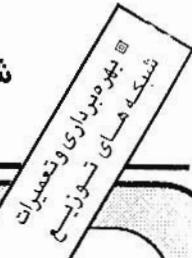




ششمین کنفرانس شبکه های توزیع نیروی برق



بررسی اثرات منابع ایجادهار موئیک هاروی توان مصرفی بار

میر حمید سید عباسزاده

غلامحسین مهدی پور

دکتر سید حسین حسینی

مجتمع آموزشی و پژوهشی آذربایجان

نیروگاه حرارتی تبریز

دانشگاه تبریز

چکیده:

این مقاله مقادیر دوفاکتور اصلی هارموئیک های معنی درجه هارموئیک وزاویه فاز آنرا در اثر متقابل بارهای هارموئیکی روی همدیگر بررسی میکند. بدین منظور برنامه پخش بار هارموئیکها براساس روش ماتریس ادمیتانس بکارگرفته میشود. درنتیجه تغییرات توان اکتیو مصرفی در چند نوع بار نسبت به درجه هارموئیک محاسبه میگردد. در خاتمه به منظور به حداقل رسانیدن اثرات هارموئیکی بارهاروی همدیگر پیشنهادات مختلف عملی ارائه میگردد.

هارمونیک هادر اثر ایجاد اعوجاج در شکل موج سینوسی و لتاژ تغذیه ایجاد می شود. تمامی بارهای مولد هارمونیک مولفه اصلی جریان را از شبکه گرفته و هارمونیک هایی رابه شبکه تزریق می کنند. سپس این هارمونیک ها در کل شبکه پخش می شوند هارمونیک های ناشی از بارهای غیر خطی هارمونیک های دائمی هستند ولی متابعی نیز مانند کلیدزنی اتصال کوتاه و جریان هجومی در ترانسفورماتورها (Inrush Currents) وجود دارند که موجب بوجود آمدن جریان ها و هارمونیک های گذر از شبکه می گردند. این هارمونیک ها مدت زمان کوتاهی در شبکه ظاهر شده و توسط مقاومت شبکه میرامی شوند بطور کلی سه دسته از عناصر غیر خطی وجود دارند که منابع اصلی ایجاد هارمونیک هادر سیستم های توزیع بشمار می روند:

- ۱) مبدل های قدرت الکترونیکی مانند مبدل های DC/AC, AC/DC متابع تغذیه غیر قابل قطع UPS مبدل های (AC/AC) و درایو های با سرعت متغیر (VFD) کوره های القائی نیروگاه های بادی و خورشیدی جبران کننده های استاتیکی وار (SVC) تسمه های نقاله و
- ۲) تجهیزات تخلیه ای مانند کوره های ذوب فلزات با قوس الکتریکی لامپ های فلوئورستنت جبوه ای تلویزیون ماشین های جوشکاری و ...
- ۳) وسائل فرومناطیس: ترانسفورماتور، راکتورهای فوق اشباع، شکل توزیع MMF در ژنراتورها و موتورها.

از میان موارد فوق مبدل های قدرت الکترونیکی بدلیل کاربرد روزافزون آنها دارای اهمیت زیادی هستند. همچنین کوره های القائی بدلیل جریان زیاد و تمرکز در یک نقطه و همچنین تغییر دامنه هارمونیک های تولیدی در حین عمل ذوب، مشکلات زیادی برای سیستم های توزیع ایجاد می کنند. تجهیزات تخلیه ای نیز باعث ایجاد عدم تقارن در نیم سیکله ای مثبت و منفی در حین عمل تخلیه شده و لذا باعث ایجاد هارمونیک های زوج می شوند هارمونیک ها اثرات متفاوتی روی تجهیزات مختلف دارند در مورد اکثر بارهای شبکه های توزیع که اهمی - سلفی می باشند، بافرض ثابت ماندن دامنه هارمونیک اصلی و لتاژ، افزایش پریونیت توان برای این گروه از بارهایه مریع فاکتور اغتشاش (HF) بستگی دارد، از طرفی افزایش (HF) عمر لامپ ها را کاهش می دهد. در مورد ترانسفورماتور، افزایش تلفات هسته و سیم پیچی ها و طوفه ترانس و در نتیجه ایجاد گرمای اضافی

است. همچنین خازنها که به مقدار زیادی به منظور ختنی نمودن اثر جذب قدرت را کنیو تو سط بارهای سلفی - اهمی بکار می روند در اثر وجود هارمونیک ها تلفات دی الکتریک بالایی را سبب می شوند. هارمونیک ها همچنین قابلیت قطع جریان دز نکتورها را تحت تأثیر قرار داده باعث خطای دستگاه های اندازه گیری مانند کنتور آند کنیو می شوند.

برای کنترل هارمونیک هادونوع استاندارد بکار گرفته می شوند استانداردار دولی مربوط به دوکمیته اروپایی IEC-CENELEC دیگری مربوط به IEEE بوده که در آمریکا بکار می رود. برای کاهش اثرات هارمونیک های تولیدی در شبکه های توزیع از فیلتر ها استفاده می شود. یک فیلتر پسیو، یک سلف بهمراه خازن سری است که مسیری بالمپدانس کم در سرراه هارمونیک مورد نظر ایجاد می کنند. ولی فیلتر های پسیو در یک فرکانسی پائین تر از فرکانس تشید سری به وضعیت تشید موازی با جزء سلفی بار درآمده باعث افزایش ولتاژ و ایجاد مشکلات جدی می شوند. لذا مؤثر ترین راه استفاده از فیلتر های اکتیو است. یک فیلتر بسته به وضعیت جریان شبکه، جریان خود را طوری تغییر می دهد که شکل موج جریان شبکه به شکل موج سینوسی نزدیکتر شود. طراحان سیستم های قدرت همواره براین تلاش نموده میزان (THD) شبکه را به حداقل برسانند. موارد مذکور در قسمتهای بالا، در مقالات متعددی مورد بحث قرار گرفته است ولی در این مقاله یک مقایسه کمی در مورد اثر بارهای مولدهارمونیک روی سایر بارهای انجام می شود. برای محاسبه مقادیر ولتاژ باس ها از زویی پخش بارهارمونیکی و با استفاده از ماتریس ادمیتانس باس استفاده شده است که در نهایت معادلات باس ها و شبکه بروش حذفی گاوس حل می شود. جریان های هارمونیکی ابتداء اندازه گیری می شود سپس مشابه با آنها منابع جریان های هارمونیکی، به شبکه تزریق می گردد. بالاخره نتیجه محاسبات در جدول ۱ و ۲ آورده شده است.

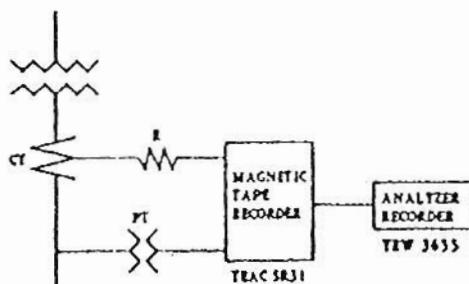
مدل سازی شبکه و ترکیب باز:

در مدل سازی شبکه، بارهای خطی به عنوان امپدانس های مرکب از مقاومت و راکتانس موازی یا سری نمایش داده می شوند. در صورتیکه بارهای غیرخطی بعنوان منابع تولید هارمونیک جریان شناخته می شوند. بمنظور تعیین مقادیر منابع تولید هارمونیک های جریان و در سیستم مورد بحث از سیستم اندازه گیری هارمونیک استفاده می شود. دوروش برای اندازه گیری و محاسبه هارمونیک ها وجود دارد:

روش اول : استفاده از (Spectrum Analyzer) برای محاسبه هارمونیک هاست که در این روش زاویه فاز در نظر گرفته نمی شود.

روش دوم : استفاده از نمونه گیری و ذخیره سازی (Sample & Store) موج دارای هارمونیک است.

در هر دو روش باید از P.T.C.T های مناسب استفاده کرد. سیستم اندازه گیری مورد نظر در شکل ۲ نشان داده شده است. این سیستم بصورتی تنظیم شده است که شکل موجهای جریان را ضبط و مؤلفه های هارمونیک جریان را تجزیه و تحلیل می نماید. سیستم موربد بحث یک سیستم ضبط نواری با هفت کanal برای ضبط ولتاژ ها و جریان های سه فازه می باشد. سیستم آنالیز قابلیت انجام تبدیلات فوریه، بطور سریع و آنالیز مؤلفه های هارمونیک ها می باشد.



شکل - ۱ سیستم اندازه گیری هارمونیک

باتوجه به اینکه روش بکار برده شده روش پخش بارهای هارمونیکی با استفاده از ماتریس ادمیتانس باس می باشد. لذا باید ماتریس $[Y_{bus}(\omega)]$ در فرکانس موردنظر شبکه تشکیل شود. بردار جریان باس و ماتریس ولتاژ باس مطابق رابطه - ۱ بهم دیگر مرتبط می شوند.

$$I_{bus}(\omega) = [Y_{bus}(\omega)][V_{bus}(\omega)]$$

برای تشکیل ماتریس $[Y_{bus}(\omega)]$ لازم است مفهوم ترکیب بار مشخص شود. لذا کل شبکه قدرت همچنین هر باس بصورت ترکیب المانهای پسیو بمانای توسعه هارمونیک جریان مدلسازی

می شود. شبکه قدرت بصورت یک شبکه سه فازه متعادل با یک ترتیب مثبت فرض می شود. سپس در برنامه پخش بار هارمونیکی برای تمام مولفه های شبکه قدرت، مدل های متناظر با آنها در نظر گرفته می شود چون طول کابل های بکار رفته در یک سیستم توزیع در مقایسه با خطوط انتقال از نقطه نظر آنالیز شبکه های بزرگ قدرت، کوتاه تر می باشد آنها بصورت امپدانس سری R-L نشان داده می شود ترانسفورماتور ها بعلت اینکه غالباً در ولتاژی پایین تراز ولتاژ اسمی خود مورد بهره برداری قرار می گیرند بصورت ترکیب مقاومت و راکتانس فرض می شوند.

خازنها و سلف های المانهایی هستند که ظرفیت خازنی و سلفی ثابتی داشته و سوسیپتانس و امپدانس آنها در هر مرتبه از تغییر فرکانس هارمونیک تغییر می یابد. اگر ولتاژ باس موردنظر $V(t)$ و جریان عبوری از آن باس $i(t)$ فرض شود این مقادیر بر حسب هارمونیک هامی تواند بصورت زیر بیان شود:

$$v(t) = \sqrt{2} \sum_{n=1}^N v_n \cos(n\omega t + \alpha_n)$$

$$i_T(t) = \sqrt{2} \sum_{n=1}^{N+M} I_n \cos(n\omega t + \beta_n)$$

که در آن :

N : تعداد هارمونیک های مشترک بین ولتاژ و جریان

M : مجموعه هارمونیک های غیر مشترک بین ولتاژ و جریان

$v(t), i(t)$: مقادیر ولتاژ و جریان مؤثر هارمونیک n ام ولتاژ و جریان

α_n, β_n : زاویه فاز هارمونیک n ام ولتاژ و جریان

همچنین داریم :

$$P = \frac{1}{T} V(t) I(t) dt$$

$$[S] = V I$$

$v(t), i(t)$: ولتاژ منبع و جریان بار در هارمونیک های مشترک

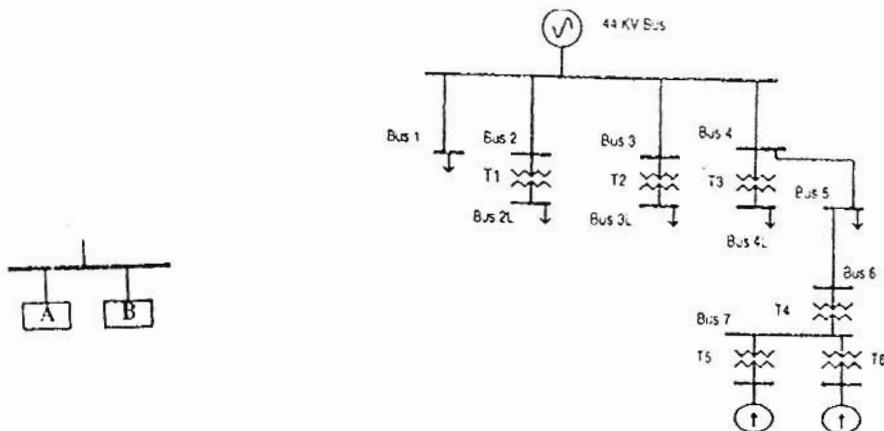
V : مقدار مؤثر ولتاژ منبع

I : مقدار مؤثر جریان منبع

S : توان ظاهری

نحوه کاربر نامه و نتایج حاصله:

در این قسمت مفهوم اثرات تغییر زاویه فاز و درجه هارمونیک مورد بررسی قرار میگیرد. تمامی پارامترهای سیستم براساس مطالعه مذکور در قسمت های فوق بصورت ترکیب المانهای پسیو و منابع تولید جریان مدلسازی می شود. برای بررسی اثرات منابع مولد هارمونیکی روی همدیگر دو منبع مولد هارمونیک A,B در شکل - ۳ نشان داده شده است. در شکل - ۲ نیز سیستم توزیع ۴۴ KV مورد بحث دیده میشود:



شکل - ۳ : مصرف کننده های متصل به
هاب مشترک

شکل - ۲ : دیاگرام تک خطی سیستم
۴۴ KV

برای تعیین تأثیر تغییرات زاویه فاز هارمونیکها، مشترک B بصورت مدل یک بار کامل مدلسازی می شود در صورتیکه مشترک A بعنوان یک مولد هارمونیکی جریان که دارای مقدار هارمونیک اصلی U ۱ و مقدار هارمونیک های دیگر برابر U ۵ / ۵. می باشد مدلسازی شده است. زاویه فاز هارمونیک از صفر تا ۳۶۰ درجه در گامهای ۳۰ درجه تغییر داده می شود و اثر آن روی توان اکتیو و مختلط مصرف شده توسط مشترک B باروش مذکور تعیین می شود. این مراحل برای سایر هارمونیک ها (هارمونیک های سوم، پنجم، هفتم، ...) تکرار می شود. همانطور که قبل " ذکر شد منابع مولد هارمونیک ها اغلب تجهیزات تخلیه های، درایوهای ۶ و ۱۲ پالسه و مدارهای الکترونیک قدرت می باشند زیرا این عناصر بیشترین منابع تولید هارمونیک در شبکه های توزیع هستند.

اثرات تغییرزاویه فاز هارمونیک را روی توان مصرفی تجهیزات تخلیه‌ای درایو ۱۲ پالسه در شکل ۴ و ۵ نشان داده شده است.



شکل ۶- توان حقيقی تجهیزات تخلیه ای ناشی از جریان تزربقی هارمونیک هفتم بر حسب زاویه فاز

شکل ۵- توان حقيقی درایو ۱۲ پالسه ناشی از جریان تزربقی هارمونیک هفتم بر حسب زاویه فاز

مطابق شکل های ۵ و ۶، بزرگترین میزان تغییرات توان حقيقی برای تجهیزات تخلیه‌ای ۷٪ و برای درایو دوازده پالسه حدود ۵٪ می باشد. نتیجه اینکه، تجهیزات تخلیه‌ای بیشتر تحت تأثیر قرار گرفته است شکل ۷ و ۸ اثرات تغییر درجه هارمونیک را روی توان مصرفی دو مصرف کننده و تجهیزات تخلیه‌ای و درایو ۱۲ پالسه را نشان می دهد مطابق این شکلها میزان توان تغییرات زیادی با تغییر درجه هارمونیک ندارد.



شکل ۶- درصد تغییرات توان حقيقی درایو ۱۲ پالسه بر حسب درجه هارمونیک جریان تزربقی

شکل ۷- درصد تغییرات توان حقيقی درایو ۱۲ پالسه بر حسب درجه هارمونیک جریان تزربقی

نتایج تغییرات زاویه فاز و درجه هارمونیک‌ها برای دو مصرف‌کننده مذکور در جدول‌های ۱ و ۲ درزیز و برای درایو ۶ پالسه نیز ارائه شده است.

جدول - ۱ : نتایج تغییرات زاویه فاز

تجهیزات تخلیه‌ای		بدترین حالت (درصد تغییر در کمیت مورد نظر)	کمیت مورد نظر
دراایو ۶ پالسه	دراایو ۱۲ پالسه		
توان حقیقی	هفتمین هارمونیک (۳۴٪)	هفتمین هارمونیک (۶/۶٪)	سیزدهمین هارمونیک (۵/۷٪)
توان مختلط	سومین هارمونیک (۱/۱٪)	پنجمین هارمونیک (۱/۱٪)	سومین هارمونیک (۱/۱٪)

جدول - ۲ : نتایج تغییرات درجه هارمونیک

مدل کامل		بدترین حالت (درصد تغییر در کمیت مورد نظر)	کمیت مورد نظر
بايك هارمونيک			
توان حقیقی	هفتمین هارمونیک (۶/۶٪)	تجهیزات تخلیه‌ای (۱/۱٪)	
توان مختلط	پنجمین هارمونیک (۱/۱٪)	دراایو ۱۲ پالسه (۱/۳٪)	

و در جدول - ۳ نتایج برای بارهای حقیقی داده شده است:

جدول - ۳ :

کمیت مورد نظر	درصد تغییر تجهیزات تخلیه‌ای	درصد تغییر درایو ۶ پالسه	درصد تغییر درایو ۱۲ پالسه
دراٹر بار:			
توان حقیقی	تجهیزات تخلیه‌ای (۱۶/۵٪)	تجهیزات تخلیه‌ای (۱/۱٪)	تجهیزات تخلیه‌ای (۲/۷٪)
توان مختلط	دراایو ۱۲ پالسه (۱/۳٪)	دراایو ۱۲ پالسه (۱/۳٪)	تجهیزات تخلیه‌ای (۱/۳٪)

نتیجه گیری:

از نتایج بدست آمده می‌توان گفت که اولاً "توان ظاهری در تغییرات زاویه فاز و درجه هارمونیک تغییرات کمتری از خود نشان می‌دهد ولی توان حقیقی تغییرات زیادی دارد. ثانیاً المانهایی که در یک مجموعه با تجهیزات تخلیه‌ای بکاررفته‌اند بیشتر از سایر عناصر تحت تأثیر و تغییر قرار می‌گیرند. ثالثاً بارهایی که چریان‌های زیاد در هارمونیک‌های بادرجهات پائین ایجاد می‌کنند تغییرات زیادی روی سایر مشترکین ایجاد می‌کند لذا بمنظور بحداقل رسانیدن اثرات هارمونیکی مشترکین روی

همدیگر موارد زیر می توان بکار گرفته شود:

- ۱) بمنظور کاهش جریان هارمونیکی در شبکه از فیلتر اکتیو (یا پسیو) استفاده می شود. همچنین برای جلوگیری از تشديد هارمونیکي خازنها اصلاح ضريب توان، فیلتر های مناسب موازي بکار می رود اين فیلتر هادر فرکانس تشديد اميدانس حداقل از خودنشان می دهد.
- ۲) در صورت امکان مولد هارمونیکها مخصوصاً در هارمونیک های پائين از هم ايزوله شوند به اين منظور يا بارها از فیدر های مستقل تغذیه گرددند و يا از ترانس های ايزوله كننده استفاده شود.
- ۳) برای به حداقل رساندن هارمونیک سوم می توان از ترانسفورماتور های مثلث - ستاره زمین شده در سیستم استفاده نمود.
- ۴) با توجه به اينكه توان حقيقی تغييرات زيادي در مقابل تغييرات زاويه و درجه هارمونیک از خود نشان ميدهدولي توان ظاهری تقریباً ثابت است می توان برای سنجش توان از سنجش KVA بهره گرفت.

منابع و مراجع مورد استفاده:

- ۱- اثرات هارمونیکها بر روی تجهیزات شبکه، توزیع و نحوه کاهش یا حذف آنها - دکتر سید حسین حسینی و مهندس طرفدار حق (دانشگاه تبریز)
- 2- Convertors az harmonic sources
by: R.G.W zingel (m.ENG.Dipl,wirt,Ing.),Berlin Germany
- 3- Effects of harmonic sources on customer loads.
by: Elham.B.Markram,Lynna.Setzer and srinivas varadan-29-1994
- 4- Adjustable Speed drive and power Rectifier Harmonics their effects on power systems
.by: D.e>Rice.IEEE trans.
- Industry AppLication (1986)
- 5- Harmonic power flow studies part 1-dy :D.Xia and G.T.Heydt IEEE Trans. power apparaatus sys. (1982)
- 6- Design of filters of Reduce Harmonic Distortion in Industrial power systems.
dy: D.A. Gonzalez and J.C. McCall IEEE. Trans. Industry Applicat.(1987)
- 7- Effects of harmonics on Power system equipment and loads.
dy: A.P. Meliopoulos et al. TEEE TutoriaCourse (1984)
- 8- Aspects of system harmonics effects of nondistorting loads by:T.H Ortmeyer. Ind. Conf,Harmonics in power systems (ICHPS)-(1984)