



چهارمین کنفرانس شبکه‌های توزیع نیرو

گذرای ناشی از سوئیچ کردن خازنهای قدرت در سیستم‌های توزیع و انتقال و روش حذف آنها

رضا قاضی
استادیار دانشگاه فردوسی مشهد

چکیده :

مسئله کلید زنی در بانکهای خازنی که به منظور ترزیق توان راکتیو در سیستمهای قدرت الکتریکی بکار میرود، حائز اهمیت است. پدیده گذرای ناشی از کلید زنی در فرآیند برق دار کردن بانکهای خازنی موازی، بصورت جریانهای هجومی با فرکانس زیاد و اضافه ولتاژهای گذرا، ظاهر میگردد که حوادث نامطلوبی را بدنبال خواهند داشت. در این مقاله ضمن بررسی این پدیده گذرا و تعیین شرایطی که در آن سوئیچ کردن بدون گذرا می تواند تحقق یابد، به معرفی مداری می پردازیم که با دخالت یک چپ تکی میکروپروسور و سوئیچ های ترزیستوری بتوان خازنهای قدرت را بطور خودکار و بدون وقوع گذرا وارد مدار و یا خارج کرد. از چنین روشی میتوان در جریان کسندگی های استاتیکی از نوع TSC نیز استفاده کرد و کلید زنی بدون گذرا را انجام داد.

شرح مقاله :

جهت فراهم نمودن توان راکتیو مورد نیاز شبکه در بهبود پروفیل ولتاژ در شرایط ماندگار و همچنین بهبود شرایط دینامیکی سیستم (بهبود پایداری و میرا کردن نوسانات) نیاز به کلید زنی بانکهای خازنی می باشد [۱۹۳]. لیکن همانطوریکه بررسی های متعدد، منجمله بررسی که در کلید زنی دو بانک خازنی به قدرت سی مگاوار بر روی شین ۱۳۲ کیلوولت در بخشی از شبکه ایران انجام گرفته است [۳] نشان میدهند، وقتی شرایط سوئیچینگ بدون گذرا فراهم نگردد، کلید زنی بانکهای خازنی حوادث متعددی را بدنبال خواهد داشت. در بخشهای بعدی مقاله نشان داده میشود که با انتخاب کلیدهای ترزیستوری همراه با مدارهای کنترل لازم می توان از نقطه نظر عبوری کلید زنی بدون گذرا و در عمل کلید زنی با حداقل گذرا را انجام داد و خازنها را بطور خودکار وارد مدار و یا از مدار خارج نمود. در نتیجه از بروز عوارض و بی آمدهای نامطلوب در شبکه پیشگیری نمود.

دیباگرام یک بانک خازنی که به کمک سوئیچ های تریستوری قابل کلید زنی می باشد در شکل ۱ نشان داده شده است. همانطوریکه ملاحظه می شود در شبکه های توزیع ولتاژ متوسط خازنها مستقیماً قابل سوئیچ به شبکه می باشند لیکن برای سطوح ولتاژ بالا، از طریق ترانسفورماتور افزایشده (همانطوریکه در شکل ۱ ملاحظه می شود) به شبکه متصل می گردند.

هر خازنی قادر است از طریق زوج تریستور موزی معکوس به مدار متصل و یا قطع گردد. بنابراین توان راکتیو تریستی به شبکه (و یا سوپستانس) یا کنترل تعداد خازنها قابل تنظیم می باشد. برای اینکه بتوان با تعداد معین خازن، قابلیت انعطاف بیشتر و همچنین محدوده کنترل بیشتری را ایجاد کرد ظرفیت شاخه ها را بصورت باینری، یعنی $2^0, 2^1, 2^2, \dots$ انتخاب می نمایند.

۲- مفهوم سوئیچینگ بدون گذرا

به منظور بررسی گذرای کلید زنی مدار شکل ۲ الف را در نظر می گیریم. در این شکل راکتور با هسته هوایی به منظور محدود کردن جریان تریستور برای مواقعی که در اثر اغتشاش کلید زنی نامطلوبی رخ می دهد و نیز برای جلوگیری از وقوع رزونانس، با خازن سری شده است. سوئیچ های تریستوری معمولاً بین راکتور و بانک خازنی قرار داده می شوند تا در صورت اتصال کوتاه شدن هر یک از آنها، جریان تریستور محدود گردد. مادامیکه پالسهای آتش اعمال نشود تریستور خاموش می باشد. وقتی با اعمال پالس آتش تریستور روشن می گردد، خازن به مدار سوئیچ می شود. هر بار که جریان تغییر جهت می دهد تریستور دیگر روشن می شود و جریان بطور پیوسته برقرار می شود. با قطع پالسهای آتش، وقتی جریان تریستور به مقدار کمتر از جریان نگهدارنده تریستور می رسد یعنی در نقطه صفر طبیعی جریان یا پیک ولتاژ تغذیه (زیرا جریان ولتاژ ۹۰ درجه اختلاف فاز دارند)، تریستور خاموش می شود. بنابراین بر حسب اینکه در کدام نقطه صفر خاموش شده باشد خازن به اندازه پیک ولتاژ مثبت یا منفی باردار باقی می ماند (شکل ۲ ب). حال برای کلید زنی بعدی اگر در لحظه کلید زنی ولتاژ تغذیه با ولتاژ دو سر خازن متفاوت باشد، یک جریان گذرا از خازن عبور می کند و ولتاژها را یکسان نماید (در حالت ایده آل برای یک تغییر پله ای ولتاژ، جریان هجومی $i = c \frac{du}{dt}$ لازم است). این پدیده همراه با نوسانات فرکانس بالاست که بر حسب میزان تلفات موجود در سیستم، به تدریج میرا می گردند. بنابراین برای حذف این جریان لحظه مناسب برای کلید زنی وقتی است که $\frac{du}{dt} = 0$ باشد یعنی لحظه ای که بر پیک ولتاژ تغذیه منطبق است. از لحظه نظر بار اولیه خازن، لازم است در لحظه سوئیچ کردن خازن به اندازه پیک ولتاژ تغذیه باردار باشد. بر حسب اینکه بار خازن مثبت یا منفی باشد عمل سوئیچینگ به ترتیب در لحظه مثبت یا منفی پیک ولتاژ تغذیه انجام می گیرد همراه با گذرا نباشد. همانطوریکه شکل ۲ ب نشان می دهد، در لحظه t_1 که در آن لحظه ولتاژ باس بار در مقدار ماکزیم خود می باشد و با ولتاژ دو سر خازن هم پلاریته است، عمل کلید زنی انجام می گیرد. با قطع پالسهای آتش، تریستور در t_2 خاموش می شود و خازن به اندازه پیک منفی باردار باقی می ماند و برای عمل کلید زنی بعدی آماده می شود. از آنجائیکه برای دلایل ایمنی، خازنها همراه با مقاومت هستند [۴] وقتی که خارج از مدار هستند به تدریج تخلیه می شوند. برای اینکه بتوان ولتاژ آنها در مقدار پیک ولتاژ تغذیه نگاه داشت در لحظه t_0 یعنی لحظه ای که ولتاژ تغذیه در پیک خود است یک پالس آتش کوتاه به تریستور مربوط به آن خازن اعمال می گردد. به این ترتیب خازنها همواره دارای حداکثر ولتاژ هستند و آماده برای کلید زنی بدون گذرا می باشند. چه اگر خازن تا حداکثر مقدار ولتاژ تغذیه باردار نباشد و یا اینکه در بدترین حالت بدون بار باشد حتی اگر در لحظه جریان صفر (پیک ولتاژ) کلید زنی صورت گیرد همراه با جریان هجومی خواهد بود. این شرایط در شکل ۳ نشان داده شده است که در آن وقتی خازن بدون بار است حدود $1/7$ پریشی است و در حدود ۳ سیکل ادامه دارد.

۳- مدار پیشنهادی برای تحقق کلید زنی بدون گذرا

همانطوریکه قبلاً" گفتیم بایستی دو شرط فراهم گردد تا بتوان عمل کلید زنی بدون گذرا را فراهم کرد. این عمل با استفاده از مدار پیشنهادی که در حقیقت مدار تشخیص انطباق ولتاژ خازن و ولتاژ باس تغذیه یعنی ($V_s - V_c$) است و با دخالت یک جیپ میکروپروسور انجام می گیرد. این مدار که یک مدار منطقی است در شکل ۴ نشان داده شده است. مدار دارای دو ورودی است که یکی ولتاژ خازن V_c و دیگری ولتاژ باس تغذیه V_s است.

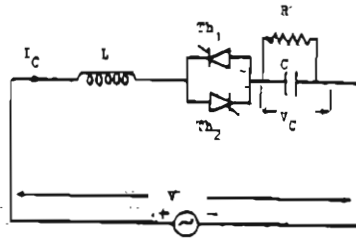
خروجی این مدار به پورت VIA میکروپروسور AIM 65 ارتباط دارد. با کمی دقت میتوان ملاحظه کرد که وقتی V_c و V_s هم پلاریته هستند و حداکثر مقدار را دارند، خروجی این مدار منطقی HIGH و در غیر اینصورت LOW می باشد. بنابراین هرگاه میکروپروسور بخواهد پالسهای آتش را به ترنستور متصل به یک خازن صادر کند، خروجی این مدار را (که یکی از ورودیهای آن ولتاژ دو سر همین خازن و ورودی دیگر ولتاژ باس تغذیه است) مشخص می دهد. وقتی این خروجی HIGH شد، لحظه مناسب برای کلید زنی بدون گذرا فراهم شده است. برای هر یک از خازنها چنین مداری وجود دارد و خروجی آن به میکروپروسور متصل است. خروجی این مدار در شکل ۵ نشان داده شده است. میکروپروسور علاوه بر این با ارسال پالسهای آتش کوتاه مدت، همانطوریکه قبلاً" گفت شد، عمل باردار باقی ماندن خازنهای خارج از مدار را نیز فراهم می نماید. البته مدارهای دیگری نیز برای این کار پیشنهاد شده است [۵]. لیکن این روش بسیار ساده و مطمئن و با دخالت میکروپروسور انجام می گیرد. سخت افزار لازم شامل مدار فوق، مدار آتش ترنستور (شکل ۶) و میکروپروسور AIM65 [6] به خازن متصل به سوئیچ های ترنستوری فراهم شده و با نرم افزار مناسب عمل کلید زنی بدون گذرا بر روی خازن ۱۰۰ میکروفاراد و ولتاژ تغذیه ۴۱۵ ولت در آزمایشگاه انجام گرفته است. نتیجه نشان داده است که عمل کلید زنی با حداقل گذرا همراه است.

۴- نتیجه

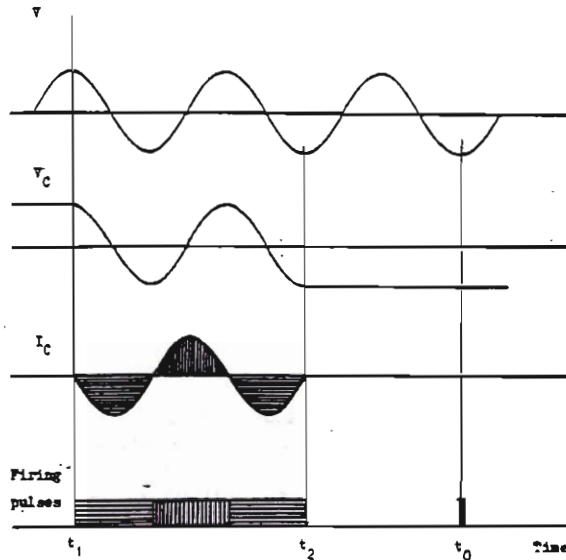
همانطوریکه توصیف شد با استفاده از میکروپروسور و سوئیچ های ترنستوری و مدار پیشنهادی می توان بانکهای خازنی را بطور خودکار وارد مدار و یا خارج کرد و از وقوع پدیده گذرای سوئیچینگ که عوارض نامطلوبی در سیستم های قدرت خواهد داشت جلوگیری نمود. مدار پیشنهادی در همین سادگی دارای قابلیت اطمینان خوبی است.

۵- منابع

- 1-OLWEGARD A. "Thyristor controlled shunt capacitors for improving system stability" CIGRE paper No. 32 - 20 1976.
- 2-TORSENG S. "Thyristor switched capacitors" IEE Technical seminar on control of reactive compensation for ac power system 1980.
- ۳- مهدی پور غلامصین " بررسی کلید زنی خازنی در شبکه های برق آذربایجان " هشتمین کنفرانس بین المللی برق - تهران آبان ۱۳۷۴
- 4-Frank H. LANDSTORM B. "power factor correction with thyristor controlled capacitors" ASEA journal vol.44 No.6 1971.
- 5 - Logini M. " on the advantages of a new circuit for automatic investigation power capacitors " IEE technical seminar on reactive compensation, 1980
- 6- AIM 65 user guide

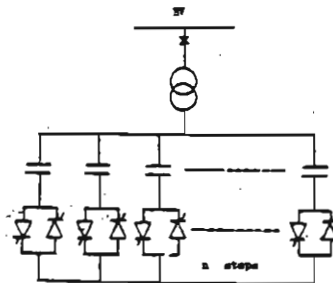


(الف)

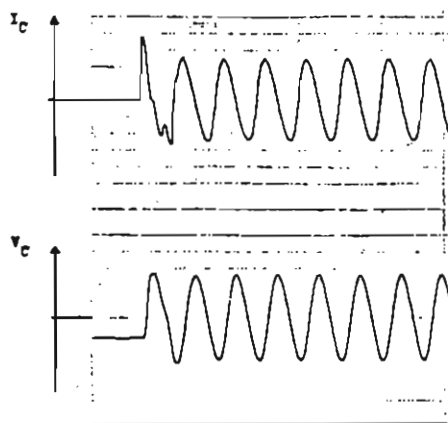


(ب)

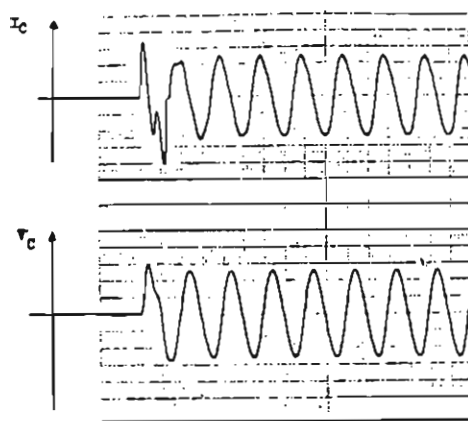
شکل ۲ - شرایط کلیدزنی در خازن سوئیچ شده باتریستور



شکل ۱ - طرح شماتیک خازنهای سوئیچ شونده باتریستور

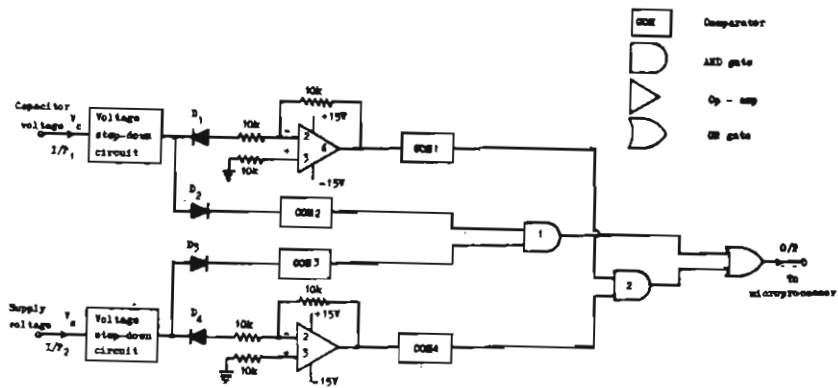


$$V_c = -0.45 \text{ pu}$$

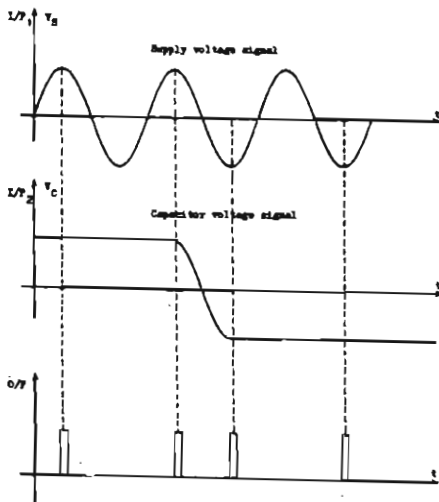


$$V_c = 0$$

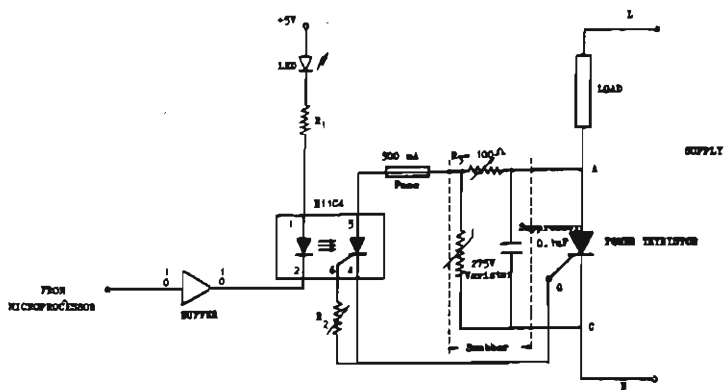
شکل ۳- گنرای ناشی از کلیدزنی خازن با بار اولیه متفاوت



شکل ۴ - مدار تشخیص انطباق V_s و V_c



شکل ۵ - خروجی مدار فوق



شکل ۶ - مدار آتش تریستور