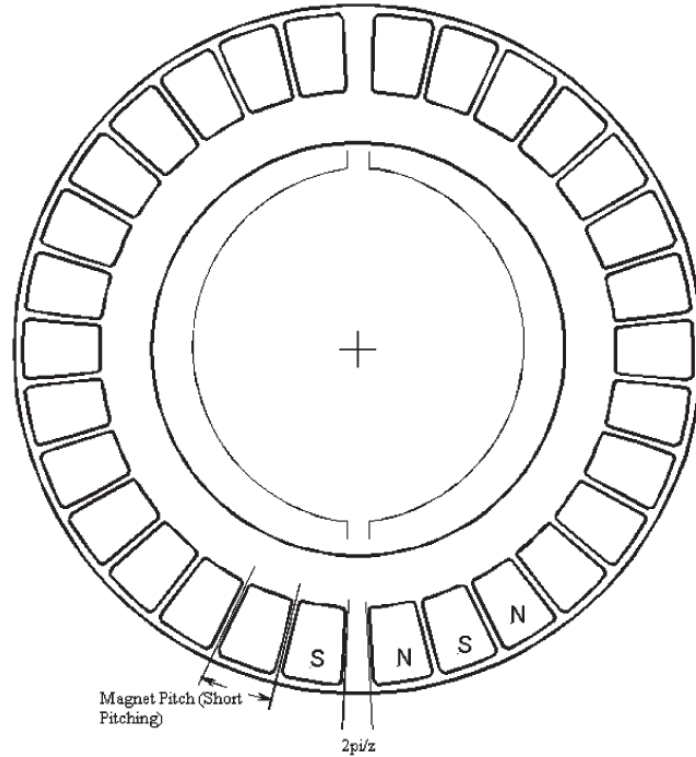
# فصل اول

مقدمه

## ۱-۱ بررسی منابع

در [۴] نویسنده به دنبال تکنیک‌های افزایش اندوکتانس بوده تا بتواند رنج توان و همچنین راندمان رادر سرعت های بالا بهبود بخشد. یکی دیگر از اهداف دنبال شده در این مقاله کاهش تلفات چرخشی بی‌باری است. همچنین روش‌هایی نیز برای کاهش گشتاور اثر دندان پیشنهاد شده است. از جمله مزایای ماشین‌های شارمحور کم وزن بودن و اشغال کردن حجم کم است که باعث بالا بودن چگالی توان می‌شود. از دیگر مزایای این ماشین‌ها قابلیت کنترل پذیری سرعت است که باعث شده مهندسين توجه بیشتر برای استفاده از این ماشین‌ها در خودروهای الکتریکی و هیبریدی بکنند [۳]، چراکه با حذف جعبه‌دنده در این ماشین‌ها علاوه بر کاستن از هزینه‌ها، در فضای اشغال شده نیز صرفه‌جویی می‌شود و راندمان بهبود می‌یابد.

روشی که در ابتدا در این مقاله برای کاهش گشتاور اثر دندان پیشنهاد شده است، جابجایی مغناطیس دائم‌های روی روتور به اندازه  $2\pi/pz$  است که در شکل ۱-۱ نشان داده شده است، که  $p$  تعداد جفت قطب،  $z$  تعداد شیارهای استاتور است. اگرچه این روش در کاهش گشتاور اثر دندان موثر است، با این حال تاثیری در تلفات چرخشی بی‌باری ندارد. در نتیجه از گوه‌های مغناطیسی نیز استفاده شده است، این روش در عین کم‌هزینه بودن کیفیت گشتاور را نیز بهبود می‌بخشد.



شکل ۱-۱ جابجایی مغناطیس های دائم روی روتور

امروزه بشر به دنبال جایگزینی تجهیزات مکانیکی با دستگاه های الکتریکی است، چراکه این دستگاه ها با قابلیت کنترل پذیری مناسب، به همراه دقت و راندمان بالا مهندسين را به استفاده هر چه بیشتر از این دستگاه ها تشویق می کنند. یکی دیگر از دلایل رشد روز افزون این محبوبیت، استفاده از مغناطیس دائم های با میدان های مغناطیسی قوی است که با پیشرفت تکنولوژی هزینه تولید کمتر نیز است [۸].

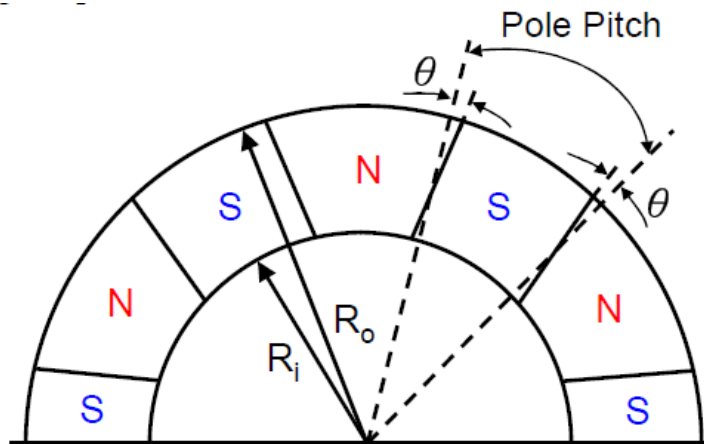
ماشین های شارمحور به دلیل کم وزن و کم حجم بودن دارای چگالی توان بالا بوده و استفاده از این ماشین ها روز به روز بیشتر می شود. یکی از موارد کاربرد این ماشین ها در ژنراتور های لاندل است.

در [۸] از ماشین شارمحور بدون هسته در استاتور استفاده شده است. بدون هسته بودن این ماشین ها باعث نبود تلفات هسته شده و همچنین گشتاور اثر دندانه نیز وجود نخواهد داشت، که در نتیجه باعث افزایش راندمان و چگالی توان می شود. در این مقاله همچنین کیفیت نیرو محرکه القایی و هارمونیک ها نیز مورد بحث قرار گرفته است.

در [۱۱] با استفاده از یک ماشین شارمحور با استاتور بدون هسته داخلی و دو روتور به دنبال طراحی بهینه ای است که در نهایت باعث کاهش ریپل گشتاور شود. در کل دلایل ایجاد ریپل گشتاور را می توان به دو دسته

تقسیم کرد. یکی از آنها گشتاور اثر دندانه، نیرو محرکه غیر ایده آل و اشباع هسته است. و دیگری مربوط به دلایل کنترلی و سویچ زنی است. اگر چه با انتخاب کردن استاتور بدون هسته گشتاور اثر دندانه وجود نخواهد داشت، ولی با این حال ریپل های پارازیتی موجود خواهد بود.

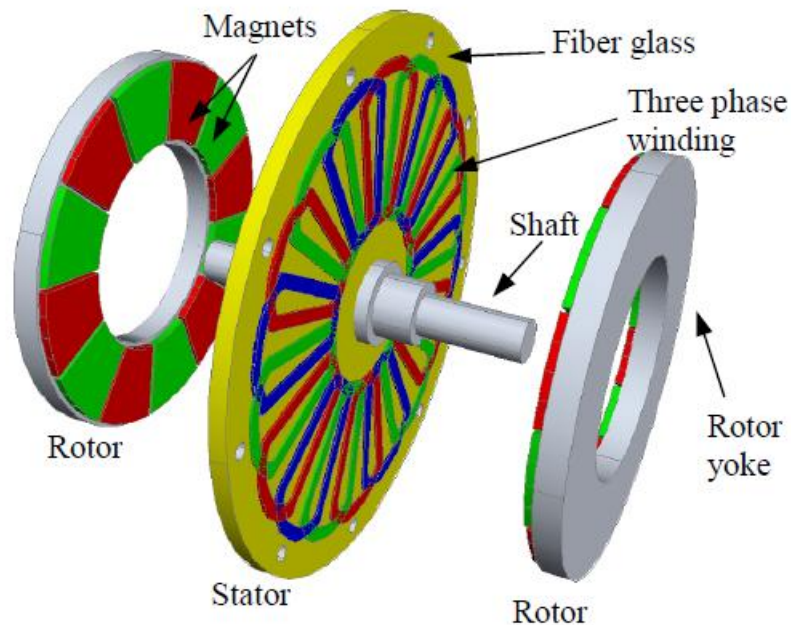
در [۱۷] از یک روش برای کاهش گشتاور اثر دندانه استفاده شده است که برای توربین های بادی بیشتر مناسب است. یکی از مشکلاتی که وجود گشتاور اثر دندانه در توربین های بادی ایجاد می کند در شروع حرکت<sup>۱</sup> است. این گشتاور، سرعت گرفتن این نوع ماشین ها را سخت تر می کند. استفاده از ماشین های شارمحور دو طرفه نسبت به یک طرفه ارجحیت دارد چراکه باعث ایجاد تعادل در بین نیروهای دو طرف می شود. اگرچه استفاده از چرخ دنده باعث حل مشکل شروع در این نوع ماشین ها می شود ولی اینکار باعث بیشتر شدن گشتاور اثر دندانه و در نتیجه افزایش ریپل گشتاور نیز می شود. در نتیجه در این مقاله علاوه بر استفاده از تکنیک مورب کردن شیارهای استاتور از مورب کردن نوع هیبریدی نیز بصورت نشان داده شده در شکل ۱-۲ استفاده شده است.



شکل ۱-۲ مورب کردن مغناطیس دائم به روش هیبریدی

در [۱۸] نیز از دو روتور و یک استاتور بدون هسته نشان داده شده در شکل ۱-۳ استفاده شده است که سیم پیچ ها روی یک ورقه فایبر گلاس برای نگه داشتن پیچیده شده اند.

<sup>1</sup> - Start Up



شکل ۱-۳ ماشین شارمحور با دو روتور و یک استاتور بدن هسته به همراه فایبرگلاس جهت نگه داشتن سیم پیچ

در [۱۵] با توجه به پرهزینه بودن ایجاد تغییرات در استاتور [۱۳]، به ایجاد تغییرات روی شکل مغناطیس دائم‌ها بیشتر تمرکز شده است. از جمله روش‌های مطرح شده در این مقاله می‌توان به روش مورب کردن معمولی، روش مورب کردن دو طرفه، موازی کردن لبه‌ها، استفاده از مغناطیس دائم‌های دایره‌ای، مورب کردن دوزنقه‌ای و مثلی اشاره کرد. همه این روش‌ها در فصل ۴ مورد بررسی قرار گرفته‌اند.

در [۱۳] همچنین تکنیک مورب کردن شیارهای استاتور برای به حداقل رساندن مقدار گشتاور اثر دندانه هم توسط حل تحلیلی و هم از طریق حل عددی المان محدود برای یک موتور یک طرفه بررسی شده است.

## فصل دوم

ماشین شارمحور مغناطیس دائم

## ۲-۱ مقدمه

در این فصل در مورد ماشین‌های شارمحور از ابتدا و همچنین انواع آن و قوانین حاکم بر این ماشین‌ها مورد بررسی قرار خواهد گرفت. توپولوژی انواع این ماشین‌ها، مدارهای مغناطیسی، انواع سیم پیچ‌ها، تولید گشتاور، تلفات، مدارهای معادل و ویژگی‌های مربوط به عملکرد ماشین‌های شارمحور (سنکرون و جریان مستقیم) از جمله مواردی هستند که با ذکر جزئیات بررسی خواهد شد.

## ۲-۲ تاریخچه

تاریخ ماشین‌های الکتریکی نشان می‌دهد که اولین ماشین‌های الکتریکی ابداعی، ماشین‌های شارمحور بوده‌اند (فارادی<sup>۱</sup>، ۱۸۳۱، مخترع ناشناس با مغناطیس دائم، ۱۸۳۲، ریچی<sup>۲</sup>، ۱۸۳۳، جاکوبی<sup>۳</sup>، ۱۸۳۴). با وجود این بعد از ساخته شدن اولین نمونه ماشین‌های شارشعاعی در سال ۱۸۳۷ توسط دون پورت<sup>۴</sup>، این ماشین‌ها مورد استقبال بیشتری قرار گرفتند [۲۳، ۲۴]

اولین نمونه ماشین شارمحور<sup>۵</sup> توسط فارادی در سال ۱۸۳۱ ساخته شد. اما دیسکی شدن ساختار ماشین‌های الکتریکی توسط تسلا در سال ۱۸۸۹ در مجلات بطور رسمی چاپ شد. از دلایل اصلی عدم اقبال عمومی به این ماشین می‌توان بطور خلاصه به موارد زیر اشاره کرد:

- نیروی جاذبه شدید بین استاتور و روتور
- مشکلات موجود در ساخت این ماشین‌ها از جمله برش هسته ورقه شده برای ایجاد شیار

1- M.Faraday

3 - B.Jacobi

5 - Axial Flux Permanent Magnet Machine

2 - W.Ritchie

4- T.Davenport



- هزینه‌های بالای مربوط به تولید هسته شیاردار و تهیه مغناطیس‌های دائم
- مشکلات مربوط به مونتاژ و ثابت نگه داشتن فاصله‌هوایی در یک مقدار ثابت

با وجود اعمال اولین تحریک از نوع مغناطیس‌دائم در ماشین‌های الکتریکی در دهه ۱۸۳۰، کیفیت نامرغوب مربوط به این مغناطیس‌دائم باعث کم شدن رغبت نسبت به استفاده از این نوع تحریک در ماشین‌ها شد. با اختراع آلنیکو<sup>۱</sup> در سال ۱۹۳۱، فریت باریوم<sup>۲</sup> در سال ۱۹۵۳ و مخصوصاً نئودیمیم-آهن-برن<sup>۳</sup> که در سال ۱۹۸۳ اعلام شد باعث محبوبیت دوباره تحریک از نوع مغناطیس‌دائم در ماشین‌های الکتریکی شد. یکی از دلایل اصلی استفاده دوباره از تحریک مغناطیس‌دائم، امکان استفاده از مواد مغناطیس‌دائم با انرژی بالا بود. قیمت مربوط به این مواد در دهه‌ی گذشته در حال کاهش بوده است. تحقیقات جدید نشان می‌دهد که قیمت نئودیمیم-آهن-برن به ازای هر کیلوگرم ۲۰ دلار است. با ادامه کاهش قیمت در مواد مغناطیس‌دائم در استفاده از ماشین‌های شارمحور گسترش بیشتری پیدا کرد [۲۵].

## ۲-۳ انواع ماشین شارمحور

در واقع هر نوع ماشین شارشعاعی یک نمونه مشابه نیز در ماشین شارمحور دارد. در عمل ماشین‌های شارمحور به ماشین‌های زیر محدود می‌شود [۲۶].

- ماشین جریان مستقیم کموتاتوردار مغناطیس‌دائم
- ماشین‌های بدون جاروبک جریان مستقیم و سنکرون مغناطیس‌دائم
- ماشین‌های القایی

همانند ماشین‌های شارشعاعی در ماشین‌های شارمحور کموتاتوردارجریان مستقیم، از مغناطیس‌های دائم جهت ایجاد تحریک استفاده می‌کنند. روتور (آرمیچر) در اینگونه ماشین‌ها می‌تواند بصورت روتور سیم‌پیچی شده و یا روتور با سیم‌پیچی پرینت شده طراحی شوند.

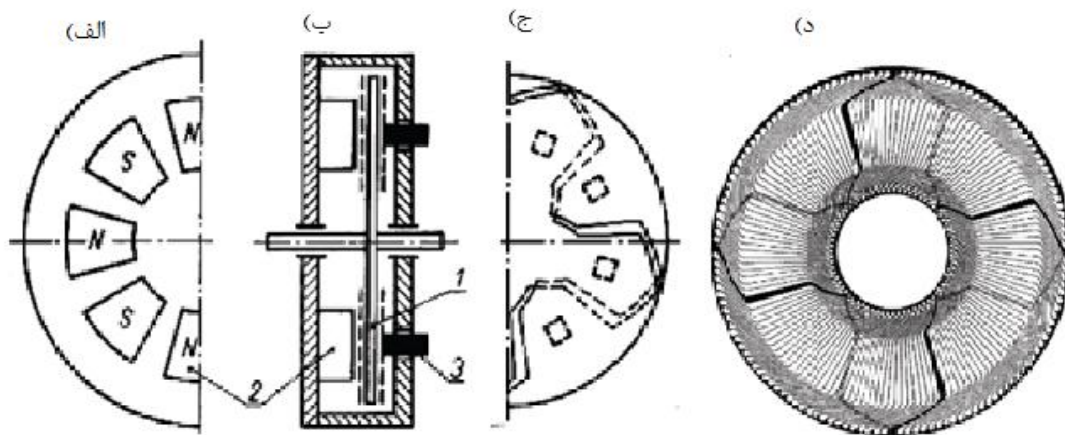
در روتور سیم‌پیچی شده، جنس پیچک‌ها از جنس مس است. کموتاتور این ماشین‌ها به مانند کموتاتور موجود در ماشین‌های شارشعاعی می‌تواند بصورت شعاعی یا استوانه‌ای ساخته شود.

در شکل ۱-۲ یک نوع موتور دیسکی (شارمحور) با سیم‌پیچی پرینت شده نشان داده شده است. روتور فاقد هسته بوده و نوع سیم‌پیچی از نوع موجی معمول در ماشین‌های جریان مستقیم است.

<sup>1</sup> - Alnico

<sup>2</sup> - Barium Ferrite

<sup>3</sup> - NdFeB



شکل ۱-۲ ماشین شارمحور مغناطیس دائم هشت قطبی جریان مستقیم کموتاتوردار با سیم پیچی پرینت شده روتور (الف) استاتور با مغناطیس دائم (ب) سطح مقطع (ج) سیم پیچی روتور و جاروبک ها (د) روتور با سیم پیچی پرینت شده ۲-مغناطیس دائم ۳- جاروبک ها

موتورهای شارمحور جریان مستقیم کموتاتوردار همچنان کاربردهای مختلفی در صنعت، خودروسازی، خودرو برقی، فن ها و دستگاه های برقی دارند.

از نظر کاربردی ماشین های جریان مستقیم بدون جاروبک و ماشین های سنکرون ساختار یکسانی دارند، اما از لحاظ قوانین عملکردی متفاوت هستند. مهمترین تفاوت، در شکل موج جریان کاربردی است:

- ماشین بدون جاروبک جریان مستقیم نیروی محرکه القایی با شکل موج دوزنقه ای تولید می کند که با جریان خطی به شکل مستطیلی کار می کند.
- ماشین سنکرون جریان متناوب نیروی محرکه القایی سینوسی تولید می کند که با جریان سینوسی کار می کند.

تولید روتور ورقه شده همراه با روتور قفسه ای برای ماشین دیسکی بسیار سخت و هزینه بر است. اگر سیم پیچی قفسه ای با یک دیسک غیرمغناطیسی با هدایت بالا و همگن (آلومینیوم یا مس) پوشیده شده با لایه ای از مس جایگزین شود، آنگاه عملکرد ماشین بسیار افت می کند. در نتیجه این عملکرد ضعیف، تولید و استفاده از ماشین های دیسکی القایی چندان طرفدار ندارد.

## ۴-۲ توپولوژی

از لحاظ ساختاری ماشین‌های شارمحور بدون جاروبک می‌توانند بصورت یک‌طرفه<sup>۱</sup> و یا دوطرفه<sup>۲</sup>، شیاردار یا بدون شیار، همراه یا بدون هسته، روتور با مغناطیس‌های دائم داخلی یا خارجی بصورت نشان داده شده در شکل ۴-۲-۲، ۴-۲-۳ و ۴-۲-۴ ساخته شوند [۲۶].

درحقیقت ماشین‌های دوطرفه از اضافه کردن یک استاتور و یا روتور به ماشین‌های یک‌طرفه بنا به نیاز و کاربرد بدست می‌آیند. ماشین‌های دوطرفه با یک استاتور خارجی دارای این مزیت هستند که تعداد مغناطیس‌های دائم مورد نیاز کمتر بوده با وجود این استفاده از سیم پیچی بیشتر می‌شود. طبقه‌بندی ماشین‌های شارمحور را می‌توان بصورت زیر خلاصه کرد.

### ■ ماشین شار محور مغناطیس دائم یک طرفه

- استاتور شیاردار
- استاتور بدون شیار
- استاتور قطب برجسته

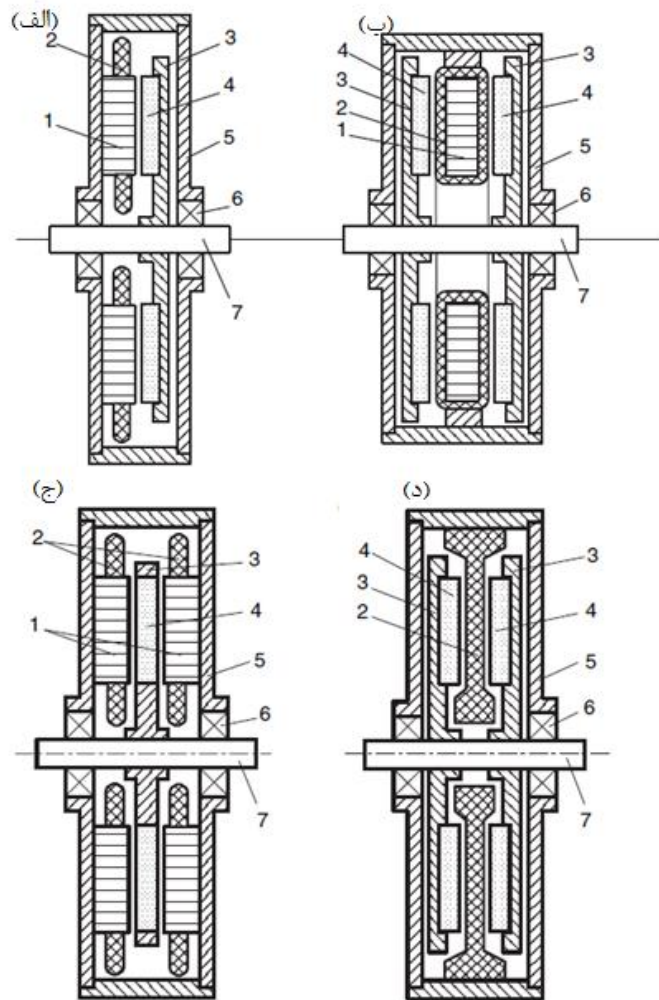
### ■ ماشین شار محور مغناطیس دائم دوطرفه

- استاتور داخلی
  - استاتور شیاردار
  - استاتور بدون شیار
  - استاتور هسته دار
  - استاتور بدون هسته
  - استاتور و روتور بدون هسته
  - استاتور با قطب برجسته
- روتور داخلی
  - استاتور شیاردار
  - استاتور بدون شیار
  - استاتور قطب برجسته

### ■ ماشین شارمحور مغناطیس دائم چندسطحه<sup>۱</sup> (شکل ۴-۵)

<sup>1</sup> - Single-Side AFPM

<sup>2</sup> - Double-Side AFPM



شکل ۲-۲ توپولوژی های ابتدایی ماشین های شارمحور الف) ماشین شیاردار یک طرفه ب) ماشین بدون شیار دوطرفه با استاتور داخلی ج) ماشین شیاردار دوطرفه با روتور داخلی د) موتور بدون هسته دوطرفه با استاتور داخلی ۱- هسته استاتور ۲- سیم پیچ استاتور ۳- روتور ۴- مغناطیس دائم ۵- قاب ۶- یاتاقان ۷- شفت

<sup>1</sup> -Multi-Disc AFPM