



چهارمین کنفرانس شبکه‌های توزیع نیرو

بررسی علل بروز سوئینگها و تاثیر آنها بر روی شبکه

سیدجمال‌الدین آل‌محمد - فرامرز شادفر - محمدعلی صدرالسادات
سازمان آب و برق خوزستان

چکیده

سوئینگهای وارده همه ساله خسارات عمده‌ای بیتاوسیسات وزارت نیرو و ارگانهای وابسته و نیز دیگر صنایع وارد می‌آورند که آمار شوکهای وارده به شبکه در سالهای اخیر موهید این ادعاست. شوکها به کل سیستم برق کشور شامل تولید، انتقال و توزیع خسارت وارد می‌آورند که بسته به محل، بیک و مدت زمان بروز آن خسارات وارده به هر یک از سه قسمت فوق متغیر میباشد. در این مقاله با بررسی تاثیر سوئینگها بر روی کلیه تجهیزات شبکه (تولید، انتقال، توزیع) و نیز با استفاده از آمار قطعیهی خودکار شبکه خوزستان در دو سال ۷۰ و ۷۱ نقش منول مختلف در بروز سوئینگها بررسی شده است، سپس عملکرد رله‌های دیستانس و چگونگی تنظیم آنها برای کاهش سوئینگهای وارده بررسی گردیده و در انتها با تعیین علل اصلی بروز سوئینگها پیشنهادات علمی - کاربردی جهت می‌نیم کردن آنها ارائه گردیده است.

شبکه های قدرت برای خطاهای مختلفی که در سیستم وجود می آیند از خود رفتارهای دینامیکی متفاوتی بروز می دهند که برای هر یک از آنها عوامل گوناگونی از شبکه موثر بوده و نقش تعیین کننده ای را دارند. رفتار دینامیکی یک سیستم قدرت ناشی از خطاهای بسیار بزرگی از قبیل اضافه و یا کاهش فاحش مصرف و یا تولید در محدوده زمانی یک یا چند دقیقه میباشد که به عنوان رفتار دینامیکی بلند مدت آن سیستم تعریف میگردد. لازم بذکراست این پدیده در کتابهای مختلف تحت عناوین گوناگون از قبیل پدیده نوسان قدرت، شوکهای الکتریکی، خروج بی در پی واحدها و بالاخره تحت عنوان که سوشینگامورد بررسی و مطالعه قرار گرفته است. وقتیکه اختلال بزرگی مانند خارج شدن یک واحد بزرگ و یا قطع یک خط بسیار زیاد باعث عدم توازن بین تولید و مصرف، شبکه و یا قسمتی از آن دارای تغییرات و نوسانات نسبتاً شدید و طولانی در ولتاژ و فرکانس سیستم و نیز در بار گذاری سایر خطوط پدید می آید که این شرایط غیرعادی از دیگر علل تشدید اختلال در شبکه خواهد بود.

۱- اثر نوسانات ولتاژ در فرسایش اجزاء شبکه :

یک سیستم قدرت در بیشترین زمان کار خود در حالت ماندگار بوده و همواره توسط کنترل کننده ها در یک محدوده معین کنترل می گردد. ولی عدم تعادل در شبکه به هنگام بروز اختلالاتی از قبیل تغییرات شدید بار و یا قطع خطوط انتقال و یا خارج شدن یک یا چند نیروگاه از مدار ولتاژ و فرکانس شبکه بسته به گستردگی سیستم و مقدار تغییر بار یا تولید دچار تغییرات و نوساناتی میگردد که این نوسانات در دوران گذر از فشار زیادی به سیستم وارد آورده و در نتیجه باعث بروز تنشهای مکانیکی شدیدی بر روی کلیه اجزاء شبکه میگردد. این تنشها به مرور منجر به

کاهش عمر مفید تجهیزات شبکه خواهند شد ، هر چه زمان و پیک
انگشتاش وارده به سیستم بیشتر باشد ، صدمات زیادتری به
تجهیزات وارد خواهد شد . در نتیجه باعث استهلاک و پیری زودرس
تجهیزات خواهد گردید . به همین ترتیب و در مدت زمانی کوتاه
سیستم بازدهی مطلوب خود را از دست داده و نیاز به تعویض و
تعمیر تجهیزات پیدا کرده که این امر از نظر بهره‌برداری بهینه
از شبکه و مسائل اقتصادی مقرون بصرفه نمیباشد ، از این رو
میبایست با تدابیر لازم و اتخاذ روشهای مناسب کاهش شدت این
تنشها بر روی تجهیزات شبکه را فراهم کرد .

همانطورکه در بالا ذکر کردید یکی از اثرات منفی شوینتگما
فرسایش زود رس تجهیزات شبکه میباشد . چرا که عمر هر وسیله
الکتریکی به میزان زیادی بستگی به قطع و وصل برق آن و تنشهای
ناشی از آنها بر روی وسیله مورد نظر دارد . مثلا در کلیدهای
قدرت در موقع قطع و وصل جرقه ایجاد میگردد که این جرقه‌ها
موجب تجزیه و کنیفت شدن روغن کلید و نیز خال زدن کنتاکتها شده
و در ترانسفورما تولید جریانهای هجومی (INRUSH CURRENT) نموده
که باعث تولید حرارت و صدمه زدن به عایق و کنیفت شدن روغن
ترانسفورماتور شده و منجر به کاهش عمر مفید ترانس میگردد .
در ژنراتورها و موتورهای الکتریکی باعث بروز اشکال در سنکرون
کردن این تجهیزات در شبکه شده و نیز جریان راه‌اندازی یک
موتور القایی در لحظه راه‌اندازی با ولتاژ نامی ۲ تا ۷ برابر
جریان نامی آن میباشد که این جریان زیاد در دراز مدت باعث
صدمه دیدن عایق و سیم پیچ روتور و استاتور میگردد و در وسایل
برقی خستگی منجر به ضعیف شدن و احیانا سوختن آنها را در پی
خواهد داشت و در صنایع باعث مختل شدن خط تولید و از کار
افتادن موقت کارخانه و تلف شدن زمان بمنظور آوردن دوباره
کارخانه در خط تولید را باعث میشود . هر کدام از موارد فوق علاوه

سرایینکه باعث ازدست‌رفتن وقت و انرژی زیادی میگردد، هزینه‌های ارزی و ریالی هنگفتی را نیز بدنبال خواهد داشت

۲- نقش فصول مختلف سال در بروز سوشینگها

فصول گرما و سرما هر یک بنوعی در بروز سوشینگها موثر میباشند که هر یک از آنها دارای دلائل مربوط به خود میباشد. از اینرو میتوان سوشینگها را به دو دسته تابستانی و زمستانی تقسیم بندی کرد که ذیلا ویژگیهای هر یک از آنها آورده شده است.

۲-۱- فصل تابستان

مناطق جنوبی کشور از جمله استان خوزستان بنا به موقعیت جغرافیایی که دارد، دارای تابستانی بسیار گرم با شرجیهای فراوان و شبکه گسترده‌ای از انتقال انرژی الکتریکی میباشد، افزایش مصرف انرژی الکتریکی بمنظور ایجاد سرمایه‌های در این فصل موجب میگردد که اکثر واحدهای تولیدی با حداکثر تولید در مدار بوه و بیشتر ترانسفورماتورهای شبکه و همچنین خطوط در حالت پر باری خود قرار میگیرند. لذا شبکه در این فصل مخصوصا در ماههای تیر و مرداد در وضعیت بسیار حساسی قرار میگیرد، بطوریکه با خارج شدن ناگهانی مقدار کمی از بار شبکه و یا احیانا کوچکترین نوسانی در شبکه میتواند منجر به اضافه بار (OVER LOAD) شدن شبکه گردد که این حالت ممکن است باعث دادن فرمان قطع به کلیدها از طرف رله‌ها گردد. کسه بنوبه خود این مسئله میتواند به شبکه شوک وارد کرده و منجر به خروج بی در بی دیگر خطوط و ترانسها و واحدهای دیگر شبکه گردد. باتوجه به اینکه شبکه خوزستان به شبکه سراسری متصل میباشد، بروز بعضی از سوشینگها علتی خارج از استان داشته، یعنی اختلالی که در دیگر قسمت‌های شبکه سراسری پیش آمده، میتواند عملکرد رله‌ها را در استان در بی داشته باشد و منجر به خروج واحدها و خطوط دیگر شبکه گردد. از اینرو لازم است

با توجه به جدول (۲) در سال ۷۱ تعداد قطعیها ۱۱۱ مورد کمتر از سال ۷۰ بوده، بعبارت دیگر چیزی در حدود ۵۴% آمار قطعیهای خودکار نسبت به سال ۷۰ کاهش داشته است. این کاهش ناشی از مواردکلی زیر میباشد که عبارتند از :

افزایش تولید

افزایش ترانسها در ایستگاههایی که بار آنها زیاد بوده یا تعویض ترانسهای آن با ترانس با ظرفیت بالاتر. تعمیرات منظم ایستگاهها و تنظیم مناسب رلهها. اعمال مدیریت مصرف در ارتباط با صنایع سنگین. برای اینکه چگونگی بروز یک سوئینگ را بهتر نشان دهیم، شرایط شبکه را قبل، بعد و در حین سوئینگ برای یک حادثه واقعی از شبکه خوزستان مورد بررسی قرار میدهیم.

۳- بررسی یک حادثه :

در تاریخ ۷۲/۵/۳ در ساعت ۱۳:۵۸ شبکه خوزستان با بیک بار ۱۷۲۰ مگاوات دچار سوئینگ شد که وضعیت آن بصورت زیر بوده است.

۳-۱- وضعیت قبل از سوئینگ : کلیه واحدهای نیروگاههای کارون (۴ واحد)، نیروگاه دز (۸ واحد) و دو واحد نیروگاه رامین و دو واحد بخار و دو واحد گازی نیروگاه زرگان در مدار بوده اند. ضمناً نقطه ژرف شبکه : ایستگاه اهواز ۱ با KV ۲۲۷ بوده است.

۳-۲- وضعیت در لحظه سوئینگ : در این لحظه وضعیت شبکه بشرح زیر بوده است :

واحد گازی شماره ۲ نیروگاه زرگان با MW ۲۵ از مدار خارج گردید. کلیدهای ورودی ترانسهای یاسوج در ایستگاه یاسوج باز شدند. کلید ۷۴۲۲ ورودی به ایستگاه سربندر باز شدند. ترانسهای T2 و T3 ایستگاه فرعی زرگان با قطع شدن کلید ۷۸۱۲

با عملکرد رله، فوق جریان می بوق شدند.

ترانس T3 ایستگاه کرنج از داخل ایستگاه باز شدند.

ضمناً در این شرایط بار نیروگاهها دچار تغییر شد که وضعیت آن
بشرح زیر میباشد:

نیروگاه دز	MW	۳۴۰
نیروگاه زرگان	MW	۲۵
نیروگاه کارون	MW	۷۵۰
کل کاهش تولید	MW	۱۱۱۵

۳-۲- برگشت به حالت عادی: در ساعت ۱۴ ترانسفورماتورهای یاسوج
ببقرار شدند.

در ساعت ۱۴:۲۰ سربندر ببقرار گردید و همچنین در ایستگاههای
فرعی زرگان ساعت ۱۴:۵۲، ترانسهای T2 و T3 ببقرار شدند و
در ساعت ۱۵:۵۲ ترانس T2 کرنج ببقرار گردید.

در جدول شماره (۳) میزان تغییرات ولتاژ در قبل و حین و بعد
از بروز سوئینگ آورده شده است.

درصد تغییرات (%)	تغییرات ولتاژ ناشی از سوشینگ				میزان کاهش بار (MW)	نام ایستگاه
	حالت چهارم	حالت سوم	حالت دوم	حالت اول		
-	-	-	-	-	۳۵.	احمدیه ۲
۷/۸۵	۴۱۵KV	۴۳۵KV	۳۵۲KV	۳۸۲KV	۳۱.	اهواز ۲
۱۱/۶۰	۲۳۸KV	۲۴۸KV	۱۶۸KV	۲۴۴KV		
۱۰/۸۱	۲۳۰KV	۲۴۶KV	۱۶۸KV	۲۲۴KV	۱۶۲	شمالغرب
-	-	-	-	-	۱۲۰	ماهشهر
۱۸/۶۰	۲۱۷	۲۴۷KV	۱۷۵KV	۲۱۵KV	۶۵	آبادان
۱۶/۲۸	-	۲۴۷KV	۱۸۵KV	۲۲۱KV	۸۰	اهواز ۱
- ۶/۷۷	-	۳۸۷KV	۴۱۰KV	۳۸۲KV	۷۵	امیدیه ۱
- ۸/۷۹	-	۲۳۲KV	۲۳۵KV	۲۱۶KV		
-	-	-	-	-	۳۵	صنایع فولاد
- ۱۱/۱۱	-	-	۲۲۰KV	۲۱۶KV	۲۰	بهبان
۲۲/۱۶	۲۱۷	۲۳۵KV	۱۶۵KV	۲۱۲KV	۱۶	دوگنبدان
- ۵/۸۰	-	۲۲۳KV	۲۳۷KV	۲۲۴KV	۶	منارون
- ۴/۹۱	-	۲۲۶KV	۲۳۵KV	۲۲۴KV	۶	نورد

جدول (۳)- وضعیت ولتاژ ایستگاههای حساس در لحظه حادثه

۳-۳- تاثیر سوشینگ فوق بر روی شبکه توزیع : سوشینگ فوق طبق آمار شرکت توزیع استان خوزستان منجر به قطع خودکار ۵۳ فیذر توزیع گردیده که در مجموع در حدود ۴.۷/۵ مگاوات کاهش بار را در پی داشته است .

ناحیه	مرکز	شمال	جنوب	جنوب شرق	کهگیلویه	جمع
تعداد فیذر قطع شده	۲۴	-	۱۲	۱۴	-	۵۳
میزان خاموشی	۲۲۰	-	۸۴/۵	۲۴	-	۴.۷/۵

۴-۴- بررسی علت اصلی بروز سوئینگ ۷۲/۵/۳ : بعد از بررسیهای بعمل آمده مشخص گردید که هیچگونه حادثه و رخدادی در لحظه بروز سوئینگ در شبکه خوزستان وجود نداشته که پس از تحقیقات گسترده و جمع‌آوری اطلاعات کل شبکه مشخص گردید که دقیقه در ساعت ۱۳/۵۵ بدلیل بروز فالت روی خط KV ۲۳۰ برازجان بوشهر خط مربوطه از مدار خارج و باعث خارج شدن واحد نیروگاه منتظری و نیز واحدگازی شماره ۲ نیروگاه زرگان و کاهش ولتاژ غیرمترقبه و بسیار شدید در شبکه خوزستان گردید .

۴-۵- چگونگی عملکرد رله های دیستانس در برابر نوسانات قدرت : وظیفه کنترل و حفاظت خطوط انتقال فشار قوی بمحده رله‌های دیستانس میباشد و کنترل سوئینگها نیز بخشی از وظایف این رله میباشد . از اینرو لازم است تا رفتار این رله در برابر نوسانات قدرت به دقت مورد بررسی قرار گیرد تا با استفاده از اطلاعات بدست آمده بهترین تنظیم را برای رله انتخاب کنیم . عکس العمل رله‌های دیستانس در مقابل سوئینگها ممکن است بگونه‌ای باشد که در هنگام سوئینگ منحنی امپدانس وارد ناحیه‌های رله دیستانس شده و رله فوق فرمان قطع کلید قدرت را صادر نماید . در صورتیکه میتوان با تنظیم مناسب راه از قطع بيمورد کلید جلوگیری بعمل آورد ، چرا که وجود اتصال کوتاه و یا قطع یک خط در شبکه ممکن است باعث ناپایداری سیستم نگردد ولی خارج شدن خط دیگری در اثر سوئینگ وارده به شبکه مستنجر به ناپایدار شدن شبکه گردد . برای نشان دادن اثر نوسان توان و حالت اوت-آو- استپ (OUT OF STEP) که حالت خاصی از نوسان توان میباشد سیستم دوماشینیه زیر را در نظر میگیریم .

در شکل شماره ۲-۱ دو ژنراتور که توسط خط انتقالی با امپدانس Z و یکب رله در نقطه m وجود دارد ، مکان رله امپدانس خط

انتقال را به moZ و $Z(1-m)$ تقسیم میکنند. در این شکل تغییرات امپدانس از دید رله در نقطه m با توجه به تغییرات اندازه ولتاژ مورد بررسی قرار میگیرد. چنین شبکه ای برای پی بردن به چگونگی امپدانس در اثر نوسان توان کافی است. واضح است که در حالات واقعی میتوان مدل خط انتقال را بصورت گسترده با T در نظر گرفت. بهر حال اصول کلی را میتوان از شبکه ساده شکل (۱) بدست آورده و فرضیاتی را هم بترتیب در نظر میگیریم. فرض میکنیم که ولتاژهای E_A و E_B در هنگام نوسان دارای دامنه ای ثابت ولی زوایای متغییر باشند و ولتاژ E را به عنوان مبنا در نظر میگیریم و ولتاژ E زاویه اش متغییر و برابر δ باشد بنسب این جریان I در هر نقطه از مدار برابر است با:

$$I = \frac{E_A \frac{1}{\delta} - E_B}{Z} \quad (1)$$

در رابطه فوق Z مجموعه امپدانس خط و امپدانس های دو ژنراتور میباشد. حال اگر فرض کنیم که امپدانس کلیه اجزاء این مدار زاویه ای مشابه داشته باشند آنگاه کل امپدانس Z توسط رله ای و که در محل m واقع است به دو قسمت moZ و $Z(1-m)$ تقسیم میگردد (m عددی حقیقی و کوچکتر از یک میباشد) در نقطه m ولتاژ E نسبت به E_B بصورت زیر است:

$$E = I(1-m) \cdot Z + E_B \quad (2)$$

رابطه (۱) را به جای I قرار میدهیم:

$$E = (1-m) \cdot E_A \frac{1}{\delta} + m \cdot E_B \quad (3)$$

امپدانسی را که رله در دیستانس در نقطه M میبیند بصورت زیر

$$Z_r = \frac{E}{I} = \frac{(1-m) \cdot E_A \frac{1}{\delta} + m \cdot E_B}{E_A \frac{1}{\delta} - E_B} \cdot Z \quad (4)$$

حال اگر $[E]_A$ و $[E]_B$ و m ثابت ولی δ متغییر باشد، مکان هندسی Z_r در صفحه $(R - X)$ بصورت دایره خواهد بود و اگر $[E]_A = [E]_B$ باشد مکان هندسی Z (امیدانسی که رله می بیند) بصورت یک خط راست می باشد .

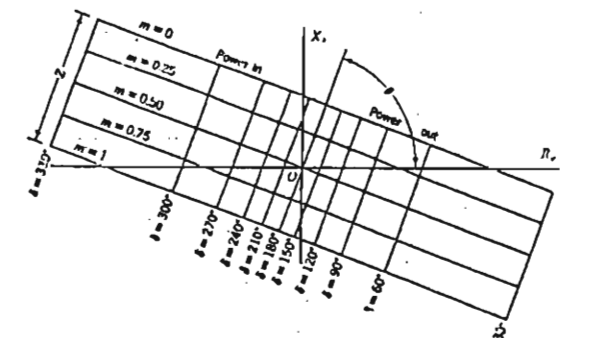
از تقسیم طرفین (4) بر Z و تقسیم صورت و مخرج آن به E با فرض $[E]_A = [E]_B$ آنگاه داریم :

$$Z_r/Z = (\frac{1}{2} - m) - j \frac{1}{2} \text{Cotg}(\delta/2) \quad (5)$$

رابطه (5) در صفحه $(R - X)$ یک خط عمود بر محور افقی می باشد، زیرا قسمت حقیقی آن مقداری ثابت است ولی قسمت موهومی آن با متغییر بودن δ تغییر میکند و اگر طرفین رابطه (5) را در Z ضرب کنیم آنگاه مکان هندسی Z بدست می آید .

$$Z_r = (\frac{1}{2} - m) Z - j \frac{1}{2} \text{Cotg}(\delta/2) Z$$

اگر θ زاویه امیدانسی Z باشد آنگاه این خط عمود به اندازه زاویه θ در جهت خلاف عقربه های ساعت شیفت پیدا میکند. واضح است که در ازا $\delta = 180^\circ$ می نیمم مقدار Z بدست می آید. حال اگر رله M را در نقاط مختلفی از خط قرار بدهیم M های مختلفی خواهیم داشت که مکان امیدانسی از دید رله به ازا این M های مختلف خطوطی راست و موازی با هم خواهند بود .



شکل (۳۰) : مکان امیدانسی $Z_r + jX_r$ دیده شده توسط رله ایستای در زمین نوسان با وضعیت آوت-آف-استیج روی سیستم دوسانجینه در حالتی که $E_A = E_B$ باشد

تذکر : وضعیت اوت-آو-استپ (OUT OF STEP) حالتی از نوسان قدرت میباشد که محدوده تغییرات زاویه در آن حالت از ۹۰ درجه تا ۲۴۰ درجه تغییر میکنند و این تغییرات سریعتر از نوسانات دیگر میباشد و معمولا مشخصه‌های تنظیم رله‌های دیستانس را قطع میکنند .

چنانچه $E = E_A = E_B$ باشد ، آنگاه مکان هندسی امپدانس نوسان توان به جای خط راست بشکل دایره خواهد بود .

۳- بررسی علل بروز سوشینگها و روشهای جلوگیری از آنها

بطوریکه در قسمتهای قبل عنوان گردید ، اختلالات ناگهانی و شدید در سیستم نظیر اتصال کوتاه ، خروج بار یا وصل یک بار زیاد ، ببار شدن ناگهانی خط انتقال ، خروج ژنراتور و هر یک میتواند دلیل برای بروز سوشینگها در شبکه باشد ، ولی علتی که باعث پیش آمدن چنین وضعی در شبکه میشود ، اصلا ذکر نگردیده که در این قسمت دلائلی که میتواند حالات فوق را بوجود بیاورند بطور خلاصه ذکر گردیده‌اند که عبارتند از :

- عدم توازن بین تولید و مصرف (کمبود انرژی الکتریکی در تابستان) پائین بودن ظرفیت بعضی از ترانسها .

- ورود و خروج ناگهانی بارهای صنعتی بزرگ در مواقع پیک بار یا برابری شبکه .

- افزایش تحریک ژنراتورها بمنظور کاهش افت ولتاژ در مواقع پیک بار (سیستم به حالت بحرانی خود نزدیک میگردد)

- عدم تنظیم مناسبت رله ها و هماهنگی بین آنها .

- نداشتن رله فعل نوسان توان و اوت-آو-استپ (OUT OF STEP) در رله‌های دیستانس .

- اضافه ولتاژهای گذرا ناشی از رعد و برق و سوشیچینگ .

- کامل نبودن سیستمهای حفاظتی در بعضی از ایستگاهها .

- طوفان و بادهای نسبتا شدید .

- کیفیت بودن سطح مقره‌ها .
 - نداشتن سیستمی که بتواند اطلاعات نسبتاً کاملی از شبکه بطور مستقیم و سریع بدون اتلاف وقت در اختیار دیسپاچینگ قرار دهد .
 - با توجه به دلایل اصلی بروز سوشینگها که در بالا آورده شده‌اند روشها و اصلاحات زیر را جهت جلوگیری یا به حداقل رساندن آنها میتوان به اجراء در آورده تا بدین وسیله هم پایداری و تداوم تغذیه شبکه را بیلا برده و هم از بهدر رفتن هزینه‌های هنگمنتی که جهت جبران خسارات وارده ناشی از سوشینگها میگردند جلوگیری کرد . از اینرو روشهای جلوگیری از بروز سوشینگها عبارتند از :
 - بیلا بردن ظرفیت ترانسهای پر بار متناسب با معرفت حال و آینده منطقه آنها .
 - بیلا بردن ظرفیت تولید .
 - تنظیم رله های دیستانس بر اساس تغییرات امیدانسی خط نسبت به زمان و ایجاد هماهنگی لازم بین آنها .
 - کامل کردن سیستم حفاظتی ایستگاههایی که ناقص میباشد .
 - گذاشتن رله قفل نوسان قدرت و اوت-آو-استپ (OUT OF STEP) بر روی رله‌های دیستانس .
 - اعمال مدیریت معرفت و هماهنگی با صنایع بمنظور کاهش اثرات تغییرات ناگهانی بار آنها .
 - تعمیرات سالیانه و منظم کلیدهای قدرت .
 - شستن مقره‌ها .
 - استفاده از کلیدهای قدرت SF6 یا نیمه روغنی به جای نوع روغنی قدیمی .
- ۴- نتیجه گیری :
-
- مطالعات اخیر نشان میدهد که تعداد سوشینگهای وارده به

شبكة در فمعمل تابستان و چه در فصل زمستان از آمار بالائی برخوردار میباشد و نیز با اهمیتی که مسئله سوئینگها در بهره برداری موثر و بهینه از شبکه های قدرت دارند، ضروری است که این مسئله از دو جنبه تنظیم صحیح و طرحهای مناسبتر و جدیدتر برای سیستم های حفاظت مورد بررسی قرار گیرد، چرا که با کاهش سوئینگهای وارده به شبکه میتوان قابلیت اطمینان و پایداری سیستم را تا میزان زیادی بالا برده و باردهی اقتصادی و بهینه شبکه را تا حد مطلوبی افزایش داد. برای نیل به اهداف فوق لازم است در رابطه با سوئینگهای وارده به شبکه گزارشات تهیه شده دقیقتر و مشروح تر تنظیم شود تا تحلیل و بررسی آنها بمنظور تعیین علل بروز آنها و راههای جلوگیری از آنها راحتتر و با دقت بیشتری مشخص گردند.

باید یاد آور شد که شرایط جوی و جغرافیائی تأثیر مستقیم بر تعداد قطعیهای خودکار و به تبع آن سوئینگهای وارده به شبکه دارند.

۵- منابع

- ۱- آقای شهریار شکوهی - حفاظت سیستمهای قدرت- چاپ اول ناشر و مولف تیریز ۱۳۶۶
- ۲- آمار قطعیهای خودکار استان خوزستان در سالهای ۷۰ و ۷۱
- ۳- گزارشات کمیته حوادث استان خوزستان
- 4 - WARRINGTON , VANC , A.R.:" PROTECTIVE RELAYS THEIR AND PRENTICE " , MCGROW _ HILL , 1978
- 5 - HORWITZ ,STANLEY , H , : " PROTECTIVE RELAYING FOR POWER SYSTEM " PRENTICE AULL , 1980

۶ قدردانی

از همکاری و راهنماییهای مستمر برادران ارجمند آقای مهندس بهزاد معاونت محترم فنی مدیر عامل و سرپرست واحد برق و آقای مهندس مداحی - مدیریت محترم مهندسی و طرحهای انتقال نیرو و تشکر و قدردانی مینماید.