

پوش پول نوین با سیم پیچ کمکی برای ثبات شکل موج خروجی

کارشناس سعید مقامی

دانشجو دانشگاه گیلان

ساری مسکن جوان ۰۱۵۱۲۲۵۰۹۵۴

۰۱۱۲۵۲۸۰۷۹۱

sama_sanat@yahoo.com

خلاصه

در این مقاله مبدل افزایشده ولتاژ مستقیم به متناوب از نوع پوش پول POSH-PULL با سیم پیچ کمکی پیشنهاد میشود. این مبدل به دلایلی از قبیل سادگی و ارزان بودن برای استفاده در مبدلهای کوچک و ارزان به کار گرفته می شود. در زمان خاموشی ترانزیستورهای مبدل تضمینی برای صفر شدن ولتاژ خروجی وجود ندارد. بنابراین شکل موج خروجی تابعی از وضعیت بار میشود. در نتیجه شکل موج خروجی در این لحظات از مقدار مورد مطلوب انحراف پیدا می کند. که این نقص استفاده از مبدل را برای تولید شکل موج سینوسی با روش SPWM دشوار می سازد. در این مقاله نشان میدهیم چگونه با استفاده از یک سیم پیچ و ترانزیستور کمکی این ایراد بطور قابل ملاحظه ائی کاهش داده می شود. در انتها با یک آزمون عملی این روش صحت گذاری میشود.

کلمات کلیدی: PUSH- PULL CONVERTER

۱-مقدمه

مبدل افزایشده ولتاژ مستقیم به متناوب از نوع پوش پول POSH-PULL به دلایلی از قبیل تعداد نیمه هادی کمتر، سادگی و راندمان نسبتاً مناسب، ساده بودن مدارفرمان راه انداز، برای استفاده در مبدلهای ولتاژ مستقیم به متناوب کوچک و ارزان به کار گرفته می شود [۱] [۲]. در مدار پوش پول در هر دوره تناوب یکی از ترانزیستورهای قدرت توان را به بار منتقل می کنند، برای تولید ولتاژ خروجی با شکل موج سینوسی با روش مدولاسیون پهنای پالس سینوسی (SPWM) هر ترانزیستور در دوره کاری خود با درصد پهنای پالسهای متغیر روشن و خاموش می شوند تا شکل موج خروجی حفظ شود. زمانی که هر دو ترانزیستور خاموش باشند شکل موج خروجی تابعی از حالات گذرای بار میشود که در شرایط مختلف متفاوت است و در نتیجه شکل موجی خروجی در این لحظات از مقدار مورد مطلوب انحراف پیدا می کند و ضریب شکل موج تضعیف می شود. مگر اینکه همیشه حداقل یکی از ترانزیستورها روشن باشند که این امر موجب افزایش جریان بی باری و پیک های ناخواسته ولتاژ می گردد، که در نتیجه موجب محدودیت انتخاب و افزایش قیمت نیمه هادی ها می شود. در این مقاله نشان می دهیم که چگونه با استفاده از یک سیم پیچ کمکی ضریب شکل موج خروجی بهبود می یابد، در انتها با یک آزمون عملی شکل موجهای خروجی مبدل پوش پول عادی و مبدل پوش پول با سیم پیچ کمکی با بار مشابه با توان ۵۰۰ ولت

آمپر مقایسه میشود تا اینکه تأییدی بر این روش باشد .

۲- پوش پول ساده

شمای کلی مدار مبدل پوش پول در شکل (۱) نشان داده شده است . ترانزیستور Q1 و ترانزیستور Q2 هر کدام در دوره تناوب کاری خود توان منبع را به بار منتقل می کنند. بطور نمونه در روش SPWM با نمونه برداری منظم متقارن ولتاژ خروجی مبدل مجموعه ای از پالسهای مثبت و منفی، مربعی با دامنه حداکثر برابر با VM و منفی VM با پهنای پالس منطبق با رابطه (۱) می باشد [۳] [۴] تا هارمونی اصلی موج حاصل شود.

$$Tp_{wk}=0.5T_c[1+M\sin(\omega mTk)] \quad (1)$$

$$Tk=2k\pi/p, k=0,1,2,3$$

که در آن ωm فرکانس زاویه ای موج اصلی ، T_c پریود زمان نمونه برداری و M عمق مدولاسیون و p نسبت پریود نمونه برداری به پریود موج اصلی است. Tp_{wk} پهنای پالسها در زمان نمونه برداری Tk میباشد. شکل (۲)-۲) ترتیب روشن سازی ترانزیستورهای Q1 و Q2 و شکل (۲-ب) پالسهای خروجی را برای این حالت نشان می دهد. این شکل نشان میدهد همواره زمانهایی وجود دارد که هر دو ترانزیستور اصلی هم زمان خاموش هستند بنا براین در این لحظات کنترلی بر ولتاژ خروجی وجود ندارد.

۲-۱- تحلیل مدار در زمان روشنی Q1 و Q2

مطابق شکل (۲-آ) در نیم سیکل اول Q2 خاموش است و Q1 با روشن و خاموش شدن مطابق با فرمان SPWM شکل موج نیم سیکل اول سینوسی را در خروجی ایجاد می کند . با روشن شدن Q1 ولتاژ مستقیم تغذیه (V_{cc}) به دو سر سیم پیچ اولیه $Np1$ اعمال میشود . در نتیجه با توجه به سرهای نقطه دار ترانسفرمر دیود $D2$ بایاس معکوس می شود و $D2$ خاموش خواهد بود . بنابراین در زمان روشنی ترانزیستور Q1 مدار شکل (۱) را با مدار شکل (۳) میتوان مدل کرد [5],[6] ، که با صرف نظر از مقاومت های داخلی و افت ولتاژ نیمه هادیها دامنه ولتاژ خروجی در زمان روشنی ترانزیستور با حل رابطه (۲) در حوزه S معین می شود .

$$V_m/S=L_c[S.I(S)-I(0+)]+RLI(S) \quad (2)$$

$$V_o=1/(sC_p)I(S)$$

$$I(0+)=V_o/RL$$

$$V_m=n(V_{cc}-V_{ces}) \quad (3)$$

پس از گذشت حالت گذرا حداکثر دامنه خروجی برابر با رابطه (۳) میشود . که n نسبت دور ثانویه به اولیه است و V_{ces} ولتاژ اشباع ترانزیستور میباشد . L_c اندوکتانس نشتی و C_p خازن های پراکنده ترانسفورماتور هستند که به ثانویه ترانسفورماتور منتقل شده اند RL مقاومت بار و V_o ولتاژ خروجی است . در سیکل دوم Q1 خاموش است و Q2 توان را به بار منتقل می کند و تحلیل آن مانند حالت قبل است با این تفاوت که علامت ولتاژ خروجی منفی است

۲-۲- تحلیل مدار در زمان خاموشی Q1 و Q2

هنگامی که هر دو ترانزیستور اصلی خاموش باشند مدار پوش پول شکل (۱) به شکل شماره (۴) ساده می شود ، که در آن $D1$ و $D2$ هر کدام با منبع تغذیه (V_{cc}) تشکیل یک مدار برش دهنده می دهند . اگر هدف تحلیل توان بازیافتی به منبع نباشد ، مدار شکل (۴) را می توان با مدار شکل (۵) مدل کرد که در آن دیودهای زینر $ZD1$, $ZD2$ همان برشگرها هستند که به ثانویه ترانسفورماتور خروجی منتقل شده اند . ولتاژ دیودهای زینر با صرف نظر از ولتاژ روشن سازی آنها n برابر ولتاژ V_{cc} است که در رابطه (۵) نشان داده شده است .

$$V_{zd}=n.(V_{don}+V_{cc}) \quad (4)$$

L_p القاگر مغناطیس کننده و L_c اندوکتانس نشتی و C_p خازن های پراکنده ترانسفورماتور هستند که به ثانویه ترانسفورماتور منتقل شده اند . در حالی که مطابق شکل (۳-آ) ولتاژ خروجی در زمان خاموشی ترانزیستورها

میبایست صفر شود با توجه به حالت گذرای بار تضمینی برای صفر شدن ولتاژ در این لحظه وجود ندارد. در هر حال در بدترین شرایط با صرف نظر از L_c در مقابل L_p حد اکثر انحراف ولتاژ خروجی توسط دیود زینر به اندازه V_m یا به عبارتی $(n \cdot V_{cc})$ محدود خواهد شد .

۳- پوش پول با سیم پیچ کمکی

تصویر (۶) شمای مداری پوش پول با سیم پیچ کمکی را نشان می دهد . مانند مدار پوش پول ساده در نیم سیکل اول Q_2 خاموش است و Q_1 عمل سوئیچ SPWM را انجام می دهد و در نیم سیکل دوم Q_1 خاموش است و Q_2 عمل سوئیچ SPWM را انجام می دهد . تفاوت این مدار در این است هر زمانی که هر دو ترانزیستور اصلی Q_1 و Q_2 خاموش باشند ترانزیستور کمکی Q_3 روشن می شود تا سرهای سیم پیچ های کمکی NA_1 و NA_2 را اتصال کوتاه کند . با این عمل صفر شدن ولتاژ خروجی در زمان خاموشی ترانزیستورهای اصلی تضمین می شود . تا ایراد مدار پوش پول ساده که در زمان خاموشی ترانزیستورها ولتاژ خروجی وابسته به شرایط بار بود بر طرف شود .

۱-۳- تحلیل مدار پوش پول با سیم پیچ کمکی در زمان روشنی Q_2, Q_1

در زمان روشن بودن Q_2 و Q_1 ترانزیستورهای Q_3 خاموش است. با خاموش بودن ترانزیستور Q_3 سیم پیچ کمکی از مدار قطع است و نقشی در زمان روشنی ترانزیستور Q_1 ندارد . بنابراین تحلیل این بخش مانند تحلیل پوش پول ساده است .

۲-۳- تحلیل مدار پوش پول با سیم پیچ کمکی هنگام روشن شدن ترانزیستور کمکی Q_3

هنگامی که دو ترانزیستور اصلی Q_2, Q_1 همزمان خاموش هستند ترانزیستور کمکی Q_3 روشن میشود. در اینصورت مدار پوش پول با سیم پیچ کمکی به شکل (۷) تبدیل می شود . اگر نسبت n_a به n_1 همواره کوچکتر از نسبت ولتاژ $(V_{cc} + V_{ces} + V_{Don})$ به V_{Don} باشد دیودهای D_1 و D_2 همواره خاموش خواهند ماند و با رعایت سرهای نقطه دار می توان مدار شکل (۶) را مثل پوش پول ساده مطابق شکل (۵) مدل کرد . با این تفاوت که در آن L_c اندوکتانس نشتی سیم پیچ های کمکی است که به ثانویه منتقل شده است. و ولتاژ دیودهای زینر مطابق با رابطه (۵) بمراتب کوچکتر از حالت قبل می باشد .

$$V_{zd} = n_2 \cdot (V_{Don} + V_{ces}) \quad (۵)$$

که در آن n_2 نسبت دور ثانویه به دور سیم پیچ کمکی است. در اینجا همان توضیحاتی که برای مدل شماره (۶) در زمان خاموشی مدار پوش پول داده شده بود صادق است با این تفاوت که حداکثر دامنه و ولتاژ خروجی در زمان خاموشی ترانزیستورهای اصلی به اندازه $n_2 V_{cc}$ کاهش می یابد . اگر مقدار n_2 برابر n_1 باشد با تقسیم رابطه (۵) به رابطه (۴) حاصل می شود.

$$n_2 \cdot (V_{Don} + V_{ces}) / (V_{cc} + V_{Don}) \approx V_{Don} / V_{cc} \quad (۷)$$

این رابطه نشان می دهد محدوده فرار ولتاژ خروجی از مقدار صفر در پوش پول با سیم پیچ کمکی نسبت به پوش پول معمولی به اندازه (V_{Don} / V_{cc}) کاهش خواهد یافت که با توجه به کوچک بودن ولتاژ روشن سازی دیودها (حدود ۱ ولت) در مقابل ولتاژ تغذیه این کسر به اندازه کافی کوچک میباشد تا ولتاژ خروجی را در زمان خاموشی Q_1 و Q_2 و روشنی ترانزیستور کمکی Q_3 صفر فرض کرد . در نتیجه ایراد مدار پوش پول ساده که در این زمان ولتاژ خروجی تابع بار بود برطرف میشود .

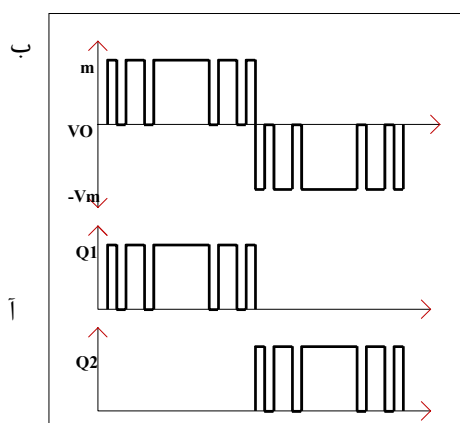
۴-آزمون عملی

در این بخش در یک آزمون عملی نتایج شکل موجهای خروجی در اینورتر پوش پول ساده و پوش پول با سیم پیچ

کمکی با توان ۵۰۰ ولت آمپر و ولتاژ تغذیه ۲۴ ولت و ولتاژ خروجی ۲۲۰ ولت با پریود ۲۰ میلی ثانیه با هم مقایسه شده است. هر دو اینورتر با روش SPWM با عمق مدولاسون ۱ و زمان نمونه برداری ۱۴۰ برابر فرکانس اصلی کار می کنند. تصویر (۸) و (۹) به ترتیب شکل موجهای ولتاژ خروجی اینورتر پوش پول ساده و اینورتر پوش پول با سیم پیچ کمکی را نشان می دهند. تصویر (۱۰) و (۱۱) به ترتیب طیف فرکانس ولتاژ خروجی اینورتر پوش پول ساده و اینورتر پوش پول با سیم پیچ کمکی را نشان می دهند. همانطور که از منحنی طیف فرکانسی مشخص است هارمونی دوم در مدار پوش پول با سیم پیچ کمکی به اندازه ۲۰ دسی بل نسبت به پوش پول ساده کاهش یافته است.

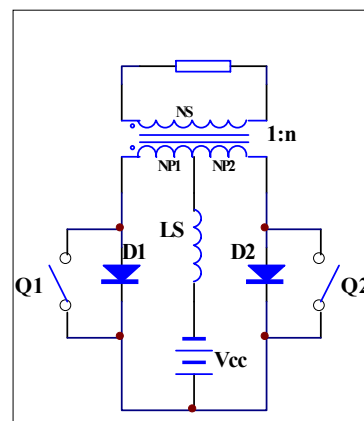
۵- جمع بندی و نتیجه

اینورتر پوش پول برای مبدل های کوچک افزایش ولتاژ به کار می رود. در زمان خاموشی ترانزیستورهای مبدل پوش پول ولتاژ خروجی تابع بار است و تضمینی برای صفر بودن ولتاژ خروجی مبدل وجود ندارد که این موجب تضعیف ضریب شکل موج در اینورترهای سینوسی با روش SPWM می شود. با استفاده از یک ترانزیستور و سیم پیچ کمکی در زمان خاموشی، خروجی مدار به طور مجازی اتصال کوتاه می شود تا صفر بودن ولتاژ خروجی تضمین شود. در انتها در یک آزمون عملی شکل موجهای دو اینورتر با توان ۵۰۰ ولت آمپر از نوع پوش پول ساده و پوش پول با سیم پیچ کمکی باهم مقایسه شدند و مشاهده شد که هارمونی دوم در مدار پوش پول با سیم پیچ کمکی به اندازه ۲۰ دس بل نسبت به پوش پول ساده کاهش یافته است پایداری شکل موج افزایش یافته است.

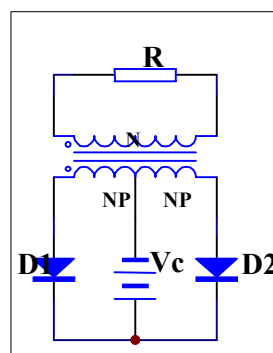


شکل (۲) - ترتیب روشن سازی Q1 و Q2

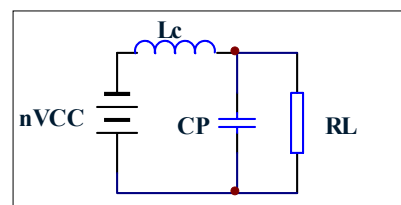
ب- شکل پالسهای خروجی



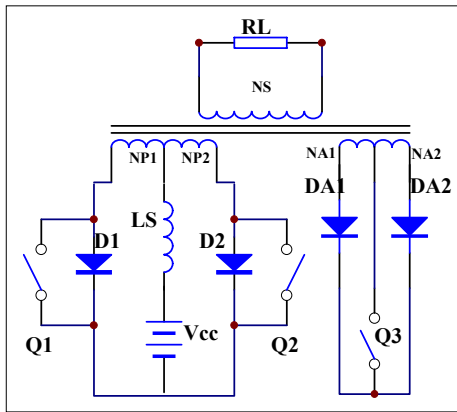
شکل (۱) مدار کلی پوش پول



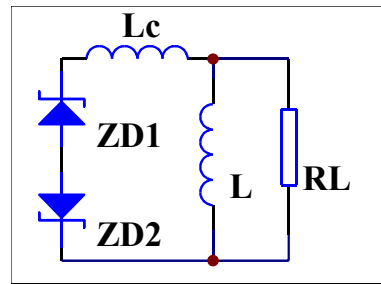
شکل (۴) مدل ساده پوش پول در زمان روشنی Q1



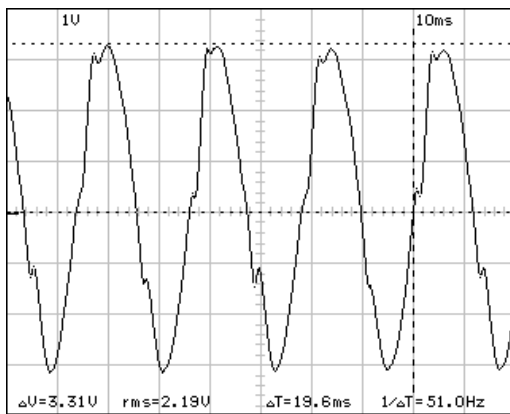
شکل (۳) مدل ساده پوش پول هنگام روشن بودن Q1 یا Q2.



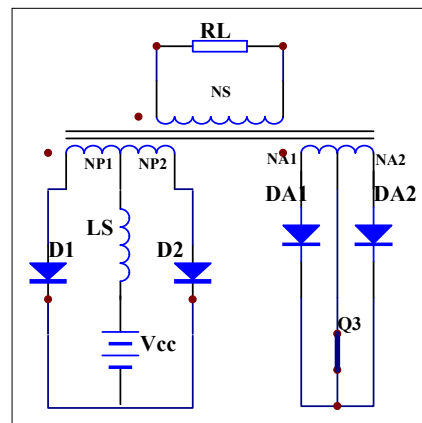
شکل (۶) مدار پوش پول با سیم پیچ کمکی



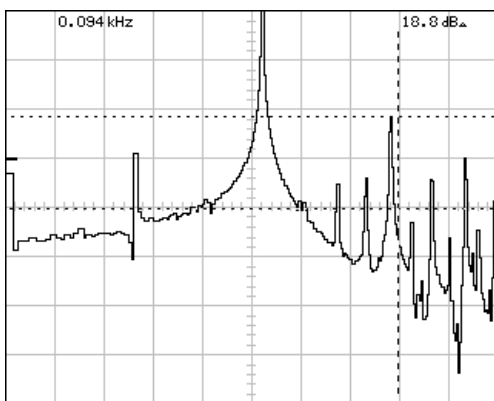
شکل (۵) مدار ساده شده پوش پول در زمان خاموشی Q1 و Q2



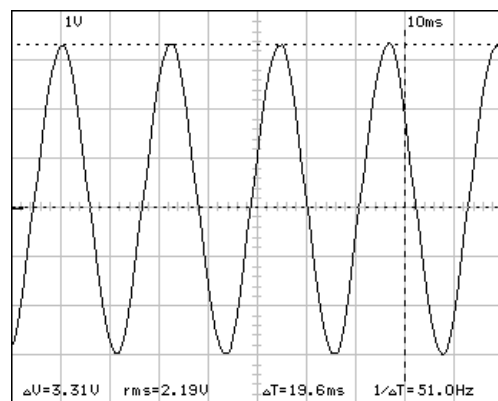
شکل (۸) شکل موج خروجی اینورتر پوش پول ساده



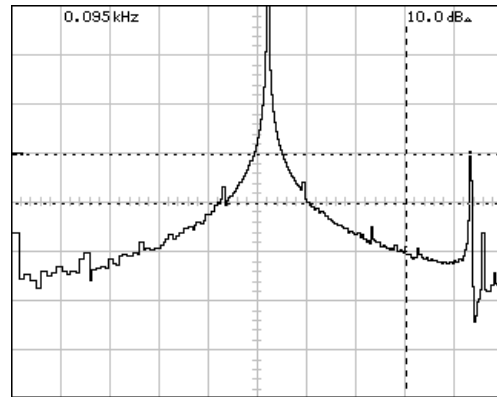
شکل (۷) مدار پوش پول با سیم پیچ کمکی زمان روشنی Q3



شکل (۱۰) طیف فرکانسی موج خروجی اینورتر پوش پول ساده



شکل (۹) شکل موج خروجی اینورتر پوش پول با سیم پیچ کمکی



شکل (۱۱) طیف فرکانسی موج خروجی اینورتر پوش
با سیم پیچ کمکی

مراجع

- [1] Ned Mohan Tore M.Undeland William P.Robbins
" Power electronic " book chp. 8, page.223, chp.10page.304,
- [2] Abraham I.Pressman " Switching Power Supplies " chp.2, page.37
- [۳] مهندس حسن منصف ؛ روشهایی در کنترل سرعت موتورهای آسنکرون ؛ فصل.۳- صفحه ۴۸.
- [4] J.Richardson,O.T.Kukere " Impelementation of a PWM Reguler Sampling Strategy for A.C Drrives " IEEE,pp.645-655 (1991)
- [۵] رشید . م . ه.؛ الکترونیک قدرت ؛ فصل ۸ - صفحه ۲۵۸
- [۶] دکتر مطلبی ؛ ترانسفورماتور یکفازه وسه فازه تئوری وساختمان ؛ جلد ۱ - فصل ۳ . صفحه ۱۳۰ .
- [7] Ned Mohan Tore M.Undeland William P.Robbins
" Power electronic " book, ,chp.30-6,pag.769,chp.30-7,pag.772 ,
- [۸] دکتر مطلبی ؛ الکترونیک قدرت ؛ فصل ۷ بند ۴ - ۴ . صفحه ۴۵۱ .