

پنجمین کنفرانس شبکه‌های توزیع نیروی برق



## حفاظت عملی در توزیع و کوردینه آن با فوق توزیع

علی صفر نورالله - جمال‌الدین طباطبائی

شرکت برق منطقه‌ای اصفهان

### چکیده:

هدف اصلی از ارائه این مقاله آن است که یک فیدر ۲۰ کیلوولت با کلیه انشعابات فرعی آن را از نقطه نظرهای توزیع بارهای مصرفی، کاربرد انواع گوناگون تجهیزات حفاظتی مانند فیوز، سکشنولایزر، اتوریکلوزر و رله‌های حفاظتی "SEF , EF , OC" مورد مطالعه و بررسی قرار داده و نحوه صحیح و اصولی کوردینه این تجهیزات حفاظتی را مخصوصاً در ارتباط مستقیم با دستگاههای حفاظتی فوق توزیع، بطور کاملاً عملی و کاربردی نشان دهد.

بدیهی است تعدیل و بهینه‌سازی در کاربرد انرژی، رمز اصلی پایداری و ثبات یک جامعه پویا و دینامیک بوده و کارآیی انرژی الکتریکی امری روشن و جایگاهی ویژه و ممتاز دارد. از آن نظر که تأمین انرژی الکتریکی به مصرف کنندگان هدف اصلی از احداث نیروگاهها، خطوط انتقال، ایستگاههای مبدل ولتاژی و تمامی هزینه‌های مالی و اداره مربوطه آن می‌باشد، لذا در تحقق ارسال انرژی مورد نیاز به مراکز مصرف، بایستی تدابیر حفاظتی خاصی صورت پذیرد.

در این راستا، بکارگیری دستگاههای حفاظتی مناسب در شبکه‌های توزیع از یک سو و کوردینه و هماهنگی این دستگاهها با تجهیزات حفاظتی شبکه‌های فوق توزیع از سوی دیگر بایستی به نحو شایسته‌های انجام گردد.

هر چه از مقادیر انبوه و سطوح بالای انرژی به طرف مصارف کوچکتر آن در شبکه‌های توزیع به پیش می‌رویم، پیچیدگی و ناهمواریهای راه نمایان‌تر و اطلاعات جدید و کامل کمتر یافت می‌شود.

به خاطر عدم وجود بانکهای اطلاعاتی صحیح و منسجم و در نتیجه فقدان عملکرد به موقع تجهیزات حفاظتی و یا نقصان آنها در شبکه‌ها مسلماً ثبات ارسال انرژی برای مصرف کننده با اندک مخاطره‌ای که ناشی از انواع اتصالی و یا عیوب شبکه است، بهم خورده و یک فشار دو طرفه‌ای را برای شرکتهای توزیع و مصرف کنندگان به همراه خواهد داشت.

برای طراحی سیستم حفاظتی، یک فیدر ۲۰ کیلوولت از ایستگاه ۶۳/۲۰ کیلوولت زیار در جنوب شرقی اصفهان انتخاب گردیده است، زیرا این فیدر اولاً منطقه وسیعی را تحت پوشش قرار داده و تنوع بار مصرفی کاملی را دارا بوده و ثانیاً در فصل تابستان تعداد بی‌شماری از پرندگان در اطراف خط ۲۰ کیلوولت و انشعابات فرعی آن در حال پرواز و یا نشست و برخاست می‌باشند و وجود درختان گوناگون نیز در حوالی و یا زیر خط مزبور دلیل دیگری بر انتخاب این فیدر بوده است. با استفاده از این طرح حفاظتی تعداد خاموشیهای فیدر مزبور که فعلاً نزدیک به ۴۰ مرتبه در ماه می‌باشد، بطور چشمگیر و قابل ملاحظه‌ای در حد فقط چند قطعی در ماه کاهش می‌یابد.

### شرح مقاله:

شبکه انتخابی ۲۰ کیلوولت مورد مطالعه، از فیدر شماره ۱۷ ایستگاه ۶۳/۲۰ کیلوولت زیار تغذیه می‌شود و ایستگاه زیار نیز خود از طریق دو خط ۶۳ کیلوولت به ایستگاه ۲۳۰/۶۳

کیلوولت آبشار اصفهان در شبکه سراسری انتقال اتصال دارد، لذا برای هر چه دقیق تر بودن محاسبات اتصال کوتاه، با توجه به مقدار درصد امپدانس تونن مثبت و صفر باسبار ۲۳۰ کیلوولت آبشار و اخذ مقادیر دقیق آن از دفتر طرح و برنامه وزارت نیرو در سازمان برق ایران، داریم:

$$\%Z_1 = \% (0.641 + j 2.269)$$

$$\%Z_0 = \% (0.912 + j 2.905)$$

با توجه به امپدانس درصد هر کدام از دو ترانسفورماتور ۲۳۰/۶۳ کیلوولت ایستگاه آبشار به مقدار " $\%Z = \%11.74$ " و امپدانس هر کدام از دو خط پارالل ۶۳ کیلوولت تغذیه کننده ایستگاه ۶۳/۲۰ کیلوولت زیار به مقدار:

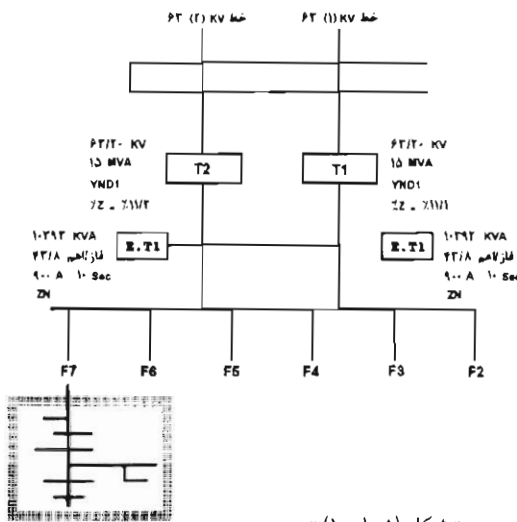
$$Z_1 = (4/8474 + j 9/082) \quad (\text{اهم})$$

$$Z_0 = (8/5678 + 25/698) \quad (\text{اهم})$$

و اطلاعات ارائه شده در نقشه کامل ایستگاه ۶۳/۲۰ کیلوولت زیار در شکل ۱، مقدار حداکثر شدت جریان سه فاز و مقدار حداقل جریان اتصال کوتاه تک فازه را برای باسبار ۲۰ کیلوولت زیار با استفاده از برنامه کامپیوتری، محاسبه شده که برابر است با:

$$\text{Max.Isc} = 7751 \quad (\text{آمپر})$$

$$\text{Min.Isc} = 567 \quad (\text{آمپر})$$



« شکل (شماره ۱) »

برای جریان افت ولتاژ فیدرهای ۲۰ کیلوولت دستگاه "AVR" ایستگاه زیار طوری تنظیم می‌نمائیم که ولتاژ ثانویه ترانسفورماتورهای قدرت به مقدار ۲۱ کیلوولت باشد.

به دلیل اینکه طول مسیر مستقیم خط ۲۰ کیلوولت ۲۶۸۳۰ متر می‌باشد و مقاومت مخصوص زمین در طول این مسیر متفاوت بوده، مقدار متوسط آن یعنی ۱۰۰ اهم متر احتساب شده و امپدانس نقطه اتصالی در حالت تک فاز بطور متوسط، به اندازه ۱۰ اهم برآورد گردیده است. نوع هادی بکار رفته در مسیر اصلی فیدر سیم Dog با مشخصات امپدانس:

$$Z_1 = (0.306 + j0.394) \text{ (اهم)}$$

$$Z_0 = (0.4548 + j1/615) \text{ (اهم)}$$

و مسیرهای T.off با نوع سیم Mink با مشخصات امپدانس:

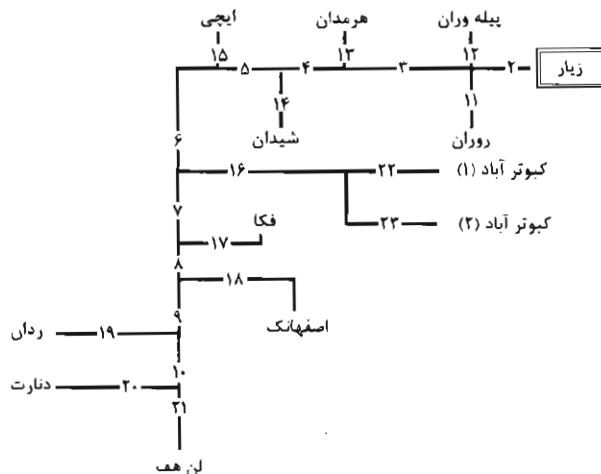
$$Z_1 = (0.512 + j0.402) \text{ (اهم)}$$

$$Z_0 = (0.661 + j1/624) \text{ (اهم)}$$

می‌باشد. ضریب قدرت این فیدر بطور متوسط "P.F = ۰/۸۳۷" بوده و مجموعاً به مقدار ۵۹۶۲ کیلووات و ۳۸۹۵ کیلووار بار مصرفی این فیدر می‌باشد که با توجه به دفتر گزارشات روزانه موجود در ایستگاه ۶۳/۲۰ کیلوولت زیار، شدت جریان این فیدر حداکثر به مقدار ۲۰۰ آمپر در ماههای تابستانی ثبت شده است.

چون که انشعابات فرعی این فیدر دارای شاخه‌های زیادی بوده و برای ارائه طرح حفاظتی مورد نظر می‌توان آن را مدل‌سازی نمود، شبکه تحت پوشش این فیدر مانند شکل ۲ ترسیم می‌گردد.

برای دسته‌بندی و نظم اطلاعات، هر قسمت از شبکه در نقشه زیر، دارای شماره‌ای می‌باشد.



« شکل (شماره ۲) »

مشخصات خطوط ۲۰ کیلوولت در جدول ۱ و مقادیر بارهای مصرفی هر قسمت در جدول ۲ مرتب و آورده شده است.

طول مسیر (m)	سیم	قسمت	طول مسیر (m)	سیم	قسمت
۶۰۰	Mink	۱۳	۲۷۰۰	Dog	۲
۴۸۰۰	Mink	۱۴	۳۳۵۰	Dog	۳
۲۲۰۰	Mink	۱۵	۱۴۰۰	Dog	۴
۲۰۰۰	Dog	۱۶	۱۱۰۰	Dog	۵
۳۰۰۰	Mink	۱۷	۱۳۸۰	Dog	۶
۵۲۰۰	Mink	۱۸	۵۳۰۰	Dog	۷
۲۳۰۰	Mink	۱۹	۴۳۰۰	Dog	۸
۱۴۰۰	Mink	۲۰	۲۸۰۰	Dog	۹
۲۰۰۰	Mink	۲۱	۱۵۰۰	Dog	۱۰
۲۰۰۰	Mink	۲۲	۲۷۰۰	Mink	۱۱
۲۵۰۰	Mink	۲۳	۲۴۰۰	Mink	۱۲

« جدول (شماره ۱) »

(KVAR)	(KW)	قسمت	(KVAR)	(KW)	قسمت
۱۲۳	۲۰۱	۱۳	۱۳۵	۲۱۹	۲
۲۴۹	۳۹۹	۱۴	۱۲۳	۲۰۱	۳
۲۲۸	۳۶۶	۱۵	۹۰	۱۴۴	۴
—	—	۱۶	۲۱	۳۶	۵
۱۵۹	۲۵۵	۱۷	۱۲۳	۲۰۱	۶
۲۰۴	۳۳۰	۱۸	۵۶۷	۹۱۵	۷
۱۲۳	۲۰۱	۱۹	۵۲۲	۸۴۰	۸
۴۸	۷۵	۲۰	۴۵۳	۶۹۹	۹
۱۵۶	۲۴۹	۲۱	۵۷	۹۰	۱۰
۳۴۲	۵۴۹	۲۲	۳۸۴	۶۲۱	۱۱
۲۰۴	۳۳۰	۲۳	۱۵۹	۲۵۵	۱۲

« جدول (شماره ۲) »

و نتایج کامپیوتری "Load Flow" در جدول ۳ آمده است.

ولتاژ (KV)	آمپراژ (A)	قسمت	ولتاژ (KV)	آمپراژ (A)	قسمت
۱۹/۸۰	۵/۴۳	۱۳	۲۰/۶۱	۱۹۹/۵۲	۱
۱۹/۶۲	۱۰/۹۳	۱۴	۲۰/۲۲	۱۹۹/۵۲	۲
۱۹/۵۲	۱۰/۰۸	۱۵	۱۹/۸۱	۱۷۰/۴۹	۳
۱۹/۵۳	۲۴/۴۱	۱۶	۱۹/۶۴	۱۵۹/۶۸	۴
۱۹/۰۳	۷/۲۰	۱۷	۱۹/۵۳	۱۴۴/۸۲	۵
۱۸/۸۳	۹/۲۹	۱۸	۱۹/۴۰	۱۳۳/۷۷	۶
۱۸/۷۸	۵/۷۲	۱۹	۱۹/۰۴	۱۰۳/۸۴	۷
۱۸/۷۹	۲/۱۶	۲۰	۱۸/۸۶	۷۱/۰۲	۸
۱۸/۷۹	۷/۱۳	۲۱	۱۸/۸۰	۳۷/۷۹	۹
۱۹/۳۵	۱۵/۲۶	۲۲	۱۸/۷۹	۱۱/۸۸	۱۰
۱۹/۳۳	۹/۱۵	۲۳	۲۰/۲۰	۱۶/۴۸	۱۱
			۲۰/۲۱	۶/۷۸	۱۲

« جدول (شماره ۳) »

نتایج کامپیوتری "Short Circuit" در جدول ۴ حاصل می شود.

تک فاز (A)	سه فاز (A)	قسمت	تک فاز (A)	سه فاز (A)	قسمت
۴۴۱	۲۶۹۹	۱۳	۵۶۷	۷۷۵۱	۱
۳۶۶	۱۹۱۶	۱۴	۵۰۸	۴۴۹۱	۲
۳۸۵	۱۸۶۶	۱۵	۴۵۱	۲۹۱۲	۳
۳۷۳	۱۷۳۲	۱۶	۴۳۰	۲۵۳۶	۴
۳۱۶	۱۲۲۱	۱۷	۴۱۵	۲۳۰۲	۵
۲۷۲	۹۲۵	۱۸	۳۹۸	۲۰۶۲	۶
۲۶۸	۹۱۴	۱۹	۳۴۳	۱۴۷۳	۷
۲۷۱	۹۲۳	۲۰	۳۰۹	۱۱۹۵	۸
۲۶۹	۹۲۶	۲۱	۲۹۰	۱۰۶۴	۹
۳۵۰	۱۴۹۰	۲۲	۲۸۱	۱۰۰۵	۱۰
۳۴۵	۱۴۴۰	۲۳	۴۵۵	۲۹۰۵	۱۱
			۴۶۰	۳۰۲۷	۱۲

« جدول (شماره ۴) »

رله‌های حفاظتی موجود فیدر، رله‌های اضافه جریان "OC" اتصال زمین "EF" و اتصال زمین حساس "SEF" بوده و از نوع استاتیکی می‌باشد.

به خاطر اینکه رله اتصال زمین حساس از نوع زمان ثابت می‌باشد، ابتدا آن را بررسی می‌نماییم. این رله از طریق یک "CT" که هر سه فاز فیدر از درون آن می‌گذرد، تغذیه شده و فقط در مقابل عدم تعادل بار و اتصالی زمین با جریان بسیار کم حساس می‌باشد. نسبت تبدیل "CT" این رله  $|n = 200/1|$  بوده و رله مزبور دارای تنظیم جریان از  $0.05$  تا  $1/15$  آمپر بوده و به صورت زمان ثابت یک ثانیه‌ای فرمان قطع کلید دژنکتور فیدر را صادر می‌نماید.

رله‌های اضافه جریان و اتصال زمین دارای مشخصات یکسانی می‌باشند و منحنی‌های جریان - زمان آنها در این فیدر به صورت "Normal Inverse" بوده که از  $0.05$  تا  $1/1$  قابل تنظیم و دکمه جریان تأخیری آنها نیز از  $0.5$  تا  $4$  آمپر در اختیار و دکمه آئی رله نیز از  $2$  تا بینهایت قابل تنظیم می‌باشد.

برای هر چه کوتاه‌تر نمودن تحریک رله اضافه جریان و اتصال زمین بر روی فیدر فوق و کوردینه آن با سایر تجهیزات حفاظتی در ایستگاه  $63/20$  کیلوولت، از منحنی "TMS =  $0.1$ " برای نقطه شروع کوردینه استفاده می‌شود.

نسبت تبدیل "CT" نصب شده برای هر کدام از فازهای "  $n = 400/1$  " بوده و بستگی به سطح اتصالی و دکمه "PSM" رله که در اینجا چون  $200$  آمپر عبوری ماکزیمم از فیدر گزارش شده است، و در نظر گرفتن یک ضریب برای جریانهای هجومی به مقدار متوسط  $1/5$ ، شدت جریان به  $300$  آمپر رسیده و با توجه به نسبت تبدیل "CT"، دکمه تأخیری را بر روی  $0.75$  تنظیم می‌نماییم. حال می‌توان زمان عملکرد رله را از روی منحنی مذکور بدست آورد. در مورد اتصالیهای بزرگ نیز با توجه به متوسط احتمالی آنها و در نظر گرفتن نسبت تبدیل ترانسفورماتور جریان رله، مقدار  $10$  برابر جریان نامی را تنظیم می‌نماییم.

تمامی دکمه‌های رله اتصال زمین نیز دقیقاً متناسب با حداقل شدت جریان اتصال زمین در کوچک‌ترین مقدار خود برای این فیدر تنظیم می‌گردند که همانطوری که در جدول شماره ۴ مشاهده می‌شود، مینیمم جریان تک فاز به مقدار  $268$  آمپر بوده که انتخاب دکمه "PSM" برابر با  $0.5$  مناسب می‌باشد.

از نقطه شروع فیدر به جلو رفته و مطابق با شکل ۲، ملاحظه می‌نماییم که در بین راه به پنج "T.OFF" روران، پیله وران، هرمدان، شیدان و ایچی خواهیم رسید که مشخصات کامل مدارای آنها به صورت مدل‌سازی شده قبلاً آورده شده است. به ترتیب فیوزهای "F1" تا "F5" را به عنوان اصلی‌ترین وسیله حفاظتی آنها متناسب با شدت جریانهای شاخه‌ای عبوری و رعایت ضریب

جریانهای هجومی و کوردینه منحنی عملکرد آنها در رابطه با منحنی های رله های اضافه جریان و اتصال زمین بطوری انتخاب می نمائیم که زمان قطع فیوزها همانند شکل ۳ باشد.

باز به جلوتر رفته و به دستگاه ریکلوزر واقع در بعد از انشعاب ایچی در شکل ۲ می رسمیم.

برای انتخاب صحیح ریکلوزر بایستی مراحل شش گانه زیر را در نظر بگیریم.

- ولتاژ نامی دستگاه با ولتاژ فازی خط مطابقت داشته باشد.
- ماکزیمم شدت جریان اتصالی که در اینجا اتصالی سه فاز می باشد از حداکثر جریان اتصال کوتاه قابل تحمل ریکلوزر کمتر باشد.
- شدت جریان بار عبوری از دستگاه در حد مجاز آن باشد.
- حداقل شدت جریان اتصالی در میدان دید و عمل ریکلوزر باشد.
- دستگاه انتخابی توانائی هماهنگی و کوردینه با سایر تجهیزات حفاظتی طرف منبع و طرف بار مصرفی را داشته باشد.
- در مقابل حداقل شدت جریان اتصال زمین عمل نماید.

به ترتیب مراحل فوق را دنبال نموده و سطوح ولتاژ فازی معادل KV ۲۴ را انتخاب نمود.

ماکزیمم جریان اتصالی در محل نصب ریکلوزر ۲۳۰۲۸ می باشد، بنابراین می توان با توجه به استانداردهای موجود مقادیر از ۳۰۰۰ تا ۶۰۰۰ آمپر را انتخاب نمود. جریان بار عبوری از آن ۱۳۳/۷۷ A بوده که بنابراین بایستی ریکلوزری در نظر گرفت که جریان بار بالاتری را بین ۱/۵ تا ۲ برابر جریان مزبور تحمل نموده و با نوسانات بار تحریک نگردد. حداقل جریان اتصالی نیز ۲۶۸ A بوده که با انتخاب ریکلوزری با حداقل جریان قطع ۲۰۰ آمپر به راحتی انتظار ما برآورده می شود. با توجه به اینکه اصولاً ریکلوزرها دارای منحنی های جریان - زمان می باشند، توانائی هماهنگی با سایر ادوات حفاظتی را دارا هستند. در مورد حداقل جریان اتصالی تک فاز مطابق با جدول ۴ نیز با در نظر گرفتن ریکلوزری با حداقل جریان ۲۰۰ A، مشکل خاصی وجود ندارد.

اصولاً هر ریکلوزر دارای چهار مرحله وصل مجدد بوده که می توان آن را به دلخواه بطور سریع یا تأخیری تنظیم نمود. عملکرد سریع دستگاه بر روی منحنی "A" و تأخیری آن می تواند در حالت های انتخابی "B" و "C" یا "D" و "E" باشد. در مواقعی که فقط بایستی ریکلوزر با فیوز کوردینه شود دو عملکرد سریع و دو عملکرد تأخیری مناسب بوده و در صورتی که دستگاه سکشن لایزر نیز بین آن دو قرار گیرد، برای کوردینه صحیح آنها بایستی ریکلوزر برای یک مرتبه سریع و سه مرتبه تأخیری تنظیم گردد و بهتر است از ریکلوزر الکترونیکی استفاده شود.



برای انجام عمل کوردینه در این قسمت بهتر است ابتدا ریکلوزر را با فیوزهای "F6 و F7" انشعابات کبوترآباد کوردینه نموده و با توجه به جدول ۳، فیوزهای "F6 و F7" را به ترتیب ۲۵ و ۱۵ آمپر مطابق با جدول ۵ با رعایت دو شرط زیر انتخاب می‌نمایم.

— برای انواع اتصالی در طرف مصرف‌کننده، حداقل زمان ذوب فیوز بایستی بزرگتر از زمان عمل سریع ریکلوزر باشد.

— برای انواع اتصالی در طرف مصرف‌کنندگان، حداکثر زمان قطع فیوز بایستی بزرگتر از زمان عمل تأخیری ریکلوزر باشد.

در ضمن کوردینه ریکلوزر با فیوزهای تحت پوشش، باید آن را با رله‌های حفاظتی فیدر مذکور در ایستگاه زیار نیز کوردینه نمایم. با توجه به ریکلوزر انتخابی A ۲۰۰، مطابق با شکل ۳ در صفحه مقاله، منحنی تأخیری "D" آن، خواسته ما را برآورده می‌سازد.

اکنون به بررسی دستگاه سکشنولایزر واقع در ابتدای انشعاب اصلی کبوترآباد مطابق با شکل ۲ می‌پردازیم که دارای هیچ‌گونه منحنی زمان - جریان نبوده و توانائی قطع جریان بار را نیز ندارد، بلکه این دستگاه در این مدار تعداد قطعیهای ریکلوزر را شمرده و هرگاه تعداد آنها به تعداد از قبل تنظیم شده آن رسید، در موقع قطع ریکلوزر و پیش از وصل مجدد آن و در صورتی که اتصالی از محدود عملکرد فیوزهای انشعابی خارج باشد، مدار تحت حفاظت خود را باز می‌نماید.

در مورد این دستگاه نیز بهتر است از نوع الکترونیکی آن با قابلیت‌های بیشتر آن نسبت به نوع هیدرولیکی، استفاده نمایم. در انتخاب سکشنولایزر نیز علاوه بر رعایت سطح ولتاژ، ماکزیمم جریان بار، ماکزیمم جریان اتصالی و قابلیت کوردینه، باید به دو نکته اساسی در انجام کوردینه آن با ریکلوزر توجه نمود.

— حداقل جریان سکشنولایزر نباید از ۸۰٪ حداقل جریان قطع ریکلوزر بیشتر باشد.  
— تعداد شمارشهای سکشنولایزر یکی کمتر از مراحل قطع ریکلوزر باشد، که در اینجا روی سه تنظیم می‌شود.

برای انجام کوردینه سکشنولایزر شماره ۲ واقع در ابتدای قسمت ۷ در شکل ۲ نیز دقیقاً نکات فوق باید رعایت شود.

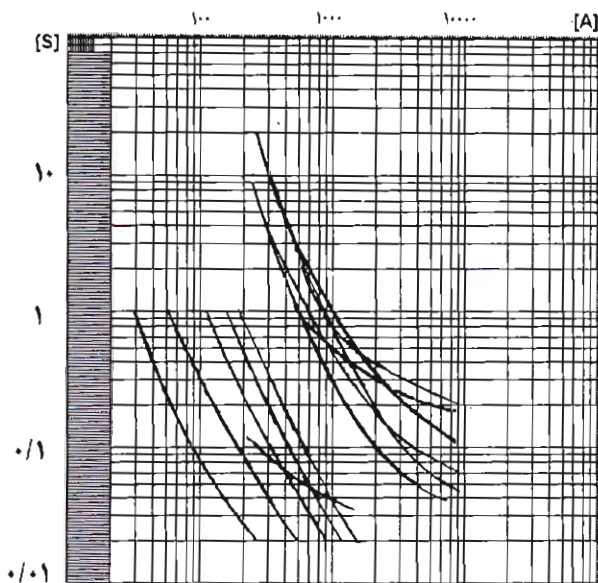
## نتیجه گیری :

در جدول ۵ مناسب ترین ادوات حفاظتی ارائه شده است.

قسمت	حفاظت	$V_n (V)$	$I_n (A)$	$I_{sc.max} (A)$
۱۱	F1	۲۴-۲۴/۵	۲۵	۶۰۰۰
۱۲	F2	۲۴-۲۴/۵	۱۵	۶۰۰۰
۱۳	F3	۲۴-۲۴/۵	۱۰	۶۰۰۰
۱۴	F4	۲۴-۲۴/۵	۲۰	۶۰۰۰
۱۵	F5	۲۴-۲۴/۵	۲۰	۶۰۰۰
۶	R	۲۴-۲۴/۵	۲۰۰	۶۰۰۰
۱۶	S1	۲۴-۲۴/۵	۸۰	۶۰۰۰
۲۲	F6	۲۴-۲۴/۵	۲۵	۶۰۰۰
۲۳	F7	۲۴-۲۴/۵	۱۵	۶۰۰۰
۷	S2	۲۴-۲۴/۵	۱۶۰	۶۰۰۰
۱۷	F8	۲۴-۲۴/۵	۱۵	۶۰۰۰
۱۸	F9	۲۴-۲۴/۵	۱۵	۶۰۰۰
۱۹	F10	۲۴-۲۴/۵	۱۰	۶۰۰۰
۲۰	F11	۲۴-۲۴/۵	۶	۶۰۰۰

« جدول (شماره ۵) »

منحنی های عملکرد تجهیزات حفاظتی و نحوه کوردینه آنها با هم دیگر به عنوان نتیجه تمامی تحقیقات، مطالعات و بررسیهای فیدر مزبور در شکل تمام لگاریتمی ۳ در زیر آورده شده است. با کوردینه فوق عملاً میزان قطعیهای فیدر مزبور به شدت کاهش می یابد و پیشنهاد می گردد برای تمامی فیدرهای ۲۰ کیلوولت طولانی با تعداد قطعیهای بیش از ۱۵ مرتبه در ماه به مورد اجرا درآید.



شکل (شماره ۳)

منابع :

- 1 - Distribution System Protection Manual McGRAW - EDISON Company.
- 2 - ASEA Relay System : Volumes 1 & 2 & 3.
- 3 - GEC Protective Relays Application Guide.