

پكیده

در سوره ۶۹/۵/۳۰ یکی از تکنیسین های با سابقه شرکت برق منطقه‌ای اصفهان بنام آقای صاحب جمعی بمنظر وصل انشعاب ۲۰ کیلوولت جدیدا لاحداث بی برق به خط اصلی خاموش اقدام و متاسفانه بعلت شوک الکتریکی به پاشین پایه سقوط که منجر به قطع نخاع وی میگردد. موضوع تحت بررسی تحقیق و مطالعه دقیق قرار گرفته و لسذا بعد علمی و عملی آن بطور خلاصه ذیلا "تندیم میگردد."

شرح مقاله

انشعاب مذکور به موازات خط انتقال ۲۳۰ کیلوولتی بهرنکد و در فاصله ۱۷ متری (حریم درجه ۱) احداث شده و قرار بود از خط ۲۰ کیلوولتی مسیر دهق علویچه تغذیه شود، خط اخیر گذر نده از زیر خط انتقال ۲۳۰ توسط شبکه کادر (شیلد و ایر) حفاظت میگردد.

شبهکها و خطوط و بطور کلی سیستم های برقدار حامل انرژی در اطراف خود بسته به ویژگی های آن اثرات قابل توه دارند، و مسلما "اگر به آن توجه نشود خسارات مالی و جانی جبران نشدنی بجای خواهد گذاشت". لذا بمنظور بررسی این پدیدهها مطلب رابه سه دسته تقسیم بندی مینماید.

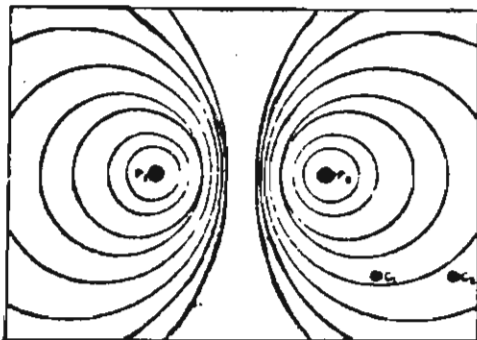
۱- اثرات NOISE ناشی از فرکانس

۲- اثرات الکترومغناطیسی بعلت عبور جریان الکتریکی

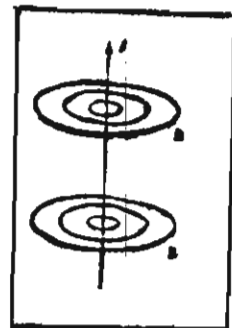
۳- اثرات الکترواستاتیکی ناشی از وجود ولتاژ

دسته اول بعلت قطع و وصل کلیدهای قدرت، وجود بارهای مختلف از جمله کاپاستیورها، ماشینهای سنگرون، تخلیههای الکتریکی، ماعقه و غیره رامیتوان نام برد که عمدتا "تاثیر آنها بر روی شبکههای مخابراتی بوده و از بحث ما خارج است."

۲- اثرات "الکترومغناطیسی" عبور جریان الکتریکی از خطوط هوایی - کابلها باس بارها و کلیدها باعث ایجاد فلوهای حلقوی اطراف هادی میگردد.



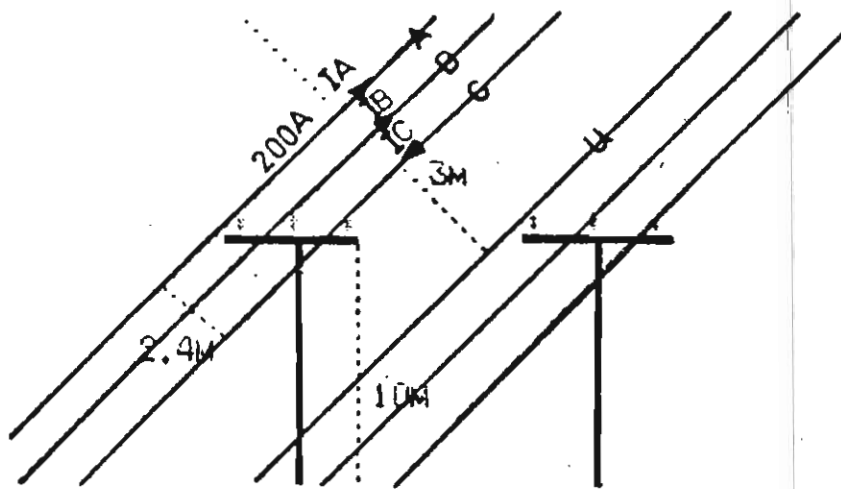
شکل ۱



این فلوهای متغیر بر روی هر فله‌ری که به آن برخورد نمایند ولتاژی القا می‌کند، بدیهی است اگر مدار بسته باشد جریانی متناسب با ولتاژ القا شده از آن عبور خواهد کرد. در مورد خطوط برق‌دار که به موازات یکدیگر عبور می‌نمایند، ولتاژ القایی متقابل است یعنی هر خط حامل جریان بر روی دیگری تاثیر داشته و ولتاژی در یکدیگر ایجاد می‌نمایند مقدار این ولتاژهای القایی به چند عامل بستگی دارد.

- ۱- مقدار جریان عبوری از خط ، ۲- فرکانس مدار ، ۳- قطر سیم حامل جریان ، ۴- فاصله سیم‌ها از یکدیگر
- ۵- طول مشترك موازی ، ۶- آرایش هادی‌ها (افقی - عمودی - مثلثی و غیره) ، ۷- ضریب پرم‌آبیلیته محیط (پرمبیلیتی)

نظر به اینکه بحث ایمنی است و هدف تعیین خطرات ناشی از القاء خط بر فدار بر روی خط بی برق که اصولاً گروه‌های نوسازی و یا تعمیراتی با آن سروکار دارند بنابراین از اثرات متقابل صرف‌نظر نموده و تنها تاثیر یک خط برق‌دار حامل جریان به خط بی برقی که ابتدا و انتهای آن باز است را در نظر می‌گیریم به این منظور شبکه سه فاز سه سیمه را با فازهای A و B و C در نظر گرفته که حامل جریانهای I_A و I_B و I_C هستند. فاصله آنها از یک سیم خط بی برق مثلاً سیم U را با D_{Au} و D_{Bu} و D_{Cu} در نظر می‌گیریم.



شکل ۲

منتجه فلوهای ایجاد شده در نقطه U از رابطه زیر بدست می‌آید.

$$1- \Phi = 2 \times 10^{-7} (I_a \log_e D_{au} + I_b \log_e D_{bu} + I_c \log_e D_{cu})$$

$$2- V = - \frac{d\Phi}{dt} \quad \text{ولتاژ القا شده بر روی سیم U}$$

$$3- V_u = -2 \times 10^{-7} \times 2\pi f (I_a \log_e D_{Au} + I_b \log_e D_{Bu} + I_c \log_e D_{Cu})$$

اما چون جریانهای خطوط سه فاز متعادل و ۱۲۰ درجه اختلاف فاز دارند

$$4- I_a + I_b + I_c = 0 \quad \text{یعنی}$$

$$5- I_b = (-\frac{1}{2} + \frac{\sqrt{3}}{2} j) I_a \quad \text{واژپهنی}$$

$$6- I_c = (-\frac{1}{2} - \frac{\sqrt{3}}{2} j) I_a$$

بنابراین رابطه ۲ به شکل زیر ساده می‌گردد.

$$7- V_U = -4 \times 10^{-7} \pi F_1 a \left(\text{Log}_e \frac{D_{bu} \cdot D_{cu}}{D_{au}} + \frac{\sqrt{3}}{2} \text{Log}_e \frac{D_{cu}}{D_{bu}} \right)$$

ولت در هر متر

اکنون اگر مثلا خط ۲۰ کیلوولت برقداری را در نظر بگیریم که در حریم ۳ متری آن خط فشار ضعیف، مخابراتی و یا ۲۰ کیلوولت دیگری احداث شده باشد و لتناز القا شده طبق شکل شماره ۲ بصورت

$$8- V_U = -4 \times 10^{-7} \times 3.14 \times 50 \times 200 \left(\text{Log}_e \frac{4.2 \times 5.4}{3} + \frac{\sqrt{3}}{2} \text{Log}_e \frac{5.4}{4.2} \right)$$

$$V_U = 25.3 \times 10^{-3}$$

ولت در هر متر

$$V_U = 25.3$$

ولت در هر کیلومتر

و اگر شبکه موازی طولانی مثلا " ۱۰ کیلومتر باشند ۲۵۳ ولت بر روی سیم U از خط دوم القا می‌گردد.

دو خط موازی برقدار را میتوان مانند ترانسفورماتوری فرض نمود که هسته آن هوا باشد.

این ولتاژ القا شده در شرایط بار متعادل محاسبه شده و در صورتی که بار نامتعادل باشد مقدار بیشتری خواهد

شد، (مثلا يك تيغه از كت اوت جدا باشد)، ولتاژ القایی زمانی مخاطره آمیز می‌گردد که در شبکه

برقدار اتصال کوتاه و بخصوص اتصال زمین رخ دهد که در این صورت جریان القا کننده به چند کیلوآمپر افزایش

می‌یابد و نیز مولفه هموپولر و یا Zero - Sequence وجود خواهد داشت.

در مورد کابل‌هایی که جملگی از يك کانال عبور مینمایند بعلت کمی فاصله بین آنها و اینکه معمولا

کابل‌های فشار ضعیف قدرت بدون شیلد و زره هستند، میزان ولتاژ القایی بخصوص در بار نامتعادل، و همچنین

اتصال کوتاه تعیین کننده است. ولتاژ القا شده در کابل‌های بی برقی که به سیستم‌های حساس متصل

هستند مینواند موجب اختلال شود. مثلا در مورد کابل‌های فرمان بدون شیلد که بعلت نبودن کابل مناسب

در پست‌ها مصرف می‌گردد اگر در مجاورت آن کابل‌های تغذیه داخلی قرار گیرند، در شرایطی خاص امکان

اجداد اشکال را در سیستم فراهم می‌سازد، القا و لتناژ بر شیلد کابل‌ها بعلت جریان عبوری از هادی همان

کابل باعث عبور جریان از شیلد کابل شده و لذا حرارت کابل را افزایش میدهد نوسانات بار از يك سوی،

تنش‌های الکتریکی و حرارتی از سوی دیگر وجود نیروهای الکترو دینامیکی متقابل بین شیلد کابل و هادی آن

در صورت وجود روزه در پوسته نهایی PVC کابل و یا در ابتدا و انتهای آن مثلا در نقاطی از سر کابل کسه

بصورت غیر استاندارد بسته شده باشد موجب نفوذ رطوبت در داخل جداره کابل بخصوص شیلد شده و موجبات

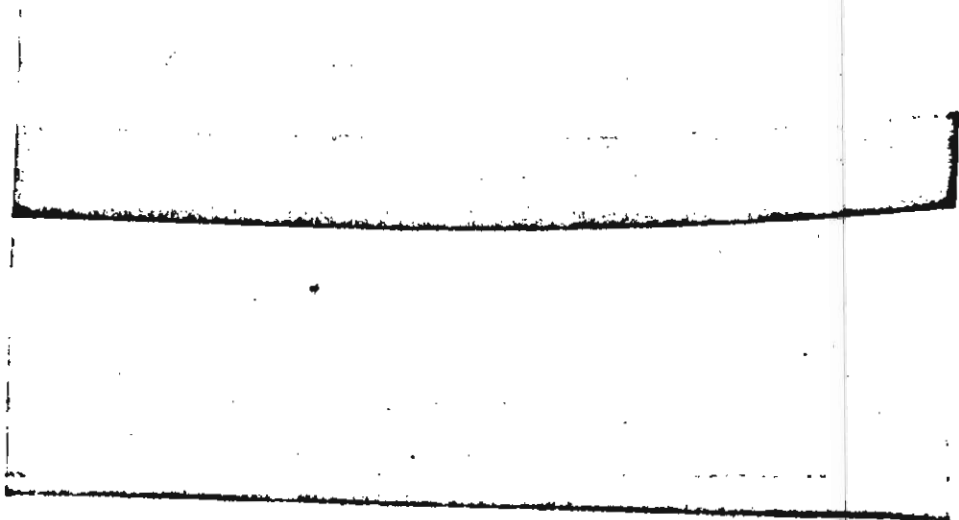
فرسایش آنرا فراهم مینماید. این فرسایش باگروژن که باعث خرابی شیلد در نقاطی از عایق اصلی کابل

می‌گردد. باعث شروع پارشل دیشارژ شده و عایق اصلی کابل را تضعیف مینماید، این عمل تا شکست

الکتریکی و یا تخلیه الکتریکی کامل ادامه می‌یابد و نهایتا " کابل کاملا" معیوب می‌گردد.

موزدی که اخیرا" به وقوع پیوست و بسیار هم اهمیت داشت کابل ارنباطی بین اکتورها و ترانس قدرت در پست

۲۰۰ کیلوولت سجد آباد بود.



شکل ۳

۳- اثرات الکترواستاتیکی :

اگر دو صفحه فلزی را مقابل یکدیگر قرار دهیم ، خازنی را تشکیل داده‌ایم ، اکنون اگر اختلاف ولتاژی به دو صفحه اعمال نمائیم دو صفحه دارای بار الکتریکی شده : مقدار این بار الکتریکی از رابطه

9- $Q = CV$

10- $C = E \cdot \frac{A}{D}$

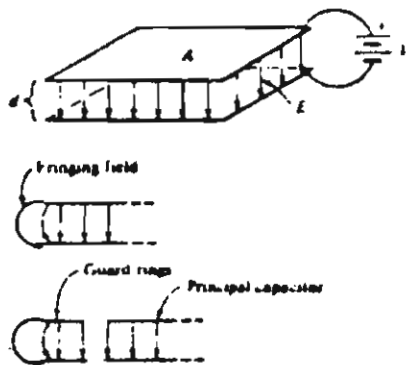
11- $W = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C}$

12- $W = -\frac{CV^2}{2}$

بدست می‌آید ظرفیت خازن ایجاد شده

و انرژی ذخیره شده در آن

بدست می‌آید اگر دو سر خازن را به هم وصل کنیم جرقه‌ای خواهد زد که نشاندهنده تخلیه و هدر رفتن انرژی ذخیره شده میباشد . بین دو صفحه شارژ شده خطوط میدان وجود دارد که شدت آن متناسب با ولتاژ اعمال شده میباشد و واحد آن ولت بر متر است

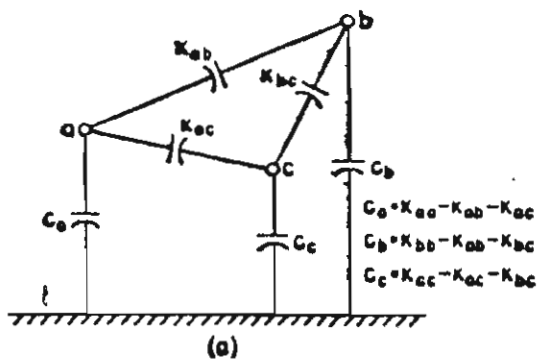


شکل ۴

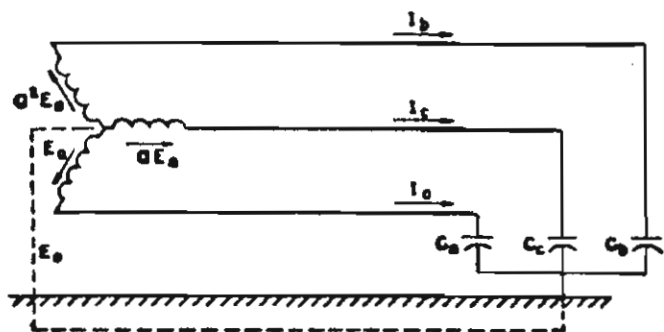
$(E = V/d)$

خطوط حامل انرژی و بخصوص خطوط انتقال همانند خازن دارای ظرفیت الکتریکی میباشند شکل ۷ و ۸

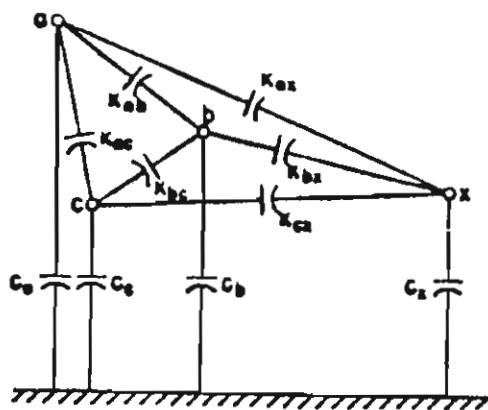
ولذا میدان الکتریکی در اطراف شبکه برقرار موجود است. این میدانها در ولتاژهای پائین قابل اغماض است لیکن مشکلات میدانهای الکتریکی در اطراف خطوط باولتاژ بالا محسوس و تعیین کننده میباشد، توصیه‌های بین المللی جهت سلامتی موجودات زنده مقدار حداکثر 10 KV/m است. میباید البته در طراحی خطوط مدنظر است، در مورد مقدار مجاز شدت میدان در سطح زمین و بررسیهای مربوطه



شکل ۵



مدار معادل خازنی خط انتقال و نیز وضعیت عبور جریانهای کاپاستیو بطرف زمین

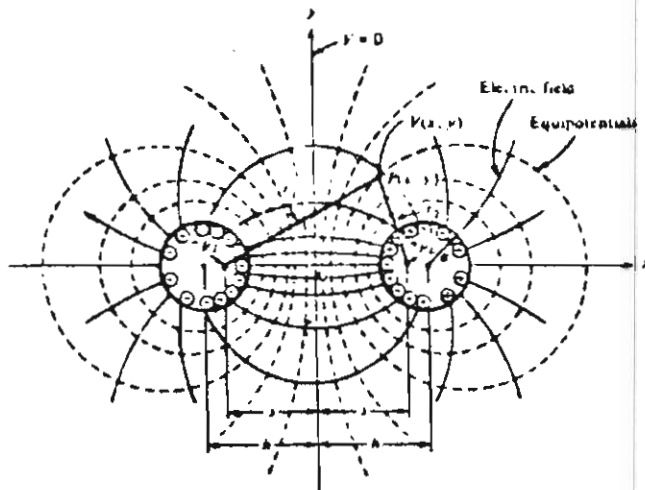


شکل ۶

$$\begin{aligned}
 C_a &= K_{aa} - K_{ab} - K_{ac} - K_{ax} \\
 C_b &= K_{bb} - K_{ab} - K_{bc} - K_{bx} \\
 C_c &= K_{cc} - K_{ac} - K_{bc} - K_{cx} \\
 C_x &= K_{xx} - K_{ax} - K_{bx} - K_{cx}
 \end{aligned}$$

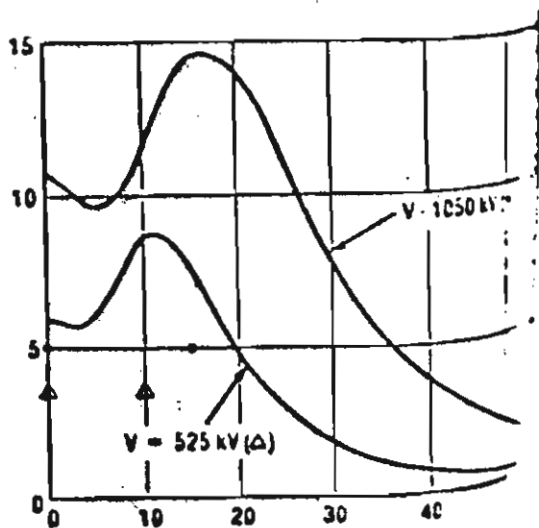
مدار معادل خازنی خط انتقال نسبت به هر سیم مانند x از شبکه دیگری در مجاورت آن در سطح زمین

در چهارمین کنفرانس سراسری صنعت برق مطرح گردید. میدانهای الکتریکی در اطراف خطوط برقیستدار، خطوط هم پتانسیلی را ایجاد مینمایند. به این معنی در هر دو نقطه از فضا اختلاف پتانسیلی وجود دارد.

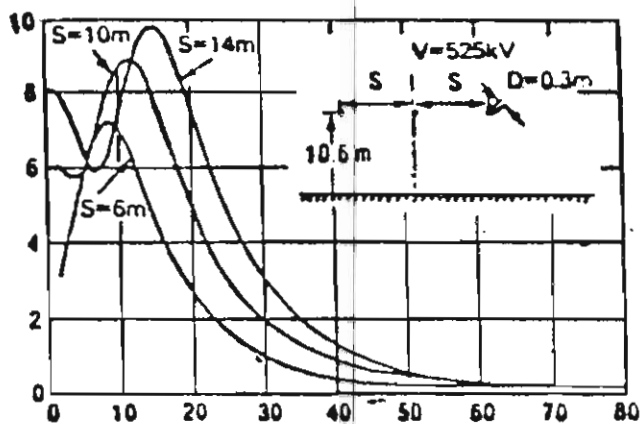


شکل ۷

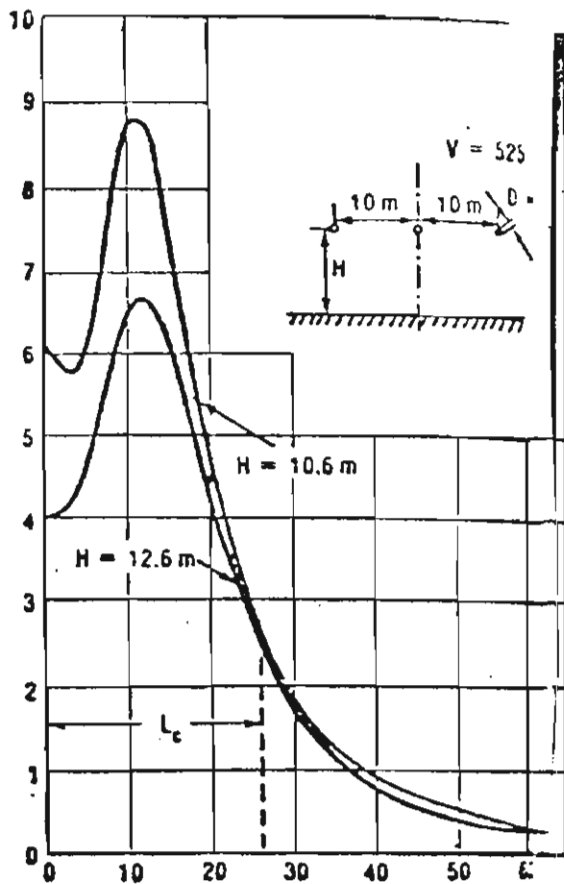
مقدار شدت میدان در اطراف خطوط بستگی به ولتاژ، نحوه آرایش سیم ها، تعداد پاندل ها، ارتفاع هادی ها از سطح زمین و فاصله فازها از یکدیگر دارد.



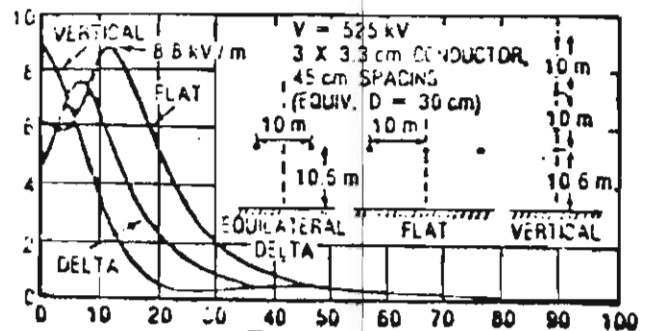
اثر ولتاژ شکل ۸



اثرات فاصله فازها شکل ۹



اثر ارتفاع شکل ۱۰



اثر نحوه آرایش فازها شکل ۱۱

رابطه زیر نسبت شدت خطوط میدان را به نسبت فاصله فازها و نیز قطر آنها نشان میدهد

$$13 \quad \frac{E_1}{E_2} = \frac{\text{Log}_e (2S_2/D_2)}{\text{Log}_e (2S_1/D_2)}$$

برای اندازه گیری شدت میدان و نیز ولتاژ القا شده روشهای مختلفی وجود دارد یکی از روشهای ساده و تقریبی با رعایت اصول ایمنی بشرح زیر است:

یک صفحه فلزی به ابعاد ۱×۱ را از وسط صفحه دیگری بریده و نسبت به بقیه آن عایق مینمائیم البته بهتر است قسمت کناری قاب را به اندازه یک میلیمتر بسمت بالا خم کنیم قسمت قاب به عنوان گارد در برابر میدانهای غیر ضروری عمل مینماید، صفحه اصلی را توسط آمپر متر حساس به شیلد زمین متصل مینمائیم

و جریان عبوری را اندازه گرفته، سیم های رابط میبایستی دارای شیلد بوده و دستگاه اندازه گیری در محفظه

فلزی قرار گیرد با توجه به روابط زیر:

$$14 \quad Q = E \cdot \epsilon$$

$$15 \quad I = \frac{dq}{dt} = J \cdot E \cdot A$$

$$16 \quad I = 2\pi f \epsilon \cdot E \cdot A$$

برای سطح يك متر و جريان اندازمگيري شده شدت ميدان از رابطه زير بدست مي آيد .

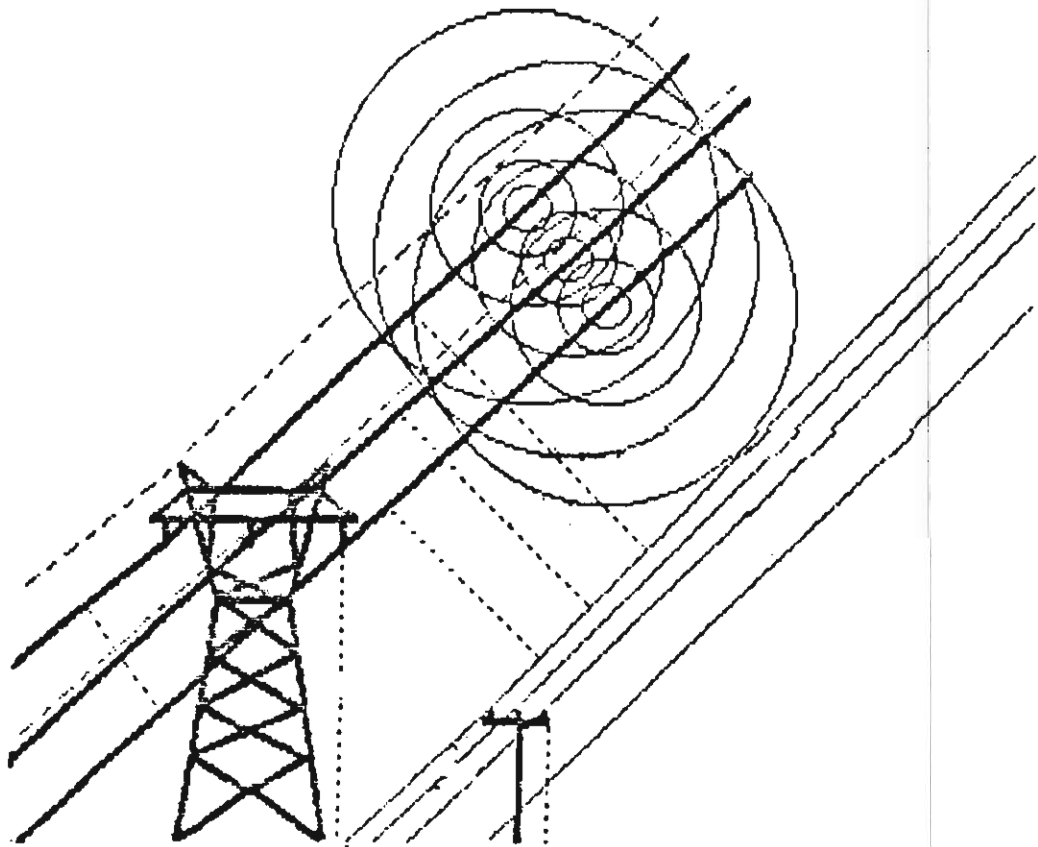
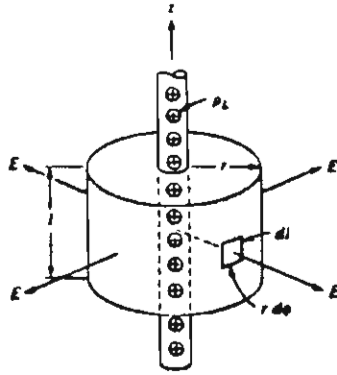
17

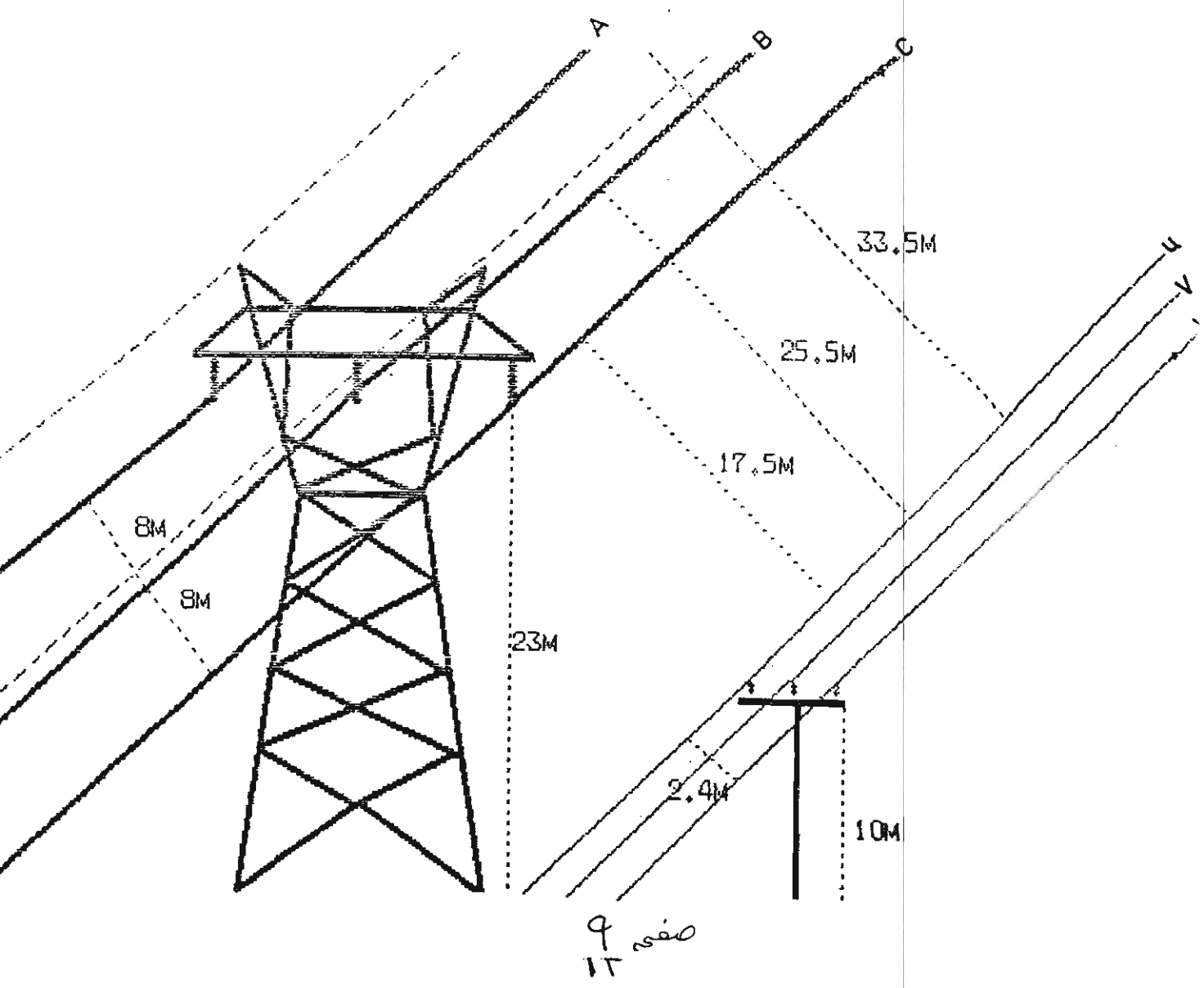
$$E = \frac{I}{2\pi r \epsilon_0}$$

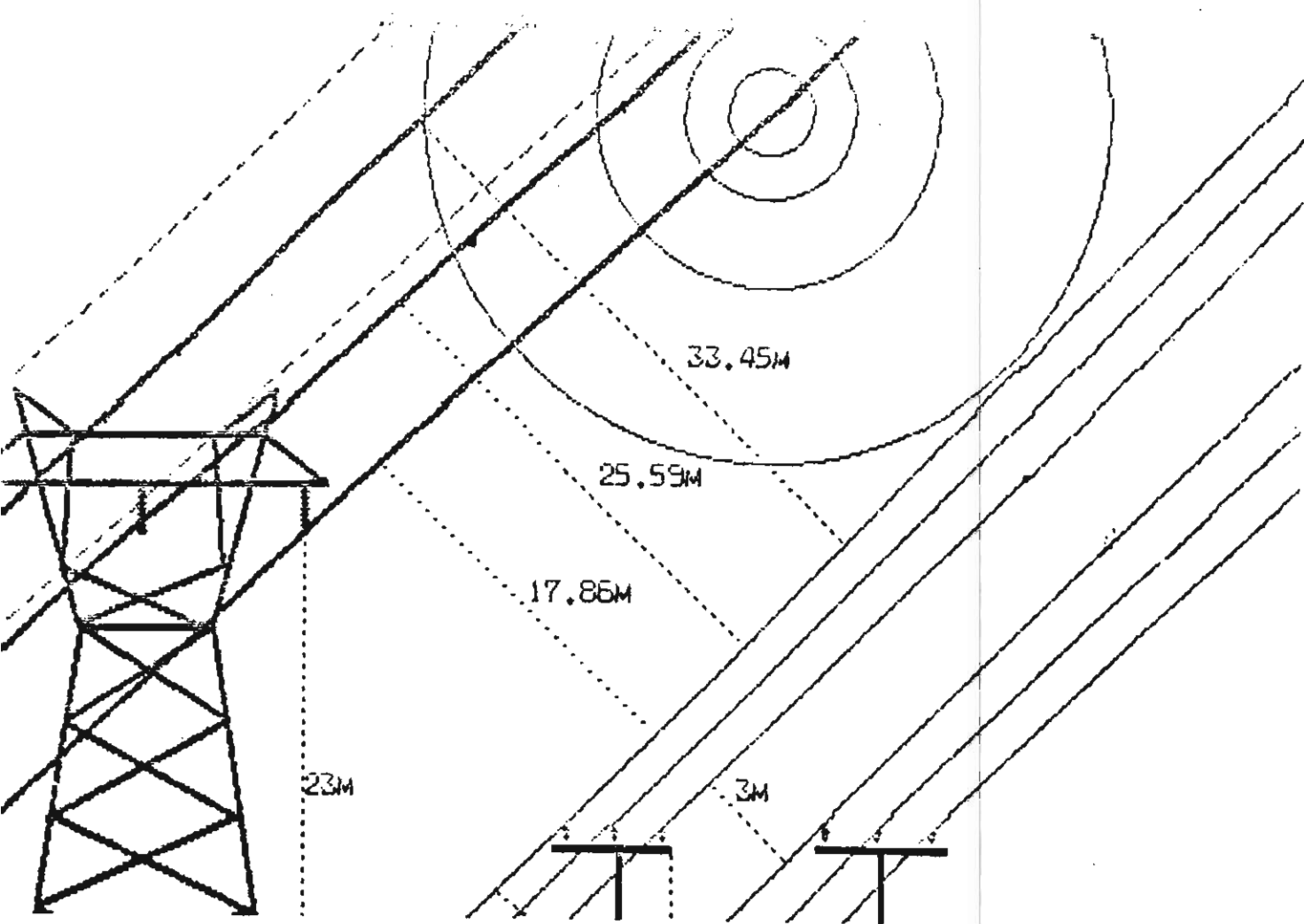
که در آن $\epsilon_0 = 8.85 \times 10^{-12}$ F/m است

جريان عبوري از مدار بعلت ولتاژ القائي است که توسط بار استاتيکی خط انتقال بر روی صفحه بدليل برخورد خطوط ميدان و قرار گرفتن در خطوط هم پتانسيل بوجيد آمده است. خطوط هم پتانسيل ناشی از ميدان مانند استوانه جاشی هم محور با هادی خطوط ميباشند .

شکل ۱۲







شکل ۱۵

ولتاژ الکترومغناطیسی در طول مشترک موازی حدود ۳ کیلومتر قابل ملاحظه نمیباشد (روابط ۷)
 لذا برای تعیین ولتاژ استاتیکی از یکی از روابط ماتریسی زیر میتوان استفاده نمود.

$$18 \quad [V][C] = [I]$$

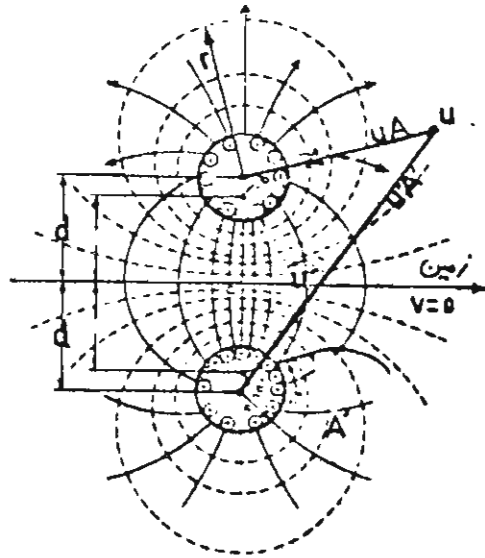
$$19 \quad [V] = [Q][A]$$

که در آن $[C]$ ماتریس ظرفیت ها برحسب mho/Km و $[A]$ ماتریس ضرایب پتانسیل میباشد،

$[I]$ ماتریس جریان گذرنده از خازنهای مدار و $[V]$ ماتریس ولتاژهای خطوط هستند.

با فرض اینکه هر بار الکتریکی بر روی خط بار منفی معادل آنرا در تصویرش نسبت به زمین و در زیرزمین

دارا می باشد لذا خطوط میدان بطرف زمین همواره وجود داشته و العاء کننده هستند.



شکل ۱۶

شکل ۱۶ وضعیت یک بار Q را نسبت به تصویر آن نشان می دهد و خطوط میدان و هم پتانسیل کاملاً گویا هستند.

جهت محاسبه ولتاژ استاتیکی الفاشی بر روی خطوط U, V, W تحت تاثیر خط انتقال با فازهای A, B, C شکل ۱۵ بهره گیری از یکی از روابط قبلی مثلاً "رابطه ۱۹ و بسط آن بصورت رابطه ۲۰ داریم:

$$\begin{bmatrix} V_A \\ V_B \\ V_C \\ V_U \\ V_V \\ V_W \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Q_A \\ Q_B \\ Q_C \\ Q_U \\ Q_V \\ Q_W \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{aa} & A_{ba} & A_{ca} & A_{ua} & A_{va} & A_{wa} \\ A_{ab} & A_{bb} & A_{cb} & A_{ub} & A_{vb} & A_{wb} \\ A_{ac} & A_{bc} & A_{cc} & A_{uc} & A_{vc} & A_{wc} \\ A_{au} & A_{bu} & A_{cu} & A_{uu} & A_{vu} & A_{wu} \\ A_{av} & A_{bv} & A_{cv} & A_{uv} & A_{vv} & A_{wv} \\ A_{aw} & A_{bw} & A_{cw} & A_{uw} & A_{vw} & A_{ww} \end{bmatrix}$$

جهت محاسبه دقیق میبایستی از کامپیوتر استفاده نمائیم. لیکن با تقریب فایده قبول اثر فازهای A, B, C خط ۲۲۰ را به تنهایی بر روی یک سیم مثلاً "U" از خط ۲۰ کیلوولت را در نظر میگیریم، پس با توجه به زاویه ۱۲۰ درجه ولتاژها، ترکیب آنها را بدست می آوریم. در این صورت فرض این است که در مرحله اول تنها فاز A و سیم U وجود داشته باشد. بنابراین با توجه به رابطه اخیر:

$$21 \quad V_A = Q_A \cdot A_{aa}$$

$$22 \quad V_U = Q_A \cdot A_{au}$$

$$23 \quad V_U = V_A \cdot \frac{A_{au}}{A_{aa}}$$

و نفیسم دو رابطه اخیر

اکنون باتوجه به اینکه پتانسیل هر نقطه U از فضا تحت تاثیر بارهای استاتیکی Q^+ و Q^- از رابطه زیر بدست میآید: شکل ۱۷ و ۱۸

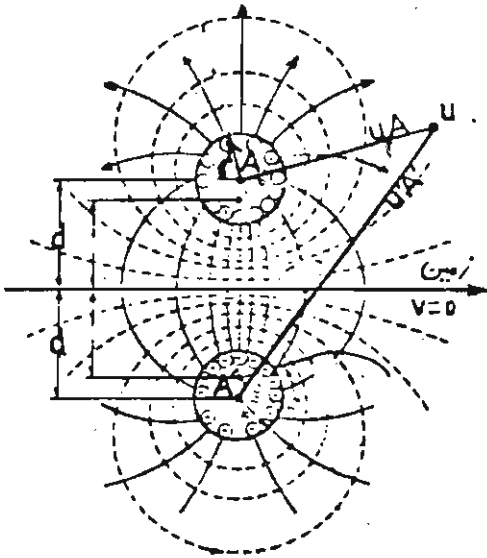
$$24 \quad V_u = \frac{Q}{2\pi\epsilon_0} \text{Log}_e \frac{ua'}{ua''}$$

$$V_A = \frac{Q}{2\pi\epsilon_0} \text{Log}_e \frac{2d}{r}$$

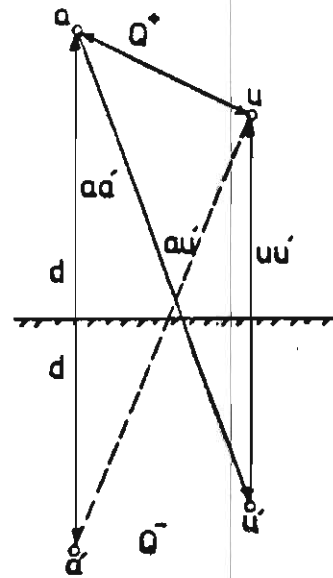
$$25 \quad V_A = \frac{Q}{2\pi\epsilon_0} \text{Log}_e \frac{aa'}{r}$$

همچنین پتانسیل سطح هادی A با شعاع R و در ارتفاع d از زمین

ویا



شکل ۱۷



شکل ۱۸

و مقایسه رابطه ۲۴ و ۲۵ با روابط ۲۱ و ۲۲:

و چون $ua' = au'$ و نیز $au = au'$ میباشد بنابراین

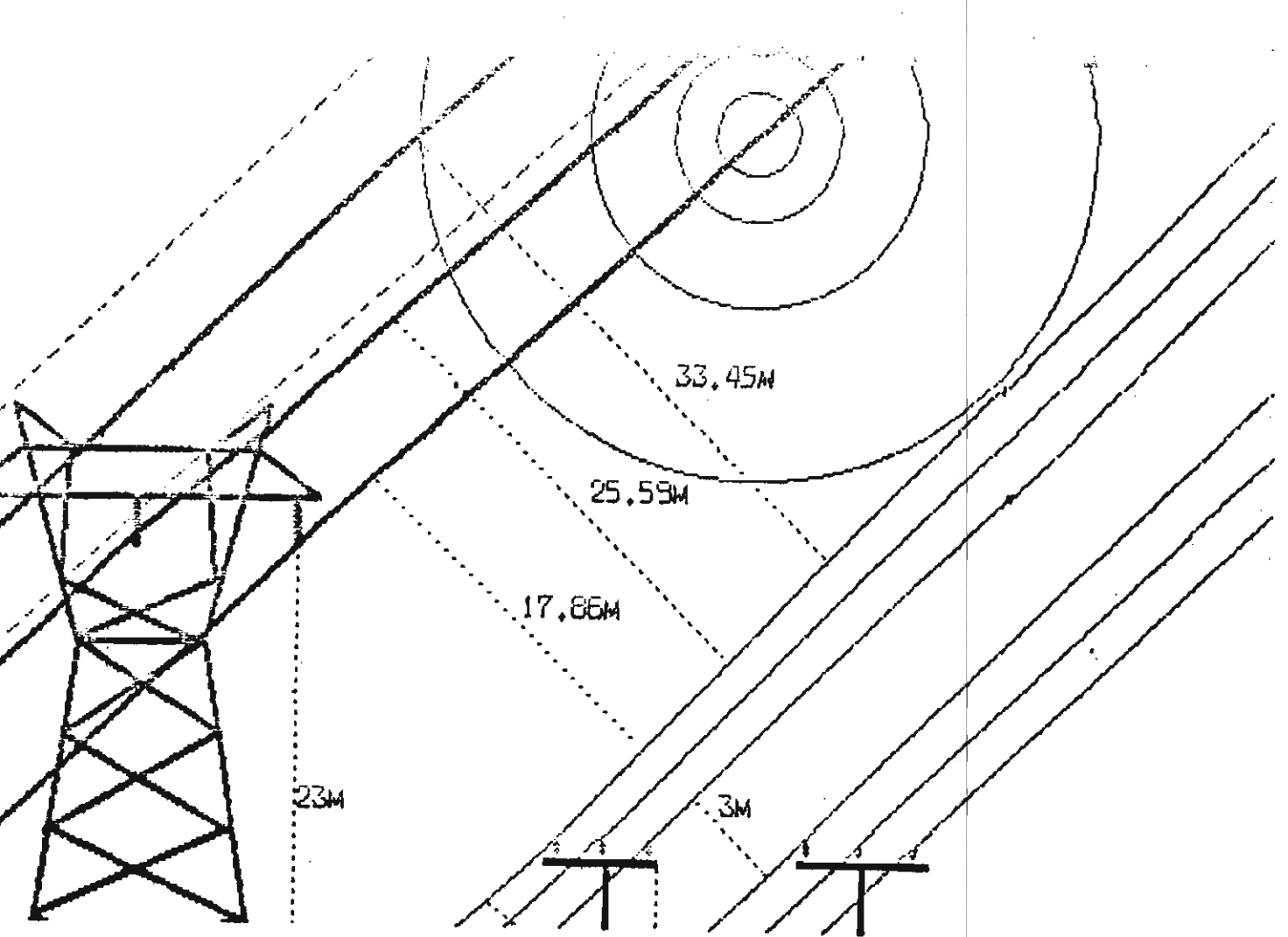
$$26 \quad A_{aa} = \frac{\text{Log}_e \frac{aa'}{ra}}{2\pi\epsilon_0}$$

$$27 \quad A_{au} = \frac{\text{Log}_e \frac{au'}{au}}{2\pi\epsilon_0}$$

$$28 \quad V_u = V_a \cdot \frac{\text{Log}_e \frac{au'}{au}}{\text{Log}_e \frac{aa'}{ra}}$$

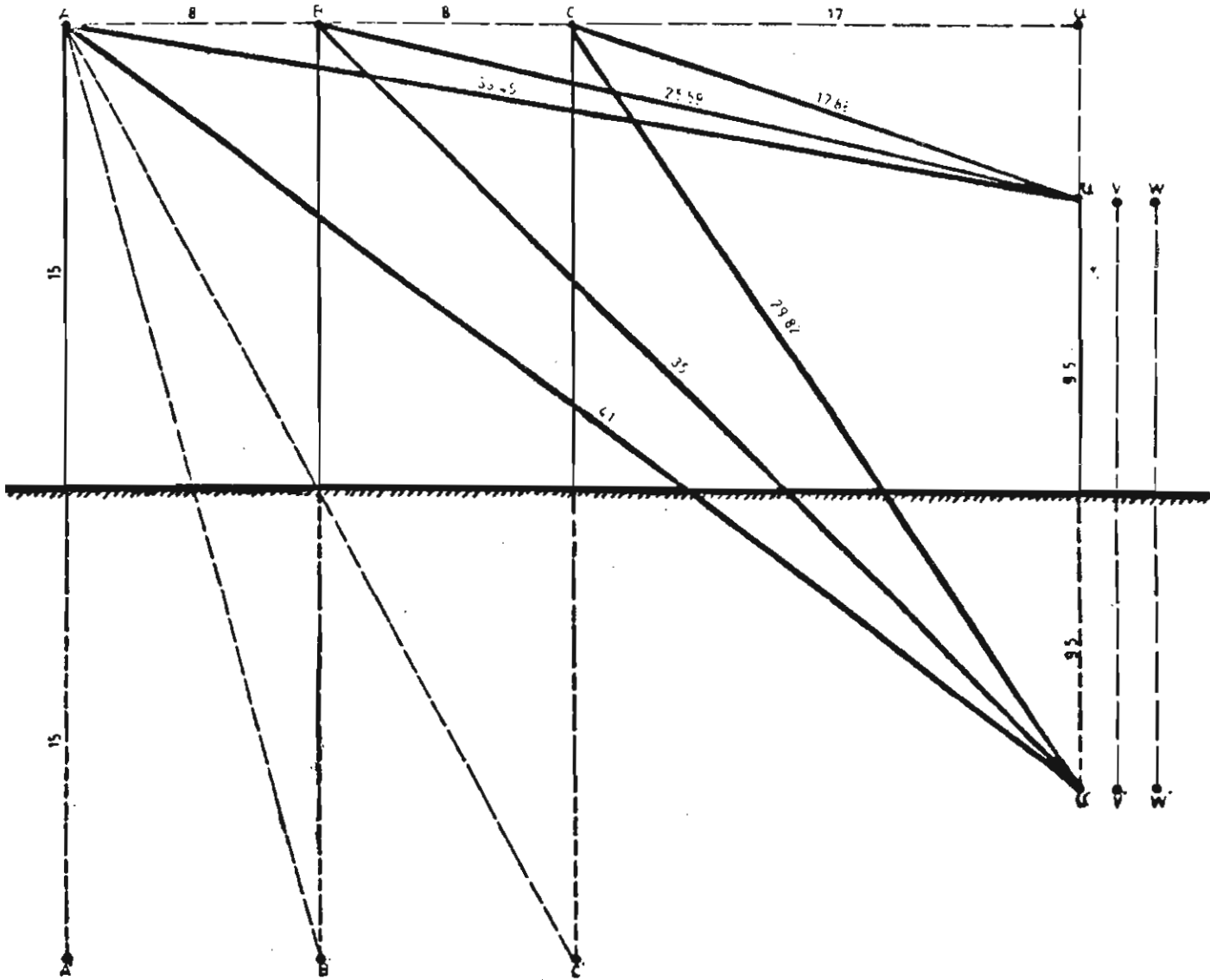
از تقسیم دو رابطه اخیر نتیجه میشود:
(وجه توجیهی در ۲۳)

اکنون باتوجه شکل شماره ۲۰



19

و میانگین فاصله سیم های خط ۲۳۰ کیلوولت نسبت به زمین ۱۵ متر میباشد. شعاع آن ۱۵ میلیمتر و فاصله سیم U از خط ۲۳۰ KV (فاز C) ۱۷ متر و ولتاژ خط نسبت به زمین $133/\sqrt{3} = 133$ کیلوولت میباشد.



شکل ۲۰

بنابراین ولتاژ القایی به علت فاز A :

$$V_{U1} = 133 \frac{\log_e \frac{41}{33.45}}{\log_e \frac{30}{0.015}} = 3.56 \text{ KV}$$

اکنون فرض می‌کنیم تنها فاز B وجود داشته باشد در این صورت ولتاژ القایی بر سیم U ناشی از فاز B بصورت زیر است:

$$29 \quad V_U = V_B \cdot \frac{A_{bu}}{A_{bb}}$$

$$30 \quad A_{bb} = \frac{1}{2\pi \epsilon} \text{Log}_e \frac{bb'}{rb}$$

$$31 \quad A_{bu} = \frac{1}{2\pi \epsilon} \text{Log}_e \frac{bu'}{bu}$$

$$32 \quad V_U = V_B \cdot \frac{\text{Log}_e \frac{bu'}{bu}}{\text{Log}_e \frac{bb'}{r_b}}$$

ولذا با توجه به قطر یکسان هادی‌ها و فاصله ۸ متر فازهای C و A از B ولتاژ القاء شده بعلت فاز B بر روی سیم U

$$V_{U2} = 133 \frac{\text{Log}_e \frac{35}{25,59}}{\text{Log}_e \frac{30}{0,015}} = 5,479 \text{ KV}$$

و به همین ترتیب برای ولتاژ القایی بر روی سیم U تحت تاثیر فاز C

$$V_{U3} = 133 \frac{\text{Log}_e \frac{29/82}{17/86}}{\text{Log}_e \frac{30}{0,015}} = 8,969 \text{ KV}$$

ملاحظه می‌گردد هرچه سیم U و درحقیقت خط ۲۰ کیلوولت به سمت خط ۲۲۰ متر دیگر شود ولتاژ القاء شده فوق العاده شدیدتر می‌گردد.

نظر به اینکه ولتاژهای القایی تحت تاثیر فازهای A و B و C از نظر الکتریکی اختلاف فاز ۱۲۰ درجه دارند یعنی

$$33 \quad \vec{V}_A + \vec{V}_B + \vec{V}_C = 0$$

$$34 \quad Q_A + Q_B + Q_C = 0$$

و همچنین

لذا برای بدست آوردن قدر مطلق ولتاژ که توسط ولتمتر قابل اندازه‌گیری است میبایستی از جمع برداری مولفه آن استفاده نمائیم و بنابراین داریم:

$$35 \quad \vec{V}_U = \vec{V}_{U_1} + \vec{V}_{U_2} + \vec{V}_{U_3}$$

$$36 \quad V_U = V_{U_1} + \left(-\frac{1}{2} + \frac{3}{2}j \right) V_{U_2} + \left(-\frac{1}{2} - \frac{3}{2}j \right) V_{U_3}$$

$$V_U = 3.56 + \left(-\frac{1}{2} + \frac{3}{2}j \right) 5.479 + \left(-\frac{1}{2} - \frac{3}{2}j \right) 8.969$$

$$V_U = (- 7.224 - 3.022j) \text{ KV}$$

$$V_U = 7.83 \text{ KV}$$

ولتاژ حدود ۸ کیلوولت بعلت شارژ خط ۲۲۰ کیلوولت بر روی خط ۲۰ کیلوولت القا شده که برای پرسنلی که میخواهند با این خط کارکنند فوق العاده خطرناک است.

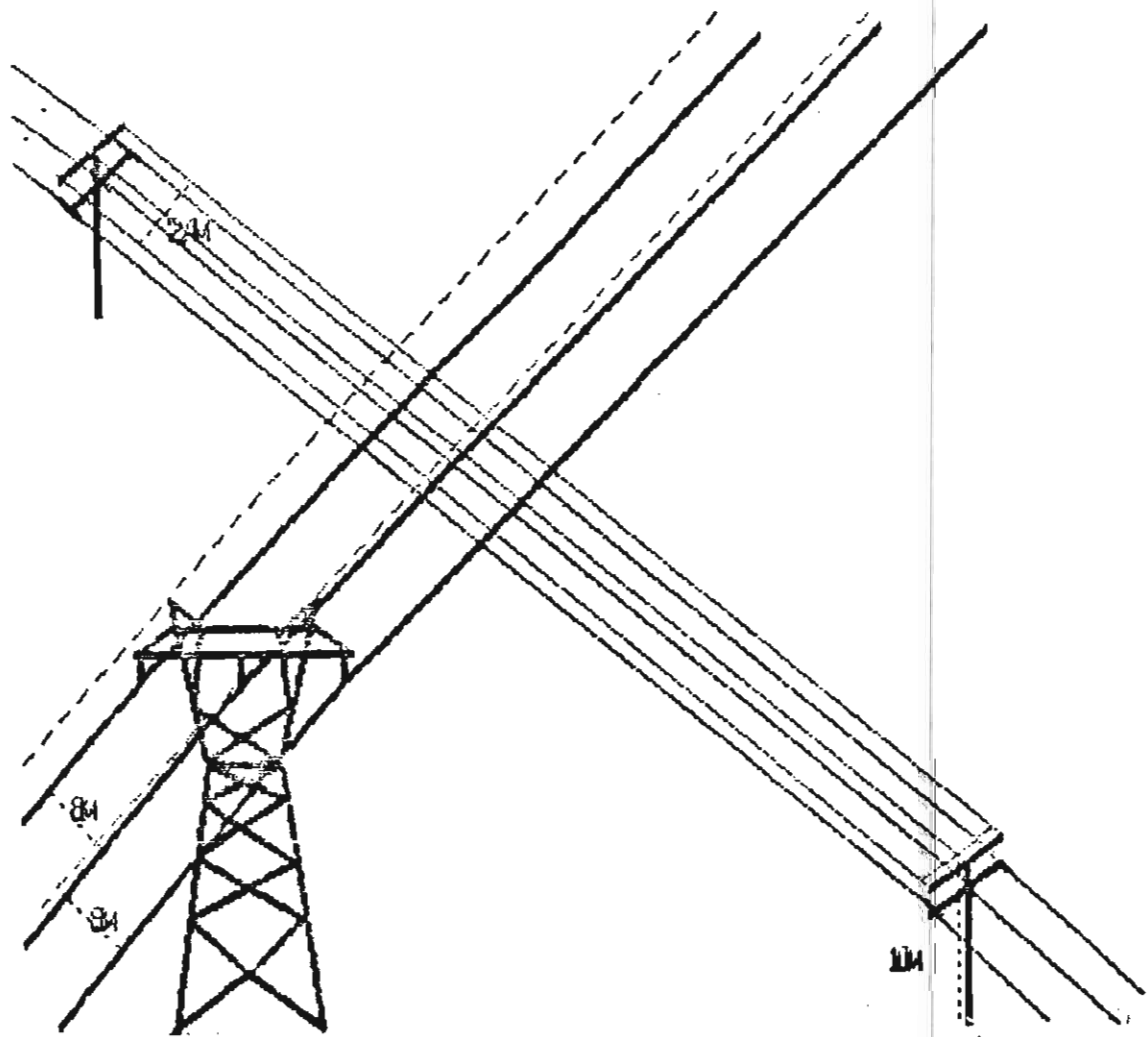
برای حصول اطمینان از محاسبات اخیر، در مورخ ۶۹/۷/۴ به اتفاق دونفر از همکاران به محل خط مذکور در ابتدای خط دهق و علویچه رفتیم، علی رغم کمبود امکانات و لوازم از جمله ولت‌متر با درجه بندی بالاتراز پنج کیلوولت، مبادرت به اندازه‌گیری نمودیم، به این ترتیب که سیم باریکی بر روی یکی از سیم‌های شبکه ۲۰ کیلوولت که در ابتدا و انتهای آن جمپر بازبود قرار دادیم، سیم دیگری به شبکه ارتینگ خط ۲۲۰ که ارت بسیار خوبی دارند متصل نمودیم، عقربه آوا متر در درجه ۵ کیلوولت با سرعت به آخر صفحه پرتاب شد که نشان دهنده ولتاژ بیشتر از ۵ کیلوولت بود، صدای جیرجیر شدید تخلیه بین سیم برقدار مذکور و نقاط زمین مانند صدای جیرجیر همکاران را متحیر نموده بود، درجه آوا متر را بر روی آمپر متر قرار دادیم که تا ماکزیمم ۱۰ آمپر بیشتر نشان نمیداد، عقربه آمپر متر نیز با سرعت به انتهای صفحه پرتاب گردید که باز هم گویای آمپری بیشتر از ۱۰ آمپر بود برای مشخص نمودن ولتاژ تقریبی اسکناس ۲۰۰ ریالی ما بین دو قطب برقدار و سیم زمین قرار دادیم سریم "تخلیه و اسکناس سوراخ شده دولایه از اسکناس قرار دادیم به همین ترتیب سپس چهار لایه از اسکناس را قرار دادیم با تاخیر تخلیه نمود. قدرت تخلیه الکتریکی بسیار شدید بود بطوریکه علی رغم صدای جیرجیر شدید با قوس جوشکاری قابل مقایسه بود، برای تعیین ولتاژ دقیق اسکناس را به آزمایشگاه فشار قوی بردیم با ولتاژی بالاتراز ۲ کیلوولت تخلیه شروع شد، بنابراین ولتاژ حدود ۸ کیلوولت تأیید گردید.

مرحله دوم اندازه‌گیری در مورخ ۶۹/۱۰/۱۲ در هوای بارانی و نامساعد انجام گرفت شبکه ۲۰ کیلوولت به فاصله ۵۰ متری از دکل های ۲۲۰ کیلوولت جاری شده بود. ولتاژ بین خط ۲۰ کیلوولت و سیم ارتینگ دکل و بطور تقریب حدود ۲۰۰ ولت بود که البته انرژی چندانی نداشت.

در مورد شبکه گارد که جهت حفاظت خطوط ۲۰ کیلوولت گذرنده زیر خطوط ۶۳ و ۲۲۰ و کشیده میشود و جهت جلوگیری از برخورد سیم های خطوط انتقال بر روی شبکه ۲۰ کیلوولت طراحی شده است بعلت اینکه

ولذا

اولاً " به شبکه کارد نسبت به خطر انتقال در زاویه ۹۰ درجه و کاملاً عمود بر آنها هستند القاء و لتاز معمولاً " چندان زیاد نیست مضافاً " به اینکه در صورت هرگونه القاء خطوط فوق توزیع و انتقال بر روی آنها چون معمولاً " و لتاز و جریانهای فوق توزیع و انتقال کاملاً متعادل میباشد لذا در محدوده تاثیر هر سلفاز حاصل جمع برداری آنها بر روی هر یک از سیم های کارد صفر میباشد و لذا در این صورت در سیم های کارد در خارج از تصویر شبکه انتقال و لتاز قابل ملاحظه ای علی الاصول وجود نخواهد داشت برای اثبات این مدعا نیز همزمان با تست اخیر در مورخه ۶۹/۱۰/۱۲ نسبت به اندازه گیری و لتاز شبکه کارد مبادرت نمودیم و البته هیچگونه و لتازی وجود نداشت ، در این مورد با تماس یکدست به سیم کارد و باد ست دیگر به سیم ارت که از شبکه کارد کاملاً ایزوله بود. موضوع اخیر در عکس کاملاً کویاست



شکل ۲۱

باید توجه داشت که شبکه گارد بیشتر تحت تاثیر خط ۲۰ کیلوولت است که از زیر آن عبور نموده است. در شرایط متعادل بار و نیز ولتاژ مشکلی خاص وجود ندارد، اما مال زمانی است که خط ۲۰ کیلوولت اتصال کوتاه و بخصوم اتصال زمین و یا عدم تعادل ولتاژ وجود داشته باشد، در این صورت سیم ارتینگ خود شبکه گارد در صورتی که خوب زمین نشود میتواند خطرناک باشد بنابراین توصیه میشود.

جهت سیم ارت در دسترس غابریں از لوله PVC فشارقوی استفاده و در ارتینگ نیز دقت کافی مبذول گردد. بنابراین از آنچه گذشت چنین بنظر میرسد که مرحوم صاحب جمعی تحت تاثیر شوک ناشی از القاء خط ۲۳۰ بر روی شبکه جدید الحداث که به موازات آن کشیده شده بود به پائین سقوط نموده است نه شبکه گارد.

شدت میدان الکتریکی ناشی از وجود ولتاژهای بالا بر روی فلزات زیر پان بارپست ها و تجهیزات برقدار ولتاژی القاء مینماید که همکاران گروههای تعمیراتی در ایستگاهها میبایستی به آن توجه کافی مبذول فرمایند.

در مورد کابلهای فشار قوی موضوع با اهمیت بیشتری است به این معنی که اگر شیلد کابل بخصوم کابلهای خودنگهدار زمین نشوند پتانسیل خطرناک القاء شده توسط هادی کابل میتواند باعث بروز خطرات جانی و مالی گردد، اصولاً " کابل فشار قوی بدون شیلد زمین شده و سرکابل مطمئن معنی و مفهومی از ویژگیهای استاندارد ندارد. در بسیاری از موارد مشاهده میگردد که همکاران پوسته P.V.C کابلهای کراسلینگ را جدانموده شیلد و لایه های دیگر را از پلی ا تیلن جدانموده و به خیال اینکه عایق خوبی در اختیار دارند مورد استفاده قرار میدهند

در مورد کابلهای خود نگهدار موضوع حائز اهمیت بیشتری است چون اگر شیلد کابل زمین نشود، پتانسیل خطرناک بخصوم در شرایط عدم تعادل ولتاژ بر روی شیلد و یا پوسته کابل قرار خواهد گرفت بطوری که ایمن پتانسیل میتواند افرادی که بنحوی با آن سروکار دارند دچار سانحه نماید، ناگفته نماند که بکسلس نگهدارنده خود توسط روکش P.V.C عایق شده است.

در اینجا لازم میدانم چند پیشنهاد را تقدیم نمایم.

۱- نظر به اینکه قانون حریم در سالها قبل تدوین شده جادارد با عنایت به گسترش شبکه های توزیع، فوق توزیع و انتقال و نیز افزایش ولتاژهای مورد استفاده وزارت نیرو نسبت به بررسی مجدد و تعیین خط مشی اصولی و تهیه دستورالعمل های لازم بر حسب مورد اقدام نماید.

۲- گروه کارشناسان توزیع نسبت به بررسی اشکالات سیستم توزیع بخصوم حریم خطوط و کردینیشن سیستم همت نماید.

- | | |
|---|-----------------------|
| 1) ELECTRICAL -TRANSMISSION AND DISTRIBUTION REFERENCE | BY: WESTINGHOUS CO |
| 2) ELEMENTS OF POWER SYSTEM ANALYSIS | BY: WILLIAM STEVENSON |
| 3) THE TRANSMISSION AND DISTRIBUTION OF ELECTRICAL ENERGY | BY: COTION |
| 4) ELECTRICAL TECHNOLOGY | BY: B.L.THERAJA |
| 5) ELECTROMAGNETIC THEORY | BY: JOHN-REITZ |
| 6) APPLIED ELECTROMAGNETICS | BY: MARTIN: A.PLONUS |
| 7) IEEE TRANSMISSION POWER 1978 JULY | |
| 8) TRANSMISSION LINE REFERENCE | |