

## فصل ششم

# ایزولاسیون ایستگاههای فشار قوی

## ۱-۶. ایزولاسیون ایستگاههای فشار قوی

در ایستگاههای فشار قوی ارتباط تجهیزات به یکدیگر و به شینه های اصلی و خروجیها توسط شینه های ارتباطی صورت می پذیرد. ایزولاسیون هادیهای تحت ولتاژ در محفظه بسته تجهیزات فشار قوی، از جمله ترانسفورماتورهای قدرت، ترانسفورماتورهای جریان ولتاژ، کلیدها و غیره توسط روغن و یا گاز SF6 و یا هوای فشرده موجود در محفظه تأمین می گردد و ایزولاسیون شینه های اصلی و شینه های ارتباطی واقع در فضای باز توسط هوا تأمین می گردد.

خصوصیات ایزولاسیون در محفظه بسته تجهیزات فشار قوی متفاوت از خصوصیات ایزولاسیون توسط هوا بوده و در هنگام طرح پست و انتخاب تجهیزات فشار قوی لازم است این مرحله متناسب و هماهنگ با یکدیگر صورت پذیرد.

دو نوع ایزولاسیون داخلی و خارجی تجهیزات فشار قوی خصوصیات متفاوت را در قبال انواع مختلف اضافه ولتاژها عرضه می کند که در بخش های بعدی به شرح آن پرداخته می شود.

## ۲-۶. سطح عایقی (Insulation Level)

هوای اتمسفر در فواصل هوایی بین تجهیزات محیطی دی الکتریک تشکیل می دهد. این محیط دائما در معرض اضافه ولتاژ با فرکانس صنعتی و نیز در معرض اضافه ولتاژهای موجی ناشی از تخلیه جوی (صاعقه) و کلید زنی (قطع و وصل) می باشد. شکست الکتریکی پدیده ایست که در اثر افزایش حداقل یکی از اضافه ولتاژهای فوق در فواصل هوایی بین تجهیزات در عایق بندی سیستم ایجاد می گردد.

در میان موجهای یاد شده فوق عامل اصلی تعیین کننده در فواصل الکتریکی بین تجهیزات و شینه ها، همان دامنه ولتاژ موجی قابل قبول توسط هوایی ایزولاسیون می باشد که به سطح

ایزولاسیون ایستگاه یا **Basic Insulation Level** مرسوم بوده و به طور خلاصه **BIL** نشان داده می شود و آن عبارتست از مقدار ولتاژی که باعث شکست الکتریکی عایق بندی سیستم می گردد . شکل این موج بر حسب زمان رسیدن به مقدار ماکزیمم و زمان لزوم برای کاهش به نصف مقدار ماکزیمم مشخص می گردد .

برای موارد مختلف و در استانداردهای مختلف زمان پیشانی موج معمولاً بین  $(20-200)\mu s$  می باشد .

### ۳-۶. هماهنگی ایزولاسیون تجهیزات (Insulation Coordination)

به منظور محدود کردن اضافه ولتاژهای اعمالی تجهیزات پست ، نوعی هماهنگی عایقی بایستی بین آنها برقرار گردد . این هماهنگی به وسیله سیمهای محافظ (*Shielding Net*) و برقگیر (*Arrester*) انجام شده و طوری تنظیم می شود که اضافه ولتاژهای اعمالی به تجهیزات تا حدود هشتاد درصد *BIL* محدود شود.

این دو وسیله به دو روش متفاوت زیر عمل می کنند :

الف) سیمهای محافظ یا *Shielding Net* که از فضای بالای تجهیزات می گذرند و اضافه ولتاژهای موجی ناشی از تخلیه جوی را گرفته و به زمین منتقل کرده و از این طریق اضافه ولتاژ اعمالی به تجهیزات را محدود می نماید و در مورد اضافه ولتاژهای موجی قطع و وصل نیز از طریق کاپلینگ ممکن است در کاهش ولتاژ موثر باشد .

ب) برقگیرها یا *Arresters* با اتصال کوتاه کردن اضافه ولتاژهای موجی که از طریق خطوط انتقال وارد پست می شوند ، اضافه ولتاژهای اعمالی به تجهیزات را محدود می کند .

بحث هماهنگی عایقی ، ماهیتاً به دلیل تعداد پارامترها و عوامل درگیر و مشکلات ناشی از برآورد و محاسبه و آزمایش به یکی از پیچیده ترین موضوعات مهندسی برق تبدیل شده است لذا عملاً اغلب ناگزیر هستیم با نوعی سازش تقریبی میان عملکرد سیستم و هزینه مربوط به طرح بهینه سازی سیستم دست یابیم . بنابر این جهت انتخاب سطح عایقی تجهیزات باید اضافه ولتاژها را در طول مدت بهره برداری محاسبه نمود و مقادیر اضافه ولتاژها مشخص کننده سطح عایقی تجهیزات خواهد بود بنابر این استفاده از وسایل حرارتی این اضافه ولتاژها را می توان تا حدودی محدود کرد و یا قبول مقداری ریسک تا حد قابل قبولی عایقی تجهیزات را کاهش داد . پائین آوردن سطح عایقی تجهیزات از نظر اقتصادی و بهره برداری مهم می باشد و امروزه با استفاده از برقگیرها در داخل پست ( در ورودی و خروجی پستها و ورودی و خروجی ترانسفورماتورها سطح عایقی تجهیزات را پائین می آورند .

بنابر این حداقل سطح عایقی تجهیزات (*BIL*) بایستی  $1/2$  برابر سطح حفاظت شده توسط برقگیر باشد .

#### ۴-۶ . ایزولاسیون داخلی ایستگاههای فشار قوی

همانگونه که اشاره شد ایزولاسیون هادیهای تحت ولتاژ واقع در محفظه بسته تجهیزات فشار قوی توسط روغن یا گاز  $SF_6$  و یا هوای فشرده موجود در محفظه تأمین می گردد . این نوع ایزولاسیون تجهیزات فشار قوی به عنوان ایزولاسیون داخلی تجهیزات فشار قوی و ایزولاسیون داخلی ایستگاه مرسوم می باشد .

به علت محفوظ بودن ایزولاسیون داخلی در معرض تغییرات درجه حرارت ، باران یخبندان و آلودگی محیط واقع نمی باشد . تنها کمیت های موثر در تعیین ایزولاسیون داخلی تجهیزات فشار قوی را ، اضافه ولتاژهای ظاهر شده در شبکه شامل اضافه ولتاژهای موقت فرکانس 50HZ و اضافه ولتاژهای تخلیه جوی و اضافه ولتاژهای قطع و وصل تشکیل می دهند . اضافه ولتاژهای تخلیه جوی در پی تخلیه جوی مستقیم برهادیهای واقع در فضای باز نظیر شینه ها ، هادیهای فاز خطوط انتقال انرژی و غیره ظاهر گردیده و با انتشار در طول هادیهای فاز به داخل محفظه بسته به تجهیزات فشار قوی وارد گردیده ، ایزولاسیون را تهدید می نمایند . اضافه ولتاژهای قطع و وصل در پی وصل کلیدها و ایستگاهها ظاهر گردیده و مشابه ولتاژهای موجی تخلیه جوی به دنبال انتشار در طول هادیهای فاز به داخل محفظه بسته تجهیزات فشار قوی وارد می گردند .

ولتاژ عایقی عرضه شده ، توسط ماده ایزوله روغن یا گاز  $SF_6$  و فواصل ایزولاسیون های تحت ولتاژ از بدنه و از یکدیگر در داخل محفظه بسته در قبال ولتاژهای موجی تخلیه جوی و قطع و وصل در استانداردهای مختلف در هر ردیف ولتاژ نامی تعیین گردیده اند که به عنوان سطح ایزولاسیون داخلی تجهیزات فشار قوی موسوم می باشند . سطح ایزولاسیون در قبال اضافه ولتاژهای موجی به عنوان *Basic Insulation Level* موسوم بوده و با *BIL* نشان داده می شود سطح ایزولاسیون در قبال اضافه ولتاژهای موجی قطع و وصل به عنوان *Switching Impulse Withs tan d Level* موسوم بوده و با *SIWL* نشان می دهند . همچنین سطح ایزولاسیون در قبال اضافه ولتاژهای موجی تخلیه جوی به عنوان *Lightning Impulsc Withs tan d Level* موسوم بوده و با *liwl* نشان می دهند و سطح ایزولاسیون در قبال اضافه ولتاژهای با فرکانس نعتی 50hz به عنوان *Withs tan d Voltage Power Frequency* موسوم بوده و با *PFWV* نشان می دهند. در کلیه استانداردها در هر ردیف ولتاژ نامی چند مقدار برای *SILW* و *LIWL* عرضه گردیده که در هنگام انتخاب

ایزواسیون ترانسفوماتور یک مقدار استاندارد با توجه به مشخصات شبکه و انجام محاسبات لازم به عنوان سطح ایزولاسیون داخلی ترانس انتخاب و به کارخانه سازنده اعلام می گردد . دامنه اضافه ولتاژهای ناشی از سوئیچینگ ( قطع و وصل ) کلیدها در ردیف ولتاژهای نامی بیش از  $300KV$  قابل ملاحظه بوده و ایزولاسیون داخلی و خارجی را تهدید می کند و به همین علت سطح  $SIWL$  فقط برای ردیف ولتاژهای نامی  $U_m \geq 300KV$  ارائه و محاسبه می گردد .

#### ۵-۶. تعیین و انتخاب سطح ایزولاسیون داخلی پست 230/20(kv) کرج

مطابق استاندارد  $IEC71-73$  در سیستم های با ولتاژ زیر  $300KV$  مقدار معینی برای اضافه ولتاژهای  $LIWL$  و  $(PFWV)U_{156}$  تعریف شده بدین علت است که این سیستمها معمولاً خوب نصب می شوند و مقدار زیادی از آزمایشات بر روی عکس العمل تجهیزات مقدور بوده و همچنین هزینه مربوط به عایق بندی آنها پایین می باشد ولی برای سیستمهای با ولتاژ بالا  $U_m \geq 300KV$  تعداد زیادی سطوح عایقی جهت تعیین  $LIWL, SIWL$  برای طرح اقتصادی بدلیل بالا بودن هزینه عایق بندی و طراحی نو ، معرفی می گردد .

جهت تعیین اضافه ولتاژهای  $PFXV, LIWL, SIWL$  ابتدا ماکزیمم ولتاژهای مجاز در شبکه را مطابق جدول (۳-۱) بدست می آوریم .

| $Un(KV)$ | $U_{nmax}KV$ |
|----------|--------------|
| 20       | 24           |
| 63       | 72.5         |
| 132      | 145          |
| 230      | 245          |
| 400      | 420          |

جدول ۱

سپس با توجه ۰ برای رده ولتاژهای  $(230,63)KV$  دو مقدار  $PFVV, LIWL$  جدول ۲ بدست می آوریم . مقادیر متفاوتی برای  $LIWL$  وجود دارد که با توجه به محاسبات شبکه و نوع محل از نظر قوس الکتریکی و آمارها انتخاب می شود برای رده  $U_m \geq 300KV$  ابتدا مقدار  $SIWL$  از جدول (۳-۳) بدست آورده سپس  $LIWL$  را با توجه به نسبت  $\frac{LIWL}{SIWL}$  بدست می آوریم . در این رده اضافه ولتاژ فرکانس  $50Hz$  در نظر گرفته نمی شود . در این پروژه اضافه ولتاژ قطع و وصل  $SIWL$  تأثیری جهت انتخاب سطح ایزولاسیون ندارد .

جدول ۲ محاسبات و نتایج لازم جهت انتخاب ایزولاسیون داخلی تجهیزات پست مورد نظر را برای دو سطح ولتاژ  $(230,63)$  را نشان می دهند .

| $U_n(KV)$ | $U_{n \max}(KV)$ | $SIWL(KL)$ | $LIWL(KL)$ | $PFVV(KV)$ |
|-----------|------------------|------------|------------|------------|
| 230       | 245              | -          | 1050       | 460        |
| 63        | 72.5             | -          | 325        | 140        |

جدول ۲

۶-۶. ایزولاسیون خارجی ایستگاههای فشار قوی :

همانطور که اشاره شد در ایستگاههای فضای باز و فضای بسته ایزولاسیون شینه هایی ارتباطی بایستی هادیها در فاصله هوایی مناسب با یکدیگر (فاز-فاز) و یا از زمین ( فاز - زمین ) واقع گردند . فاصله هوایی ثابت و مشخص شینه یا هادیها از یکدیگر و از زمین توسط ستون مقره تأمین می گردد . ستون مقره در فواصل مناسب از یکدیگر نصب شده و با ارتفاع مناسب خود هادی تحت ولتاژ را در فاصله ایزولاسیون کافی نگه می دارند .

به دلیل وجود عایقی هوا در ایزولاسیون خارجی ، ستون مقره متأثر از شرایط محیطی از قبیل آلودگی محیط ، تغییرات جوی باران و برف و رطوبت و غیره می باشد که در این حالت تغییرات عایقی آن قابل ملاحظه می باشد . کاهش ولتاژ دی الکتریک ستون مقره تحت تأثیر عوامل فوق ، جریان تخلیه سطحی را از سطح خارجی ستون مقره برقرار ساخته و افزایش تدریجی آن شرایط بروز قوس را بسهولت فراهم می سازد و قوس در فضای روی داده و باعث بکار افتادن رله های حفاظتی و قطع کلید می شود ، در این هنگام هادی بدون ولتاژ گردیده و قوس خفه می گردد .

بنابر این در ایزولاسیون خارجی تجهیزات فشار قوی ، غیر از شرایط محیطی ، قطع و وصل کلیدها نیز نقش مهمی را در تعیین سطح ایزولاسیون خارجی تجهیزات ایفا می کند با توجه به خصوصیات فوق ، اضافه ولتاژهای حاصل از قطع و وصل کلیدها و همچنین اضافه ولتاژهای حاصل از تخلیه جوی ، از طریق انجام آزمایشات متعدد و متوالی و برآورد درصد بروز قوس با اندازه فاصله ایزولاسیون به ارتفاع ستون مقره بستگی داشته و نسبت ولتاژ عایقی ستون مقره با توجه به تعداد دفعات مشخص اعمال ولتاژ و تعداد دفعات بروز قوس بر حسب درصد مشخص می گردد .

ایزولاسیون خارجی ایستگاه و تجهیزات فشار قوی علاوه بر موارد فوق ، با فاصله سطحی تجهیزات در قبال آلودگی نیز ارتباط داشته و تعیین می گردد .



## ۶-۷. تعیین و انتخاب سطح ایزولاسیون خارجی پست (KV)<sub>20</sub><sup>230</sup> کرج

فاصله سطحی یا Cree page distance از رابطه زیر بدست می آید .

$$L \geq U_{n \max} \times a \times 1.1$$

که در آن :  $U_{n \max}$  ماکزیمم اضافه ولتاژ نامی سیستم می باشد که از جدول ۱ بدست می آید .  
ضریب آلودگی است که با توجه به جدول ۳ بدست می آید و به نوع آلودگی محیطی که پست در آنجا قرار دارد بستگی دارد و بر حسب  $mm/kv$  بیان می شود .

| مناطق از نظر آلودگی | بدون آلودگی یا کم اهمیت | سبک | سنگین | خیلی سنگین |
|---------------------|-------------------------|-----|-------|------------|
| $a(mm / KV)$        | 16                      | 20  | 25    | 31         |

جدول ۳

نسبت تعداد دفعات بروز قوس به تعداد دفعات اعمال ولتاژ برای ستون مقرر در استاندارد IEC معادل ۱/۱ تعیین گردیده است که به عنوان ولتاژ ۱۰٪ بروز قوس و یا ولتاژ ۹۰٪ فاصله هوایی و عایقی موسوم می باشد بر طبق استاندارد IEC ولتاژ عایقی کلیه فواصل هوایی و ستون های مقرر در ایزولاسیون خارجی و با ولتاژ ۵۰٪ بروز قوس یا عدم بروز قوس مشخص می گردد . ولتاژ ۹۰٪ فواصل هوایی بر حسب ولتاژ ۵۰٪ آن از رابطه زیر بدست می آید .

$$U_{90\%} = U_{50\%}(1 - 1.3\delta)$$

ضریب  $\delta$  حدود تغییرات ولتاژ قوس را مشخص می سازد مقدار آن طبق استاندارد IEC برای اضافه ولتاژهای تخلیه جوی ۰/۰۳ و برای اضافه ولتاژهای قطع و وصل ۰/۰۶ می باشد . بنابر این جایگزینی مقدار  $\delta$  رابطه بالا به صورت زیر در می آید :

$$U_{90\%_{Switch}} = 0.92 \times U_{50\%} \quad , \quad U_{90\%_{Light}} = 0.95 \times U_{50\%}$$

و  $U_{50\%}$  از رابطه زیر بدست می آید

$$U_{50\%} = \frac{(U_m / \sqrt{3}) \times \sqrt{2}}{(1.3\delta)} \times Kp \times 1.1$$

که در آن :

$K_p$  ضریب اضافه ولتاژ برای کلیدهای مخصوص می باشد که برابر است با :

$$Kp < 2.5p.U, U_m < 72.5KV$$

$$Kp < 2p.U, U_m \geq 72.5KV$$

$U_m$  ولتاژ ماکزیمم موثر با ماکزیمم مجاز نامی سیستم می باشد که از جدول (۱-۵) قابل استخراج

است . حال به انجام محاسبات ایزولاسیون خارجی می پردازیم .

محاسبه فاصله سطحی (L) :

ضریب آلودگی منطقه پست سبک می باشد بنابر این  $a = 20mm/kv$  در نظر گرفته می شود .

$$U_{n \max} = 245KV \quad (۱) \text{ برای ردیف } 230^{KV}$$

$$L \geq U_{n \max} \times a \times 1.1 = 245 \times 20 \times 1.1 = 5390mm$$

$$U_{n \max} = 72.5KV : 63^{KV} \text{ (۲) برای ردیف}$$

$$L \geq 72.5 \times 20 \times 1.1 = 1595mm$$

۶-۷-۱ . محاسبه ایزولاسیون خارجی ناشی از اضافه ولتاژهای تخلیه جوی :

برای محاسبه این قسمت را برابر و ضریب را برای ردیف ولتاژهای مورد نظر برابر با در نظر می

گیریم .

$$U_m = 245KV \quad (۱) \text{ در ردیف } 230^{KV}$$

$$U_{50\%} = \frac{(U_m / \sqrt{3}) \times \sqrt{2} \times Kp}{1 - 3\delta} \times 1.1 = \frac{(245 / \sqrt{3}) \times \sqrt{2} \times 2}{1 - (3 \times 0.03)} \times 1.1 = 484KV$$

$$U_{90\%} = U_{50\%}(1 - 1.3\delta)484 \times 0.96 = 465KV$$

$$U_m = 72.5KV \quad (۲) \text{ برای ردیف } 63^{KV} :$$

$$U_{50\%} = \frac{(72.5/\sqrt{3}) \times \sqrt{2} \times 2}{1 - (3 \times 0.03)} \times 1.1 = 143KV$$

$$U_{90\%} = 143 \times 0.96 = 138KV$$

### ۶-۷-۲. محاسبه ایزولاسیون خارجی ناشی از اضافه ولتاژهای قطع و وصل

جهت محاسبه این قسمت ، ضریب  $\delta$  را برابر و ضریب  $K_P$  را برای ردیف ولتاژهای مورد نظر برابر

با  $K_P = 2pu$  در نظر می گیریم.

(۱) در ردیف  $230^{kv}$  :

$$U_{50\%} = \frac{(245/\sqrt{3}) \times \sqrt{2} \times 2}{1 - (3 \times 0.06)} \times 1.1 = 537KV$$

$$U_{90\%} = U_{50\%}(1 - 1.3\delta)537 \times 0.92 = 497KV$$

$$U_m = 72.1kv \quad (۲) \text{ در ردیف } 63^{KV} :$$

$$U_{50\%} = \frac{(72.5/\sqrt{3}) \times \sqrt{2} \times 2}{1 - (3 \times 0.03)} \times 1.1 = 143KV$$

$$U_{90\%} = 159 \times 0.92 = 146KV$$

جدول (۴) محاسبات و نتایج لازم جهت انتخاب ایزولاسیون خارجی تجهیزات پست کرج را برای دو

سطح ولتاژ (۲۳۰، ۶۳) کیلو ولت نشان می دهد .

| $U_m(KV)$ | $U_m(KV)$ | L(mm) | Light |      | Switch |      |
|-----------|-----------|-------|-------|------|--------|------|
|           |           |       | U50%  | U90% | U50%   | U90% |
| 230       | 245       | 484   | 484   | 465  | 537    | 494  |
| 63        | 725       | 143   | 143   | 138  | 159    | 149  |

جدول ۴