



دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر
گروه قدرت

رساله

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

عنوان

استفاده از روش گراف سیگنال جریان برای مدل‌سازی مبدل‌های الکترونیک قدرت
موجود در سیستم انرژی خودروهای برقی به منظور مدیریت انرژی الکتریکی

استاد راهنما

دکتر ابراهیم بابائی

استاد مشاور

دکتر محمدباقر بناء شریفیان

پژوهشگر

لیلا محمدیان

بهمن‌ماه ۹۳



تقدیم به خانواده عزیزم؛

به آنان که وجودشان برایم بزرگترین لطف الهی بوده و فروغ نگاهشان، گرمی کلامشان سرمایه جاودانه

زندگیم است.

همواره ساینگر محبت ایشان خواهم بود.

لیلا محمدیان

بسمه تعالی

استاد راهنما، جناب آقای دکتر بابائی:

از شما که در مسیر تحصیل و زندگی همواره راهنمای من بوده‌اید کمال تشکر و قدردانی را دارم.

استاد مشاور، جناب آقای دکتر شریفیان:

از شما که صبورانه زحمت مشاوره بنده را بر عهده داشته‌اید، مراتب قدردانی را دارم.

و با تشکر خالصانه از خدمت دوستان عزیزم و همه کسانی که به نوعی مرا در به انجام رساندن این مهم یاری نموده اند.

در پایان لازم می‌دانم از همه اساتید گران‌قدر در گروه دانشکده برق و کامپیوتر دانشگاه تبریز تشکر نمایم.

لیلا محمدیان

بهمن‌ماه ۹۳

تبریز-ایران

نام خانوادگی: محمدیان		نام: لیلا	
عنوان پایان نامه: استفاده از روش گراف سیگنال جریان برای مدلسازی مبدل‌های الکترونیک قدرت موجود در سیستم انرژی خودروهای برقی به منظور مدیریت انرژی الکترونیک			
استاد راهنما: دکتر ابراهیم بابائی			
استاد مشاور: دکتر محمدباقر بناء شریفیان			
مقطع تحصیلی: دکتری	رشته: مهندسی برق قدرت	گرایش: ماشین‌های الکترونیک و درایو	دانشگاه: تبریز
دانشکده: مهندسی برق و کامپیوتر	تاریخ فارغ التحصیلی: بهمن‌ماه ۱۳۹۳	تعداد صفحه: ۱۸۰	
کلیدواژه‌ها: خودروی برقی، سیستم مدیریت انرژی، مبدل‌های الکترونیک قدرت، مدلسازی، روش گراف سیگنال جریان			
چکیده			
<p>امروزه به دلیل کاهش ذخایر سوخت فسیلی و همچنین افزایش آلودگی هوا خودروهای برقی بعد از گذشت سال‌ها مجدداً مورد توجه صنایع و پژوهشگران قرار گرفته‌اند. در سال‌های اخیر تحقیقات بسیاری در سراسر جهان روی بخش‌های مختلف خودروهای برقی انجام شده است که می‌توان به طراحی ساختار خودرو و بررسی پایداری آن، سیستم کنترل کشش خودرو، ماشین‌های الکترونیک، کنترل ماشین‌های الکترونیک، طراحی و کنترل مبدل‌های الکترونیک قدرت، سیستم انرژی خودرو و مدیریت آن اشاره کرد. همچنین با جایگزین کردن ترمز مکانیکی با ترمز الکترونیک و استفاده از مبدل‌های الکترونیک قدرت دو سویه سیستم انرژی خودرو به طور محسوس بهبود یافته است.</p> <p>در زمینه نحوه مدیریت سیستم انرژی خودرو، با حضور مبدل‌های الکترونیک قدرت دو سویه جای کار برای یافتن مدل مناسب برای ساختار سیستم انرژی جهت پیاده‌سازی روش‌های کنترلی بسیار است. روش مدلسازی سیستم مدیریت انرژی خودرو باید قابلیت مدل نمودن مبدل الکترونیک قدرت dc-dc دو سویه مورد استفاده را در حضور مولفه‌های غیرخطی داشته باشد تا بتوان بر مبنای مدل به دست آمده، کنترل کننده مناسبی را بر روی سیستم انرژی پیاده نموده و انتظار عملکرد مناسبی را از سیستم داشت.</p> <p>لذا این رساله موارد زیر را در بر می‌گیرد:</p> <ul style="list-style-type: none"> - بررسی و مطالعه بخش‌های مختلف خودروی برقی از جمله سیستم تعلیق و کنترل کشش خودرو و مدل‌های ارائه شده برای آن‌ها - بررسی و مطالعه سیستم انرژی خودرو و مدل نمودن آن و پیاده‌سازی کنترل کننده مناسب برای مدیریت سیستم انرژی که بتواند پارامترهایی مانند جریان و ولتاژ را برای اجزای سیستم انرژی در بازه مطلوب آن‌ها نگه دارد و کارایی مناسبی نیز داشته باشد. - مدل نمودن مبدل dc-dc دو سویه به کار رفته در سیستم مدیریت انرژی و به دست آوردن توابع تبدیل آن از طریق روش گراف سیگنال جریان و ساده تر کردن فرآیند مربوطه <p>داشتن مدل مناسب سیستم انرژی و بالاخص مبدل الکترونیک قدرت تعبیه شده در آن لازمه مدیریت مناسب سیستم انرژی خودروی برقی می‌باشد. منظور از مدل مناسب روشی است که به واسطه آن بتوان توابع تبدیل مورد نیاز جهت انجام اعمال کنترلی را به دست آورد. در این میان روش گراف سیگنال جریان به لحاظ اینکه خود مستقیماً توابع تبدیل سیستم را تحویل می‌دهد، روش مناسبی برای مدلسازی در این حوزه می‌باشد. در طول فرآیند مدلسازی ممکن است به دلیل کثرت حلقه‌های موجود در گراف روند مدلسازی نسبتاً پیچیده گردد، اما با معرفی روش‌های ساده‌سازی گراف از پیچیدگی فرآیند جلوگیری به عمل خواهد آمد.</p> <ul style="list-style-type: none"> - به دست آوردن مدل‌های سیگنال کوچک، سیگنال بزرگ و حالت ماندگار برای مبدل مورد مدلسازی <p>مبدل‌ها به عنوان سیستم‌های دینامیکی غیرخطی ممکن است در نقطه کار خود پایدار باشند اما در صورتی که سیستم دچار اغتشاش شده و دامنه اغتشاش به قدر کافی بزرگ باشد ممکن است دیگر هیچ‌گاه به نقطه کار خود باز نگردند. در صورتی که سیستم در معرض</p>			

اغتشاش‌های بزرگ باشد مدل سیگنال کوچک نمی‌تواند پایداری سیستم را پیش‌بینی کند. در این صورت نیاز به یک ابزار مدلسازی سیگنال بزرگ جهت مطالعه رفتار دینامیکی مبدل‌ها و طراحی سیستم‌های پایدار ضروری می‌باشد. به منظور دستیابی به یک مدل جامع سیگنال کوچک، سیگنال بزرگ و حالت ماندگار از روش مدل‌سازی گراف سیگنال جریان مبدل‌های dc-dc استفاده خواهد شد. روش گراف سیگنال جریان یک ابزار مدل‌سازی گرافیکی بسیار ساده برای طراحی و تحلیل مبدل کلیدزنی می‌باشد. با استفاده از این روش می‌توان مدل سیگنال بزرگ، مدل سیگنال کوچک و مدل حالت ماندگار مبدل را به دست آورد. مدل سیگنال بزرگ یک دید کلی از مبدل به دست می‌دهد. از این رو می‌توان از آن برای به دست آوردن ناحیه کار پایدار و نیز طراحی مبدلی که در یک ناحیه مشخص عمل کند استفاده نمود. مدل حالت ماندگار روابط حالت ماندگار را در اختیار قرار می‌دهد که در تعیین بازده و دیگر خصوصیات حالت ماندگار مبدل قابل استفاده هستند. مدل سیگنال کوچک امکان به دست آوردن تابع تبدیل از یک متغیر دلخواه به متغیر دلخواه دیگر مانند بهره ورودی به خروجی، بهره خروجی به کنترل، امپدانس‌های ورودی، خروجی و غیره را فراهم می‌کند.

- در نظر گرفتن حالت ترمز مولدی و بازگشت انرژی

یکی از پارامترهایی که استفاده از خودروهای الکتریکی را مورد توجه قرار داده و باعث افزایش بازده آن شده است بازگشت انرژی و حالت ترمز مولدی می‌باشد که لازمه در نظر گرفتن این حالت داشتن مبدل دو سویه و مناسب در سیستم انرژی و یافتن مدل مناسب برای مبدل در این حالت است. در روش مدلسازی ارائه شده این موضوع نیز لحاظ گردیده و مورد بررسی قرار می‌گیرد تا مدل مناسب برای سیستم در این حالت استخراج گردد.

در این رساله روش مدلسازی معرفی شده و شکل ساده و تغییر یافته آن بر روی چند مبدل الکترونیک قدرت dc-dc پیاده شده و مدل‌های مبدل‌های مذکور به دست می‌آیند. در ادامه مدل‌های به دست آمده برای مبدل‌ها از دیدگاه پایداری مورد تحلیل قرار گرفته و در صورت نیاز کنترل‌کننده مورد نیاز و مناسب برای آن‌ها طراحی می‌گردد. در نهایت با استفاده از مدل به دست آمده برای مبدل تعبیه شده در سیستم انرژی، عملکرد سیستم انرژی با استفاده از نرم افزار MATLAB شبیه سازی شده و کنترل‌کننده مناسب برای آن ارائه شده و نتایج شبیه سازی برای بررسی عملکرد سیستم مدیریت انرژی پیشنهادی بر مبنای مدل ارائه شده آورده خواهد شد.

صفحه	عنوان
۱	فصل اول: مقدمه
۱	۱-۱ مقدمه
۵	فصل دوم: بررسی منابع
۵	۱-۲ مقدمه
۵	۲-۲ سیستم تعلیق خودروی برقی
۶	۱-۲-۲ مدل سیستم تعلیق خودرو
۶	۱-۱-۲-۲ مدل یک چهارم خودرو
۷	۲-۱-۲-۲ معادلات دینامیکی سیستم تعلیق
۸	۳-۱-۲-۲ پدیده رقص چرخ
۸	۴-۱-۲-۲ پارامترهای خودرو
۹	۲-۲-۲ تحلیل فرکانسی
۹	۱-۲-۲-۲ تحلیل دیاگرام بود
۱۰	۲-۲-۲-۲ فرکانس طبیعی
۱۵	۳-۲-۲ خلاصه و نتیجه‌گیری
۱۶	۳-۲ کنترل کشش خودروی برقی
۱۶	۱-۳-۲ سیستم کنترل کشش
۱۷	۲-۳-۲ سیستم کنترل کشش فرضی
۱۸	۳-۳-۲ بررسی یک سیستم کنترل کشش
۲۰	۴-۳-۲ مدل خودرو
۲۰	۵-۳-۲ مدلی برای مطالعه کنترل کشش خودرو
۲۱	۶-۳-۲ دینامیک چرخ خودرو
۲۴	۷-۳-۲ معادلات دینامیکی مدل یک چهارم خودرو برای مطالعه کنترل کشش خودرو
۲۵	۸-۳-۲ نرخ لغزش و ضریب کشش سطحی
۲۶	۹-۳-۲ نحوه پیاده‌سازی سیستم کنترل کشش
۲۶	۴-۲ سیستم انرژی خودروی برقی و شیوه محاسبه سائز باتری

۲۶	۱-۴-۲	مشخصات و ساختارهای سیستم
۲۷	۲-۴-۲	ساختار اینورترها
۲۸	۳-۴-۲	معادلات ساختار اینورترها
۲۹	۱-۳-۴-۲	مبدل نیم پل
۲۹	۲-۳-۴-۲	مبدل تمام پل
۳۰	۴-۴-۲	روش‌های انتخاب سائز باتری
۳۰	۵-۴-۲	مقایسه روش‌های انتخاب سائز باتری
۳۱	۶-۴-۲	طراحی موتور بر اساس انتخاب باتری
۳۲	۷-۴-۲	انتخاب بانک باتری
۳۲	۸-۴-۲	سیستم بانک باتری
۳۳	۹-۴-۲	سیستم انرژی خودروی برقی و اجزای سازنده آن
۳۶	۱۰-۴-۲	سیستم مدیریت انرژی خودروی‌های برقی
۳۷	۱۱-۴-۲	فراخازن‌ها
۳۹	۱۲-۴-۲	تعیین اندازه خازن
۴۰	۱۳-۴-۲	مبدل‌های dc-dc برای کاربردهای خودروی برقی
۴۴	۱۴-۴-۲	مسائل مربوط به طراحی مبدل‌های dc-dc
۴۵	۱۵-۴-۲	وظایف مبدل dc-dc دو سویه در خودرو برقی
۴۵	۱۶-۴-۲	روش مدلسازی گراف سیگنال جریان
۴۷	۵-۲	نتیجه‌گیری

۴۸	فصل سوم: روش مدلسازی پیشنهادی و کاربردهای معرفی شده برای آن	
۴۹	۱-۳	مقدمه
۴۹	۲-۳	روش مدل‌سازی گراف سیگنال جریان
۵۰	۳-۳	گراف سیگنال جریان
۵۱	۴-۳	قوانین کلی برای رسم گراف سیگنال جریان
۵۴	۵-۳	مدل سیگنال بزرگ مبدل کاهنده-افزاینده
۵۶	۶-۳	مدل حالت ماندگار مبدل کاهنده-افزاینده
۵۷	۷-۳	مدل سیگنال کوچک مبدل کاهنده-افزاینده
۵۹	۸-۳	استخراج یک مدل جامع برای مبدل‌های dc-dc
۶۰	۱-۸-۳	رسم مدل گراف سیگنال جریان جامع برای مبدل مرتبه چهار

۶۳	مدل‌های سیگنال بزرگ و حالت ماندگار برای مبدل dc-dc مرتبه چهار	۲-۸-۳
۶۳	مدل سیگنال کوچک برای مبدل dc-dc مرتبه چهار	۳-۸-۳
۶۵	گراف سیگنال جریان مبدل Sepic	۴-۸-۳
۶۸	گراف سیگنال جریان مبدل افزایشنده با فیلتر ورودی	۵-۸-۳
۷۱	گراف سیگنال جریان مبدل کاهشنده با فیلتر ورودی	۶-۸-۳
۷۳	گراف سیگنال جریان مبدل کاهشنده-افزاینده با فیلتر خروجی	۷-۸-۳
۷۶	مدل‌های حالت ماندگار و سیگنال بزرگ	۸-۸-۳
۷۶	مبدل کاهشنده با فیلتر ورودی	۱-۸-۸-۳
۷۸	مبدل افزایشنده با فیلتر ورودی	۲-۸-۸-۳
۷۹	مبدل کاهشنده-افزاینده با فیلتر خروجی	۳-۸-۸-۳
۸۱	مبدل Sepic	۴-۸-۸-۳
۸۳	روش معرفی شده در این پایان نامه و کاربردهای آن	۹-۳
۸۳	مدل‌سازی مبدل Zeta	۱-۹-۳
۸۴	معادلات حالت مدار معادل مبدل	۱-۱-۹-۳
۸۵	متوسط‌گیری از معادلات حالت	۲-۱-۹-۳
۸۵	خطی‌سازی سیگنال کوچک معادلات متوسط	۳-۱-۹-۳
۸۶	گراف سیگنال جریان مبدل	۴-۱-۹-۳
۸۸	شبیه‌سازی و تحلیل پاسخ فرکانسی مبدل Zeta بر اساس مدل استخراج شده	۵-۱-۹-۳
۸۸	نتایج شبیه‌سازی برای تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{v}_i	۱-۵-۱-۹-۳
۹۰	نتایج شبیه‌سازی برای تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{d}	۲-۵-۱-۹-۳
۹۱	مدلسازی و تحلیل مبدل Luo با چهار ناحیه کاری	۲-۹-۳
۹۳	مبدل Luo در حالت کاری A	۱-۲-۹-۳
۹۳	معادلات حالت	۱-۱-۲-۹-۳
۹۴	معادلات متوسط‌گیری شده	۲-۱-۲-۹-۳
۹۴	خطی‌سازی سیگنال کوچک	۳-۱-۲-۹-۳
۹۵	گراف سیگنال جریان مد کاری A	۴-۱-۲-۹-۳
۹۷	مبدل Luo در حالت کاری B	۲-۲-۹-۳
۹۷	معادلات حالت، انجام متوسط‌گیری و خطی‌سازی روی آن‌ها	۱-۲-۲-۹-۳
۹۸	گراف سیگنال جریان مد کاری B	۲-۲-۲-۹-۳
۹۹	مبدل Luo در حالت کاری C	۳-۲-۹-۳

- ۱۰۰ ۱-۳-۲-۹-۳ معادلات حالت، معادلات حالت متوسط گیری شده و خطی سازی شده برای مد کاری C
- ۱۰۰ ۲-۳-۲-۹-۳ گراف سیگنال جریان
- ۱۰۲ ۴-۲-۹-۳ مبدل Luo در حالت کاری D
- ۱۰۲ ۱-۴-۲-۹-۳ معادلات حالت، معادلات حالت متوسط گیری شده و خطی سازی شده برای مد کاری D
- ۱۰۳ ۲-۴-۲-۹-۳ گراف سیگنال جریان
- ۱۰۴ ۵-۲-۹-۳ شبیه سازی پاسخ فرکانسی مبدل
- ۱۰۵ ۱-۵-۲-۹-۳ نتایج شبیه سازی حالت کاری A
- ۱۰۶ ۲-۵-۲-۹-۳ نتایج شبیه سازی حالت کاری B
- ۱۰۷ ۳-۵-۲-۹-۳ نتایج شبیه سازی حالت کاری C
- ۱۰۸ ۴-۵-۲-۹-۳ نتایج شبیه سازی حالت کاری D
- ۱۰۹ ۳-۹-۳ مدلسازی مبدل کاهنده-افزاینده به شیوه پیشنهادی و طراحی کنترل کننده برای آن
- ۱۱۰ ۱-۳-۹-۳ معادلات حالت، انجام متوسط گیری و خطی سازی روی آن‌ها
- ۱۱۰ ۲-۳-۹-۳ گراف سیگنال جریان
- ۱۱۲ ۳-۳-۹-۳ نتایج شبیه سازی و تحلیل پاسخ فرکانسی
- ۱۱۳ ۴-۳-۹-۳ طراحی کنترل کننده فیدبک حالت پیشنهادی بر مبنای مدل به دست آمده برای سیستم
- ۱۱۴ ۱-۴-۳-۹-۳ جایابی قطب با استفاده از فرمول آکرمن
- ۱۱۵ ۵-۳-۹-۳ تنظیم ولتاژ خروجی مبدل به کمک جبران ساز فیدبک حالت
- ۱۱۷ ۶-۳-۹-۳ بررسی تاثیر تغییر مقاومت پارازیتیک سلف بر پایداری داخلی مبدل کاهنده-افزاینده
- ۱۱۷ ۱-۶-۳-۹-۳ نتایج شبیه سازی و تحلیل
- ۱۲۱ ۷-۳-۹-۳ بررسی تأثیر تغییر مقاومت پارازیتیک سلف بر راندمان مبدل
- ۱۲۲ ۴-۹-۳ مدلسازی مبدل Cuk با روش گراف سیگنال جریان، تحلیل و طراحی کنترل کننده مقاوم H_{∞} برای آن
- ۱-۴-۹-۳ استخراج گراف سیگنال جریان مبدل طبق روش گراف سیگنال جریان مرسوم
- ۱۲۴
- ۱۲۴ ۱-۱-۴-۹-۳ مدل های سیگنال کوچک، سیگنال بزرگ و حالت ماندگار مبدل Cuk
- ۱۲۷ ۲-۴-۹-۳ روش پیشنهادی برای استخراج مدل مبدل Cuk با شیوه جدیدی از گراف سیگنال جریان
- ۱۳۱ ۳-۴-۹-۳ طراحی کنترل کننده H_{∞} برای مبدل Cuk بر مبنای مدل پیشنهادی
- ۱۳۳ ۱-۳-۴-۹-۳ انتخاب تابع وزن دهی
- ۱۳۶ ۱۰-۳ نتیجه گیری

فصل چهارم: به کارگیری روش گراف سیگنال جریان در مدیریت سیستم انرژی الکتریکی خودروی برقی ۱۳۷

۱۳۷	۱-۴ مقدمه
۱۳۹	۲-۴ معرفی مبدل کاهنده-افزاینده دوسویه
۱۴۰	۳-۴ مدل سازی به روش فضای حالت و استخراج توابع تبدیل
۱۴۵	۴-۴ استخراج توابع تبدیل مبدل با شیوه جدیدی از گراف سیگنال جریان
۱۴۹	۵-۴ شبیه سازی و بررسی پایداری دینامیکی
۱۵۱	۶-۴ سیستم مدیریت انرژی و پیشنهاد روش کنترلی بر مبنای مدل استخراج شده
۱۵۴	۱-۶-۴ کنترل کننده جریان فراخازن
۱۵۵	۲-۶-۴ کنترل کننده جریان باتری
۱۵۷	۱-۲-۶-۴ تاخیر زمان صعود جریان باتری
۱۶۱	۲-۶-۴ نحوه تولید و کنترل بار الکترونیکی دوسویه
۱۶۵	۷-۴ بررسی مزایا و معایب سیستم انرژی شرح داده شده
۱۶۸	۸-۴ مدلسازی سیستم انرژی در حضور یک بار موتوری به جای بار الکترونیکی
۱۷۳	۹-۴ نتیجه گیری

فصل پنجم: نتیجه گیری و پیشنهادات

۱۷۴	
۱۷۵	۱-۵ نتیجه گیری
۱۷۶	۲-۵ پیشنهادات
۱۷۷	فصل ششم:مراجع

فهرست شکل‌ها

صفحه	عنوان
۶	شکل ۱-۲: مدل سیستم تعلیق یک چهارم خودرو
۱۰	شکل ۲-۲: دیاگرام بود؛ (الف) خودروهای استاندارد؛ (ب) با راه‌انداز در هر چرخ (ج) در مقایسه با یکدیگر
۱۵	شکل ۳-۲: محدوده فرکانس راحتی برای سرنشیمان خودرو
۱۶	شکل ۴-۲: ساختار مدار قدرت و محرکه خودروی برقی
۱۷	شکل ۵-۲: بلوک دیاگرام سیستم خودرو
۱۹	شکل ۶-۲: سیستم کنترل موتور با رویت‌گر گشتاور بار
۱۹	شکل ۷-۲: سیستم کنترل موتور با منحنی‌های سرعت و رویت‌گر گشتاور بار
۲۰	شکل ۸-۲: سیستم خودرو با مدل خودرو و رویت‌گر کشش سطحی چرخ
۲۱	شکل ۹-۲: مدل یک چهارم خودرو برای مطالعه کنترل کشش خودرو
۲۲	شکل ۱۰-۲: بدنه با؛ (الف) حرکت انتقالی؛ (ب) حرکت چرخشی؛ (ج) حرکت دورانی یا گردشی
۲۳	شکل ۱۱-۲: دیاگرام بدنه آزاد یک بدنه دوار
۲۶	شکل ۱۲-۲: سیستم با چند موتور و چند واحد کنترل موتور
۲۷	شکل ۱۳-۲: سیستم با اینورتر نیم پل
۲۸	شکل ۱۴-۲: سیستم با اینورتر تمام پل
۲۸	شکل ۱۵-۲: سیستم با اینورتر نیم پل و مبدل dc-dc سری شده
۲۸	شکل ۱۶-۲: اتصال موازی سیستم‌های راه‌انداز الکتریکی
۳۶	شکل ۱۷-۲: بلوک دیاگرام سیستم انرژی خودرو
۳۸	شکل ۱۸-۲: ساختار فیزیکی فراخازن‌ها
۳۹	شکل ۱۹-۲: نمودار راگون برای تجهیزات ذخیره‌ساز انرژی
۴۱	شکل ۲۰-۲: قطعات الکترونیک قدرت در خودروی الکتریکی هیبرید تویوتا پریوس ۲۰۰۱
۴۳	شکل ۲۱-۲: برخی ساختارهای مبدل‌های dc-dc
۴۳	شکل ۲۲-۲: شکل کلی مبدل‌های dc-dc دوسویه ایزوله
۴۴	شکل ۲۳-۲: چیدمان مدار الکترونیک قدرت در خودروهای الکتریکی هیبرید
۴۶	شکل ۲۴-۲: مدار RC
۴۷	شکل ۲۵-۲: (الف) پنج‌گره مدار؛ (ب) گراف جریان مدار RC
۵۱	شکل ۱-۳: شاخه‌های کلیدزنی؛ (الف) k_1 ؛ (ب) k_2

- شکل ۲-۳: (الف) مبدل کاهنده-افزاینده؛ (ب) زیربخش‌های آن ۵۲
- شکل ۳-۳: (الف) گراف جریان کلیدزنی زیربخش‌های مدار؛ (ب) گراف جریان کلیدزنی مبدل کاهنده-افزاینده ۵۳
- شکل ۴-۳: گراف جریان کلیدزنی ساده شده مبدل کاهنده-افزاینده ۵۳
- شکل ۵-۳: (الف) سیگنال‌های شاخه k_1 ؛ (ب) سیگنال‌های شاخه k_2 ۵۴
- شکل ۶-۳: (الف) مدل سیگنال بزرگ شاخه k_1 ؛ (ب) مدل سیگنال بزرگ شاخه k_2 ۵۵
- شکل ۷-۳: مدل سیگنال بزرگ مبدل کاهنده-افزاینده ۵۶
- شکل ۸-۳: (الف) مدل حالت ماندگار شاخه k_1 ؛ (ب) مدل حالت ماندگار شاخه k_2 ۵۶
- شکل ۹-۳: مدل حالت ماندگار مبدل کاهنده-افزاینده ۵۷
- شکل ۱۰-۳: (الف) مدل سیگنال کوچک شاخه k_1 ؛ (ب) مدل سیگنال کوچک شاخه k_2 ۵۸
- شکل ۱۱-۳: مدل سیگنال کوچک مبدل کاهنده-افزاینده ۵۸
- شکل ۱۲-۳: ساده‌سازی مدل سیگنال کوچک مبدل کاهنده-افزاینده با استفاده از قوانین جبری ۵۹
- شکل ۱۳-۳: ساده شده مدل سیگنال کوچک مبدل کاهنده-افزاینده ۵۹
- شکل ۱۴-۳: بلوک دیاگرام ساختار مبدل مرتبه چهار جامع ۶۰
- شکل ۱۵-۳: مدل گراف سیگنال جریان جامع مبدل dc-dc مرتبه چهار ۶۲
- شکل ۱۶-۳: مبدل Sepic از مرتبه چهار؛ (الف) مدار معادل؛ (ب) مدل گراف جریان سیگنال کوچک ۶۵
- شکل ۱۷-۳: مبدل افزایشنده با فیلتر ورودی؛ (الف) مدار معادل؛ (ب) مدل گراف جریان سیگنال کوچک ۶۹
- شکل ۱۸-۳: مبدل کاهنده با فیلتر ورودی؛ (الف) مدار معادل؛ (ب) مدل گراف جریان سیگنال کوچک ۷۱
- شکل ۱۹-۳: مبدل کاهنده-افزاینده با فیلتر خروجی؛ (الف) مدار معادل؛ (ب) مدل گراف جریان سیگنال کوچک ۷۴
- شکل ۲۰-۳: مدار معادل مبدل Zeta ۸۳
- شکل ۲۱-۳: گراف سیگنال جریان مبدل Zeta ۸۷
- شکل ۲۲-۳: (الف) نمودار مکان هندسی ریشه‌ها؛ (ب) دیاگرام بود تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{v}_i مبدل Zeta ۸۹
- شکل ۲۳-۳: (الف) نمودار مکان هندسی ریشه‌ها؛ (ب) دیاگرام بود تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{d} مبدل Zeta ۹۰
- شکل ۲۴-۳: مبدل Luo چهار ناحیه‌ای؛ (الف) حالت کاری مستقیم؛ (ب) حالت کاری معکوس ۹۲
- شکل ۲۵-۳: مبدل Luo در حالت کاری A؛ (الف) کلید S_1 روشن و دیود D_2 خاموش، (ب) کلید S_1 خاموش و دیود D_2 روشن ۹۳
- شکل ۲۶-۳: گراف سیگنال جریان مبدل Luo چهار ناحیه‌ای در حالت کاری A ۹۵
- شکل ۲۷-۳: مبدل Luo در حالت کاری B؛ (الف) کلید S_2 روشن و دیود D_1 خاموش، (ب) کلید S_2 خاموش و دیود D_1 روشن ۹۷
- شکل ۲۸-۳: گراف سیگنال جریان مبدل Luo چهار ناحیه‌ای در حالت کاری B ۹۸
- شکل ۲۹-۳: مبدل Luo در حالت کاری C؛ (الف) کلید S_1 روشن و دیود D_2 خاموش، ۹۸

- ۹۹ (ب) کلید S_1 خاموش و دیود D_2 روشن
- ۱۰۱ شکل ۳-۳۰: گراف سیگنال جریان مبدل Luo چهار ناحیه‌ای در حالت کاری C
- شکل ۳-۳۱: مبدل Luo در حالت کاری D؛ (الف) کلید S_2 روشن و دیود D_1 خاموش،
- ۱۰۲ (ب) کلید S_2 خاموش و دیود D_1 روشن
- ۱۰۳ شکل ۳-۳۲: گراف سیگنال جریان مبدل Luo چهار ناحیه‌ای در حالت کاری D
- ۱۰۵ شکل ۳-۳۳: مکان هندسی ریشه‌های تابع تبدیل؛ (الف) \tilde{v}_o/\tilde{v}_i ؛ (ب) \tilde{v}_o/\tilde{d} مبدل Luo در حالت کاری A
- ۱۰۶ شکل ۳-۳۴: دیاگرام بود تابع تبدیل؛ (الف) \tilde{v}_o/\tilde{v}_i ؛ (ب) \tilde{v}_o/\tilde{d} مبدل Luo در حالت کاری A
- ۱۰۶ شکل ۳-۳۵: مکان هندسی ریشه‌ها؛ (ب) دیاگرام بود تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{v}_2 مبدل Luo در حالت کاری B
- ۱۰۷ شکل ۳-۳۶: مکان هندسی ریشه‌های تابع تبدیل؛ (الف) \tilde{v}_o/\tilde{v}_i ؛ (ب) \tilde{v}_o/\tilde{d} مبدل Luo در حالت کاری C
- ۱۰۸ شکل ۳-۳۷: دیاگرام بود تابع تبدیل؛ (الف) \tilde{v}_o/\tilde{v}_i ؛ (ب) \tilde{v}_o/\tilde{d} مبدل Luo در حالت کاری D
- ۱۰۸ شکل ۳-۳۸: مکان هندسی ریشه‌ها؛ (ب) دیاگرام بود تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{v}_2 مبدل Luo در حالت کاری D
- ۱۰۹ شکل ۳-۳۹: مدار معادل قدرت مبدل کاهنده-افزاینده
- ۱۱۰ شکل ۳-۴۰: مبدل کاهنده-افزاینده؛ (الف) کلید S روشن و دیود D خاموش؛ (ب) کلید S خاموش و دیود D روشن
- ۱۱۱ شکل ۳-۴۱: گراف سیگنال جریان مبدل کاهنده-افزاینده
- ۱۱۲ شکل ۳-۴۲: نمودار مکان هندسی ریشه‌ها برای تابع تبدیل؛ (الف) \tilde{v}_o/\tilde{v}_g ؛ (ب) \tilde{v}_o/\tilde{d} با $R_L = 0.25\Omega$
- ۱۱۳ شکل ۳-۴۳: دیاگرام بود تابع تبدیل؛ (الف) \tilde{v}_o/\tilde{v}_g ؛ (ب) \tilde{v}_o/\tilde{d} با $R_L = 0.25\Omega$
- ۱۱۴ شکل ۳-۴۴: پاسخ پله سیستم حلقه باز
- ۱۱۴ شکل ۳-۴۵: ساختار کل سیستم با کنترل کننده فیدبک حالت کامل
- ۱۱۶ شکل ۳-۴۶: پاسخ پله سیستم کنترل شده با فیدبک حالت کامل
- ۱۱۶ شکل ۳-۴۷: دیاگرام بود سیستم \tilde{v}_o/\tilde{d} بعد از اعمال جبران‌ساز فیدبک طراحی شده
- ۱۱۶ شکل ۳-۴۸: دیاگرام بود سیستم \tilde{v}_o/\tilde{d} بعد از اعمال جبران‌ساز فیدبک طراحی شده
- شکل ۳-۴۹: نمودار مکان هندسی ریشه‌های؛ (الف) \tilde{v}_o/\tilde{v}_g بدون R_L ؛ (ب) \tilde{v}_o/\tilde{v}_g در حضور $R_L = 0.25\Omega$ ؛
- ۱۱۸ (ج) \tilde{v}_o/\tilde{d} بدون R_L ؛ (د) \tilde{v}_o/\tilde{d} در حضور $R_L = 0.25\Omega$
- ۱۱۹ شکل ۳-۵۰: دیاگرام‌های بود؛ (الف) \tilde{v}_o/\tilde{v}_g ؛ (ب) \tilde{v}_o/\tilde{d} با تغییر R_L و $D = 0.355$
- ۱۲۱ شکل ۳-۵۱: دیاگرام بود؛ (الف) \tilde{v}_o/\tilde{v}_g ؛ (ب) \tilde{v}_o/\tilde{d} با تغییر R_L و $D = 0.62$
- ۱۲۲ شکل ۳-۵۲: تغییرات راندمان مبدل بر حسب نرخ کلیدزنی برای γ مقدار مختلف R_L/R
- ۱۲۳ شکل ۳-۵۳: مدار قدرت معادل مبدل Cuk
- ۱۲۴ شکل ۳-۵۴: مدهای کاری مبدل؛ (الف) کلید S روشن و دیود D خاموش؛ (ب) کلید S خاموش و دیود D روشن
- ۱۲۴ شکل ۳-۵۵: گراف سیگنال جریان مبدل Cuk

- شکل ۳-۵۶: گراف جریان سیگنال کوچک مبدل Cuk ۱۲۵
- شکل ۳-۵۷: فرآیند ساده سازی گراف جریان سیگنال کوچک مبدل Cuk ۱۲۵
- شکل ۳-۵۸: گراف جریان سیگنال بزرگ مبدل Cuk ۱۲۷
- شکل ۳-۵۹: گراف جریان سیگنال حالت ماندگار مبدل Cuk ۱۲۷
- شکل ۳-۶۰: گراف سیگنال جریان مبدل Cuk به دست آمده از روش پیشنهادی ۱۲۹
- شکل ۳-۶۱: (الف) مکان صفر و قطب‌های سیستم حلقه باز؛ (ب) مکان هندسی ریشه‌های سیستم حلقه باز ۱۳۰
- شکل ۳-۶۲: (الف) دیاگرام بود سیستم حلقه باز؛ (ب) منحنی نایکویست سیستم حلقه باز ۱۳۱
- شکل ۳-۶۳: بلوک دیاگرام مساله کنترلی H_∞ ۱۳۱
- شکل ۳-۶۴: بلوک دیاگرام سیستم کنترل فیدبک با حضور چندین عدم قطعیت ۱۳۲
- شکل ۳-۶۵: دیاگرام روش طراحی حساسیت ترکیبی تبدیل شده به کنترل کننده استاندارد H_∞ ۱۳۳
- شکل ۳-۶۶: (الف) مکان هندسی ریشه‌ها؛ (ب) دیاگرام بود سیستم حلقه بسته با اعمال کنترل کننده H_∞ ۱۳۵
- شکل ۳-۶۷: دیاگرام بود سیستم حلقه بسته در مقایسه با سیستم حلقه باز ۱۳۵
- شکل ۳-۶۸: دیاگرام نایکویست سیستم حلقه بسته ۱۳۶
- شکل ۴-۱: مبدل الکترونیک قدرت به کار گرفته شده با حضور بانک باتری، و فراخازن ۱۴۰
- شکل ۴-۲: مبدل الکترونیک قدرت در حالت؛ (الف) افزایش، (ب) کاهش ۱۴۰
- شکل ۴-۳: دیاگرام مداری سیستم انرژی مورد بحث ۱۴۱
- شکل ۴-۴: حالت کلیدزنی با روشن بودن کلید S_1 و خاموشی کلید S_2 ۱۴۱
- شکل ۴-۵: حالت کلیدزنی با روشن بودن کلید S_2 و خاموشی کلید S_1 ۱۴۲
- شکل ۴-۶: مدار مبدل مورد بحث با $V_i = 0$ ۱۴۴
- شکل ۴-۷: گراف سیگنال جریان مبدل برای؛ (الف) دو مد کاری اول، (ب) مد کاری سوم ۱۴۶
- شکل ۴-۸: پاسخ پله جریان فراخازن برای؛ (الف) دو مد کاری اول (حالت موتوری)، (ب) مد کاری سوم (حالت ترمز ژنراتوری) ۱۴۹
- شکل ۴-۹: نمودار مکان هندسی ریشه‌ها؛ (الف) دو مد کاری اول (حالت موتوری)، (ب) مد کاری سوم (حالت ترمز ژنراتوری). دیاگرام بود؛ (ج) دو مد کاری اول (حالت موتوری)، (د) مد کاری سوم (حالت ترمز ژنراتوری) ۱۵۰
- شکل ۴-۱۰: سیستم انرژی مفروض برای طراحی کنترل کننده ۱۵۱
- شکل ۴-۱۱: بلوک دیاگرام سیستم انرژی خودروی برقی ۱۵۲
- شکل ۴-۱۲: دیاگرام مداری سیستم بار الکترونیکی و بانک باتری ۱۵۲
- شکل ۴-۱۳: بلوک دیاگرام کنترلی سیستم مدیریت انرژی ۱۵۳
- شکل ۴-۱۴: پاسخ حلقه باز سیستم انرژی ۱۵۴
- شکل ۴-۱۵: پاسخ پله سیستم حلقه بسته ۱۵۵

- شکل ۴-۱۶: (الف) جریان فراخازن، (ب) ولتاژ فراخازن با تابع محدود کننده و بدون تابع محدود کننده ۱۵۶
- شکل ۴-۱۷: بلوک دیاگرام کنترل سیستم انرژی ۱۵۷
- شکل ۴-۱۸: (الف) جریان و ولتاژ فراخازن، (ب) جریان باتری؛ با جریان بار ۶۰ آمپر ۱۵۸
- شکل ۴-۱۹: جریان باتری با جریان بار ۶۰- آمپر ۱۵۸
- شکل ۴-۲۰: پاسخ حدی با جریان بار سینوسی ۱۵۸
- شکل ۴-۲۱: پاسخ پله تابع فیلتر ۱۵۹
- شکل ۴-۲۲: جریان فراخازن؛ (الف) بدون فیلتر، (ب) با فیلتر پایین گذر، (ج) ولتاژ فراخازن، (د) جریان باتری؛ برای جریان بار ۶۰ آمپر با افزوده شدن فیلتر ۱۵۹
- شکل ۴-۲۳: (الف) جریان فراخازن، (ب) ولتاژ فراخازن، (ج) جریان باتری؛ با جریان بار ۶۰- آمپر (با تابع فیلتر) ۱۶۰
- شکل ۴-۲۴: (الف) جریان و ولتاژ فراخازن، (ب) جریان باتری؛ با جریان بار سینوسی و با افزوده شدن تابع فیلتر ۱۶۰
- شکل ۴-۲۵: ولتاژ و جریان فراخازن با جریان بار ۲۰۰ آمپر؛ (الف) با فیلتر، (ب) بدون فیلتر، (ج) ولتاژ فراخازن ۱۶۱
- شکل ۴-۲۶: جریان باتری با جریان بار ۲۰۰ آمپر؛ (الف) با فیلتر، (ب) بدون فیلتر ۱۶۲
- شکل ۴-۲۷: بلوک دیاگرام کنترلی سیستم بار الکترونیکی ۱۶۲
- شکل ۴-۲۸: (الف) ساختار سیستم مدیریت انرژی مرسوم، (ب) ساختار سیستم مدیریت انرژی دیگر ۱۶۷
- شکل ۴-۲۹: جریان سیستم مدیریت انرژی در؛ (الف) سیستم مرسوم، (ب) سیستم دوم ۱۶۷
- شکل ۴-۳۰: دیاگرام مداری سیستم انرژی در حضور بار موتوری ۱۶۸
- شکل ۴-۳۱: گراف سیگنال جریان سیستم انرژی در حضور بار موتوری ۱۷۰
- شکل ۴-۳۲: سیکل رانندگی نمونه ۱۷۱
- شکل ۴-۳۳: نتایج حاصل از اعمال سیکل رانندگی نمونه؛ (الف) جریان خروجی مبدل، (ب) جریان فراخازن، (ج) جریان باتری، (د) ولتاژ فراخازن، (و) ولتاژ باتری، (ه) جریان موتور الکتریکی، (ی) ولتاژ موتور الکتریکی ۱۷۲
- شکل ۴-۳۴: مقایسه توان باتری، فراخازن و بار موتوری در طول سیکل رانندگی نمونه ۱۷۲

صفحه	عنوان
۹	جدول ۱-۲: پارامترهای خودرو
۱۱	جدول ۲-۲: اطلاعات استخراج شده از دیاگرام بود
۱۴	جدول ۳-۲: مقایسه اطلاعات فرکانسی حاصل از مدل سیستم و دیاگرام بود با یکدیگر
۲۷	جدول ۴-۲: مشخصات موتورهای تعبیه شده در چرخ
۴۲	جدول ۵-۲: کاربردهای مبدل‌های dc-dc در خودروهای برقی
۶۳	جدول ۱-۳: ضرایب انتقال شاخه‌های متغیر
۸۷	جدول ۲-۳: توابع تبدیل استخراج شده برای مبدل Zeta از روش مدلسازی پیشنهادی
۸۸	جدول ۳-۳: مقادیر پارامترهای مبدل Zeta برای شبیه سازی
۸۹	جدول ۴-۳: اطلاعات به دست آمده از صفرها و قطب‌های تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{v}_i مبدل Zeta
۹۰	جدول ۵-۳: اطلاعات به دست آمده از صفرها و قطب‌های تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{d} مبدل Zeta
۹۶	جدول ۶-۳: مراحل استخراج توابع تبدیل مبدل Luo در حالت کاری A از روش مدلسازی پیشنهادی
۹۷	جدول ۷-۳: معادلات حالت، انجام متوسط گیری و خطی سازی روی آن‌ها حالت کاری B
۹۸	جدول ۸-۳: مراحل استخراج توابع تبدیل مبدل Luo در حالت کاری B از روش مدلسازی پیشنهادی
۱۰۰	جدول ۹-۳: معادلات حالت، انجام متوسط گیری و خطی سازی روی آن‌ها حالت کاری C
۱۰۱	جدول ۱۰-۳: مراحل استخراج توابع تبدیل مبدل Luo در حالت کاری C از روش مدلسازی پیشنهادی
۱۰۲	جدول ۱۱-۳: معادلات حالت، انجام متوسط گیری و خطی سازی روی آن‌ها حالت کاری D
۱۰۴	جدول ۱۲-۳: مراحل استخراج توابع تبدیل مبدل Luo در حالت کاری D از روش مدلسازی پیشنهادی
۱۰۴	جدول ۱۳-۳: مقادیر پارامترهای مبدل Luo جهت استفاده در شبیه سازی
۱۰۵	جدول ۱۴-۳: اطلاعات به دست آمده از صفر و قطب‌های تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{d} و \tilde{v}_o/\tilde{v}_i مبدل Luo در حالت کاری A
۱۰۶	جدول ۱۵-۳: اطلاعات به دست آمده از صفرها و قطب‌های تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{v}_2 مبدل Luo در حالت کاری B
۱۰۷	جدول ۱۶-۳: اطلاعات به دست آمده از صفر و قطب‌های تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{d} و \tilde{v}_o/\tilde{v}_1 مبدل Luo در حالت کاری C
۱۰۹	جدول ۱۷-۳: اطلاعات به دست آمده از صفرها و قطب‌های تابع تبدیل \tilde{v}_o/\tilde{v}_2 مبدل Luo در حالت کاری D
۱۱۰	جدول ۱۸-۳: معادلات حالت، متوسط گیری و خطی سازی آن‌ها برای مدهای کاری مبدل کاهنده-افزاینده
۱۱۱	جدول ۱۹-۳: مراحل استخراج توابع تبدیل مبدل کاهنده-افزاینده بدون مقاومت پارازیتیک و در حضور مقاومت پارازیتیک با استفاده از روش مدلسازی پیشنهادی
۱۱۲	جدول ۲۰-۳: پارامترهای مورد استفاده در شبیه سازی مبدل کاهنده-افزاینده
۱۱۳	جدول ۲۱-۳: اطلاعات به دست آمده از صفرها و قطب‌های توابع تبدیل مبدل کاهنده-افزاینده

- جدول ۳-۲۲: مدل سیگنال کوچک و حالت ماندگار مبدل کاهنده-افزاینده بدون مقاومت پارازیتیک سلف و با آن ۱۱۷
- جدول ۳-۲۳: اطلاعات صفر و قطب‌های توابع تبدیل مبدل کاهنده-افزاینده با تغییر R_L و $D=0.355$ ۱۱۸
- جدول ۳-۲۴: اطلاعات به دست آمده از دیاگرام بود توابع تبدیل مبدل با تغییر R_L و $D=0.355$ ۱۱۹
- جدول ۳-۲۵: اطلاعات به دست آمده از صفر و قطب‌های مدل به دست آمده با تغییر R_L و $D=0.62$ ۱۲۰
- جدول ۳-۲۶: اطلاعات به دست آمده از دیاگرام‌های بود توابع تبدیل مبدل با تغییر R_L و $D=0.62$ ۱۲۱
- جدول ۳-۲۷: اطلاعات مسیر پیشرو و حلقه‌های گراف و استخراج توابع تبدیل مبدل Cuk از روش مرسوم ۱۲۵
- جدول ۳-۲۸: معادلات حالت، انجام متوسط گیری و خطی‌سازی روی آن‌ها در هر دو حالت کاری مبدل Cuk ۱۲۸
- جدول ۳-۲۹: معادلات dc و ac استخراج شده از روابط خطی‌سازی ۱۲۸
- جدول ۳-۳۰: مراحل استخراج توابع تبدیل مبدل Cuk با استفاده از روش مدلسازی پیشنهادی ۱۲۹
- جدول ۳-۳۱: پارامترهای به کار رفته در شبیه سازی ۱۳۰
- جدول ۴-۱: مراحل استخراج تابع تبدیل و مدل مدار قدرت مبدل در مد کاری سوم ۱۴۸
- جدول ۴-۲: پارامترهای مبدل کاهنده-افزاینده دوسویه برای شبیه سازی ۱۴۹
- جدول ۴-۳: پارامترهای به کار رفته در شبیه سازی ۱۵۴
- جدول ۴-۴: مراحل استخراج تابع تبدیل و مدل مدار قدرت سیستم انرژی در حضور بار موتوری ۱۷۰

فصل اول

مقدمه

1-1 مقدمه

مبدل‌های الکترونیک قدرت ترکیبی از المان‌های با رفتار پیوسته و کلیدها می‌باشند که المان‌های با رفتار پیوسته منجر به تولید دینامیک پیوسته و کلیدها نیز عامل ایجاد دینامیک گسسته می‌باشند. مبدل‌های dc-dc دسته‌ای از مبدل‌های الکترونیک قدرت هستند که به دلیل داشتن مزایایی مانند وزن سبک، حجم کم و قابلیت اطمینان بالا به صورت گسترده‌ای در کاربردهای مختلف مورد استفاده قرار می‌گیرند. معادلات مداری توصیف کننده مبدل‌های الکترونیک قدرت، ساختاری غیرخطی دارند. تحلیل مبدل و طراحی کنترل کننده بر مبنای معادلات غیرخطی بسیار دشوار است. اگرچه مبدل دارای کلید، یک سیستم غیرخطی می‌باشد ولی می‌توان آن را به دو مدار خطی در حالت کلید روشن و حالت کلید خاموش تجزیه نمود. این دو مدار خطی را می‌توان به وسیله گراف سیگنال جریان نشان داد. گراف سیگنال جریان کل مبدل را نیز می‌توان از ترکیب دو گراف مدار حالت روشن و مدار حالت خاموش و از طریق شاخه‌های کلیدزنی به دست آورد. شاخه‌های کلیدزنی تنها اجزای غیرخطی مبدل‌ها می‌باشند بنابراین کار مدل‌سازی به شاخه‌های کلیدزنی محدود می‌گردد. از این رو در این رساله روش مدل‌سازی گراف جهت مطالعه رفتار غیرخطی و دینامیکی مبدل‌های الکترونیک قدرت dc-dc به کار گرفته می‌شود. در این رساله یک مبدل فرکانس ثابت از نوع کاهنده-افزاینده دو سوپه جهت مدیریت انرژی خودروی برقی مورد بررسی و مدل‌سازی قرار می‌گیرد. این مبدل از جمله مبدل‌های الکترونیک قدرت می‌باشد که در فناوری‌های اخیر بسیار مورد توجه محققین و صنعتگران بوده است. به ویژه در کاربردهای خودرو برقی و خودروهای هیبرید کاربرد فراوان دارد.

با کاهش ذخایر سوخت فسیلی و همچنین افزایش آلودگی هوا خودروهای برقی بعد از گذشت سال‌ها مجدداً مورد توجه صنایع و پژوهشگران قرار گرفته‌اند. در سال‌های اخیر تحقیقات بسیاری در سراسر جهان روی بخش‌های مختلف خودروهای برقی انجام شده است که می‌توان به طراحی ساختار خودرو و بررسی پایداری آن، سیستم کنترل کشش خودرو، ماشین‌های الکتریکی، کنترل ماشین‌های الکتریکی، طراحی و کنترل مبدل‌های الکترونیک قدرت، سیستم انرژی خودرو و مدیریت آن اشاره کرد. همچنین با جایگزین کردن ترمز مکانیکی با ترمز الکتریکی و استفاده از مبدل‌های الکترونیک قدرت دو سوپه سیستم انرژی خودرو به طور محسوس بهبود یافته است.

برای داشتن مدیریت مناسب روی سیستم انرژی با حضور ادوات بازگرداننده انرژی در حین ترمز باید به دنبال مدلی بود که به واسطه آن الگوریتم‌های کنترلی طراحی شده و مدیریت سیستم انرژی انجام پذیرد. تاکنون روش‌های مختلفی برای مدل‌سازی سیستم انرژی در خودروهای برقی به کار گرفته شده‌اند. اصلی‌ترین بخش سیستم انرژی با قابلیت بازگشت انرژی در هنگام ترمز، مبدل dc-dc دو سوپه می‌باشد. مبدل dc-dc دو سوپه در یک خودروی برقی یا هیبرید گاهی تحت عنوان مبدل مدیریت انرژی نیز نامیده می‌شود. این مبدل یک مبدل توان بالا است که باتری با ولتاژ بالا را در یک ولتاژ پایین‌تر با لینک dc ولتاژ بالا ارتباط می‌دهد. وظیفه دیگر مبدل dc-dc بهینه‌سازی عملکرد سیستم محرکه، کاهش ریپل جریان باتری، ثابت نگه‌داشتن ولتاژ لینک dc و عملکرد توان بالای محرکه می‌باشد. هدف سیستم مدیریت انرژی، کنترل جریان و در نتیجه کنترل توان در سیستم انرژی در راستای حفاظت باتری‌ها از پیک توان و طولانی‌تر نمودن عمر باتری‌ها می‌باشد. فراخازن‌ها یا خازن‌های الکتروشیمیایی دولایه با توان ویژه بالا را می‌توان به عنوان تجهیزات ذخیره‌ساز کمکی به کار برد که به عنوان یک بافر بین باتری‌ها و محرکه‌های الکتریکی به کار می‌روند و می‌توانند در بازیابی انرژی ترمزی و افزایش مسافت قابل پیمایش خودرو موثر باشند. ساده‌ترین مدار مدیریت