

ارائه روش جدیدی برای محاسبه مقاومت الکترودهای زمین و ظرفیت خازنی اجسام در فضا

نوشته

یداله ارضی

مرکز تحقیقات مخابرات ایران

چکیده:

محاسبه مقاومت زمین هادیها ویا ظرفیت خازنی آنها در فضا از دیرباز مورد مذاقه قرار گرفته است. اولین روش محاسبه ظرفیت خازنی اجسام توسط G.W.O. HOWE، سال ۱۹۱۴ ارائه گردید. نامبرده توزیع بار را در طول الکتروود یکنواخت فرض کرده ویا محاسبه پتانسیل میانگین، بمعادله ظرفیت خازنی دست یافت. گرچه فرضیه اخیر نادرست بود ولی بخاطر تقریب قابل قبول فرمولهای بدست آمده، روش پیشنهادی وی شهرت جهانی یافت.

از آن پس پژوهندگان بسیاری به گسترش و بهره گیری از این شیوه پرداختند که در این راه میتوان از: Erling D. Sunde, S. J. Schwarz, J. R. Eaton, Dwight و G. F. Tagg نام برد. در دهه اخیر سه تن از استادان انستیتو تکنولوژی هند به یافتن روش نوینی در این زمینه نائل گردیده و اساس محاسبات خود را بر پایه همسانی رویه های هم پتانسیل با شکل الکتروودها اعلام داشتند. نتیجه مطالعات این سه تن و گروهی دیگر، بسالهای ۱۹۶۷* و ۱۹۶۹** در نشریه I. E. E. چاپ و در دنباله محاسبات، بالا بود دقت فرمولها بطور عملی نشان داده شده است.

ولی گفتنی است که گرچه تئوری پیشنهادی این گروه در خصوص الکتروودهای منفرد کاربرد عملی یافت، مع هذا همچنان اشکالات تعمیمی برای سیستمهای گروهی موجود بوده، بطوریکه الزاماً بمنظور دستیابی به معادله مقاومت یک آرایش n الکتروودی، بایستی به حل n معادله خطی اقدام نمود. این عمل گذشته از آنکه منجر به یک سری محاسبات طولانی میگردد، دست یابی به فرمولهای عمومی را که تابعی از ابعاد و تعداد الکتروودهای مورد استفاده باشد، غیر ممکن میساخت.

* Determination of earth resistance of multiple driven - rod electrodes

« M. Datta, A.K. Basu, M.M. Roy Chowdhury »

** Earth resistance of various forms of electrodes « V.P. Gupta, R. L. Gary »

در پژوهش های خود باین نتیجه رسیدم که با توجه به شکل آرایش های چند گروهی الکترودهای زمین ، نیازی به نوشتن n معادله نبوده و منطقی است که رویه های هم پتانسیل همسان هر الکتروده را در فضای مجاور بسط داده تا از ترکیب تمامی آنها بفرم عمومی رویه هم پتانسیل دست یابیم .
 بمدد این روش به محاسبه مقاومت سیستمهای چند گروهی پرداخته و آنگونه که در گزارش شماره ۳ - ۲ - الف مرکز تحقیقات مخابرات ایران آورده شده ، دقت فرمولها در حوزه کار کافی و خطای محاسبات از ۲ درصد تجاوز نخواهد کرد .

متذکر میگردد که ارتباط بین مقاومت الکترودها و ظرفیت خازنی آنها هنگامی که به ترتیب در داخل خاک یا فضا قرار گیرند ، مطابق فرمول $R = \frac{1}{36\pi \times 10^9} \frac{\rho}{C}$ بوده که در آن ρ بر حسب اهم متر ، R بر حسب اهم و C بر حسب فاراد است .
 در مقاله اخیر یک آرایش دو گروهی مرکب از گروه الکترودهای قائم و گروه سیمهای افقی بصورت شبکه ، مورد بررسی و محاسبه قرار گرفته است .

۱ - علائم قراردادی :

R	مقاومت سیستم زمین
R_r	مقاومت گروه الکترودهای میله ای قائم
R_w	مقاومت شبکه افقی
R_{rw}	مقاومت متقابل بین الکترودهای میله ای قائم و شبکه افقی
R_{wr}	مقاومت متقابل بین شبکه افقی و الکترودهای میله ای قائم
ρ	مقاومت مخصوص خاک
$S(r)$	رویه هم پتانسیل در فاصله r
i	دانسیته جریان در هر نقطه از زمین
I	جریان وارد شده در سیستم زمین
m, n	تعداد فواصل بین الکترودهای میله ای قائم واقع در ستونها و سطرها
$N = (m+1)(n+1)$	تعداد کل الکترودهای میله ای قائم
$2S$	فاصله هردو الکترودهای میله ای قائم واقع در سطرها و ستونها
$L = 2ms, W = 2ns, A = L \times W = 4mns^2$	طول و عرض و سطح پوششی زمین
l_r, a_r	طول و شعاع مقطع الکترودهای قائم
$l_w = 2s(2mn + m + n), a_w$	طول کلی سیمها و شعاع مقطع آنها
$h_w = h_r - \frac{l_r}{2}$	عمق کار گذاری الکترودهای میله ای
$v = \frac{s}{l_r}, p = \frac{m}{n}, u = \frac{2h}{l}$	عمق کار گذاری سیم های مشبک

λ_r, δ_r	ضرائب تأثیر متقابل الکترودهای میله‌ای برهم و عمق کارگذاری
λ_w, δ_w	ضرائب تأثیر متقابل قطعات شبکه برهم و عمق کارگذاری
λ_{rw}	ضریب تأثیر متقابل الکترودهای میله‌ای بر شبکه
λ_{wr}	ضریب تأثیر متقابل شبکه بر الکترودهای میله‌ای

نکته: واحدهای انتخابی در دستگاه MKSA میباشند.

۲ - پیش‌گفتار

در مراکز تلفنی، گذشته از مقاصد حفاظتی بدلائل دیگری نیز، قطعاتی از دستگاهها را از طریق مقاومتهای ناچیزی به زمین ارتباط میدهند. همانگونه که در قسمت اول مقاله آورده‌ایم، جریانهای ناشی کابل‌های مخابراتی در زمین مسیرهائی را تشکیل داده که در نتیجه بداخل خطوط بعدی راه می‌یابند. چنانچه یکی از قطب‌های باتری مرکزی زمین گردد قسمت اعظم این جریانهای ناشی از طریق قطب زمین شده باتری مجدداً پ مسیر اولیه برگشت داده شده که نهایت باعث تقلیل کرس تاك می‌گردد.

زمین کردن، بخصوص درحالتی که هدف حفاظت دستگاههای مخابراتی و نفرات درقبال ولتاژهای غیرعادی و جریانهائی ناشی از آذرخش، خطوط انتقال انرژی و قطارهای برقی باشد، اهمیت بسزائی خواهد یافت.

بدیهی است که هر اندازه، مقدار مقاومت زمین ایجاد شده کمتر باشد بهمان میزان عمل حفاظت بهتر صورت می‌پذیرد. ولی گفتنی است که بموازات کاهش مقاومت، هزینه ایجاد چنین زمینی افزایش یافته که الزماً بایستی طرح یک سیستم کلی را همواره در قالب «حفاظت عالی و هزینه کم» اجرا نمود. نوع الکترودهای انتخابی و نحوه کارگذاری آن تابعی از شرایط ژئوفیزیکی زمین است و همانگونه که در مقاله نخست آورده‌ایم با ترسیم منحنی $p_a - a$ یک محیط مورد بررسی، نوع آرایش معلوم می‌گردد. در زمینهایی که یک لایه هادی سطحی بر روی لایه مقاومی قرار گرفته باشد، از سیمهای افقی و برای حالتی که هدایت خاک با افزایش عمق زیادتر میشود از الکترودهای میله‌ای قائم و بالاخره در مکانهای محدود بخصوص در داخل شهرها که فضای زیادی در دسترس نیست، با ایجاد چاهک‌های کم عمق و کارگذاری تعدادی صفحات دایره‌ای افقی بموازات هم طرح زمین اجرا میگردد.

در میان سیستمهای گوناگون، الکترودهای میله‌ای قائم با کارگذاری ساده‌شان در زمین، بخصوص هنگامیکه ارتباط آنها با سیمهای شبکه‌ای سخت صورت گیرد، کاربرد فراوانی یافته و در هر شرایط محیطی قادرند که مقاومت را در فاصله‌ای کمتر از مقدار بحرانی قرارداد و عمل حفاظت را بخوبی انجام دهند.

درفصول گرم که با تبخیر رطوبت خاک سطحی، مقاومت مخصوص این قسمت افزایش می‌یابد، الکترودهای قائم واقع در لایه‌های زیرین قادر به ثابت نگه داشتن مقاومت سیستم بوده و نیز در فصول بارانی که هدایت لایه سطحی افزایش می‌یابد از مقدار مقاومت بمیزان قابل توجهی کاسته شده و بدینگونه خطری از نظر افزایش مقاومت متوجه مدارها نخواهد گردید.

در ساخت این نوع زمینها دقت میگردد که گروههای کارگذاری شده از یک جنس بوده ، چه فلزات مختلف در محیطهای محتوی املاح شیمیائی ، ایجاد باطری کرده و نهایت افزایش خوردگی را به همراه خواهند داشت .

در مقاله اخیر زمین را یکنواخت با مقاومت مخصوص $\rho(\Omega-m)$ در نظر گرفته و آنطور که در مقالات آتی خواهیم آورد ، با استفاده از محلولهای شیمیائی و خاکهای کاهنده مقاومت از قبیل : آکریل اسید آمید ، سیلیکاژل ، بنتونیت و غیره که محیطی یکنواخت با مقاومت مخصوص ρ_0 ایجاد میسازند ، مسائل را در زمینهای دو منطقه ای ، یکی حجم محدود اطراف الکترودها با مقاومت مخصوص ρ_0 و دیگری محیط گسترده زمین با مقاومت مخصوص ρ ، مورد مذاقه و نتیجه گیری قرار میدهیم .

حالت اخیر کراراً در عمل بکار رفته و آنطور که در متن آورده میشود با توجه بفرمولهای تقریبی رویه های هم پتانسیل ، تهیه فرمولهای چنین طرحی چندان هم دور از دسترس نخواهد بود .

۳ - روش کلی

از آنجا که اساس کار همسانی رویه های هم پتانسیل با شکل سیستم میباشد ، میتوان در هر فاصله رویه هم پتانسیل را بصورت تابع درجه دومی از r نشان داد .

$$S(r) = k(r + \alpha)(r + \beta) \quad (1)$$

در فرمول ۱ ، k ، α و β مقادیر ثابتی بوده و به شکل و نحوه قرار گرفتن سیستم بستگی دارند .

در صورتیکه رویه هم پتانسیل شکل واحدی نداشته باشد آنرا بفرم زیر نوشته که در آن اندیس j نشانه ناحیه مورد نظر است .

$$S_j(r) = k_j(r + \alpha_j)(r + \beta_j) \quad (2)$$

مقدار r از فاصله r_1 که مبین سطح سیستم است تغییر کرده و بتدریج با کسب مقادیر r_j مرزی تا ∞ ادامه خواهد یافت .

در خصوص این طرح عملاً سه معادله ولتاژ حاصل شده که در نتیجه ؛ $j = 1, 2, 3$ و مقادیر r برای انتگرال گیری برابر r_1, r_2, r_3 و ∞ خواهد بود .

اگر I جریان ارسالی در سیستم زمین باشد ، مقدار دانسیته جریان و شدت میدان الکتریکی در هر نقطه از زمین برابر میشود با :

$$i = \frac{I}{k_j(r + \alpha_j)(r + \beta_j)} \quad (3)$$

$$E = \frac{dv}{dr} = \rho_i \quad (4)$$

با توجه بروابط ؛ ۲ و ۳ و ۴ ، تابع پتانسیل در هر نقطه خواهد شد :

$$V_1(r) = \int_r^{r_2} \frac{\rho I dr}{k_1(r + \alpha_1)(r + \beta_1)} + \int_{r_2}^{r_3} \frac{\rho I dr}{k_2(r + \alpha_2)(r + \beta_2)} + \int_{r_3}^{\infty} \frac{\rho I dr}{k_3(r + \alpha_3)(r + \beta_3)}$$

$r_1 \leq r \leq r_2$ ناحیه اول

$$V_2(r) = \int_r^{r_3} \frac{\rho I dr}{k_2(r+\alpha_2)(r+\beta_2)} + \int_{r_3}^{\infty} \frac{\rho I dr}{k_3(r+\alpha_3)(r+\beta_3)}$$

$r_2 \leq r \leq r_3$ ناحیه دوم

$$V_3(r) = \int_r^{\infty} \frac{\rho I dr}{k_3(r+\alpha_3)(r+\beta_3)}$$

$r \geq r_3$ ناحیه سوم

(۵)

از محاسبه انتگرالها، جوابهای زیر نتیجه میگردد.

$$V_1(r) = \frac{\rho I}{k_1(\beta_1 - \alpha_1)} \left[\ln \frac{(r_2 + \alpha_1)(r + \beta_1)}{(r_2 + \beta_1)(r + \alpha_1)} + \frac{k_1(\beta_1 - \alpha_1)}{k_2(\beta_2 - \alpha_2)} \ln \frac{(r_3 + \alpha_2)(r_2 + \beta_2)}{(r_3 + \beta_2)(r_2 + \alpha_2)} + \frac{k_1(\beta_1 - \alpha_1)}{k_3(\beta_3 - \alpha_3)} \ln \frac{r_3 + \beta_3}{r_3 + \alpha_3} \right]$$

$r_1 \leq r \leq r_2$

$$V_2(r) = \frac{\rho I}{k_2(\beta_2 - \alpha_2)} \left[\ln \frac{(r_3 + \alpha_2)(r + \beta_2)}{(r_3 + \beta_2)(r + \alpha_2)} + \frac{k_2(\beta_2 - \alpha_2)}{k_3(\beta_3 - \alpha_3)} \ln \frac{r_3 + \beta_3}{r_3 + \alpha_3} \right]$$

$r_2 \leq r \leq r_3$

(۶)

$$V_3(r) = \frac{\rho I}{k_3(\beta_3 - \alpha_3)} \ln \frac{r + \beta_3}{r + \alpha_3}$$

$r \geq r_3$

با توجه بمعادلات ولتاژ حاصل شده، مقاومت زمین یک سیستم و مقاومت متقابل بین دو سیستم قابل محاسبه میگردد.

۱ - محاسبه مقاومت سیستم

از آنجا که مقاومت سیستم برابر با نسبت پتانسیل سطحی و جریان کلی مدار است، بنابراین:

$$R = \frac{V_s}{I} = \frac{V_1(r_1)}{I} \quad (۷)$$

از اینرو:

$$R = \frac{\rho}{k_1(\beta_1 - \alpha_1)} \left[\ln \frac{(r_2 + \alpha_1)(r_1 + \beta_1)}{(r_2 + \beta_1)(r_1 + \alpha_1)} + \frac{k_1(\beta_1 - \alpha_1)}{k_2(\beta_2 - \alpha_2)} \ln \frac{(r_3 + \alpha_2)(r_2 + \beta_2)}{(r_3 + \beta_2)(r_2 + \alpha_2)} + \frac{k_1(\beta_1 - \alpha_1)}{k_3(\beta_3 - \alpha_3)} \ln \frac{r_3 + \beta_3}{r_3 + \alpha_3} \right] \quad (۸)$$

۲ - محاسبه پتانسیل متقابل بین دو سیستم

پتانسیل متقابل بین دو سیستم نیز بر روش زیر محاسبه میگردد:

$$\begin{aligned}
 V_{ij} &= \frac{1}{r_{jmax} - r_{jmin}} \int_{r_{jmin}}^{r_{jmax}} V_i(r) dr \\
 R_{ij} &= \frac{1}{I_i(r_{jmax} - r_{jmin})} \int_{r_{jmin}}^{r_{jmax}} V_i(r) dr \\
 V_{ji} &= \frac{1}{r_{imax} - r_{imin}} \int_{r_{imin}}^{r_{imax}} V_j(r) dr \\
 R_{ji} &= \frac{1}{I_j(r_{imax} - r_{imin})} \int_{r_{imin}}^{r_{imax}} V_j(r) dr
 \end{aligned} \tag{9}$$

در فرمولهای (۹)، i و j دو سیستم جداگانه با جریانهای I_i و I_j و پتانسیلهای $V_i(r)$ و $V_j(r)$ می باشند r_{jmin} و r_{jmax} حوزه انتگراسیون برای پتانسیل القایی V_{ij} بوده بطوریکه این مقادیر حدود سیستم i را مشخص میسازند. برای V_{ji} نیز میتوان گفته های مشابهی بیان کرد.

بدیهی است چنانچه در حوزه انتگرال گیری، معادلات پتانسیل تغییر نمایند، لازم است که هر قسمت را در حدود مربوطه حساب کرده و انتگرال گیری نمود، در اینصورت معادلات (۹) هر کدام میتوانند از یک یا چند قسمت تشکیل یابند.

نکته: در فرمولهای (۹) چنانچه $r_{jmax} = r_{jmin}$ باشد، $V_{ij} = V_i(r_j)$ میشود.

۳-۳ مقاومت کلی یک سیستم دو گروهی

چنانچه دو گروه الکترود با مقاومت های R_i و R_j و مقاومت های متقابل R_{ij} و R_{ji} ، یک سیستم کلی تشکیل دهند، مقاومت نهائی بشیوه زیر محاسبه میگردد.

با در نظر گرفتن آنکه سیستم در پتانسیل واحدی قرار دارد، میتوان نوشت:

$$V_t = R_i I_i + R_{ji} I_j \tag{10}$$

$$V_t = R_j I_j + R_{ij} I_i$$

با توجه به مقادیر جریان کلی $I_t = I_i + I_j$ و مقاومت کلی $R_t = \frac{V_t}{I_t}$ ، مقدار مقاومت نهائی

خواهد شد:

$$R = \frac{R_i R_j - R_{ij} \cdot R_{ji}}{R_i + R_j - R_{ij} - R_{ji}} \tag{11}$$

۴-۳ مقاومت سیستم های در عمق h

برای مطالعه اثر عمقی h بر روی مقاومت با توجه به تئوری تصویر و محاسبه مقاومت متقابل بین

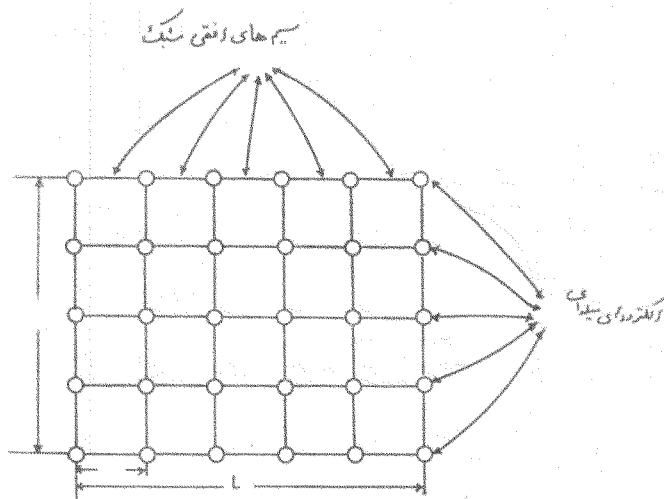
سیستم و تصویر آن نسبت به سطح زمین، مقدار مقاومت خواهد شد:

$$R_i = R_{ii} + R_{ii}' \tag{12}$$

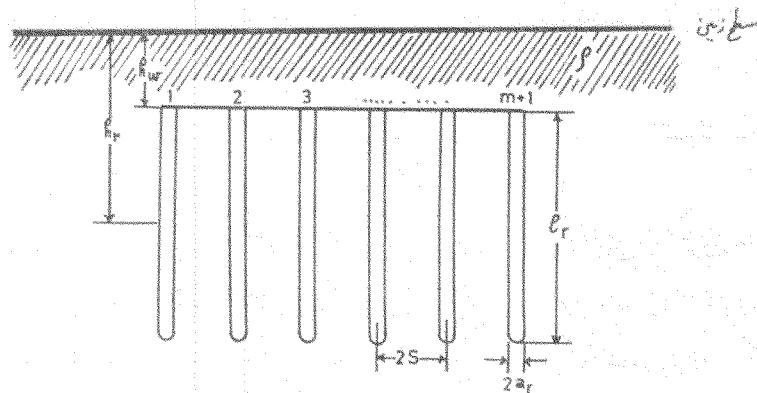
که در آن R_{ii} مقدار مقاومت سیستم در زمین با گسترش زیاد و R'_{ii} اثر متقابل آن بر تصویرش میباشد.

۴ - محاسبه مقاومت یک سیستم دوگروهی

یک سیستم دوگروهی را مطابق شکل های ۱ و ۲ در نظر میگیریم.



شکل ۱ - تصویر افقی سیستم زمین دوگروهی



شکل ۲ - تصویر قائم سیستم زمین دوگروهی

مشخصات هر گروه بشرح زیر است :

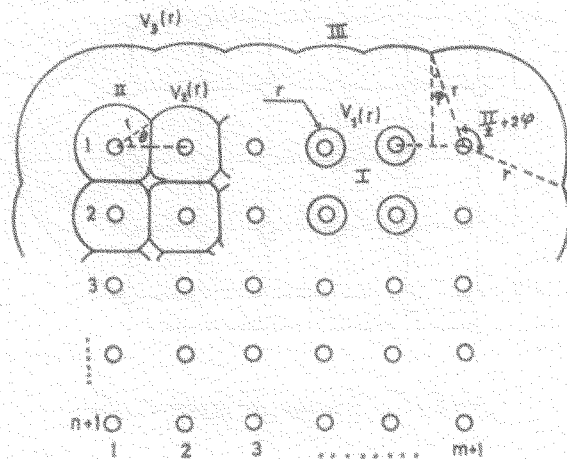
گروه ۱ - تعداد $N = (m+1)(n+1)$ الکترود میله‌ای در $n+1$ سطر و $m+1$ ستون که طول و شعاع مقطع هر یک به ترتیب l_r و a_r است. عمق کارگذاری این گروه برابر h_r بوده که آنرا با پارامتر $u_r = \frac{2h_r}{l_r}$ در محاسبات منظور می‌داریم.

گروه ۲ - شبکه افقی ارتباط دهنده الکترودهای میله‌ای، بطول کلی $l_w = 2S(2mn + m + n)$

و شعاع مقطع a_w و عمق کارگذاری $\frac{l_r}{2}$ که در فرمولهای داده شده با پارامتر $u_w = \frac{2h_w}{l_w}$ نشان داده شده است.

برای محاسبه R_w و R_r محیط زمین را گسترده فرض کرده و اثر عمق کارگذاری را با تئوری تصویر بدست میآوریم ولی در مورد مقاومت‌های متقابل R_{wr} و R_{rw} ؛ بخاطر اثر ناچیز h بر روی محاسبات، با تقریب کافی سیستم را سطحی در نظر میگیریم.

۱ - ϵ محاسبه R_r



شکل ۳ - تصویر افقی رویه‌های تقریبی هم‌پتانسیل الکترودهای میله‌ای

همانگونه که در شکل ۳ نشان داده‌ایم نواحی پتانسیل را به سه قسمت تقسیم کرده و شکل رویه‌های هم‌پتانسیل بگونه زیر در نظر گرفته میشود.

- الف - از فاصله $r = a_r$ تا $r = s$ تعداد N رویه هم‌پتانسیل همشکل الکترودهای میله‌ای.
- ب - از فاصله $r = s$ تا $r = 1.4s$ رویه حاصل از تقاطع دو بدو پتانسیل الکترودهای مجاور هم.
- پ - از فاصله $r = 1.4s$ تا $r = \infty$ با توجه به تداخل پتانسیل الکترودها، گروه را بصورت یک محیط پیوسته در نظر گرفته که دارای مقطع مربع مستطیل شکل بوده و دیوارهای مسطح آن با ربع استوانه بیکدیگر ارتباط یافته‌اند.

بنابراین با توجه باینکه سیستم در عمق بینهایت کارگذاری شده؛

$$S_1(r) = N \times 4\pi r \left(r + \frac{l_r}{2} \right) \quad (13)$$

$$r(a_r \text{ تا } S)$$

$$S_2(r) = N \times 2\pi r l_r - r(4\theta) l_r (2mn + m + n) + N \times 4\pi r^2 - 4(\pi r^2 - \pi r S) \quad (14)$$

$$(2mn + m + n) r (S \text{ تا } 1.4S)$$

مقدار θ با مراجعه به شکل ۳ برابر با $\text{Arccos} \frac{S}{r}$ میگردد.

حداقل مقدار θ برابر صفر و حداکثر آن $\frac{\pi}{4}$ است. با توجه باینکه مقدار حداکثر θ اندازه رویه هم پتانسیل ناحیه II را کاهش داده که در نتیجه آن مقدار مقاومت تا حدودی بیشتر میشود، منطقی است که برای بالا بردن حاشیه امنیت $\theta = \theta_{\max}$ اختیار گردد.

در اینصورت با احتساب $\theta = \frac{\pi}{4}$ رویه $S_2(r)$ میشود:

$$S_2(r) = 4\pi r \left[r(1 - mn) + S(2mn + m + n) + \frac{l_r}{4} (m + n + 2) \right] \quad (15)$$

$r(S \text{ تا } 1.4S)$

برای حوزه سوم با توجه بشکل ۳، میتوان نوشت:

$$S_3(r) = [2(m-1) + 2(n-1)] (2\phi r l_r) + 4 \left(\frac{\pi}{2} + 2\phi \right) r l_r + 4\pi \left[r^2 + \frac{L+W}{2} r + \frac{LW}{2\pi} \right] \quad (16)$$

$r(S \text{ تا } \infty)$

از آنجا که $\sin \phi = \frac{S}{r}$ میباشد، بنابراین با توجه به نامساوی $\phi \geq \sin \phi$ و استدلالی مشابه θ میتوان مقدار $\frac{S}{r}$ را برای آن در نظر گرفت.

در اینصورت رابطه خلاصه شده $S_3(r)$ خواهد شد:

$$S_3(r) = 4\pi \left[r^2 + r \left(mS + nS + \frac{l_r}{2} \right) + \frac{S}{\pi} (2mnS + ml_r + nl_r) \right] \quad (17)$$

$r(1.4S \text{ تا } \infty)$

با توجه به رویه‌های بدست آمده و استفاده از فرمول کلی ۸ مقدار مقاومت نتیجه میگردد:

$$R = \frac{\rho}{2\pi N l_r} \left[\ln \frac{S \left(a_r + \frac{l_r}{2} \right)}{\left(S + \frac{l_r}{2} \right) a_r} + \frac{2\pi N l_r}{4\pi \left[S(2mn + m + n) + \frac{l_r}{4} (m + n + 2) \right]} \right. \\ \left. \ln \frac{1.4S \left[S + \frac{S(2mn + m + n) + \frac{l_r}{4} (m + n + 2)}{1 - mn} \right]}{S \left[1.4S + \frac{S(2mn + m + n) + \frac{l_r}{4} (m + n + 2)}{1 - mn} \right]} + \frac{2\pi N l_r}{4\pi \sqrt{\left(mS + nS + \frac{l_r}{2} \right)^2 - \frac{4S}{\pi} (ml_r + nl_r + 2mnS)}} \right. \\ \left. \ln \frac{2.8S + mS + nS + \frac{l_r}{2} + \sqrt{\left(mS + nS + \frac{l_r}{2} \right)^2 - \frac{4}{\pi} S(ml_r + nl_r + 2mnS)}}{2.8S + mS + nS + \frac{l_r}{2} - \sqrt{\left(mS + nS + \frac{l_r}{2} \right)^2 - \frac{4}{\pi} S(ml_r + nl_r + 2mnS)}} \right] \quad (18)$$

با کاربرد نامساوی $l_r \gg a_r$ و انتخاب نسبت‌های $v = \frac{S}{l_r}$ و $p = \frac{m}{n}$ رابطه ۱۸ می‌شود:

$$R_{II} = \frac{\rho}{2\pi N l_r} \ln \frac{\lambda_r l_r}{2a_r} \quad (19)$$

در رابطه ۱۹ پارامتر λ_r ضریب تأثیر متقابل الکترودهای میله‌ای برهم بوده و مقدار آن برابر است با:

$$\lambda_r = e \ln \frac{2v}{2v+1} + \frac{(m+1)\left(\frac{m}{p}+1\right)}{2v\left(\frac{2m^2}{p} + \frac{m}{p} + m\right) + 0.5\left(\frac{m}{p} + m + 2\right)}$$

$$\ln \frac{1.4v\left(\frac{m^2}{p} + \frac{m}{p} + m + 1\right) + 0.35\left(\frac{m}{p} + m + 2\right)}{v\left(0.6\frac{m^2}{p} + \frac{m}{p} + m + 1.4\right) + 0.25\left(\frac{m}{p} + m + 22\right)}$$

$$+ \frac{\left(\frac{m}{p} + 1\right)(m+1)}{2\sqrt{\left(mv + \frac{m}{p}v + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(\frac{m}{p} + m + \frac{2m^2}{p}v\right)}}$$

$$\ln \frac{\left(\frac{m}{p} + m + 2.8\right)v + 0.5 + \sqrt{\left(mv + \frac{mv}{p} + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(\frac{m}{p} + m + \frac{2m^2}{p}v\right)}}{\left(\frac{m}{p} + m + 2.8\right)v + 0.5 - \sqrt{\left(mv + \frac{mv}{p} + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(\frac{m}{p} + m + \frac{2m^2}{p}v\right)}} \quad (20)$$

بمنظور دست‌یابی بفرمول نهائی بایستی به رابطه ۱۹ مقدار مقاومت متقابل بین الکترودها و تصویر آنها نسبت به سطح زمین، افزوده شود. برای الکترودهای میله‌ای معمولاً $2h_w > 1.4S$ بوده و بدین گونه دراین انتگرال گیری تنها رویه $S_0(r)$ دخالت نمی‌نماید. در صورت برقرار نبودن نامساوی فوق بازم بدلیل حدود زیاد انتگرال، انتخاب فوق قابل قبول خواهد بود. از طرفی معادله $V(r)$ با استفاده از فرمولهای

۶ میشود:

$$V(r) = \frac{\rho I_r}{4\pi \sqrt{\left(mS + nS + \frac{l_r}{2}\right)^2 - \frac{4S}{\pi}(ml_r + nl_r + 2mnS)}}$$

$$\ln \frac{2r + mS + nS + \frac{l_r}{2} + \sqrt{\left(mS + nS + \frac{l_r}{2}\right)^2 - \frac{4S}{\pi}(ml_r + nl_r + 2mnS)}}{2r + mS + nS + \frac{l_r}{2} - \sqrt{\left(mS + nS + \frac{l_r}{2}\right)^2 - \frac{4S}{\pi}(ml_r + nl_r + 2mnS)}} \quad (21)$$

با محاسبه انتگرال تابع پتانسیل در فاصله $(2h_r - l_r)$ تا $2h_r$ و استفاده از فرمولهای ۹، مقاومت متقابل R_{11}' خواهد شد:

$$R_{11}' = \frac{\rho}{2\pi N l_r} l_n \delta_r \quad (22)$$

پارامتر δ_r ضریب تأثیر عمق کارگذاری بوده و مقدار آن با توجه به نسبت $u = \frac{2h_r}{l_r}$ برابر است با:

$$\delta_r = e^{(m+1)\left(\frac{m}{p} + 1\right)} \frac{1}{2\sqrt{\left(mv + \frac{m}{p}v + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(m + \frac{m}{p} + \frac{2m^2}{p}v\right)}}$$

$$\left[\frac{2u + mv + \frac{m}{p}v + 0.5 + \sqrt{\left(mv + \frac{m}{p}v + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(m + \frac{m}{p} + \frac{2m^2}{p}v\right)}}{2} \times \right.$$

$$\ln \frac{2u + mv + \frac{m}{p}v + 0.5 + \sqrt{\left(mv + \frac{m}{p}v + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(m + \frac{m}{p} + \frac{2m^2}{p}v\right)}}{2u + mv + \frac{m}{p}v - 1.5 + \sqrt{\left(mv + \frac{m}{p}v + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(m + \frac{m}{p} + \frac{2m^2}{p}v\right)}} +$$

$$\left. \frac{2u + mv + \frac{m}{p}v + 0.5 - \sqrt{\left(mv + \frac{m}{p}v + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(m + \frac{m}{p} + \frac{2m^2}{p}v\right)}}{2} \times \right] \quad (23)$$

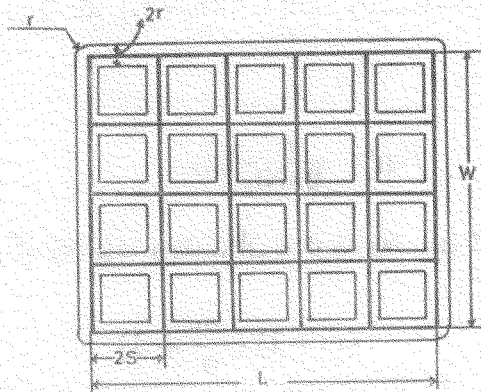
$$\ln \frac{2u + mv + \frac{m}{p}v - 1.5 - \sqrt{\left(mv + \frac{m}{p}v + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(m + \frac{m}{p} + \frac{2m^2}{p}v\right)}}{2u + mv + \frac{m}{p}v + 0.5 - \sqrt{\left(mv + \frac{m}{p}v + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(m + \frac{m}{p} + \frac{2m^2}{p}v\right)}} +$$

$$\left. \ln \frac{2u + mv + \frac{m}{p}v - 1.5 + \sqrt{\left(mv + \frac{m}{p}v + 5.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(m + \frac{m}{p} + \frac{2m^2}{p}v\right)}}{2u + mv + \frac{m}{p}v - 1.5 - \sqrt{\left(mv + \frac{m}{p}v + 0.5\right)^2 - \frac{4}{\pi}v\left(m + \frac{m}{p} + \frac{2m^2}{p}v\right)}} \right]$$

از جمع مقادیر R_{11} و R_{11}' مقاومت کلی R_r بصورت رابطه ۲ نتیجه میگردد.

$$R_r = \frac{\rho}{2\pi N l_r} \ln \frac{\lambda_r \delta_r l_r}{2a_r} \quad (24)$$

۲ - ۴ محاسبه R_w :



شکل ۴ - تصویر افقی رویه‌های هم‌پتانسیل بدون‌حید تقسیم می‌گردند

با توجه به شکل ۴، رویه‌های هم‌پتانسیل بدون‌حید تقسیم می‌گردند.

الف - ناحیه I در فاصله $a_w \leq r < S$

ب - ناحیه II در فاصله $r > S$

در ناحیه I برای هر حلقه مربعی بضع $2S$ میتوان تصور کرد که رویه‌های هم‌پتانسیل هر چهار قطعه سیم‌همدیگر را قطع کرده بطوریکه دو استوانه بطول $2S$ و دو استوانه بطول $2S - 2r$ و یک کره کامل که جمع رویه‌های ناشی از گوشه‌هاست بدست می‌آید. مضافاً باینکه ارتباط رویه‌های داخلی و خارجی حلقه را در گوشه‌ها توسط سطوح مربعی شکل با رویه r^2 نشان می‌دهیم. بدینگونه برای تماسی حلقه‌های مربعی موجود در شبکه فوق:

$$S_1(r) = 2\pi rL + 2\pi rW + 4\pi r^2 + 2mn \times 2\pi r(2S - 2r) + mn \times 8r^2 \quad (20)$$

$r(a_w \text{ تا } S)$

رابطه ۲۰ بفرم ساده شده زیر قابل تبدیل است:

$$S_1(r) = 4\pi r[r(1 - 1.36mn) + S(2mn + mn + m + n)] \quad (21)$$

$r(a_w \text{ تا } S)$

در ناحیه II با در نظر گرفتن تداخل پتانسیل حلقه‌ها، شبکه را بصورت یک صفحه فرض کرده و در نتیجه:

$$S_2(r) = 2\pi rL + 2\pi rW + 4\pi r^2 + 2LW \quad (27)$$

$r(S \text{ تا } \infty)$

با استفاده از مقادیر L و W و اختصار رابطه بالا:

$$S_2(r) = 4\pi[r^2 + (m+n)Sr + \frac{2}{\pi}mnS^2] \quad (28)$$

$r(S \text{ تا } \infty)$

در اینصورت مقاومت شبکه در عمق بی‌نهایت خواهد شد:

$$R_{22} = \frac{\rho}{2\pi l_w} \ln \frac{\lambda_w l_w}{2a_w} \quad (29)$$

در رابطه λ_w و λ_w ضریب تأثیر متقابل سیمها بر یکدیگر بوده و مقدار آن برابر است با :

$$\lambda_w = e^{-\ln\left(\frac{2m^2}{\pi p} + \frac{m}{p} + m + 1\right) + \frac{\frac{2m}{p} + \frac{1}{p} + 1}{\sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}$$

$$\ln \frac{\frac{2}{m} + \frac{1}{p} + 1 + \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}{\frac{2}{m} + \frac{1}{p} + 1 - \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}} \quad (۳۰)$$

برای محاسبه R_{22}' دو حالت در نظر میگیریم :

الف - $2h_w < S$

ب - $2h_w > S$

الف - حالت $2h_w < S$

با توجه باین ناسمبای تنها رویه هم پتانسیل $S_1(r)$ مؤثر بوده که در اینصورت مقاومت R_{22}' و ضریب تأثیر عمق کارگذاری میشود :

$$R_{22}' = \frac{\rho}{2\pi l_w} \ln \delta_w$$

$$\delta_w = e^{\ln \frac{2u\left(1 - 1.36 \frac{m^2}{p}\right) + 1}{2u\left(\frac{2m^2}{\pi p} + \frac{m}{p} + m + 1\right)} + \frac{\frac{2m}{p} + \frac{1}{p} + 1}{\sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}$$

$$\ln \frac{\frac{2}{m} + \frac{1}{p} + 1 + \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}{\frac{2}{m} + \frac{1}{p} + 1 - \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}$$

$$u < \frac{1}{2(2mn + m + n)} \quad (۳۱)$$

مقدار پارامتر δ_w بر حسب λ_w در این شرایط برابر است با :

$$\delta_w = \frac{2u\left(1 - 1.36 \frac{m^2}{p}\right) + 1}{2u} + \lambda_w \quad (۳۲)$$

ب - حالت $2h_w > S$

در حالت اخیر رویه هم پتانسیل $S_2(r)$ در محاسبات ظاهر شده که در نتیجه آن :

$$R_{22}' = \frac{\rho}{2\pi l_w} \ln \delta_w$$

$$\delta_w = e \frac{\frac{2m}{p} + \frac{1}{p} + 1}{\sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}$$

$$\ln \frac{4u \left(\frac{2m}{p} + \frac{1}{p} + 1\right) + \frac{1}{p} + 1 + \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}{4u \left(\frac{2m}{p} + \frac{1}{p} + 1\right) + \frac{1}{p} + 1 - \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}$$

$$u > \frac{1}{2(2mn + m + n)} \quad (22)$$

حال با احتساب پارامتر δ_w وابسته یکی از حالات الف یا ب بفرمول کلی مقاومت شبکه دست خواهیم یافت.

$$R_w = \frac{\rho}{2\pi l_w} \ln \frac{\lambda_w \delta_w l_w}{2a_w} \quad (23)$$

۳ - محاسبه R_{rw}

بمنظور محاسبه مقاومت متقابل بین گروه الکترودهای میله ای و سیم های مشبک ، سیستم را سطحی

فرض کرده که در اینصورت با حذف حوزه های ناشی از قسمت بالایی الکترودهای مورد نظر رویه های هم پتانسیل

مطابق روابط ۳۰ خلاصه میشوند.

$$S_1(r) = N \times 2\pi r(r + l_r)$$

$$r(a_r \cup S)$$

$$S_2(r) = 2\pi r \left[r(1 - mn) + S(2mn + m + n) + \frac{l_r}{2} (m + n + 2) \right]$$

$$r(S \cup 1.4S)$$

$$S_3(r) = 2\pi \left[r^2 + r(Sm + Sn + l_r) + \frac{2S}{\pi} (Smn + ml_r + nl_r) \right]$$

$$r(1.4S \cup \infty) \quad (24)$$

با استفاده از فرمولهای کلی و معادله پتانسیل در فاصله $r < S$ برابر میشود با :

$$V(r) = \frac{\rho I_r}{2\pi N l_r} \left[\ln \frac{S(r + l_r)}{r(S + l_r)} + \frac{2\pi N l_r}{2\pi \left[S(2mn + m + n) + \frac{l_r}{2} (m + n + 2) \right]} \times \right.$$

$$\left. \ln \frac{1.4[S(mn + m + n + 1) + 0.5l_r(m + n + 2)]}{S(0.6mn + m + n + 1.4) + 0.5l_r(m + n + 2)} \right.$$

$$\left. + \frac{2\pi N l_r}{2\pi \sqrt{(Sm + Sn + l_r)^2 - \frac{8S}{\pi} (ml_r + nl_r + Smn)}} \times \right.$$

$$\ln \frac{(Sm + Sn + l_r + 2.8S) + \sqrt{(Sm + Sn + l_r)^2 - \frac{8S}{\pi}(ml_r + nl_r + Smn)}}{(Sm + Sn + l_r + 2.8S) + \sqrt{(Sm + Sn + l_r)^2 - \frac{8S}{\pi}(ml_r + nl_r + Smn)}} \quad (26)$$

با محاسبه میالکین تابع $V(r)$ در فاصله صفر تا S مقدار مقاومت متقابل R_{rw} بشکل رابطه ۳۷ حاصل میگردد.

$$R_{rw} = \frac{\rho}{2\pi N l_r} \ln \lambda_{rw} \quad (27)$$

در رابطه ۳۷ پارامتر λ_{rw} ضریب تأثیر القائی الکترودهای قائم بر شبکه افقی است و مقدار آن برابر است با:

$$\lambda_{rw} = e^{\frac{1}{v} \ln(1+v) + \frac{\frac{m^2}{p} + \frac{m}{p} + m + 1}{v \left(\frac{2m^2}{p} + \frac{m}{p} + m \right) + 0.5 \left(\frac{m}{p} + m + 2 \right)}} \ln \frac{1.4 \left[v \left(\frac{m^2}{p} + \frac{m}{p} + m + 1 \right) + 0.5 \left(\frac{m}{p} + m + 2 \right) \right]}{v \left(0.6 \frac{m^2}{p} + \frac{m}{p} + m + 1.4 \right) + 0.5 \left(\frac{m}{p} + m + 2 \right)} + \frac{\frac{m^2}{p} + \frac{m}{p} + m + 1}{\sqrt{\left(\frac{mv}{p} + mv + 1 \right)^2 - \frac{8}{\pi} v \left(\frac{m^2}{p} v + \frac{m}{p} + m \right)}} \ln \frac{\left(\frac{m}{p} + m + 2.8 \right) v + 1 + \sqrt{\left(\frac{m}{p} v + mv + 1 \right)^2 - \frac{8}{\pi} v \left(\frac{m^2}{p} v + \frac{m}{p} + m \right)}}{\left(\frac{m}{p} + m + 2.8 \right) v + 1 - \sqrt{\left(\frac{m}{p} v + mv + 1 \right)^2 - \frac{8}{\pi} v \left(\frac{m^2}{p} v + \frac{m}{p} + m \right)}} \quad (28)$$

$\epsilon - \epsilon$ محاسبه R_{wr}

اصولاً کارگذاری الکترودهای میله‌ای قائم در فواصلی حدود طول آنها صورت گرفته بطوریکه در اکثر موارد $S < l_r$ است. بدینگونه هر دو تابع پتانسیل نشان داده شده در روابط ۳ و ۳ بر روی طول l_r اثر القائی خواهند داشت.

$$V_I(r) = \frac{\rho I_w}{2\pi S(2mn + m + n)} \left[\ln \frac{r(1 - 1.36mn) + S(2mn + m + n)}{r \left(\frac{2}{\pi} mn + m + n + 1 \right)} + \frac{2mn + m + n}{\sqrt{(m+n)^2 - \frac{8}{\pi} mn}} \ln \frac{2 + m + n + \sqrt{(m+n)^2 - \frac{8}{\pi} mn}}{2 + m + n - \sqrt{(m+n)^2 - \frac{8}{\pi} mn}} \right]$$

$$r < S$$

$$V_{II}(r) = \frac{\rho I_w}{2\pi S \sqrt{(m+n)^2 - \frac{8}{\pi} mn}}$$

$$\ln \frac{\frac{2r}{S} + m + n + \sqrt{(m+n)^2 - \frac{8}{\pi} mn}}{\frac{2r}{S} + m + n - \sqrt{(m+n)^2 - \frac{8}{\pi} mn}}$$

(۳۹)

$$r > S$$

بنابراین بطور کلی :

$$R_{wr} = \frac{\rho}{\pi I_w} \ln \lambda_{wr} \quad (۴۰)$$

دراین رابطه پارامتر λ_{wr} ضریب تأثیر القایی شبکه بر الکترودهای قائم بوده و مقدار آن برابر است با :

$$\lambda_{wr} = e^{\left(\frac{2m^2}{p} + \frac{m}{p} + m\right)v} \ln \frac{\frac{2}{\pi} \frac{m^2}{p} + \frac{m}{p} + m + 1}{\frac{2m^2}{p} + \frac{m}{p} + m} + \frac{\frac{2m}{p} + \frac{1}{p} + 1}{\sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}$$

$$\left[\ln \frac{\frac{2}{mv} + \frac{1}{p} + 1 + \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}{\frac{2}{mv} + \frac{1}{p} + 1 - \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}} + 0.5mv \left(\frac{1}{p} + 1 + \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}\right) \times \right.$$

$$\ln \frac{\frac{2}{mv} + \frac{1}{p} + 1 + \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{p8}{\pi p}}}{\frac{2}{m} + \frac{1}{p} + 1 + \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}} + 0.5mv \left(\frac{1}{p} + 1 - \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}\right)$$

$$\left. \ln \frac{\frac{2}{m} + \frac{1}{p} + 1 - \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}}{\frac{2}{mv} + \frac{1}{p} + 1 - \sqrt{\left(\frac{1}{p} + 1\right)^2 - \frac{8}{\pi p}}} \right]$$

۵ - ε مقاومت نهائی سیستم :

چنانچه مقادیر هر یک از مقاومتهای احتسابی را در رابطه ۱۱ قرار دهیم فرمول کلی برای مقاومت

سیستم طبق رابطه ۴ حاصل خواهد گردید.

$$R = \frac{\rho}{2\pi N l_r l_w} \times \frac{\ln \frac{\lambda_r \delta_r l_r}{2a_r} \ln \frac{\lambda_w \delta_w l_w}{2a_w} - \ln \lambda_{rw} \ln \lambda_{wr}^2}{\frac{\ln \frac{\lambda_r \delta_r l_r}{2a_r \lambda_{rw}}}{N l_r} + \frac{\ln \frac{\lambda_w \delta_w l_w}{2a_w \lambda_{wr}^2}}{l_w}} \quad (۴۲)$$

باتوجه بمعادلات بدست آمده λ ها و δ ها مقادیر هریک از آنها را برای آرایش های گوناگونی از این سیستم یکمک کاسپیوتر حساب کرده و در جداولی آورده ایم. با استفاده از این جداول و منحنی های وابسته، رابطه ۴ بسادگی قابل محاسبه خواهد گردید.

۵ - دقت فرمول ها :

با مقایسه رویه های هم پتانسیل پیشنهادی هر گروه و شکل های متناظر یک تکه، هر دو فرمول برای مقادیر زیاد N یکی شده و بدینگونه خطای احتمالی فرمولها در وضعیت $N=4$ ظاهر خواهد شد که ذیلاً بمحاسبه تقریب بکار رفته شده در این حالت سپرداریم :

مقاومت ϵ الکترو دینامیک واقع در سطح زمین با فرض $\epsilon_r = 1$ میشود :

$$R_r = \frac{\rho}{8\pi l_r} \left(\ln \frac{l_r}{a_r} + 2.093 \right) \quad \text{روشن پیشنهادی}$$

از طرفی با استفاده از جمع پتانسیل هر چهار الکترو دینامیک و محاسبه اندازه میانگین آنها بجواب زیر میرسیم :

$$R_r = \frac{\rho}{8\pi l_r} \left(\ln \frac{l_r}{a_r} + 1.932 \right) \quad \text{روشن میانگین پتانسیل مجموع}$$

بدیهی است که برای مقدار $\frac{l_r}{a_r} = 1000$ تقریب فرمول پیشنهادی از ۱۱۷٪ کمتر است.

برای یک حلقه مربعی هم دوجواب بصورت زیر بدست میآید :

$$R_w = \frac{\rho}{2\pi l_w} \ln \frac{1.08 l_w}{a_w} \quad \text{روشن پیشنهادی}$$

$$R_w = \frac{\rho}{2\pi l_w} \ln \frac{1.26 l_w}{a_w} \quad \text{روشن میانگین پتانسیل مجموع}$$

محقق است که تقریب این فرمول هم با مقایسه با فرمول واقعی در حوزه کار از ۲٪ تجاوز نخواهد کرد.

۶ - مثال عددی :

یک سیستم دو گروهی با مشخصات زیر در زمینی بمقاومت مخصوص ثابت $\rho = 100 \Omega - m$ در نظر

گرفته میشود.

$$\begin{array}{llll} l_r = 1.5m & , & a_r = 0.7cm & \\ m = 7 & , & n = 4 & , \quad N = 40 \\ 2S = 1m & & & \\ L = 7m & , & W = 4m & , \quad A = 28sqm \\ l_w = 67m & , & a_w = 1.5m_m & \\ l_w = 0.5m & , & l_r = 1.25m & \\ v = 0.333 & , & p = 1.75 & , \quad u_r = 1.667 \quad , \quad u_w = 0.015 \end{array}$$

با توجه بمقادیر داده شده، پارامترهای λ و δ خواهند شد :

$$\begin{array}{lll} \lambda_r = 2755.75 & \delta_r = 642.50 & \lambda_{rw} = 16.4432 \times 10^6 \\ \lambda_w = 3457.75 & \delta_w = 15978.25 & \lambda_{wr} = 625.02 \end{array}$$

در اینصورت مقاومتهای R_r و R_w و R_f به ترتیب برابر با 5.06Ω ، 6.62Ω و 4.75Ω میگردند .
از جوابهای بدست آمده نتیجه میگردد که :

اولاً : در یک سطح پوششی 28 متر مربعی با ϵ الکترو دیلکتریک 5 در 1 متری و 17 مترسیم ،
به مقاومت کلی 75 اهم رسیده که در اینصورت بمنظور تهیه زمین مورد لزوم سرازر تلفنی بزرگ بطرحهای
جامع تری نیاز خواهد بود .

ثانیاً : اثر کاهش مقاومت در صورت کاربرد سیمهای مشبک برابر 1.91% بوده که گرچه کمک
زیادی به تقلیل اندازه مقاومت نمی نماید ولی بدلا بلی که در متن آورده ایم ، استفاده از آنها ضروریست .

منابع مورد استفاده

گزارش های ۱ - ۲ - الف و ۳ - ۲ - الف مرکز تحقیقات مخابرات ایران بقلم نگارنده .