

کاهش هزینه و حجم بهسازهای یکپارچه کیفیت توان مبتنی بر سیستم‌های فتوولتائیک با استفاده از مبدل‌های یکپارچه

اسماعیل موحدی اصل^{۱*}، علی اصغر شجاعی^۲

*۱- دانشجوی کارشناسی ارشد، گروه مهندسی برق، واحد نیشابور، دانشگاه آزاد اسلامی، نیشابور، ایران. email: esmail1372@gmail.com

۲- استادیار، گروه مهندسی برق، واحد نیشابور، دانشگاه آزاد اسلامی، نیشابور، ایران. email: shojaei2012@gmail.com

چکیده: در این مقاله با هدف بهبود هر چه بیشتر مشکلات کیفیت توان با استفاده از بهساز یکپارچه کیفیت توان (UPQC) و همچنین کاهش هزینه و حجم به منظور ترغیب هر چه بیشتر شرکت‌های توزیع در سرمایه‌گذاری در این زمینه، به ارائه یک مبدل الکترونیک قدرت یکپارچه با تعداد سوئیچ کاهش یافته و همچنین ارائه سیستم‌های فتوولتائیک محلی به عنوان پشتیبان اکتیو لینک DC در UPQC ها پرداخته می‌شود. به همین منظور ضمن مدلسازی سیستم تحت بررسی و طراحی کنترل‌کننده‌های لازم برای فیلترهای سری و موازی در غیاب و در حضور سیستم فتوولتائیک، به معرفی مبدل نه‌سوئیچ برای استفاده در UPQC ها پرداخته می‌شود. نتایج شبیه‌سازی‌های انجام شده در نرم‌افزار MATLAB/Simulink برای سناریوهای مختلف نشان می‌دهد که با استفاده از UPQC های دارای سیستم‌های فتوولتائیک، ضمن تثبیت ولتاژ لینک DC در حضور کمبود ولتاژ سمت منبع، کیفیت توان سیستم بهبود می‌یابد به گونه‌ای که ولتاژ سمت بار در حضور ۵۰ درصد کمبود ولتاژ در سمت منبع، دامنه‌ای برابر با ۱ پریونیت خواهد داشت. علاوه بر این به دلیل استفاده از مبدل یکپارچه با تعداد سوئیچ کمتر، هزینه و حجم سیستم نیز کاهش می‌یابد.

واژه‌های کلیدی: بهساز یکپارچه کیفیت توان، سیستم فتوولتائیک، فیلتر سری - موازی، مبدل یکپارچه، ولتاژ لینک DC

۱- مقدمه

- توجه بیشتر شرکت‌های برق به موضوع کیفیت توان به خاطر آگاهی روزافزون مشتریان.

- افزایش حساسیت تجهیزات الکتریکی امروزی در مقابل انواع اغتشاشات موجود در شبکه‌های توزیع.

انگیزه اصلی پشت این دلایل، افزایش بهره‌وری مشترکین است. کارخانجات تولیدی خواستار ماشین‌های سریع‌تر، با بهره‌وری و راندمان بیشتر هستند. شرکت‌های برق هم خواستار سوق دادن کارخانجات تولیدی به این مسئله هستند؛ زیرا این عمل اولاً موجب بهره‌وری بیشتر برای مشترکین و ثانیاً موجب صرفه‌جویی قابل ملاحظه‌ای در سرمایه‌گذاری مراکز تولید و پست‌ها به خاطر استفاده کردن مشترکین از وسایل پربازده خواهد شد. با توجه به وجود غیرقابل انکار هارمونیک‌ها

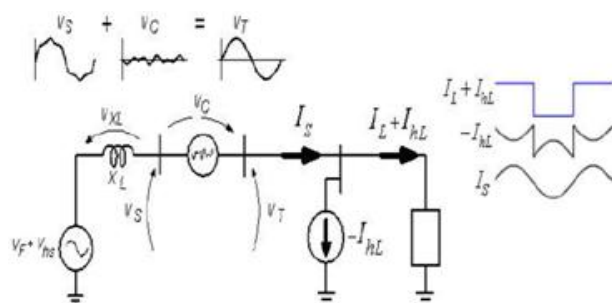
کیفیت توان از اواخر دهه ۱۹۸۰ برای شرکت‌های برق و مشترکین مصارف فشار ضعیف و متوسط اهمیت زیاد پیدا کرده است، به‌طوری که با توجه به درخواست مشترکین، شرکت‌های برق درصدد بهبود کیفیت برق در شبکه‌های توزیع می‌باشند. عنوان کیفیت توان یا کیفیت برق به صورت یک مفهوم کلی برای تمام اغتشاشات موجود در شبکه‌های توزیع بکار برده می‌شود. می‌توان دلایل عمده توجه روزافزون به این مسئله را به صورت زیر برشمرد [۱]:

- بروز اشکال و به وجود آمدن تبعات نامطلوب در صورت معیوب بودن یک عنصر.
- افزایش روزافزون هارمونیک در سیستم‌های قدرت.

درصدی تعداد سوئیچ‌ها در مقایسه با مبدل‌های پشت به پشت، در کاربردهای مختلف دیگر نیز مورد استفاده و جایگزین مبدل پشت به پشت شده است [۱۱]. در بخش دوم ساختار بهساز یکپارچه توان معرفی می‌شود. سپس در بخش سوم ضمن معرفی مبدل یکپارچه تحت بررسی، مدولاسیون بردار فضایی برای آن استخراج می‌گردد. در بخش چهارم بخش‌های مختلف شبیه‌سازی شامل UPQC مبتنی بر سیستم فتوولتائیک و مبدل یکپارچه مدلسازی می‌گردند. در بخش پنجم نتایج شبیه‌سازی برای سناریوهای مختلف تحلیل گردیده و در نهایت در بخش ششم جمع‌بندی در مورد کار انجام شده در این مقاله ارائه شده است.

۲- بهساز یکپارچه توان

به طور کلی بهساز یکپارچه کیفیت توان شامل اتصال پشت‌به‌پشت فیلترهای اکتیو موازی و سری است که به‌طور همزمان جبران‌سازی ولتاژ و جریان را به عهده دارد به‌گونه‌ای فیلتر اکتیو سری و موازی از طریق لینک DC به هم مرتبط هستند. فیلترهای اکتیو به سه دسته سری، موازی و سری - موازی تقسیم می‌شوند. UPQC قادر است تا جریان‌های هارمونیک و عدم تعادل ولتاژ بارهای غیرخطی را جبران کرده و علاوه بر آن ولتاژهای هارمونیک و عدم تعادل منبع تغذیه را نیز برطرف نماید. بدیهی است که با انجام این امور، کیفیت توان برای بارهای حساس به هارمونیک‌ها بهبود می‌یابد. در شکل (۱) شمای کلی نحوه عملکرد UPQC به عنوان یک فیلتر اکتیو سری - موازی نشان داده شده است [۱۲]. همانطور که مشاهده می‌شود UPQC ترکیبی از فیلتر اکتیو سری (منبع ولتاژ قابل کنترل V_c) و فیلتر اکتیو موازی (منبع جریان قابل کنترل I_h) می‌باشد. در صورت وجود هارمونیک‌های جریانی بار با مقدار I_{hL} و در صورت عملکرد مناسب بخش کنترلی، فیلتر موازی با تولید این جریان هارمونیک I_{hL} ، جریان سمت منبع را خالص می‌کند. به همین صورت اگر منبع دارای اغتشاشی با مقدار V_{hs} باشد، فیلتر اکتیو سری با تزریق ولتاژی برابر با $-V_{hs}$ ولتاژ بار را سینوسی خالص می‌کند.



شکل (۱): اساس جبران‌سازی اکتیو سری - موازی توسط UPQC [۱۲]

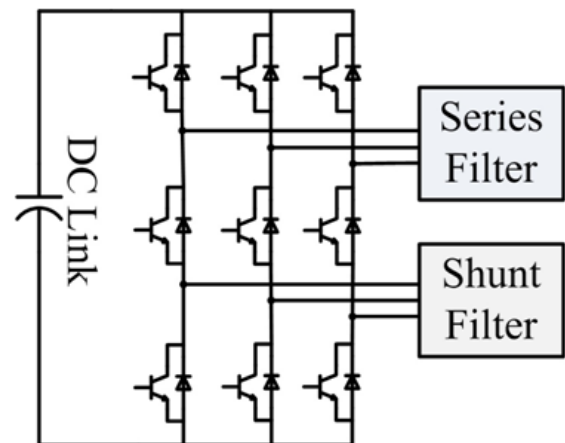
در سیستم‌های قدرت و در نتیجه مشکلات کیفیت توان مرتبط با آن نیاز به راه‌حلی برای بهبود این مشکلات کیفیت توان می‌باشد. در سال‌های اخیر با توجه به انعطاف‌پذیری فیلترهای اکتیو، افزایش قابل توجهی در استفاده از آن‌ها برای کاهش هارمونیک در سیستم قدرت مشاهده می‌شود. در [۴] از یک بهساز یکپارچه کیفیت توان (UPQC) مبتنی بر یک اینورتر منبع ولتاژ دو ساق تکفاز برای اصلاح ولتاژ سمت بار، حذف هارمونیک‌های منبع و همچنین اصلاح ضریب توان استفاده نموده است. علاوه بر این سه روش کنترلی مبتنی بر تکنیک بردار واحد (UVT)، تئوری $d-q$ تکفاز و همچنین آنالیز فوریه برای کنترل پیشنهادی، ارائه و مقایسه گردیده است. هر کدام از روش‌های پیشنهادی به جای استفاده از ولتاژ و جریان پالسی فیلترهای اکتیو براساس مؤلفه اصلی ولتاژ و جریان منبع پیاده‌سازی شده‌اند که این موضوع باعث افزایش سرعت پاسخگویی سیستم کنترلی به خاطر کاهش تأخیر ناشی از انجام محاسبات می‌شود. در [۵] یک روش کنترلی جدید برای UPQC سه فاز چهار سیمه به‌منظور بهبود کیفیت توان ارائه شده است. در روش کنترلی پیشنهادی، کنترل ولتاژ و جریان به جای اعمال به ولتاژها و جریان‌های پالسی با تغییر زیاد به مؤلفه اصلی ولتاژ و جریان منبع اعمال می‌گردد. از این رو حجم محاسبات و همچنین سنسورهای لازم برای این منظور کاهش می‌یابد. در [۶] یک روش غیرخطی لغزشی براساس استراتژی کنترلی برای کنترل ولتاژ لینک DC ارائه شده است. الگوریتم پیشنهادی فراجش پائین و زمان نشست کم را برای ولتاژ لینک DC بهساز یکپارچه کیفیت توان به دنبال داشته و از این رو جبران‌سازی مناسب‌تری به دست خواهد آمد. یک الگوریتم کنترلی جدید بر مبنای روش کنترل زاویه قدرت یکی از این روش‌های کنترلی UPQC می‌باشد که در سال‌های اخیر به آن پرداخته شده است. با استفاده از این روش امکان جبران‌سازی نامتعادلی ولتاژ به‌همراه تغییر در زاویه فاز ولتاژهای ورودی توسط فیلترهای اکتیو سری در فیدرهای مجاور، همزمان با تقسیم توان راکتیو بار بین فیلترهای اکتیو سری و موازی فراهم می‌گردد [۷-۸].

بررسی‌های انجام شده نشان می‌دهد که در حضور کمبود ولتاژهای شدید به دلیل محدودیت انرژی لینک DC، امکان جبران‌سازی سری و موازی به نحو احسن توسط UPQC وجود ندارد [۹]. به همین منظور در این مقاله استفاده از سیستم‌های فتوولتائیک محلی به عنوان پشتیبان لینک DC در ساختار UPQC به‌منظور ثابت نگهداشتن ولتاژ لینک DC و در نتیجه جبران‌سازی بهتر مشکلات کیفیت توانی مانند هارمونیک‌های جریانی بار، هارمونیک‌های ولتاژ منبع، کمبود ولتاژ و بیشبود ولتاژ پیشنهاد می‌گردد. علاوه بر این به منظور کاهش هزینه و حجم UPQC‌ها و در نتیجه ترغیب شرکت‌های توزیع به سرمایه‌گذاری بر روی UPQC‌ها، به ارائه یک مبدل یکپارچه پرداخته می‌شود. این مبدل‌ها که برای اولین برای استفاده در منابع تغذیه اضطراری مورد استفاده قرار گرفته است [۱۰]، به دلیل کاهش ۳۳

¹Unified Power Quality Conditioner

۳- معرفی مبدل یکپارچه

در این مبدل که در شکل (۲) نشان داده شده است، برخلاف مبدل‌های پشت‌به‌پشت سه فاز دارای دو اینورتر که به‌طور معمول از ۱۲ سویچ تشکیل شده‌اند، از ۹ سویچ استفاده شده است. این مهم‌ترین برتری این مبدل نسبت به سایر مبدل‌های باشد. در این سیستم، دو سویچ بالایی هر پایه با یکدیگر تشکیل یک مبدل و دو سویچ پایینی هر پایه، تشکیل یک مبدل دیگر را می‌دهند. مشاهده می‌شود که سویچ‌های وسط هر پایه برای هر دو مبدل مشترک می‌باشند، بنابراین نسبت به سایر مبدل‌های سه فاز، از ۳ سویچ کمتر تشکیل می‌شود و تقریباً ۳۳٪ از هزینه و تلفات کاسته شده است [۱۰]. از طرف دیگر با توجه به نیاز هر سویچ بکار رفته در ساختارهای الکترونیک قدرت به گرماگیر و با توجه به کاهش سه سویچ در این ساختار، سه گرماگیر نیز از ملزومات موردنیاز برای طراحی این مبدل کاسته و لذا حجم آن نیز کاهش می‌یابد. این مبدل را می‌توان به‌صورت دو مبدل معمول سه ساق با سه سویچ مشترک در نظر گرفت. با توجه به عدماستقلال دو خروجی در این مبدل یکپارچه نحوه مدولاسیون آن از اهمیت بسیار بالای برخوردار خواهد بود.



شکل (۲): ساختار مبدل یکپارچه یکپارچه پیشنهادی

۳-۱- مدولاسیون بردار فضایی برای مبدل یکپارچه

همانطور که در شکل (۲) مشاهده می‌شود، هر وضعیت سوئیچینگ که برای بردار رفرنس بار اول ایجاد شود روی دوم نیز تأثیر خواهد گذاشت و بالعکس. در واقع وضعیت سه سویچ مشترک مانع از استقلال دو بار خواهد شد. با توجه به اینکه در هر ساق دو (و نه سه یایک) سویچ باید روشن باشند، حالات مختلف قابل تصور برای سویچ‌های یک ساق در جدول (۱) نشان داده شده است. که در آن U ، M و L به ترتیب به سویچ‌های بالا، وسط و پایین در هر ساق اشاره دارند. با در نظر گرفتن این حالت‌های مجاز برای هر ساق، ۲۱ وضعیت سوئیچینگ مجاز برای این مبدل قابل تصور است که در جدول (۲) آورده شده‌اند. مطابق با شکل (۳)، این ۲۱ وضعیت سوئیچینگ مجاز،

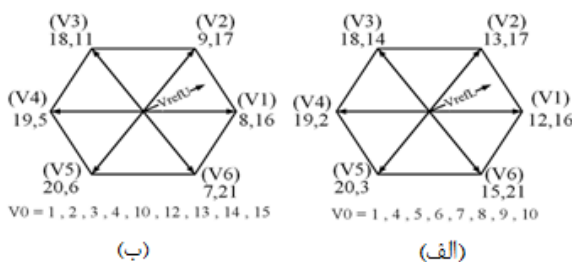
۲۱ بردار را در مختصات قطبی برای هر کدام از خروجی‌ها ایجاد می‌کند [۱۱].

جدول (۱): وضعیت خاموش و روشن شدن سویچ‌های هر ساق

	S_{IL}	S_{IU}	S_{IM}	
۱	ON	ON	OFF	۱
۲	ON	OFF	ON	۲
۳	OFF	ON	ON	۳

جدول (۲): وضعیت‌های سوئیچینگ مجاز در مبدل یکپارچه

بردار بار دوم	بردار بار اول	ساق C	ساق B	ساق A	شماره وضعیت سوئیچینگ
صفر	صفر	۳	۳	۳	۱
فعال	صفر	۱	۳	۳	۲
فعال	صفر	۱	۱	۳	۳
صفر	صفر	۱	۱	۱	۴
صفر	فعال	۲	۱	۱	۵
صفر	فعال	۲	۲	۱	۶
صفر	فعال	۱	۲	۱	۷
صفر	فعال	۱	۲	۲	۸
صفر	فعال	۱	۱	۲	۹
صفر	صفر	۲	۲	۲	۱۰
صفر	فعال	۲	۱	۲	۱۱
فعال	صفر	۳	۱	۱	۱۲
فعال	صفر	۳	۲	۱	۱۳
فعال	صفر	۱	۳	۱	۱۴
فعال	فعال	۲	۱	۲	۱۵
فعال	فعال	۲	۲	۲	۱۶
فعال	فعال	۳	۲	۲	۱۷
فعال	فعال	۲	۳	۲	۱۸
فعال	فعال	۲	۳	۱	۱۹
فعال	فعال	۱	۳	۲	۲۰
فعال	فعال	۱	۲	۳	۲۱



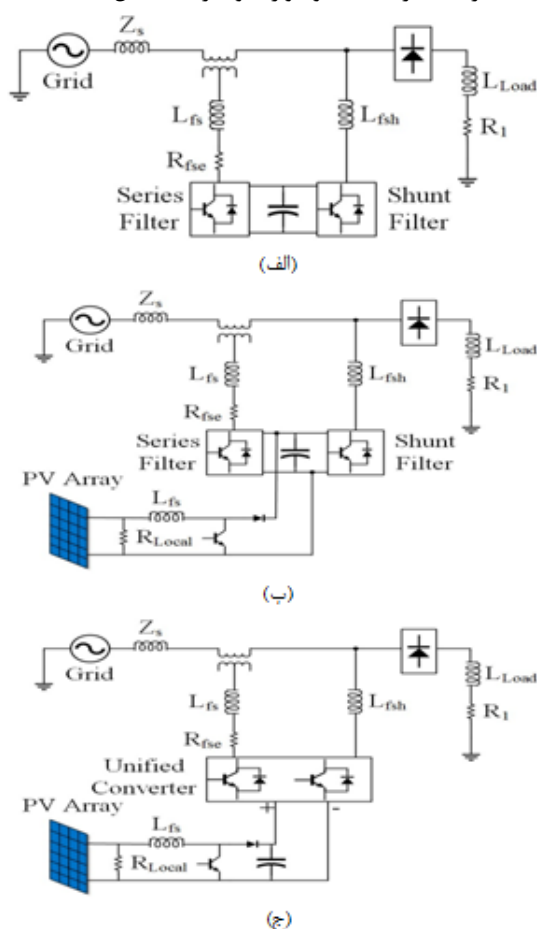
شکل (۳): بردارهای مجاز در مختصات قطبی، الف) خروجی بالایی و ب) خروجی پائینی

حالت‌های ۵، ۶، ۷، ۸، ۹ و ۱۱ شش بردار فعال برای خروجی اول و به طور همزمان بردارهای صفر را برای خروجی دوم تولید می‌کنند. در تمام این حالت‌ها سویچ پایینی هر پایه همواره روشن می‌باشد. حالت‌های ۲، ۳، ۱۲، ۱۳، ۱۴ و ۱۵ نیز شش بردار فعال برای خروجی دوم و به‌طور همزمان بردار صفر را برای خروجی اول تولید می‌کنند. در تمام این حالت‌ها سه سویچ ردیف بالا همواره روشن

۴- مدل سازی سیستم تحت بررسی

۴-۱- سناریوی اول

در این مقاله سیستمی به عنوان سیستم تحت بررسی در نظر گرفته می شود که کلیه مشکلات کیفیت توان شامل حضور بار هارمونیک (و در نتیجه غیرسینوسی بودن جریان سمت شبکه)، وجود هارمونیک های ولتاژ در سمت ولتاژ شبکه (و در نتیجه غیرسینوسی بودن ولتاژ سمت بار و به دنبال آن کاهش بازدهی بار) و حضور کمبود ولتاژ در سمت شبکه (و در نتیجه تغذیه بار با ولتاژی خارج از محدوده تعیین شده توسط استانداردهای کیفیت توان سیستم های توزیع) را که بایستی توسط UPQC برطرف گردد را به صورت همزمان شامل شود. شکل ۴(الف) بلوک دیاگرام سیستم تحت بررسی را در حضور UPQC فاقد سیستم های فتوولتائیک نشان می دهد. همانطور که مشاهده می شود شبکه تحت بررسی از یک منبع ولتاژ بعضاً هارمونیک و دارای کمبود ولتاژ، یک بار غیرخطی دارای کسوساز دیودی و یک UPQC تشکیل شده است. همانطور که قبلاً نیز اشاره شده است، خود UPQC نیز از دو اینورتر شش سوئیچ متصل به لینک DC مشترک به صورت پشت به پشت، خازن لینک DC و ترانسفورماتورهای سری و فیلترهای پسو متناظر با فیلترهای اکتیو موازی و سری تشکیل شده است.



شکل (۴): سیستم تحت بررسی، (الف) سناریوی اول، (ب) سناریوی دوم و (ج)

سناریوی سوم

می باشند. حالت های ۲۰، ۱۹، ۱۸، ۱۷، ۱۶ و ۲۱ شش بردار فعال را برای خروجی های اول و دوم به طور همزمان تولید می کنند. حالت های ۱، ۴ و ۱۰ نیز بردارهای صفر را به طور همزمان برای هر دو خروجی تولید می کنند. همانند مبدل های سه ساق معمول منظور از بردارهای فعال در مبدل یکپارچه نیز یعنی اینکه خروجی توسط لینک DC تغذیه شده و به عبارت دیگر بین لینک DC و خروجی های بالا و پایین تبادل توان صورت می گیرد. بردارهای صفر نیز یعنی حالتی که بین خروجی ها و لینک DC تبادل توانی صورت نمی گیرد. در شکل ۳(الف) و شکل ۳(ب) بردارهای که هر حالت سوئیچینگ برای بار اول و دوم ایجاد می کند به همراه شماره حالت نشان داده شده است.

با توجه به وابسته بودن دو خروجی بالا و پائین بخاطر وجود سه سوئیچ مشترک بین آن ها، از روش سوئیچینگ متوالی برای مدولاسیون استفاده می شود. در سوئیچینگ متوالی برای استقلال نسبی دو خروجی، یک بخش از دوره تناوب سوئیچینگ را به خروجی اول و باقی آن را به خروجی دوم اختصاص می دهیم. در صورت تکمیل نشدن و یا به عبارتی پرنشدن دوره تناوب سوئیچینگ توسط بردارهای اکتیو دو خروجی، برای ثابت نگهداشتن فرکانس سوئیچینگ نیاز به سوئیچ کردن بردارهای صفر برای دو خروجی به طور همزمان می باشد. می توان بردارهای صفر را بسته به هدف سوئیچینگ که می تواند کاهش محتوای هارمونیک کل (THD) یا کاهش تلفات سوئیچینگ باشد، به ترتیب بین بردارهای فعال قرار داد یا اینکه در ابتدای هر توالی گذاشت [۱۱]. در این مقاله از حالت اول استفاده شده است. زمانی که به هر یک از بردارها اختصاص می یابد نیز توسط روابط (۱) تا (۴) محاسبه می شود.

$$t_1 = \sqrt{3} / 2m_U t_s \sin(\pi/3 - \alpha_U) \quad (1)$$

$$t_2 = \sqrt{3} / 2m_U t_s \sin(\alpha_U) \quad (2)$$

$$t_3 = \sqrt{3} / 2m_L t_s \sin(\pi/3 - \alpha_L) \quad (3)$$

$$t_4 = \sqrt{3} / 2m_L t_s \sin(\alpha_L) \quad (4)$$

که در آن t_1, t_2, t_3 و t_4 به ترتیب مدت زمان سوئیچینگ برداری همسایه بردار مرجع خروجی های بالایی و پائینی، t_s دوره تناوب سوئیچ و α_U و α_L زاویه ولتاژهای مرجع برای خروجی بالایی و پائینی می باشد. m_U و m_L نیز اندیس های مدولاسیون برای دو خروجی بوده و به صورت (۵) و (۶) قابل محاسبه می باشند:

$$m_U = 2V_{refU} / V_{dc} \quad (5)$$

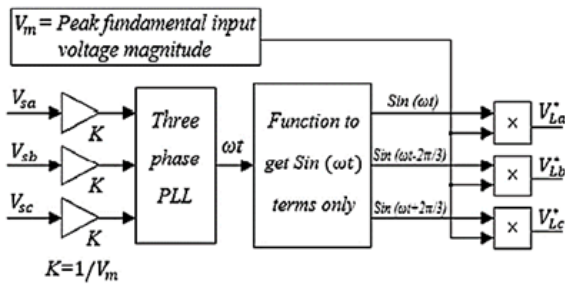
$$m_L = 2V_{refL} / V_{dc} \quad (6)$$

که در آن V_{refU} و V_{refL} دامنه ولتاژهای مرجع خروجی بالایی و پائینی بوده و V_{dc} نیز دامنه ولتاژ لینک DC است. زمان لازم برای سوئیچ کردن بردار صفر برای دو خروجی را نیز می توان به صورت (۷) نوشت.

$$t_0 = t_s - t_1 - t_2 - t_3 - t_4 \quad (7)$$

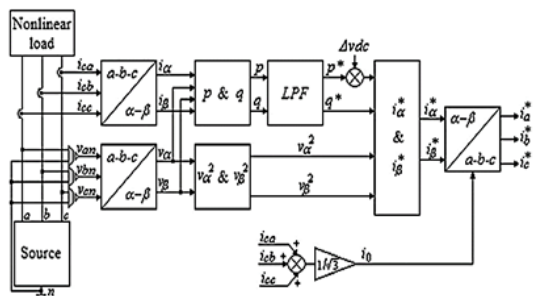
¹Total Harmonic Distortion

۴-۲- سناریوی دوم

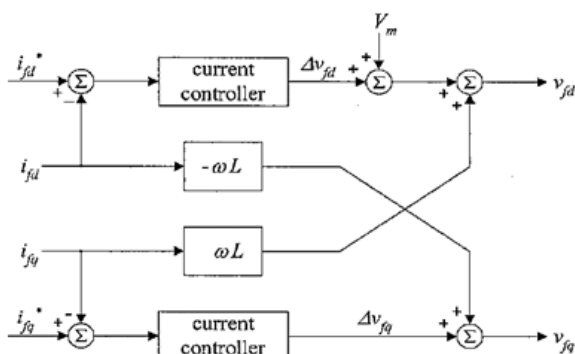


شکل (۵): کنترل کننده فیلتر سری [۱۳]

در این سیستم، جریان‌های مرجع، جریان‌هایی هستند که اگر توسط مبدل موازی تولید شوند، بخش هارمونیک‌های جریان بار به همراه توان راکتیو مورد نیاز بار توسط این مبدل تأمین گردیده و جریان سمت منبع فاقد هارمونیک و همچنین بخش راکتیو خواهد شد. شکل ۶ نحوه کنترل فیلتر موازی را در غیاب سیستم فتوولتائیک نشان می‌دهد. همانطور که مشاهده می‌شود در سمت فیلتر موازی با اندازه‌گیری جریان و ولتاژ سمت بار و با استفاده از تبدیل کلارک، جریان و ولتاژ در قاب مرجع $\alpha\beta$ محاسبه می‌شود. سپس با استفاده از روابط موجود به صورت زیر، توان اکتیو و راکتیو لحظه‌ای بدست آمده و با عبور آن‌ها از فیلتر پائین‌گذر، توان اکتیو و راکتیو مرجعی که بایستی توسط مبدل موازی برای حذف هارمونیک‌ها تزریق شود، بدست می‌آید. در سمت دیگر با هدف ثابت نگه داشتن ولتاژ لینک DC، توان اکتیو مورد نیاز برای این منظور به توان اکتیو مرجع بدست آمده اضافه گردیده و به همراه ولتاژها در قاب مرجع $\alpha\beta$ به بلوک محاسبه گر جریان‌های مرجع در این قاب با استفاده از روابط زیر داده می‌شوند. در نهایت با تبدیل معکوس کلارک، جریان‌های مرجع سه فاز بدست می‌آیند.



شکل (۶): تئوری p-q لحظه‌ای برای کنترل فیلتر موازی [۱۳]



شکل (۷): کنترل کننده جریان استفاده شده برای تولید ولتاژهای مرجع [۱۴].

در حضور سیستم‌های فتوولتائیک محلی به عنوان پشتیبان لینک DC، وظیفه تأمین توان اکتیو مورد نیاز شبکه توزیع مدنظر در مواقع لزوم بر عهده سیستم فتوولتائیک می‌باشد. به عبارت دیگر با وقوع کمبود ولتاژ، توان اکتیو از لینک DC برای ترمیم آن از طریق فیلتر سری به شبکه تزریق می‌شود. در این حالت خازن لینک DC دچار ولتاژ و ولتاژ لینک DC کاهش می‌یابد. از طرف دیگر از آنجا که وظیفه کنترل ولتاژ لینک DC بر عهده سیستم فتوولتائیک محلی می‌باشد، لذا سیستم فتوولتائیک با تزریق توان اکتیو جاری شده به سمت شبکه، ولتاژ لینک DC را بازیابی کرده و به مقدار مرجع از پیش تعیین شده می‌رساند. شکل ۴(ب) شبکه تحت بررسی را در حضور UPQC مبتنی بر سیستم فتوولتائیک نشان می‌دهد.

۴-۳- سناریوی سوم

همانطور که قبلاً نیز اشاره گردید، در این مقاله با هدف کاهش هزینه، حجم و تلفات UPQC‌های استفاده شده در شبکه‌های توزیع و در نتیجه ترغیب شرکت‌های توزیع در سرمایه‌گذاری در این زمینه، به جایگذاری مبدل‌های پشت‌به‌پشت استفاده شده برای فیلترهای موازی و سری با دوازده سوئیچ با مبدل یکپارچه نه‌سوئیچه پرداخته می‌شود. شکل ۴(ج) شبکه تحت بررسی را حضور مبدل یکپارچه مدنظر نشان می‌دهد.

۴-۴- مدلسازی بخش کنترلی فیلتر سری

وظیفه فیلتر اکتیو سری حذف مشکلات کیفیت توان مانند کمبود ولتاژ و اغتشاشات هارمونیک‌های سمت شبکه برای تحویل یک ولتاژ استاندارد به بار می‌باشد. از آنجا که این فیلتر تأثیری بر روی جریان ندارد، لذا کنترل کننده آن از نوع کنترل ولتاژ می‌باشد که بلوک دیگرام آن در شکل (۵) نشان داده شده است. همانطور که مشاهده می‌شود در سیستم کنترلی استفاده شده برای مبدل سری، ابتدا با اندازه‌گیری ولتاژ نرمالیزه شده سه فاز منبع (که می‌تواند دارای هارمونیک، کمبود یا بیشبود ولتاژ نیز باشد) و با استفاده از بلوک PLL، فاز ولتاژ منبع استخراج و با استفاده از بلوک Function ولتاژهای سه فاز مرجع با دامنه واحد استخراج می‌شود. حال با ضرب دامنه مدنظر ولتاژ در این ولتاژهای واحد، ولتاژهای مرجع واقعی سه فاز استخراج می‌گردد [۱۳].

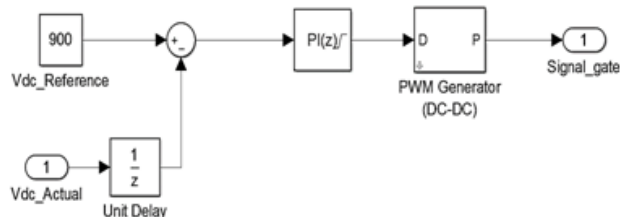
۴-۵- مدلسازی بخش کنترلی فیلتر موازی

کنترل استفاده شده برای این مبدل از دو بخش تشکیل شده است. برای مشخص کردن جریان‌های مرجع مورد نیاز برای کلیدزنی مبدل موازی، از تئوری توان راکتیو لحظه‌ای که توسط Akagi برای کنترل فیلترهای فعال ارائه گردیده است، استفاده می‌شود [۱۳].

مطابق با شکل (۷)، بعد از بدست آوردن جریان مرجع و با توجه به استفاده از مدولاسیون بردار فضایی برای مبدل‌های بکار رفته در ساختار UPQC، نیاز به استفاده از یک کنترل‌کننده جریان برای تولید ولتاژهای مرجع سمت مبدل موازی می‌باشد. به همین منظور با استفاده از قاب مرجع سنکرون، جریان مرجع بدست آمده به قاب $dq0$ منتقل می‌شوند. از طرف دیگر جریان‌های خروجی فیلتر موازی اندازه‌گیری و به قاب $dq0$ منتقل می‌شود. حال با مقایسه جریان‌های مرجع با مقادیر اندازه‌گیری شده، خطای جریان بدست خواهد آمد. با عبور این جریان‌های خطا از دو کنترل‌کننده PI (یکی برای جریان محور d و دیگری برای جریان محور q)، ولتاژهای مرجعی که بایستی در خروجی فیلتر موازی ایجاد شد تا به ازای آن جریان مرجع به شبکه تزریق و به دنبال آن جبران‌سازی صورت پذیرد، ایجاد می‌شود. از آنجا که مدولاسیون بردار فضایی در قاب $\alpha\beta$ انجام می‌شود، مجدداً با تبدیل قاب سنکرون به کلارک، ولتاژهای مرجع در قاب جدید بدست می‌آیند.

۴-۶- مدلسازی بخش کنترلی فیلتر موازی در حضور سیستم فتوولتائیک

در حضور سیستم فتوولتائیک محلی وظیفه کنترل ولتاژ لینک DC بر عهده سیستم فتوولتائیک خواهد بود. این مهم با کنترل نسبت وظیفه مبدل افزایشدهنده که واسط بین خروجی سیستم فتوولتائیک و لینک DC است، بدست می‌آید. دلیل استفاده از مبدل افزایشدهنده به عنوان واسط محدود بودن تعداد ماژول‌ها خورشیدی قابل استفاده در سیستم فتوولتائیک محلی است. به عبارت دیگر با استفاده از مبدل افزایشدهنده صرف‌نظر از ولتاژ خروجی سیستم فتوولتائیک، می‌توان ولتاژ لینک DC را به مقدار مرجع رساند. شکل (۸) سیستم کنترلی استفاده شده برای مبدل بوست را نشان می‌دهد.



شکل (۸): سیستم کنترلی استفاده شده برای مبدل بوست سمت سیستم فتوولتائیک

۵- نتایج شبیه‌سازی

۵-۱- سناریوی اول

شکل (۹) ولتاژ سمت شبکه، ولتاژ بار، جریان بار و جریان سمت منبع را در حضور کمبود ولتاژ و همچنین هارمونیک‌های ولتاژ و جریان بار در نظر گرفته شده نشان می‌دهد. همانطور که مشاهده می‌شود شبکه در لحظات بین ۱ تا ۱/۵ ثانیه دچار ۵۰ درصد کمبود ولتاژ و همچنین در لحظات ۲ تا ۲/۵ ثانیه دارای هارمونیک‌های ولتاژی می‌باشد. این

تئوری توان راکتیو لحظه‌ای براساس انتقال متغیرهای ولتاژ و جریان به مختصات $\alpha\beta$ بنا نهاده شده است. مقادیر لحظه‌ای متغیرهای ولتاژ و جریان در مختصات $\alpha\beta$ را می‌توان به صورت (۷)-(۸) محاسبه نمود.

$$\begin{bmatrix} V_\alpha \\ V_\beta \end{bmatrix} = [A] \begin{bmatrix} V_a \\ V_b \\ V_c \end{bmatrix} \quad (7)$$

$$\begin{bmatrix} i_\alpha \\ i_\beta \end{bmatrix} = [A] \begin{bmatrix} i_a \\ i_b \\ i_c \end{bmatrix} \quad (8)$$

که در آن ماتریس تبدیل A به صورت (۹) قابل تعریف است:

$$[A] = \sqrt{\frac{2}{3}} \begin{bmatrix} 1 & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \\ 0 & \frac{\sqrt{3}}{2} & -\frac{\sqrt{3}}{2} \end{bmatrix} \quad (9)$$

توان اکتیو و راکتیو لحظه‌ای در مختصات $\alpha\beta$ را می‌توان به صورت (۱۰) و (۱۱) محاسبه نمود:

$$p(t) = v_\alpha(t)i_\alpha(t) + v_\beta(t)i_\beta(t) \quad (10)$$

$$q(t) = -v_\alpha(t)i_\beta(t) + v_\beta(t)i_\alpha(t) \quad (11)$$

با استفاده از دو رابطه فوق، i_α و i_β را می‌توان برحسب مقادیر توان لحظه‌ای به صورت (۱۲) نوشت:

$$\begin{bmatrix} i_\alpha \\ i_\beta \end{bmatrix} = \frac{1}{v_\alpha^2 + v_\beta^2} \begin{bmatrix} v_\alpha & v_\beta \\ v_\beta & -v_\alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p \\ q \end{bmatrix} \quad (12)$$

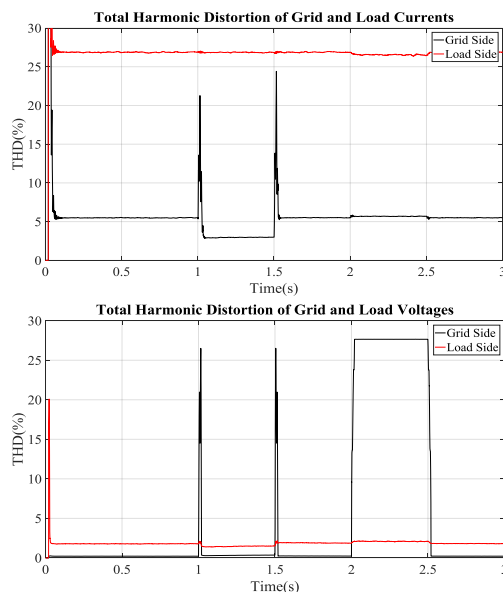
مقادیر p و q در می‌توان به صورت حاصل جمع مؤلفه DC و مؤلفه AC آن‌ها به صورت (۱۳) و (۱۴) در نظر گرفت:

$$p = \bar{p} + \tilde{p} \quad (13)$$

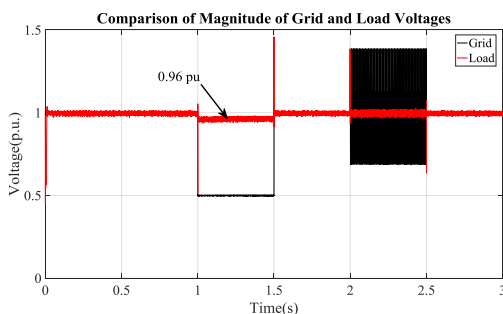
$$q = \bar{q} + \tilde{q} \quad (14)$$

از میان این توان‌های معرفی شده، توان اکتیو DC مورد نیاز بار ($\bar{p}$) بایستی توسط منبع یا همان شبکه تأمین گردد. ولی به منظور حذف هارمونیک‌های جریان بار و همچنین بهبود ضریب توان دیده شده از سمت شبکه به خاطر تأمین توان راکتیو موردنیاز بار توسط مبدل موازی، بایستی جریان‌های مرجع به دست آمده توسط بخش کنترلی شامل توان اکتیو AC ($\bar{p}$)، توان راکتیو DC ($\bar{q}$) و توان راکتیو AC ($\tilde{q}$) باشد. با کلیدزنی مناسب مبدل موازی و تولید این جریان‌ها و تزریق آن‌ها به شبکه، جریان سمت منبع فاقد این بخش‌ها که باعث ایجاد هارمونیک و همچنین کاهش ضریب توان شبکه می‌گردد، شود. از طرف دیگر با توجه به هدف ثانویه مبدل موازی در کنترل ولتاژ لینک DC، علاوه بر نیاز به تأمین توان اکتیو AC موردنیاز بخش هارمونیک بار، بایستی توان اکتیو موردنیاز برای کنترل ولتاژ لینک DC نیز توسط بخش موازی با شبکه مبادله شود.

ولتاژ بار دارای THD کمتر از ۵ درصد می‌باشد. از نقطه نظر دامنه ولتاژ سمت بار نیز می‌توان به شکل (۱۱) استناد نمود. همانطور که مشاهده می‌شود با رخداد کمبود ولتاژ ۵۰ درصدی در سمت شبکه، ولتاژ سمت بار در محدوده استاندارد قرار دارد. در غیاب منبع پشتیبان برای لینک DC میزان توانایی فیلتر سری به درصد کمبود ولتاژ، ظرفیت شبکه و بار متصل به شبکه بستگی دارد. به عبارت دیگر در شرایطیکسان (ثابت بودن ظرفیت شبکه و بار متصل به آن) در صورت رخداد کمبود ولتاژهای بیشتر، درصد جبران سازی فیلتر سری به دلیل محدودیت توان اکتیو تزریقی، محدود خواهد شد. اغتشاشات نشان داده شده در شکل (۱۱) در بازه زمانی ۲ تا ۲/۵ ثانیه ناشی از هارمونیک‌های اعمالی به ولتاژ منبع می‌باشد. با این حال همانطور که مشاهده می‌شود این هارمونیک‌ها در ولتاژ سمت بار دیده نمی‌شوند. ولتاژ لینک DC در این سناریو در شکل (۱۲) نشان داده شده است. همانطور که مشاهده می‌شود با اعمال کمبود ولتاژ، ولتاژ لینک DC کاهش یافته و به دلیل همین کاهش و البته نبود پشتیبان توان اکتیو برای آن نمی‌توان انتظار جبران سازی صددرصدی را داشت.

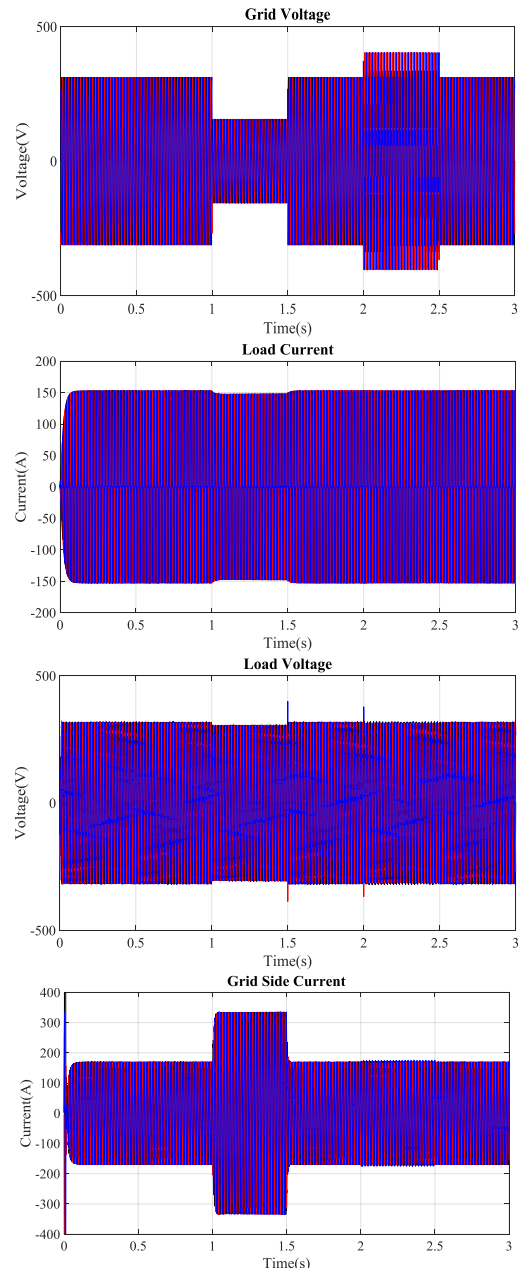


شکل (۱۰): نتایج شبیه سازی سناریوی اول



شکل (۱۱): مقایسه دامنه ولتاژ بار و منبع در سناریوی اول

در حالیکه که جریان بار به طور دائم از وجود مولفه‌های هارمونیک رنج می‌برد. با این حال، ولتاژ سمت بار و همچنین جریان سمت منبع عاری از این مشکلات کیفیت توان هستند.



شکل (۹): نتایج شبیه سازی سناریوی اول

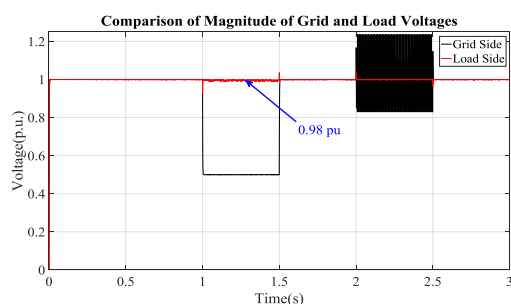
برای درک بهتر نحوه بهبود مشکلات کیفیت توان با استفاده از UPQC، محتوای هارمونیک جریان بار و جریان شبکه و همچنین محتوای هارمونیک ولتاژ منبع و ولتاژ بار در شکل (۱۰) نشان داده شده است. همانطور که مشاهده می‌شود با اینکه جریان بار دارای THD برابر با ۲۷ درصد می‌باشد، ولی به خاطر عملکرد مناسب فیلتر موازی محتوای هارمونیک به جریان شبکه سرایت نکرده و این جریان دارای THD قابل قبولی برابر با ۵ درصد است. از طرف دیگر با وجود داشتن محتوای هارمونیک برابر با ۲۸ درصد برای ولتاژ شبکه در بازه زمانی ۲ تا ۲/۵ ثانیه که هارمونیک‌های ۵ ام و ۱۷ ام را شامل می‌شوند،

نگهداشتن ولتاژ لینک DC توانی برابر با توان تزریقی به شبکه توسط فیلتر سری به آن تزریق می‌کند. هر چند این توان به اندازه‌ای نیست که علاوه بر جبران سازی توان اکتیو، دینامیک خازن را برای بازیابی ولتاژ آن تأمین نماید. همانطور که در شکل (۱۴) مشاهده می‌شود شارش توان راکتیو میان بخش‌های مختلف نیز متناسب با توان راکتیو درخواستی توسط بار است. لذا توان راکتیو تأمین شده توسط شبکه صفر و لذا ضریب توان دیده شده از سمت آن واحد می‌باشد.

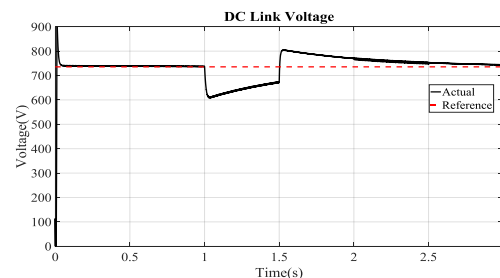
۲-۵- سناریوی دوم

در حضور سیستم فتوولتائیک به عنوان پشتیبان لینک DC، بخش بیشتر توان اکتیو مورد نیاز برای بازیابی ولتاژ لینک DC توسط سیستم فتوولتائیک تأمین می‌گردد. لذا در این سناریو با اصلاح کنترل کننده‌های استفاده شده در سناریوی اول، به شبیه سازی UPQC مبتنی بر سیستم فتوولتائیک پرداخته می‌شود.

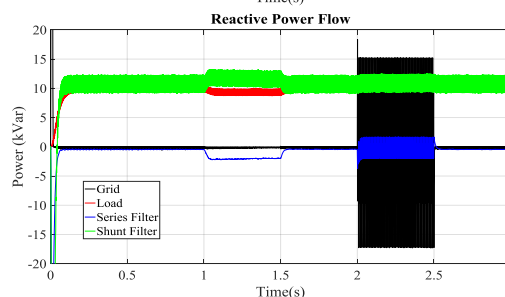
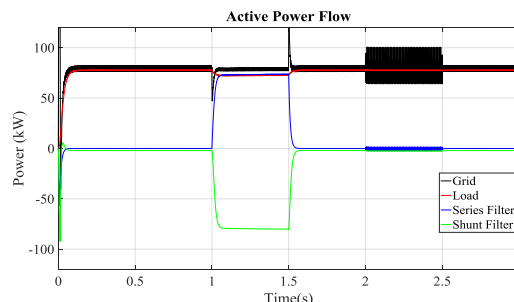
همانطور که در شکل (۱۴) مشاهده می‌شود در حضور سیستم فتوولتائیک عملکرد UPQC در جبران سازی محتوای هارمونیکی ولتاژ بار و جریان شبکه بهبود یافته است. هر چند به دلیل پشتیبایی اکتیو سیستم فتوولتائیک، این بهبود نتایج در جبران سازی توان راکتیو چندان محسوس نمی‌باشد. شکل (۱۵) دامنه ولتاژ بار را در حضور سیستم فتوولتائیک نشان می‌دهد. شکل (۱۶) ولتاژ لینک DC را در سناریوی دوم نشان می‌دهد. همانطور که مشاهده می‌شود به دلیل پشتیبانی انجام شده توسط سیستم فتوولتائیک ولتاژ لینک DC بر روی مقدار مرجع خود قرار دارد. این موضوع نشان می‌دهد که در این حضور سیستم فتوولتائیک با تزریق بخش بیشتر توان اکتیو مورد نیاز برای جبران سازی کمبود ولتاژ توسط سیستم فتوولتائیک، ولتاژ لینک DC تثبیت می‌گردد. شکل (۱۷) نحوه شارش توان اکتیو را در سناریوی دوم نشان می‌دهد. همانطور مشاهده می‌شود در این سناریو بخش بیشتر توان اکتیو تزریقی توسط فیلتر سری، توسط سیستم فتوولتائیک تأمین گردیده بگونه‌ای که با وجود کاهش توان اکتیو تزریقی توسط شبکه به دلیل کمبود ولتاژ در بازه زمانی ۱ تا ۱/۵ ثانیه، توان اکتیو مصرفی توسط بار بدون تغییر باقی خواهد ماند. این تأمین توان توسط سیستم فتوولتائیک مانع از افزایش جریان شبکه برای ثابت نگهداشتن توان مصرفی بار می‌گردد.



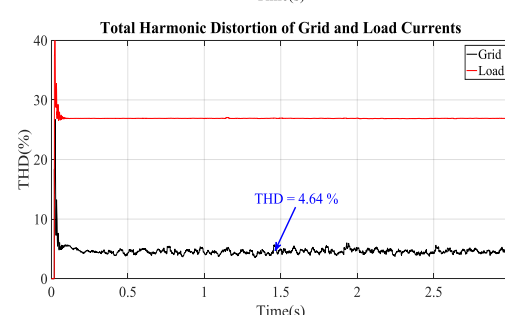
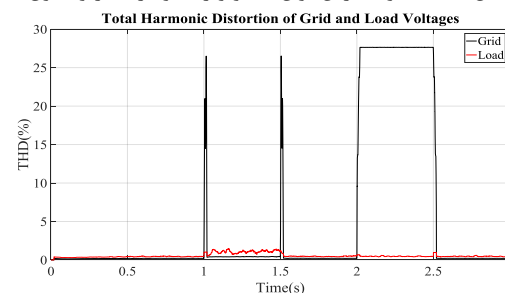
شکل (۱۵): دامنه ولتاژ سمت بار در سناریوی دوم



شکل (۱۲): ولتاژ لینک DC در سناریوی اول



شکل (۱۳): نحوه شارش توان اکتیو و راکتیو در سناریوی اول



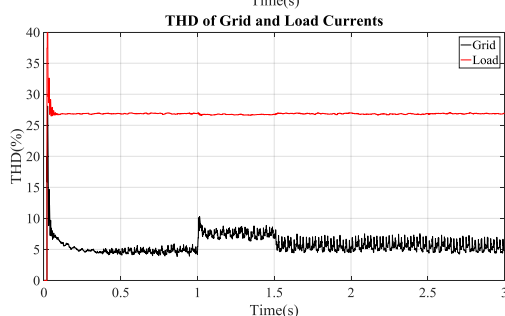
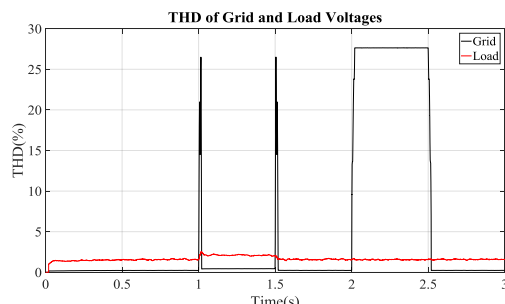
شکل (۱۴): محتوای هارمونیکی کل در سناریوی دوم

شکل (۱۳) نیز نحوه شارش توان اکتیو و راکتیو بین بخش‌های مختلف شامل شبکه، بار، فیلتر سری و فیلتر موازی را نشان می‌دهد. همانطور که مشاهده می‌شود فیلتر سری با تزریق توان اکتیوی متناسب با کمبود ولتاژ رخ داده، ضمن بهبود ولتاژ بار، توان دریافتی از آن را نیز ثابت نگه می‌دارد. از طرف دیگر فیلتر موازی برای ثابت

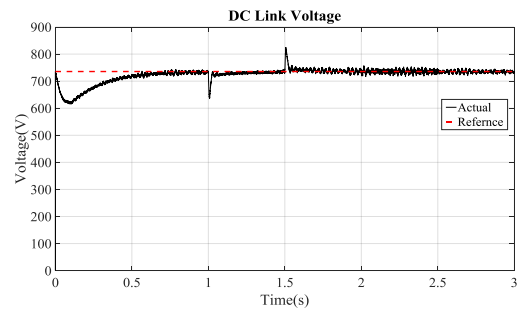
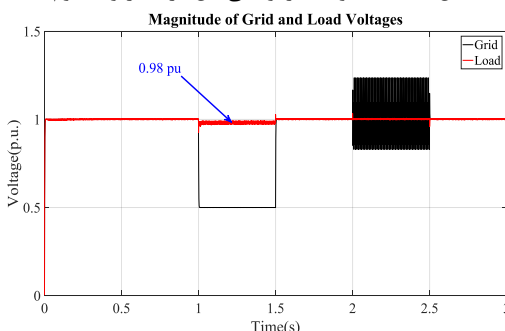
لینک DC با عملکرد مناسب کنترل کننده بوست در کنترل نسبت وظیفه از مقدار مرجع خود تبعیت نموده و در نتیجه جبران سازی مناسب سری تضمین می گردد.

۴-۵- مقایسه نتایج

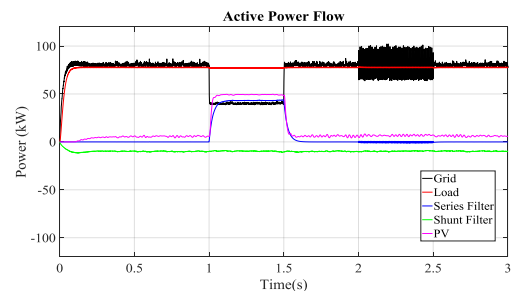
برای مقایسه هرچه بهتر نتایج بدست آمده در سه سناریو، نتایج مربوط به محتوای هارمونیکی جریان منبع، محتوای هارمونیکی ولتاژ بار و دامنه ولتاژ بار برای سه سناریو به ترتیب در شکل (۲۱)، شکل (۲۲) و شکل (۲۳) در یک فریم آورده شده است. همانطور که در شکل (۲۱) مشاهده می شود، از نقطه نظر محتوای هارمونیکی ولتاژ سمت بار سناریوی دوم کمترین هارمونیک را دارا می باشد که در مقایسه با سناریوی اول به لطف حضور سیستم فتوولتائیک و در مقایسه با سناریوی سوم به لطف مستقل بودن دو فیلتر از یکدیگر می باشد. با این حال با توجه به این شکل می توان این گونه استنباط نمود که حضور سیستم فتوولتائیک باعث بهبود محتوای هارمونیکی سمت بار می گردد. با توجه به شکل (۲۲)، از نقطه نظر محتوای هارمونیکی جریان سمت منبع نیز سناریوی دوم و سوم شرایط بهتری را دارا هستند. همانطور که در شکل (۲۳) مشاهده می شود، به خاطر پشتیبانی اکتیو لینک DC توسط سیستم فتوولتائیک، سناریوی دوم و سوم از شرایط بهتری برای جبران سازی سرینیز برخوردارند.



شکل (۱۸): محتوای هارمونیکی کل در سناریوی سوم



شکل (۱۶): ولتاژ لینک DC در سناریوم دوم



شکل (۱۷): نحوه شارش توان اکتیو در سناریوی دوم

۳-۵- سناریوی سوم

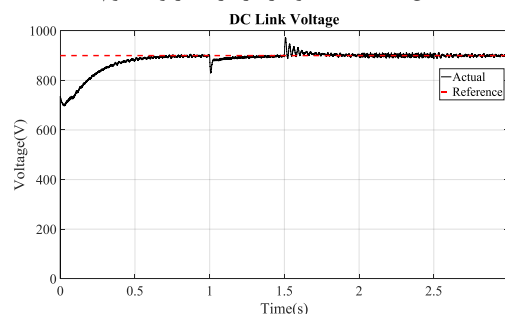
با جایگذاری مبدل یکپارچه معرفی شده و در حضور کنترل کننده های یکسان، ضمن کاهش هزینه، حجم و همچنین تلفات سیستم به خاطر کاهش تعداد سوئیچ های استفاده شده، می توان جبران سازی توان های اکتیو و راکتیو را توسط فیلترهای سری و موازی انجام داد. با این حال بایستی توجه داشت که در حضور این مبدل یکپارچه به دلیل تقسیم بازه زمانی کلیدزنی بین دو فیلتر، تنها در بخشی از دوره تناوب سوئیچینگ لینک DC به هر کدام از فیلترها متصل می گردد. به عبارت دیگر برخلاف مبدل پشت به پشت که در آن به دلیل مستقل بودن دو خروجی، انرژی خازن در هر دوره تناوب سوئیچینگ به طور کامل می تواند در اختیار دو فیلتر قرار گیرد، انرژی خازن در مبدل یکپارچه طراحی شده بین دو خروجی تقسیم می شود. به همین منظور برای داشتن پاسخ دینامیکی مناسب برای هر دو فیلتر نیاز به بالاتر بردن ولتاژ لینک DC می باشد. لذا در این سناریو ولتاژ لینک DC برابر با ۹۰۰ ولت در نظر گرفته شده است در حالی که سایر پارامترهای سیستم بدون تغییر باقی مانده اند. همانطور که شکل (۱۸) نشان داده شده است، در حضور مبدل یکپارچه نیز فیلترهای سری و موازی به خوبی از عهده وظایف محول شده به آن ها برمی آیند بگونه ای که با وجود هارمونیک در سمت ولتاژ منبع و جریان بار، ولتاژ سمت بار و جریان سمت منبع دارای محتوای هارمونیکی قابل قبولی می باشند. با توجه به شکل (۱۹) نیز می توان عملکرد فیلتر سری در جبران سازی کمبود ولتاژ در حضور سیستم فتوولتائیک و مبدل یکپارچه را تأیید نمود. همانطور که مشاهده می شود ولتاژ سمت منبع به خوبی باز یابی گردیده به گونه ای که ولتاژ سمت بار به مقدار ۱ پرونیت نزدیک گردیده است. با توجه به شکل (۲۰)، در سناریوی سوم نیز ولتاژ

مشکلات کیفیت توان بهبود بیشتری را از خود نشان داده به گونه‌ای که ولتاژ سمت بار در حضور ۵۰ درصد کمبود ولتاژ در سمت منبع، ۱ پریونیت خواهد بود. علاوه بر این با استفاده از مبدل نه‌سوئیچ‌ه‌ای ضمن بهبود مشکلات کیفیت توان، به دلیل کاهش ۳۳ درصدی سوئیچ‌های استفاده شده، هزینه و حجم سیستم نیز ۳۳ درصد کاهش می‌یابد.

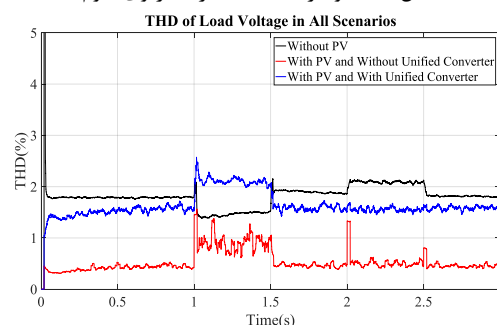
مراجع

- [1] شیخ‌الاسلامی، عبدالرضا، کیفیت توان سیستم‌های الکتریکی، چاپ اول، انتشارات دانشگاه مازندران، ۱۳۷۸.
- [2] E. Fuchs and M.A.M. Masoum, "Power Quality in Power Systems and Electrical Machines, Second Edition, Elsevier/Academic Press, 2015.
- [3] Institute of Electrical and Electronics Engineers, "IEEE standard 519-1992: Recommended practices and requirements for harmonic control in electronic power systems", IEEE, 1993.
- [4] P. Yash, A. Swarup and B. Singh, "Comparison of three control algorithms for single-phase UPQC", International Conference on Energy, Automation and Signal, pp. 1-5, 2011.
- [5] R.A. Modesto, S.A.O. Silva and A.A. Júnior, "Power quality improvement using a dual unified power quality conditioner/uninterruptible power supply in three-phase four-wire systems", IET Power Electronics, Vol. 8, No. 9, pp. 1595-1605, 2015.
- [6] R.K. Patjoshi, and K. Mahapatra, "Non-linear sliding mode control with SRF based method of UPQC for power quality enhancement", 9th International Conference on Industrial and Information Systems (ICIIS), pp. 1-6, 2014.
- [7] F. Hosein-Zdeh, A. Edrisian and M.R. Naseh, "Power Quality Improvement in Distributed Generation Resources using UPQC", International Journal of Renewable Energy, Vol. 4, No. 3, pp. 795-801, 2014.
- [8] P.K. Ray, S.K. Dash, S. Mishra and G.H. Beng, "UPQC-PV Solving Power Quality Issues based on System Generator FPGA Controller", 1st IEEE International Conference on Power Electronics, Intelligent Control and Energy Systems (ICPEICES), pp. 1-6, 2016.
- [9] S. Patra, M. Narayana, S. R. Mohanty and N. Kishor, "Power Quality Improvement in Grid-connected Photovoltaic-Fuel Cell Based Hybrid System Using Robust Maximum Power Point Tracking Controller", Electric Power Components and Systems Journal, Vol. 43, No. 20, pp. 2235-2250, 2015.
- [10] C. Liu, B. Wu, N. Zargari and D. Xu, "A novel three-phase threeleg AC/AC converter using nine IGBTs", IEEE Transaction on Power Electronic, Vol. 24, No. 5, pp. 1151-1160, 2009.
- [11] A. Khodadoost and A. Radan, "Novel comparative study between SVM, DTC and DTC-SVM in Five-Leg Inverter to drive two motors independently", Power Electronics, Drive Systems and Technologies Conference (PEDSTC), 2013, pp. 294-301.
- [12] L. Motta and N. Faúndes, "Active/passive harmonic filters: Applications, challenges & trends", 17th International Conference on Harmonics and Quality of Power (ICHQP), pp. 657-662, 2016.
- [13] S. Poongothai and S. Srinath, "LS-UPQC for simultaneous voltage and current compensation", International Conference on Electrical, Electronics, and Optimization Techniques (ICEEOT), pp. 220-226, 2016.

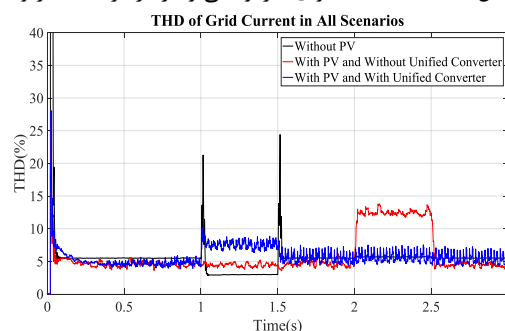
شکل (۱۹): دامنه ولتاژ بار در سناریوی سوم



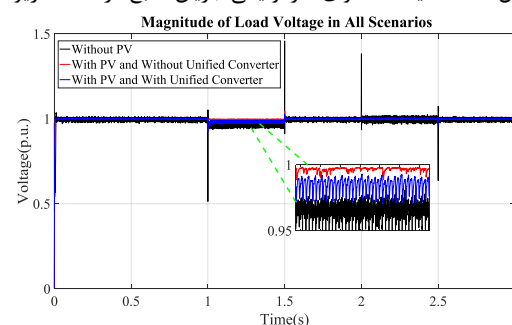
شکل (۲۰): ولتاژ لینک DC در سناریوی سوم



شکل (۲۱): مقایسه محتوای هارمونیک ولتاژ بار در سه سناریو



شکل (۲۲): مقایسه محتوای هارمونیک جریان منبع در سه سناریو



شکل (۲۳): مقایسه دامنه ولتاژ بار در سه سناریو

۶- نتیجه‌گیری

در این مقاله با هدف بهبود هر چه بیشتر مشکلات کیفیت توان در شبکه‌های توزیع، استفاده از سیستم‌های فتوولتائیک به عنوان پشتیبان اکتیو لینک DC معرفی گردید. علاوه بر این به منظور کاهش هزینه و حجم کلی سیستم، یک مبدل یکپارچه با تعداد سوئیچ کمتر برای استفاده در UPQC‌ها ارائه شد. نتایج شبیه‌سازی‌ها نشان می‌دهد که در حضور سیستم فتوولتائیک ضمن کنترل مناسب ولتاژ لینک DC،

- [14] Y. Bouzelata, E. Kurt, R. Chenni and N. Altın, "Design and simulation of a unified power quality conditioner fed by solar energy", International Journal of Hydrogen Energy, Vol. 40, No. 44, pp. 15267-15277, 2015.

اسماعیل موحدی اصل در کشور عربستان



سعودی و در شهر مکه مکرمه متولد شده است (۱۳۷۲). وی تحصیلات خود در مقطع کارشناسی را در رشته مهندسی برق-قدرت و در سال ۱۳۹۲ سپری کرده و از سال ۱۳۹۴ مشغول تحصیل در

مقطع کارشناسی ارشد مهندسی برق-قدرت در گروه مهندسی برق دانشگاه آزاد اسلامی واحد نیشابور می باشد. فعالیت های پژوهشی و علاقه مندی ایشان در زمینه دوات FACTS، کیفیت توان، و استفاده از تولیدات پراکنده مبتنی بر انرژی های تجدیدپذیر در ساختار ادوات FACTS می باشد.

علی اصغر شجاعی تحصیلات دانشگاهی خود را در



مقطع کارشناسی مهندسی برق-قدرت در دانشگاه آزاد اسلامی (۱۳۸۵)، کارشناسی ارشد مهندسی برق-قدرت در دانشگاه صنعتی مالزی (۱۳۸۷) و دکتری مهندسی برق-قدرت در دانشکده مهندسی

برق دانشگاه صنعتی مالزی (۱۳۹۲) سپری کرده است. همچنین ایشان از سال ۱۳۸۸ به مدت چهار سال به عنوان محقق در مرکز پژوهشی هوش مصنوعی و رباتیک دانشگاه صنعتی مالزی مشغول به فعالیت بودند. ایشان از سال ۱۳۹۴ تاکنون استادیار گروه مهندسی برق دانشگاه آزاد اسلامی واحد نیشابور می باشد. فعالیت های پژوهشی مورد علاقه ایشان پایداری و قابلیت اطمینان سیستم های قدرت و کنترل کننده های مبتنی بر شبکه های عصبی می باشد.