



٤٢٣٩



دانشگاه مازندران
دانشکده فنی و مهندسی

پایان نامه کارشناسی ارشد
مهندسی برق - قدرت

عنوان

طراحی و ساخت منبع تغذیه dc-dc برای تقویت کننده های قابل
حمل

۱۴ / ۸ / ۱۳۸۱

استاد راهنما:

دکتر سعید لسان

استاد مشاور:

دکتر عبدالرضا رحمتی

۴۲۴۳۹

نگارش:

آرمین نجم آبادی

اردیبهشت ۸۱

دانشگاه مازندران
دانشکده فنی و مهندسی

با اسمه تعالی



دانشگاه مازندران
معاونت آموزشی
تحصیلات تکمیلی

ارزشیابی پایان نامه در جلسه دفاعیه

دانشجویی و مهندسی

شماره رانشجویی : ۷۹۵۱۳۶۱۰۰۹

نام و نام خانوادگی رانشجو : آرمین نجم آبادی

قطعه : کارشناسی ارشد

رشته تحصیلی : مهندسی برق - قدرت

سال تحصیلی : نیمسال دوم ۱۳۸۰-۸۱

عنوان پایان نامه :

" طراحی و ساخت تقویت کننده توان بالای پرتابل با استفاده از مبدل های Push-Pull مجهز به کلیدهای Mosfet "

تاریخ دفاع : ۱۳۸۱/۲/۲۹

نمره پایان نامه (به عدد) : ۱۷

نمره پایان نامه (به حروف) : هفده

هیات داوران :

استاد راهنمای : دکتر سعید لسان

استاد مشاور : دکتر عبدالرضا رحمتی

استاد مدعو : دکتر داود عرب خاپوری

استاد مدعو : دکتر محسن سریانی

نماینده کمیته تحصیلات تکمیلی : دکتر رضا قادری

امضا

امضا

امضا

امضا

امضا

امضا

امضا

با تشکر و سپاس

از زحمات فراوان جناب آقای دکتر
رحمتی و کمک‌های بی شائبه جناب
آقای مهندس بیگی که در تدوین این
پایان نامه مرا یاری نمودند.



تقدیم به

استاد ارجمند جناب آقای دکتر سعید لسان که
همواره از راهنمایی های دانشمندانه و
مساعدت های بسیار دریغ شان در طول دوران
تحصیلی به خصوص در تدوین این پایان نامه
بهره مند بودم با امید آنکه بتواند نمودی از
حق شناسی و احترام نسبت به ایشان تلقی گردد.

فهرست مطالب

<u>صفحه</u>	<u>عنوان</u>
.....	چکیده
.....	فصل اول
.....	رگولاتور پوش پول
۱	(۱-۱) رگولاتورهای خطی - رگولاتورهای سوئیچینگ
۲	(۲-۱) مقایسه بین یک منبع تغذیه خطی و سوئیچینگ
۵	(۳-۱) بررسی بلوك دیاگرام کلی منابع تغذیه سوئیچینگ
۸	(۴-۱) توپولوژی Push_pull
۹	(۵-۱) اشکال اساسی و غیرقابل حل رگولاتور Push _ pull
۱۳	(۶-۱) اساس کار توپولوژی Push _ pull
۱۷	(۷-۱) رگلاسیون خط بار در خروجیهای پیرو (Slave)
۱۸	(۸-۱) نامتعادل بودن فلو (flux imbalance) در توپولوژی pull
۲۴	(۹-۱) توپولوژی Current mode
۲۷	(۱۰-۱) مزایای Current mode
۳۲	(۱۱-۱) مدار کنترل Voltage mode
۳۷	(۱۲-۱) مدار کنترل current mode
۴۱	(۱۳-۱) توضیح جزئیات مزایای Current mode

عنوان

صفحه

فصل دوم

نیمه هادی های قدرت

(۱-۲) کاربرد نیمه هادی های قدرت در منابع تغذیه سوئیچینگ ۴۹
(۲-۲) مشخصه های سوئیچینگ ۵۰
(۳-۲) محدودیت های سوئیچینگ ۵۳
(۴-۲) ماسفت های قدرت ۵۶
(۵-۲) نقاط ضعف های قدرت ماسفت های قدرت ۵۷
(۶-۲) مشخصه های سوئیچینگ ماسفت ها ۵۹
IGBT ها (۷-۲) ۶۲

فصل سوم

بررسی مدارات مغناطیسی

(۱-۳) یکسوکننده ها ۶۷
(۲-۳) بررسی و طراحی مدارات مغناطیسی ۶۹
(۳-۳) مواد هسته ترانسفورمر و روابط هندسی و انتخاب پیک چگالی شار (فلو) هسته تلفات هسته فریت بر حسب فرکانس و چگالی شار (فلو) برای مواد پر مصرف در ساخت هسته ۷۲
(۴-۳) ابعاد هندسی هسته های فریت ۷۴
(۵-۲) انتخاب پیک چگالی شار ۷۸

<u>صفحه</u>	<u>عنوان</u>
۸۰	(۴-۳) تلفات مسی ترانسفورماتور.....
۸۲	(۷-۳) اثر پوستی.....
۸۴	(۸-۳) اثر پوستی - روابط کمی.....
۸۷	(۹-۳) اثر پوستی با شکل موجهای مربعی جریان.....
۸۸	(۱۰-۳) اثر مجاورت.....
۸۹	(۱۱-۳) مکانیسم اثر مجاورت.....
فصل چهارم	
بدهست آوردن روابط برای توپولوژی push - pull	
۹۴	(۱-۴) بدهست آوردن روابط توان خروجی برای توپولوژی Push-Pull
۹۷	(۲-۴) طراحی سلف خروجی
۹۸	(۳-۴) طراحی خازن خروجی
۹۹	(۴-۴) انتخاب تعداد دورهای اولیه
۱۰۱	(۵-۴) انتخاب تعداد دورهای ثانویه
۱۰۱	(۶-۴) پیک و rms جریان اولیه و ثانویه
۱۰۴	(۷-۴) فیلترهای خروجی
۱۰۶	(۸-۴) تنظیم گذراهای خروجی

<u>عنوان</u>	<u>صفحه</u>
(۹-۴) سه بخش مؤثر در تنظیم گذرای خروجی ۱۰۸	۱۰۸
(۱۰-۴) مدارهای اسنابر و برشگر ۱۱۰	۱۱۰
(۱۱-۴) برشگر سخت ولتاژ ۱۱۱	۱۱۱
(۱۲-۴) برشگر آهسته ولتاژ ۱۱۲	۱۱۲
(۱۳-۴) حالتهای گذرای بازشکت معکوس ۱۱۳	۱۱۳
 فصل پنجم	
 طراحی و ساخت	
(۱-۵) مراحل طراحی و ساخت منبع تغذیه ۱۲۰	۱۲۰
(۲-۵) محاسبه اندوکتانس خروجی ۱۲۰	۱۲۰
(۳-۵) محاسبه خازن‌های صافی ۱۲۱	۱۲۱
(۴-۵) انتخاب دیودهای یکسوکننده خروجی ۱۲۱	۱۲۱
(۵-۵) طراحی و محاسبه ترانس اصلی ۱۲۲	۱۲۲
(۶-۵) محاسبه تعداد دور اولیه ترانس ۱۲۳	۱۲۳
(۷-۵) محاسبه جریان اولیه rms و سایز سیم ۱۲۳	۱۲۳
(۸-۵) محاسبه جریان ثانویه (rms) و سایز سیم ۱۲۴	۱۲۴
(۹-۵) محاسبه تعداد دور ثانویه ۱۲۵	۱۲۵
(۱۰-۵) بررسی و انتخاب سوئیچهای قدرت ۱۲۵	۱۲۵
(۱۱-۵) طرح قسمت کنترل ۱۲۶	۱۲۶

<u>عنوان</u>		<u>صفحة</u>
(۱۲-۵) تنظیم فرکانس اسیلاتور.....	۱۲۶	
(۱۳-۵) مدار Soft start	۱۲۷	
(۱۴-۵) منبع تغذیه سوئیچینگ ارائه شده	۱۳۰	
(۱۵-۵) نتایج تجربی		۱۳۷
فصل ششم		
آمپلی فایر		
(۱-۶) مدار آمپلی فایر صوتی	۱۴۱	
(۲-۶) نتایج تجربی	۱۴۷	
(۳-۶) مدار PROTECTION	۱۵۰	

چکیده

آمپلی فایرها باتوان بالا برای تغذیه مدارشان (با استفاده از برق شهر) احتیاج به یک ترانس کاهنده حجیم با وزن زیاد دارند، که اگر بخواهیم از این آمپلی فایرها به صورت قابل حمل استفاده کنیم دارای یک مشکل اساسی می‌باشند به این صورت که برای رساندن ولتاژ به سطح ۲۲۰ ولت به ژنراتوری احتیاج داریم. در این پروژه طرحی پیشنهاد و ساخته شد که با استفاده از منبع تغذیه سوئیچینگ و یک باطری ماشین می‌توان آمپلی فایر را تغذیه کرد و دیگر آنکه از بکار بردن ژنراتور و ترانس کاهنده خودداری می‌شود که باعث کاهش قیمت دستگاه و ابعاد آن می‌شود.

هدف از این پروژه طراحی و ساخت یک منبع تغذیه سوئیچینگ PWM DC-DC با استفاده از توپولوژی Push Pull می‌باشد و نیز ساخت یک دستگاه آمپلی فایر توان بالای قابل حمل که توسط منبع تغذیه سوئیچینگ تغذیه می‌شود.

مهمترین ویژگی یک منبع تغذیه اندازه و حجم آن است. یکی از کاربردهای مبدل‌های DC-DC (PWM) در منبع تغذیه سوئیچینگ بوده که به علت استفاده از قطعات الکترونیکی دارای حجم و وزن کم می‌باشد. از این رو در این پروژه به طراحی و ساخت یک منبع تغذیه سوئیچینگ کم حجم و با راندمان ۷٪ پرداخته می‌شود. در این منبع تغذیه ولتاژ‌های خروجی مدار به ترتیب ۵۰V و ۵۰V-با توان ۲۰۰W و ولتاژ ورودی ۱۲V باطری ماشین می‌باشد. برای انجام عمل سوئیچینگ نیمه هادی ماست استفاده شده است. در این منبع تغذیه از IGBT نیز استفاده شد که بنا به دلایلی که توضیح داده خواهد شد از استفاده از این قطعه الکترونیکی خودداری شده است.

فصل اول

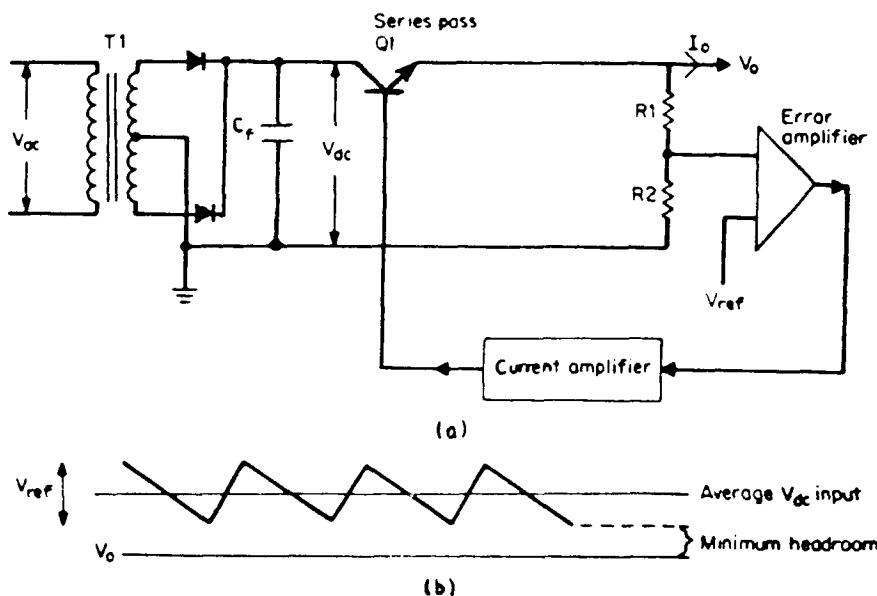
رگولا تور پوش پول

از مجموعات مدرن سینما
پرستار

(۱-۱) رگولاتورهای خطی - رگولاتورهای سوئیچینگ

اساس کار

مدار اصلی، این رگولاتور در شکل ۱-۱ نشان داده شده است. این مدار شامل یک مقاومت متغیر است که به طریق الکتریکی تغییر می‌کند، یعنی به فرم یک ترانزیستور (که در ناحیه خطی خود کار می‌کند) به طور سری با بار خروجی قرار گرفته است. یک تقویت کننده خطی، ولتاژ DC خروجی را بوسیله یک شبکه مقاومتی نمونه‌گیری R_1 و R_2 حس کرده و آن را با یک ولتاژ مرجع V_{ref} مقایسه می‌کند. ولتاژ خروجی تقویت کننده خطی، بیس ترانزیستور قدرت را که به طور سری قرار گرفته، از طریق یک تقویت کننده جریان، درایو می‌کند. [۱]



شکل ۱-۱ (a) اساس کار مدار یک رگولاتور خطی (b) در یک رگولاتور خطی Headroom

تغییرات به گونه‌ای است که اگر ولتاژ خروجی زیاد شود (در اثر افزایش در ولتاژ ورودی یا کاهش در جریان بار خروجی)، ولتاژ بیس ترانزیستور سری (با فرض اینکه n p_n باشد) کم می‌شود. این امر مقاومت المان سری را افزایش داده و از این رو ولتاژ خروجی را مجدداً به مقدار قبلی کاهش می‌دهد تا نمونه گرفته شده از خروجی با ولتاژ مرجع مساوی شود. این حلقه فیدبک منفی به ترتیب مشابهی به هنگام بروز کاهش در ولتاژ خروجی که می‌تواند بدلیل افت در ولتاژ ورودی یا افزایش در جریان بار خروجی باشد، وارد عمل شود در این حالت ولتاژ خروجی خطأ، اندکی بیس ترانزیستور سری را مثبت کرده باعث کاهش مقاومت لکتور امیتر می‌گردد. در نتیجه مجدداً نمونه گرفته شده از خروجی با ولتاژ مرجع مساوی می‌باشد. عیب عمدۀ یک رکولاتور سری اساساً تلفات زیاد آن در المان سری می‌باشد. از آنجاکه تمام جریان بار باید از ترانزیستور سری عبور کند، تلفات آن مقدار I_0 ($V_{ce} - V_0$) می‌باشد. می‌نیم تفاضل ($V_0 - V_{ce}$) که اغلب به عنوان Headroom ۲/۵ ولت مطرح می‌شود در بیشتر موارد برای ترانزیستورهای نوع n p_n برابر [۱] می‌باشد.

(۲-۱) مقایسه بین یک منبع تغذیه خطی و سوئیچینگ

انتخاب بین یک منبع تغذیه خطی یا سوئیچینگ می‌تواند بر اساس کاربرد آنها انجام شود. هریک مشخصات مزايا و معایب خاص خود را دارند، همچنین حوزه‌های متعددی وجود دارد که تنها یکی از این دو نوع می‌تواند مورد استفاده قرار گیرند و یا کاربردهایی که یکی از بر دیگری برتری دارد.

مزایای منابع تغذیه خطی

- ۱- نخست سادگی (طرح مدار بسیار ساده است و با قطعات کمی به راحتی پایدار می شود).
- ۲- قابلیت تحمل بار زیاد، نویز ناچیز یا کم در خروجی و زمان پاسخ دهنده بسیار کوتاه.
- ۳- برای توان های کمتر از 10W ارزانتر از مدارهای مشابه سوئیچینگ تمام می شود.

[۱][۳]

معایب منابع تغذیه خطی

- ۱- نخست آنکه تنها به صورت یک رگولاتور کاهنده قابل کاربرد هستند (ورودی باید حداقل ۲ تا ۳ ولت بیشتر از خروجی باشد).
- ۲- عدم انعطاف پذیری تغذیه، افزودن هر خروجی مستلزم اضافه کردن سخت افزار زیادی است.
- ۳- بهره متوسط چنین منابعی کم و نوعاً 20% تا 40% است. این تلفات توان در ترانزیستور خروجی تولید حرارت می کند و نیاز به ترانزیستور قویتری را مطرح می کند.

[۱][۳]

تمامی این معایب در تغذیه های سوئیچینگ رفع شده است:

- ۱- افزایش راندمان به حدود 68% تا 90% کارکرد ترانزیستور در نواحی قطع و اشباع به انتخاب حرارت گیر یا خنک کننده و ترانزیستور کوچکتر منجر شده است.