

بسم الله الرحمن الرحيم

جزوه کلاسی درس خطوط انتقال مخابراتی

دانشگاه ازاد اسلامی واحد تهران جنوب

استاد دکتر محمد باقر علایی

سال تحصیلی 89-90

برگرفته از سایت دکتر علایی

تمیه کننده: محسن درویش کسا

شماره دانشجویی 9212912871

www.darvishkasa.blog.ir

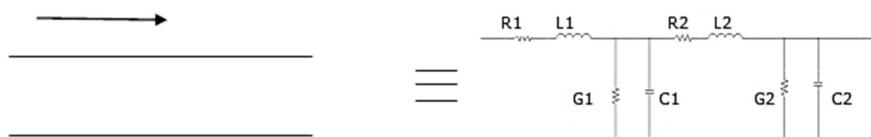
خطوط انتقال ماکروویو

خطوط انتقال به رفتار ارسال موج در فرکانس ماکروویو (GHz) و رفتار مصرف کننده می پردازد. اگر بین مصرف کننده، خط انتقال و منبع ارسال موج تطبیق وجود داشته باشد؛ مدار خط انتقال کامل است. اگر تطبیق وجود نداشته باشد، انعکاس اتفاق می افتد که باعث اتلاف انرژی خواهد شد.

در این درس روش‌های تطبیق و ارسال انرژی ماکزیمم بررسی می شود. برای این کار مدل خط انتقال بررسی می شود.

- فرض می کنیم خط انتقال دو سیمه داریم:

Z' = طول خط



تذکر: خط انتقال دارای مقاومت و سلف سری و هدایت و خازن موازی است.

- روابط -

$$\frac{dV}{dZ'} = -Zi \quad \text{جريان خط}$$

$$\frac{di}{dZ'} = Yv \quad \text{ولتاژ خط}$$

$$\frac{d^2v}{dZ'^2} = \gamma^2 v$$

$$\frac{d^2i}{dZ'^2} = \gamma^2 i$$

$$Z = R + j\omega L$$

$$Y = G + j\omega C$$

$$\gamma = \sqrt{Z \cdot Y} \quad \gamma = \sqrt{(R + j\omega L)(G + j\omega C)} \quad \beta: \text{ضریب تضییف} \quad \alpha: \text{ضریب انتشار}$$

مثال: یک خط انتقال $Z = 50 \Omega$ دارای مشخصات زیر است $C = 10^{-11} \text{ nF/m}$ $\alpha = 10 \text{ dB/m}$

مطلوب است:

(الف) R, L, G

(ب) سرعت انتشار موج

(این خط انتقال بدون اعوجاج).

توضیحات: بر مبنای مقادیر مختلف α و β حالتهای زیر وجود دارد.

۱ - حالت بدون اتلاف

$$\alpha = 0 \implies R = G = 0 \implies \gamma = j\omega\sqrt{LC} \implies \beta = \omega\sqrt{LC}$$

۲ - حالت کم اتلاف

$$R \ll j\omega L \quad , \quad G \ll j\omega C \implies \gamma = j\omega\sqrt{LC} \left[1 + \frac{1}{2j\omega} \left(\frac{R}{L} + \frac{G}{C} \right) \right]$$

$$\alpha = \frac{1}{2} \sqrt{LC} \left(\frac{R}{L} + \frac{G}{C} \right) \quad \beta = \omega\sqrt{LC}$$

۳ - حالت بدون اعوجاج

$$\frac{R}{L} + \frac{G}{C} \implies \gamma = \sqrt{\frac{C}{L}} (R + j\omega L) \implies \begin{cases} \alpha = R \sqrt{\frac{C}{L}} \\ \beta = \omega L \sqrt{\frac{C}{L}} = \omega\sqrt{LC} \end{cases}$$

امپانس مشخص Z_0 یعنی در هر دو نقطه‌ی دلخواه مقاومت بین دو سیم Z_0 است.

$$Z_0 = \sqrt{\frac{Y}{R}} = \sqrt{\frac{R + j\omega L}{G + j\omega C}}$$

$$Z_o = \sqrt{\frac{R+j\omega L}{G+j\omega C}} \implies \frac{R}{L} = \frac{G}{C} \implies Z_o = \sqrt{\frac{L}{C}}$$

بدون اتلاف

$$Z_o = \sqrt{\frac{L}{C}} \left[1 + \frac{1}{2j} \left(\frac{R}{L} - \frac{G}{C} \right) \right]$$

جواب

(الف)

$$L = Z_o C \implies L = 50 \times 10^{-1} = 0.25 \mu\text{H}/\text{m}$$

نکته: همیشه در روابط واحد α باید نپر بر واحد طول باشد، بنابراین در این مسئله ابتدا باید 0.1 dB/m را به نپر بر متر تبدیل کنیم.

$$\frac{dB}{\text{MHz}} = \frac{N_p}{m}$$

$$\alpha = R \sqrt{\frac{C}{L}} \implies R = \frac{\alpha}{\sqrt{C}} = \frac{0.1}{\sqrt{0.25}} = \frac{1/10 \times 10^3}{\sqrt{0.25}} = 0.5 \Omega$$

$$\frac{R}{L} = \frac{G}{C} \implies G = \frac{RC}{L} = \frac{0.5 \times 10^3}{0.25} = 20 \text{ S/m}$$

ب) رابطه $V_p = \frac{\omega}{\beta}$ سرعت انتشار را به ما میدهد.

$$V_p = \frac{\omega}{\omega\sqrt{LC}} = \frac{1}{\sqrt{LC}} \frac{1}{\sqrt{0.25 \times 0.1}} = 2 \times 10^4 \frac{m}{sec}$$

مثال: یک کابل کواکسیال در فرکانس ۱ GHz داری مشخصات زیر است.

$$C = 50 \frac{PF}{m} \quad G = 7 \times 10^{-4} \frac{U}{m} \quad L = 450 \frac{nH}{m} \quad R = 4 \frac{\Omega}{m}$$

مطلوب است: V_p , β , α , λ , Z_0

جواب: (حالت کلی)

$$\gamma = \sqrt{(R + j\omega L)(G + j\omega C)}$$

$$\gamma = \sqrt{(4 + j \times 2 \times 3 / 14 \times 450) \left(7 \times 10^{-4} + j \times 2 \times 3.14 \times 10^{-3} \times 450 \right)}$$

$$\gamma = 0.054 + j29/\lambda$$

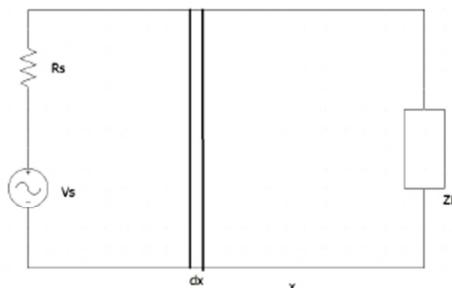
$$\omega = 2\pi f = 2 \times 3 / 14 \times 10^9$$

$$\alpha = 0.054 \frac{N_p}{m} \quad \beta = j29/\lambda \frac{rad}{m} \quad Z_0 = \sqrt{\frac{Z}{Y}} = 95 \angle 0/023^\circ$$

$$V_p = \frac{\omega}{\beta} = \frac{2 \times 3 / 14 \times 10^9}{29/\lambda} = 2 / 11 \times 10^4 \frac{m}{sec}$$

$$\lambda = \frac{V_p}{f} = \frac{2 / 11 \times 10^4}{10^9} = 0.21 m$$

مثال: یک خط انتقال در فرکانس $f = 6 \text{ KHz}$ دارای امپدانس مدار باز $Z_{0c} = 900 \Omega$ و امپدانس اتصال کوتاه $Z_{sc} = 400 \Omega$ می باشد، امپدانس مشخصه γ را مشخص کنید.



توضیحات:

معادلات خط را حل می کنیم V و I به دست می آید که برابر است با:

$$V = A \cosh \gamma x + B \sinh \gamma x$$

$$I = -\frac{1}{Z_0} (A \sinh \gamma x + B \cosh \gamma x)$$

X : فاصله ای یک نقطه است تا منبع L : طول کل خط

با جایگزینی دو رابطه ای رویرو در رابطه ای V و I روابط جدید بر حسب توابع نمایی به صورت زیر بدست می آید.

$$\cosh \gamma x = \frac{e^{\gamma x} + e^{-\gamma x}}{2} \quad \sinh \gamma x = \frac{e^{\gamma x} - e^{-\gamma x}}{2}$$

$$\begin{cases} V = ae^{\gamma x} + be^{\gamma x} & a = \frac{A+B}{2} \\ I = -\frac{1}{Z_0}(ae^{\gamma x} - be^{\gamma x}) & b = \frac{A-B}{2} \end{cases}$$

برای محاسبه می A و B فرض می کنیم ولتاژ و جریان را در ابتدای خط محاسبه می کنیم، یعنی $X=0$ و $V_s = V$ در رابطه می ولتاژ و $I_s = I$ در رابطه می جریان.

$$V_s = A \quad ; \quad I_s = -\frac{B}{Z_0}$$

با این مقادیر A و B روابط ولتاژ و جریان به صورت زیر می شود:

$$V = V_s \cosh \gamma x - I_s Z_0 \sinh \gamma x$$

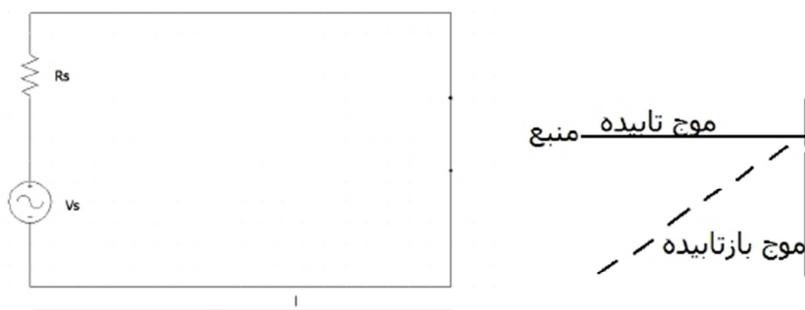
$$I = -\frac{1}{Z_0}(V_s \sinh \gamma x - I_s Z_0 \cosh \gamma x)$$

اگر داشته باشیم $\frac{V_s}{Z_0} = I_0$ داریم:

$$I = -I_0 \sinh \gamma x + I_s \cosh \gamma x$$

محاسبه امپدانس اتصال کوتاه (Z_{sc})

برای اینکار انتهای خط را اتصال کوتاه می کنیم، یعنی $0 = Z_L$ و $I = 0$



جمله‌ی $e^{-\gamma x}$ نشان دهنده‌ی موج تابیده است. (موج رفت)

جمله‌ی $e^{+\gamma x}$ نشان دهنده‌ی موج بازتابیده است. (موج بازگشت)

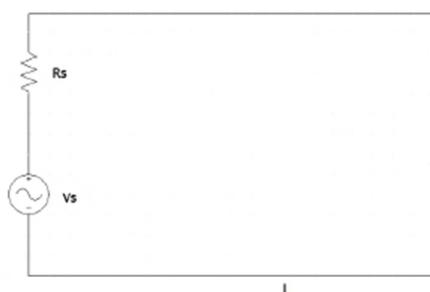
برای محاسبه‌ی رابطه‌ی ولتاژ و جریان در حالت اتصال کوتاه مقدار ولتاژ اتصال کوتاه $V = 0$ است، سپس آنرا در رابطه‌ی ولتاژ قرار می‌دهیم خواهیم داشت:

$$0 = V_s \cosh \gamma l - I_s Z_0 \sinh \gamma l$$

تذکر: در این رابطه به جای x مقدار طول خط را قرار داده‌ایم.

$$(1) Z_{sc} = \frac{V_s}{I_s} = Z_0 \tanh \gamma l$$

محاسبه‌ی امپدانس مدار باز (Z_{oc})



$$V_R = V_s \cosh \gamma l - I_s Z_o \sinh \gamma l$$

$$0 = -\frac{V_s}{Z_o} \sinh \gamma l + I_s \cosh \gamma l$$

$$(2) Z_{oc} = \frac{V_s}{I_s} = Z_o \coth \gamma l$$

$$\xrightarrow{(1) \times (2)} Z_{sc} \times Z_{oc} = Z_o^{\gamma} \xrightarrow{} Z_0 = \sqrt{Z_{sc} \times Z_{oc}}$$

$$\begin{cases} \frac{Z_{sc}}{Z_{oc}} = \tanh \gamma l \rightarrow \tanh \gamma l = \sqrt{\frac{Z_{sc}}{Z_{oc}}} \\ \frac{Z_{oc}}{Z_{sc}} = \coth \gamma l \rightarrow \coth \gamma l = \sqrt{\frac{Z_{oc}}{Z_{sc}}} \end{cases}$$

می دانیم که $\gamma = \alpha + j\beta$ ، حال اگر $\alpha = 0$ باشد، رابطه ها به صورت زیر در می آیند:

$$Z_{sc} = Z_o \tanh j\beta l = jZ_o \tanh \beta l = jZ_o \tan \beta l$$

$$Z_{oc} = Z_o \coth j\beta l = jZ_o \coth \beta l = jZ_o \cot \beta l$$

$$\begin{aligned} Z_0 &= \sqrt{Z_{sc} \times Z_{oc}} = \sqrt{(900 \cdot 4 - 30)(400 \cdot 4 - 10)} = \sqrt{36 \times 10 \cdot 4 - 40} \\ &= 700 \cdot 4 - 10 \end{aligned}$$

مثال: یک خط انتقال به طول 50 km و فرکانس $HZ 796$ دارای مقادیر زیر است:

$$Z_{sc} = 15446/\lambda \quad Z_{oc} = 3384 - 29/4^0$$

۲ را بدست آوریدو از روی آن R, C, L را محاسبه کنید.

۲ و Z_0 را پارامترهای ثانویه مدار می‌گویند و G, C, L, R را پارامترهای اولیه مدار.

$$Z_0 = \sqrt{Z_{sc} \times Z_{oc}} = \sqrt{(15446/\lambda)(3384 - 29/4)} = 7124 - 11/2$$

$$\tanh \gamma l = \sqrt{\frac{Z_{sc}}{Z_{oc}}} = \sqrt{\frac{15446/\lambda}{3384 - 29/4}} = 2/0.7418^0$$

$$\tanh \gamma l = \frac{\sinh \gamma l}{\cosh \gamma l} = \frac{e^{\gamma l} - e^{-\gamma l}}{e^{\gamma l} + e^{-\gamma l}} = 2/0.7418^0 = 2/0.7 + j0/674$$

$$\frac{e^{\gamma l} - e^{-\gamma l} + e^{\gamma l} + e^{-\gamma l}}{e^{\gamma l} + e^{-\gamma l} - e^{\gamma l} + e^{-\gamma l}} = \frac{1 + 2/0.7 + j0/674}{1 - 2/0.7 + j0/674}$$

$$\frac{2e^{\gamma l}}{2e^{-\gamma l}} = \frac{3/0.7 + j0/674}{-1/0.7 + j0/674} \longrightarrow e^{2\gamma l} = \frac{3/14412/4}{1/2424212/3}$$
$$\approx 2/54 - 199/9$$

از طرفین \ln می‌گیریم:

$$\ln(e^{\gamma l}) = \ln(2/54 - 199/9) = -200j \ln(2/5)$$

$$\gamma = \frac{-\pi \cdot j \ln(\pi/\delta)}{\pi \times \delta}$$

$$\gamma = \sqrt{Z \cdot Y} \Rightarrow \gamma Z_0 = \sqrt{Z \cdot Y} \times \sqrt{\frac{Z}{Y}} \Rightarrow \gamma Z_0 = Z = R + j\omega L \Rightarrow$$

$$\frac{\gamma}{Z_0} = \sqrt{\frac{ZY}{Z/Y}} = Y = G + j\omega C$$

$$\gamma Z_0 = 10/\pi \delta + j10/\pi \Rightarrow R = 10/\pi \delta \Omega/km, \quad \omega L = 10/\pi \rightarrow \omega = \pi f$$

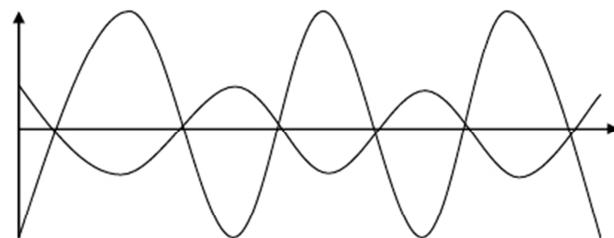
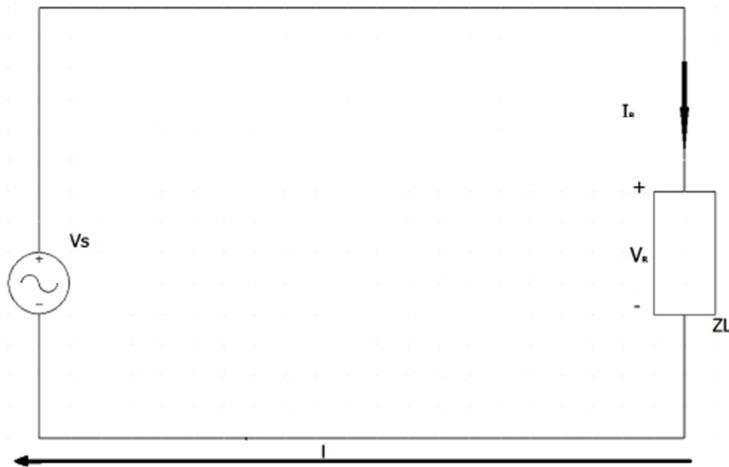
$$= \pi \times \pi \times \pi / 10 \times 1000 = \delta \dots \frac{\text{Rad}}{\text{sec}} \Rightarrow$$

$$L = \frac{10/\pi}{\delta \dots} = \pi / 10 \frac{\text{mH}}{\text{Km}}$$

$$\frac{\gamma}{Z_0} = (\delta + j\pi / 10) \times 10^{-9} = G + j\omega C \rightarrow G = \delta \times 10^{-9} \frac{1}{\Omega \text{Km}}$$

$$C = \frac{\pi / 10 \times 10^{-9}}{\delta \dots} = \pi / 100 \times 10^{-9} \frac{F}{\text{Km}}$$

محاسبه‌ی امپدانس ورودی (Z_{in}) . (انتهای خط ، بار Z_L وجود دارد)



روابط ولتاژ و جریان هر نقطه دلخواه روی خط با معادلات زیر داده مشخص شده است:

$$V = A \cosh \gamma x + B \sinh \gamma x$$

$$I = -\frac{1}{Z_0} (A \sinh \gamma x + B \cosh \gamma x)$$

در این روابط بجای x مقدار آن، $|z|$ را قرار داده و V_R و I_R را بدست می آوریم.

در این روابط باید مقدار A و B معلوم باشند.

با عملیات ریاضی زیر روی V_R و I_R مقدار A و B را بدست می‌آید.

$$(1) \quad V_R = A \cosh \gamma l + B \sinh \gamma l$$

$$(2) \quad I_R = -\frac{1}{Z_0} (A \sinh \gamma l + B \cosh \gamma l)$$

اگر بخواهیم V_R در عبارت $\frac{\cosh \gamma l}{Z_0}$ ضرب کنیم و I_R را در $\sinh \gamma l$ ضرب کنیم، دو معادله را با هم جمع کنیم، خواهیم داشت:

$$(3) \quad A = V_R \cosh \gamma l - I_R Z_0 \sinh \gamma l$$

برای محاسبه B باید V_R را در $\frac{\sinh \gamma l}{Z_0}$ و I_R را در $\cosh \gamma l$ و حاصل را با هم جمع نمود.

$$(4) \quad B = -V_R \sinh \gamma l - I_R Z_0 \cosh \gamma l$$

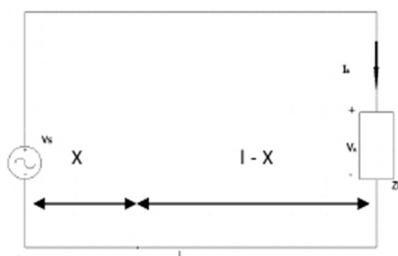
با قرار دادن ۳ و ۴ در معادلات ۲ و ۱ داریم:

$$(5) \quad V = V_R \cosh \gamma (l-x) + I_R Z_0 \sinh \gamma (l-x)$$

$$(6) \quad I = I_R \sinh \gamma (l-x) + I_R Z_0 \cosh \gamma (l-x)$$

این دو معادله را معادلات ولتاژ و جریان هر نقطه روی خط در اثر وجود بار Z_L می‌نامیم.

فاصله‌ی هر نقطه تا بار $= x - l$ فاصله‌ی هر نقطه تا منبع $= l - x$ طول خط $= l$



برای محاسبه Z_{in} امپدانس ورودی، باید ولتاژ و جریان ورودی را بدست آورد. یعنی ولتاژ در محل منبع و جریاندر منبع که با V_s و I_s نشان داده میشود. برای این کار کافیست در معادلات اصلی خط (۵ و ۶) به جای x ، $= 0$ را قرار می‌هیم، خواهیم داشت:

$$V = V_R \cosh \gamma l + I_R Z \sinh \gamma l$$

$$I = \frac{V_R}{Z} \sinh \gamma l + I_R \cosh \gamma l$$

$$Z_{in} = \frac{V_s}{I_s} \quad Z_{in} = Z \cdot \frac{Z_L \cosh \gamma + Z \sinh \gamma}{Z \cosh \gamma + Z_L \sinh \gamma}$$

اگر صورت و مخرج را به $\frac{\sinh \gamma l}{\cosh \gamma l} = \tanh \gamma l$ تقسیم کنیم و حاصل را به صورت $\frac{\sinh \gamma l}{\cosh \gamma l} = \tanh \gamma l$ را

قرار دهیم خواهیم داشت:

$$Z_{in} = Z \cdot \frac{Z_L + Z \tanh \gamma l}{Z + Z_L \tanh \gamma l}$$

در حالت اتصال کوتاه Z_L را مساوی صفر است، بنابر این:

$$Z_{in} = Z \cdot \frac{Z \tanh \gamma l}{Z} = Z \tanh \gamma l$$

در حالت $Z_L = \infty$ حالت مدار باز داریم:

$$Z_{in} = Z \cdot \frac{\infty + Z \tanh \gamma l}{Z + \infty}$$

پس از رفع ابهام داریم:

$$Z_{in} = Z \coth \gamma l$$

مثال: یک خط انتقال به طول 10 Km به بار مناسبی ختم گردیده است، اگر ولتاژ دو سر بار باشد، $V_s = 4V$ را بدست آورید.

$$\alpha = 0.05 \frac{\text{nepper}}{\text{Km}} \quad \beta = 0.02 \frac{\text{rad}}{\text{Km}} \quad f = 1 \text{ KHz}$$

$$l = 10 \text{ Km} \quad V_R = 4 \text{ V} \quad V_S = ?$$

تذکر: منظور از این که به بار مناسبی ختم گردیده است، یعنی $Z_L = Z_0$ است در این حالت وقتی $Z_L = Z_0$ است تطبیق برقرار می باشد و هیچ گونه انعکاسی وجود ندارد.

$$\gamma = \alpha + j\beta = 0.03 + j0.03 \quad V = V_R \cosh \gamma l + I_R Z_0 \sinh \gamma l$$

با توجه به این که $Z_L = Z_0$ است بنابراین

$$I_R Z_0 = V_R$$

$$\begin{aligned} V_S &= V_R (\cosh \gamma l + \sinh \gamma l) = V_R e^{\gamma l} = 4 \times e^{(0.03 + j0.03)10} \\ &= 4e^{0.3} \times e^{j0.3} = 4e^{0.3}(cos 0.3 + jsin 0.3) = 5/16 + j1/6 \end{aligned}$$

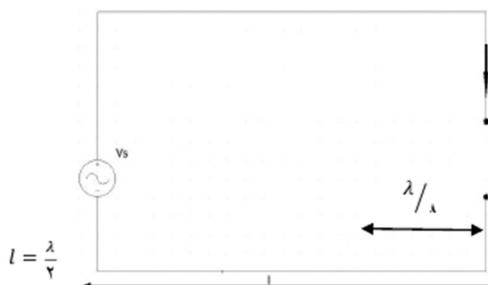
$$|V_S| = 5/4 \quad \angle V_S = 17^\circ$$

مثال: یک خط انتقال بی تلفات (یعنی $\alpha = 0$) و مدار باز با مشخصات زیر داریم:

$$l = \frac{\gamma}{Z}$$

$$Z_R = 104 \quad Z_L = \infty \quad Z_0 = 504$$

مطلوبست مقدار rms ولتاژ و جریان در فاصله $\lambda/4$ طول موج از بار (مدار باز)



نکته: اگر $\alpha = 0$ یعنی خط بدون تلفات، در این صورت داریم $j\zeta = \gamma$ و امپدانس ورودی به صورت زیردر می‌آید.

رابطه‌ی امپدانس ورودی و برای خط بدون تلفات

$$Z_{in} = Z_0 \frac{Z_L + Z_0 \tan j\beta l}{Z_0 + Z_L \tan j\beta l} \quad \text{و} \quad \tan j\beta l = j \tan \beta l$$

$$\beta = \frac{\gamma \pi}{\lambda}$$

$$\gamma = \alpha + j\beta$$

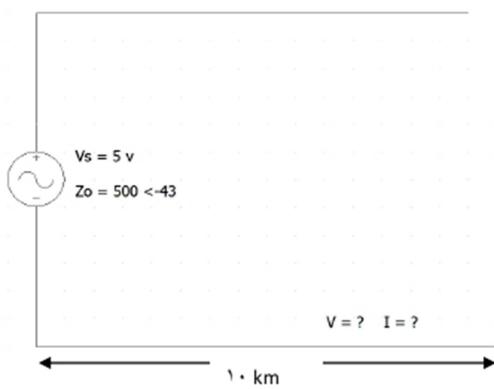
$$\begin{cases} V = V_R \cosh j\beta(l - x) + I_R Z_0 \sinh j\beta(l - x) \\ I = \frac{V_R}{Z_0} \sinh j\beta(l - x) + I_R \cosh j\beta(l - x) \end{cases}$$

$$\begin{cases} V = \gamma \cdot \cos \beta \frac{\lambda}{\lambda} = \gamma \cdot \cos \beta \frac{\pi}{\lambda} \frac{\lambda}{\lambda} \\ I = \frac{j \gamma \cdot}{Z_0} \sin \beta \frac{\lambda}{\lambda} = \frac{j \gamma \cdot}{Z_0} \sin \frac{\pi}{\lambda} \end{cases}$$

$$\begin{cases} V = \gamma \cdot \cos \frac{\pi}{\lambda} = \delta \sqrt{\gamma} \\ I = \frac{j \gamma \cdot}{\gamma} \sin \frac{\pi}{\lambda} = j \cdot / \cdot \gamma \gamma \end{cases}$$

$$V_{rms} = \delta v \quad I_{rms} = \frac{j}{\gamma \cdot}$$

مثال: یک خط انتقال با امپدانس مشخصه $Z = 500 \angle -43^\circ$ و ثابت انتشار $\gamma = 0.07$ به بار مناسبی ختم شده است (خط نا متناهی) یک ولتاژ $V_s = 5\angle 0^\circ$ به خط اعمال می کنیم. ولتاژ و جریان rms مختلط را در فاصله 10 km از منبع بدست آورید.



اگر طول خط نا محدود باشد ($\infty = l$) رابطه‌ی ولتاژ به صورت زیر است:

$$V = V_s e^{-\gamma x}$$

($l = 10 \text{ km}$): فاصله‌ی منبع تا یک نقطه‌ی دلخواه روی خط

$$V = V_s e^{-\gamma x} = 5 e^{-(0.07 + j0.08)10} = 5 e^{-0.7} e^{-0.8j}$$

$$= 5 e^{-0.7} (\cos 0.8 - \sin 0.8)$$

$$V = 2.54 - 4.58j$$

نکته: وقتی طول خط بی نهایت است امپدانس مشخصه‌ی خط (Z_0) با امپدانس هر نقطه روی خط برابر است.

$$I = \frac{V}{Z} = \frac{2/54 - 45/80}{500.4 - 430} = 5 \times 10^{-3} \text{ آمپر} = 2/80$$

ضریب انعکاس (بازتابش)

: ولتاژ تابش V_i

: ولتاژ بازتابش V_R

$$\Gamma = \frac{V_R}{V_i}$$

اگر بجای V_i , V_R روابط آن را بنویسیم و در رابطه‌ی فوق قرار دهیم، ضریب انعکاس بر حسب Z_L , Z_0 بدست می‌آید.

: بار Z_L

: امپدانس مشخصه Z_0

$$\Gamma = \frac{Z_L - Z_0}{Z_L + Z_0}$$

همینطور Γ نسبت جریان برگشت با جریان رفت نیز تعریف می‌شود، یعنی داریم:

$$\Gamma = \frac{i_R}{i_i}$$

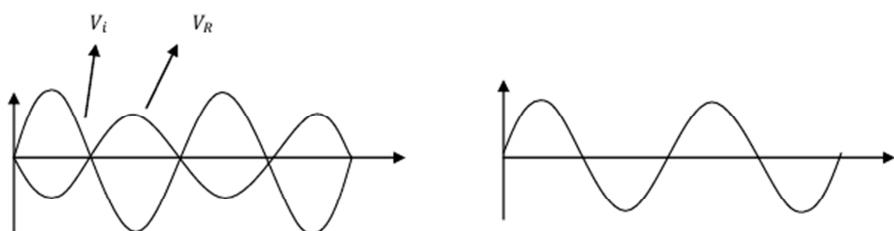
می توان امپدانس ورودی Z_{in} را بر حسب Γ بدست آورد:

$$Z_i = Z_0 \frac{1 + \Gamma e^{-\gamma l}}{1 - \Gamma e^{-\gamma l}}$$

نسبت موج ایستا (SWR)

موج رفت و موج برگشت باعث ایجاد مaksیمم ها و مینیمم ها روی خط می شوند، اگر در

شکل زیر موج رفت و موج برگشت را با هم در نظر بگیریم، خواهیم داشت:



$$V_{max} = V_i + V_R \quad V_{min} = V_i - V_R$$

$$SWR = \left| \frac{V_{max}}{V_{min}} \right| \quad SWR = \frac{1 + |\Gamma|}{1 - |\Gamma|} \quad |\Gamma| = \frac{SWR - 1}{SWR + 1}$$

مثال: یک خط انتقال دارای مشخصات زیر است:

$$Z_L = \lambda_0 - j\gamma_0 \cdot \Omega \quad Z_0 = \delta_0 \cdot \Omega$$

$$\Gamma = \frac{Z_L - Z_0}{Z_L + Z_0} = \frac{\lambda_0 - j\gamma_0 - \delta_0}{\lambda_0 - j\gamma_0 + \delta_0} = \frac{\gamma_0 - j\gamma_0}{\lambda_0 - j\gamma_0} \Rightarrow$$

$$\Gamma = \frac{\sqrt{\lambda_0^2 + \gamma_0^2} \operatorname{atan}^{-1} \left(-\frac{\gamma_0}{\lambda_0} \right)}{\sqrt{\lambda_0^2 + \gamma_0^2} \operatorname{atan}^{-1} \left(-\frac{\gamma_0}{\lambda_0} \right)} = \frac{\sqrt{900 + 1600}}{\sqrt{16900 + 1600}} = 0.707$$

$$SWR = \frac{1 + 0.707}{1 - 0.707} = 2/1$$

مثال: یک خط انتقال کابل کواکسیال دارای مشخصات زیر است. مطلوب است، امپدانس ورودی Z_i ، Γ و SWR را بدستوری محاسبه کنید.

$$\epsilon = 2/56 \quad f = 3 \text{ GHz} \quad Z_L = 37/5 + j75 \quad L = 2 \text{ cm} \quad Z_0 = 75 \Omega$$

در این مثال با توجه به اینکه مقدار ضریب علیق یک کابل کواکسیال (ϵ) داده شده است می‌توان از رابطه‌ی امپدانس ورودی بر حسب $\tan\beta l$ استفاده کرد.

$$Z_{in} = Z_0 \frac{Z_L + Z_0 j \tan\beta l}{Z_0 + Z_L j \tan\beta l}$$

$$\beta = \frac{2\pi}{\lambda'} \quad \lambda = \frac{C}{f} \quad \lambda' = \frac{C}{f\sqrt{\epsilon}}$$

$$\beta = \frac{\pi}{\lambda} \approx 1 \quad \lambda' = \frac{\lambda}{\sqrt{1 + \frac{1}{2}} \approx 0.866 \lambda} = 0.866 \text{ cm} \quad \beta l = 1 \text{ rad}$$

$$Z_{in} = \frac{(37/5 + j75) + j75 \tan 1}{75 \times (37/5 + j75) \tan 1} = 19/1 - j21/35 \Omega$$

$$\Gamma = \frac{Z_L - Z_0}{Z_L + Z_0} = \frac{37/5 + j75 - 75}{37/5 + j75 + 75} = 1/77 + j1/615 = 1/62482/88^\circ$$

$$SWR = \frac{1 + |\Gamma|}{1 - |\Gamma|} = SWR = \frac{1 + 1/62}{1 - 1/62} = 4/26$$

ب) مطلوبست درصد توان بازگشتی و انتقالی:

$$\text{درصد توان بازگشتی: } |\Gamma|^2 \times 100$$

$$\text{درصد توان انتقالی: } (1 - |\Gamma|)^2 \times 100$$

مثال: یک خط انتقال با مشخصات زیر داده شده مطلوبست ادمینانس ورودی خط؟

$$Z_L = 100 + j50 \Omega \quad Z_0 = 50 \Omega \quad l = 0.15 \Omega \quad Y_{in} = \frac{1}{Z_{in}}$$

$$\beta = \frac{\pi}{\lambda} \implies \beta_l = \frac{\pi}{\lambda} \cdot / 15 \lambda = 54^\circ$$

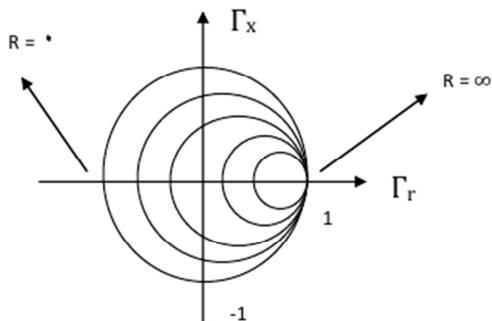
$$Z_{in} = Z_0 \frac{Z_L + Z_0 j \tanh \beta l}{Z_0 + Z_L j \tanh \beta l} = Z_{in} = 50 \cdot \frac{(100 + j50) + j50 \tan 54^\circ}{50 + (100 + j50) \tan 54^\circ} = 37/5 - j41/5 \Omega$$

حل مسائل خطوط انتقال با استفاده از نمودار اسمیت (Smith Chart)

$$\Gamma = \frac{Z_L - Z_0}{Z_L + Z_0} \quad \Gamma_r + j\Gamma_x = \frac{\frac{Z_L}{Z_0} - 1}{\frac{Z_L}{Z_0} + 1} = \frac{Z_r - 1}{Z_r + 1}$$

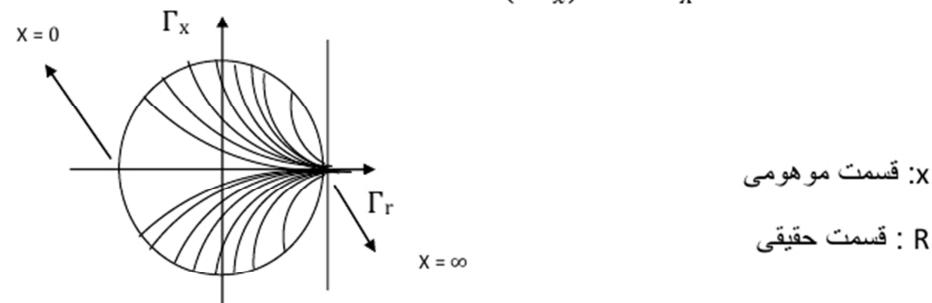
$$\Gamma_x^2 + \left(\Gamma_r - \frac{R}{1+R} \right)^2 = \left(\frac{1}{1+R} \right)^2$$

رابطه‌ی فوق معادله‌ی یک دایره به مرکز $\left(\frac{R}{1+R}, 0 \right)$ در صفحه‌ی $\Gamma_r \Gamma_x$ مختصات



$$(\Gamma_r - 1)^2 + (\Gamma_x - \frac{1}{x})^2 = \left(\frac{1}{x} \right)^2$$

دوایر X ثابت به شعاع $\frac{1}{x}$ و مرکز $(1, \frac{1}{x})$ در صفحات Γ_r و Γ_x در صفحه‌ی $\Gamma_r \Gamma_x$



$$Z_r = R + jX \quad Z_r = \frac{Z_L}{Z_o}$$

اگر دو ایر «X ثابت» و «R ثابت» را با هم رسم کنیم دیاگرام اسمیت بدست می آید.

خواص نمودار اسمیت:

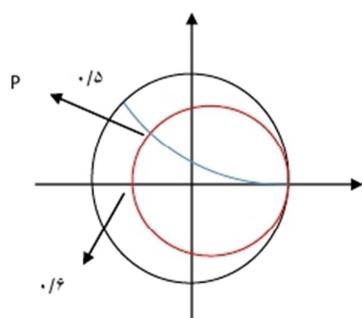
- ۱ - امپدانس روی نمودار اسمیت یعنی امپدانس نرمالیزه $\frac{Z_L}{Z_o}$
- ۲ - محل امپدانس روی نمودار اسمیت یعنی تقاطع دایره های «X ثابت» و «R ثابت»

مثال: یک خط انتقال با امپدانس مشخصه $Z_o = 300 \Omega$ به امپدانس بار متصل شده است، محل

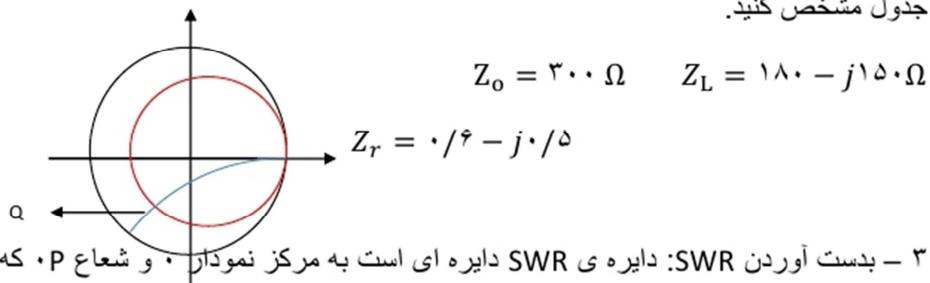
امپدانس Z_r را بدست آورید:

$$Z_o = 300 \Omega \quad Z_L = 180 + j150 \Omega$$

$$Z_r = \frac{Z_L}{Z_o} = \frac{180+j150}{300} = 0.6 + j0.5$$



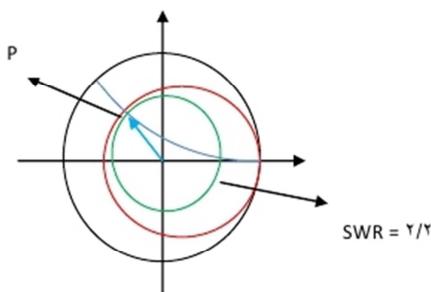
مثال: در مثال قبل اگر Z_L به صورت زیر باشد مقدار امپدانس نرمالیزه Z_r را از روی جدول مشخص کنید.



۳ - بدست آوردن SWR: دایره ای است به مرکز نمودار و شعاع P که محل امپدانس است.

مثال: در مثال قبل SWR را بدست آورید.

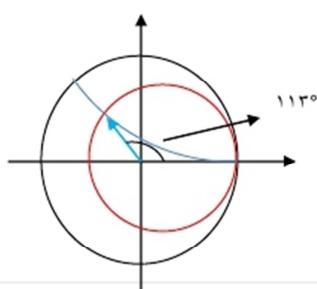
نکته: مقدار SWR برابر است با محل برخورد دایره ای SWR با سمت راست محور افقی.



۴ - تعیین مقدار Γ : Γ برابر است با $\Gamma = |\Gamma| e^{j\phi}$

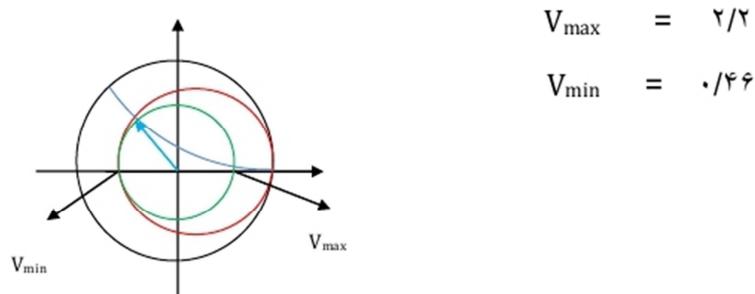
بدین منظور P_0 را امتداد می دهیم تا دایره را قطع کند.

مثال: در مثال قبل Γ را بدست آورید.



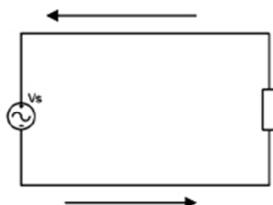
۵ - تعیین نقاط مینیمم و ماکسیمم

- تقاطع دایره Γ با سمت راست محور افقی مقدار اولین ماکسیمم را می‌دهد.
- تقاطع دایره Γ با سمت چپ محور افقی مقدار اولین مینیمم را می‌دهد.



۶ - تعیین Z_{\max} و Z_{\min} : بدلیل نرمالیزه شدن امپدانس ها Z_{\max} با V_{\max} و Z_{\min} با V_{\min} برابر می‌باشد.

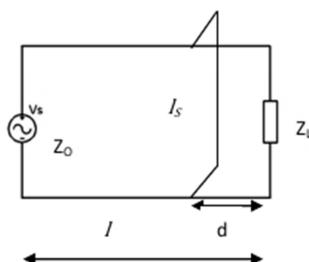
۷ - حرکت در جهت عقربه های ساعت یعنی حرکت روی خط به سمت منبع



حرکت به سمت منبع معادل حرکت ساعتگرد روی نمودار اسمیت
حرکت به سمت بار معادل حرکت پاد ساعتگرد روی نمودار اسمیت

تطبیق خط با یک استاب (با استفاده از نمودار اسمیت)

می خواهیم با استفاده از یک اتصال کوتاه کاری کنیم که موج برنگردد و تطبیق در خط اتفاق بیفتد.



d : فاصله ای استاب تا بار

l: طول استاب

نکته: اگر $Z_L \neq Z_0$ باشد عدم تطبیق وجود دارد، یعنی موج برمی گردد.

روش تطبیق با استاب با استفاده از نمودار اسمیت

۱ جدست آوردن ادمیتانس بار نرمالیزه \bar{Y}_L

۲ مرسم دایره SWR

۳ جدست آوردن میزان برای که قسمت حقیقی آن واحد باشد، یعنی پیدا کردن محل

تفاچع دایره SWR با دایره واحد ($\gamma = 1$)

۴ محاسبه d (فاصله ای بار تا محل استاب که با استفاده از نمودار از محل ادمیتانس

نرمالیزه \bar{Y}_L در جهت ساعت گرد تا محل برخورد دایره SWR با دایره واحد می

(باشد).

۵ - محاسبه طول استاب I_s که عبارت است از فاصله‌ی دایره‌های بی‌نهایت (محل

تقاطع بزرگترین دایره با سمت راست محور افقی تا محل واقع شدن دایره‌ی

موهومی به میزان قسمت موهومی خنثی شده «سوسپتانس»)

مثال: در یک خط انتقال با امپدانس مشخصه‌ی $\Omega = Z_0 = 100 \Omega$ می‌خواهیم از یک اتصال

کوتاه برای تطبیق استفاده کنیم. اگر بار $\Omega = Z_L = 26 - j16$ مطلوبست فاصله‌ی اتصال

کوتاه تا بار d و طول استاب I_s با استفاده از نمودار اسمیت

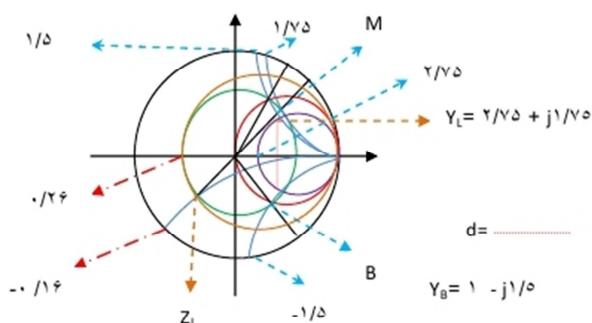
$$\bar{Z}_L = \frac{26 - j16}{100} = 0.26 - j0.16$$

برای تطبیق همیشه امپدانس را به ادمیتانس تبدیل می‌کنیم.

$$\bar{Y}_L = \frac{1}{\bar{Z}_L} = \frac{1}{0.26 - j0.16}$$

اگر Z_L را 180° اختلاف فاز دهیم \bar{Y}_L بدست می‌آید، برای این کار کافیست قطری که از

\bar{Z}_L می‌گذرد را رسم کرده و محل تقاطع با قطر با SWR یعنی مقدار $\bar{\gamma}_L$ را بدست آورد.



برای انجام تطبیق باید مقدار موهومی ادمیتانس \bar{Y}_B صفر شود و مقدار حقیقی ادمیتانس \bar{Y}_B برابر ۱ شود. برای صفر شدن مقدار موهومی \bar{Y}_B باید یک مقدار موهومی ادمیتانس به مدار اضافه کنیم که اثر یکدیگر را خنثی کنند. (دو دایره‌ای که \bar{Y}_B را به دست می‌دهند، از آن ها معکوس هایشان را در نظر می‌گیریم $(j\pm)$)

در این مثال مقدار $1/5$ -j- با دایره‌ی SWR نقطه‌ی B را می‌دهند و از روی نقطه‌ی B فاصله‌ی d را بدست می‌آوریم. از محل نقطه‌ی M تا محل نقطه‌ی B فاصله‌ی بار تا محل استاب بدست می‌آید.

$$Y_B = 1 - j1/5$$

ساخت یک دور روی دایره برابر $\frac{\lambda}{2}$ است که بیرونی ترین شماره‌ها می‌باشد.

$$d = 0.102 \lambda$$

دایره‌ی $1/5$ - دایره SWR را در نقطه‌ای که روی دایره‌ی حقیقی 1 واقع می‌شود محل B را نشان می‌دهد.

نکته: حرکت از سمت بار به سمت ژنراتور ساعت گرد است.

نکته: برای تبدیل مقدار حقیقی امپدانس به مقدار واحد یعنی تبدیل $2/75$ به 1 باید روی دایره‌ی واحد حرکت کنیم تا به مبدأ 0 نمودار برسیم.

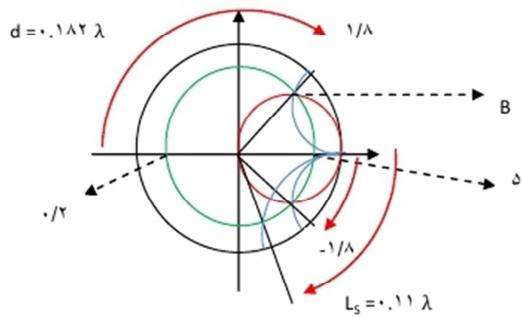
مثال: یک خط انتقال با امپدانس مشخصه $\Omega_0 = 50$ ، دارای بار $\Omega_L = 250$ می‌باشد. اگر $\bar{Z}_L = 50 \Omega$ باشد و بخواهیم با یک استاب اتصال کوتاه تطبیق انجام دهیم، محل استاب و طول استاب را بدست آوریم. همچنین امپدانس مشخصه‌ی استاب و خط با هم متفاوت است و امپدانس مشخصه‌ی استاب $\Omega = 75$ میباشد با طول موج $\lambda = 20 \text{ cm}$.

توضیح: زمانی که امپدانس مشخصه‌ی استاب و خط با هم متفاوت است، برای بدست آوردن سوسیپانس مورد نیاز ابتدا باید مقدار موهومنی \bar{Y}_B (در این مثال $1/8 j$) در نسبت

$$\frac{Z_{0_{خط}}}{Z_{0_{استاب}}}$$

ضرب کرد و حاصل آن را خنثی نمود

$$\bar{Y}_B = 1 + j1/8$$



نکته ۱: این تطبیق ها به لحاظ عملی صحیح نمی باشند.

نکته ۲: اشکال استاب این است که هنگامی که فرکانس تغییر می کند دیگر محل عملیات

استاب در جای قبلی نخواهد بود، برای همین در عمل استفاده از دو استاب پیشنهاد می شود.

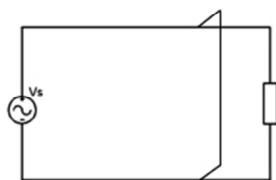
در این حالات از منبع تا استاب اول مقدار اصلی تطبیق انجام می شود، تطبیق تکمیلی ما بین

استاب اول تا استاب دوم انجام می شود.

روابط مربوط به تطبیق امپدانس بر حسب بار و امپدانس مشخصه و همچنین بر حسب Γ به

I_s

صورت زیر است:



$$d = \frac{\lambda}{4\pi} \tan^{-1} \sqrt{\frac{Z_L}{Z_o}} \quad l_s = \frac{\lambda}{4\pi} \tan^{-1} \sqrt{\frac{Z_L Z_o}{Z_L - Z_o}}$$

روابط d بر حسب Γ

$$d = \frac{\lambda}{4\pi} (\varphi + \pi - \tan^{-1} |\Gamma|) \quad l_s = \frac{1}{\beta} \tan^{-1} \sqrt{\frac{1 - |\Gamma|^2}{2|\Gamma|}} \quad \beta = \frac{2\pi}{\lambda}$$

و مقدار سوسپتانس که باید توسط استاب به مدار اضافه شود تا تطبیق اتفاق افتد از رابطه Γ

زیر بدست می آید:

$$b_s = \frac{y_o - y_L}{y_o} \sqrt{\frac{y_o}{y_L}}$$

در انجام تطبیق با یک استاب مشکلاتی وجود دارد، از جمله اگر فرکانس کار عوض شود نیاز است محل استاب که عملاً ممکن نیست. باری رفع این اشکال تطبیق با دو استاب انجام می‌پذیرد، در این حالت فقط با تغییر طول استاب‌ها عمل تطبیق اتفاق می‌افتد و دیگر نیازی به جابجایی محل استاب‌ها وجود ندارد.

روش تطبیق با دو استاب

اگر مدار به صورت زیر باشد



بار یا مصرف کننده $= Z_L$

امپدانس مشخصه خط $= Z_0$

V_s = منبع

مقاومت داخلی منبع $= R_g$

برای انجام تطبیق با دو استاب به شرح زیر عمل می کنیم:

A – یک استاب را نزدیک بار یا روی بار قار می دهیم (استاب اول)

B – استاب دوم را به فاصله $\lambda/2$ از استاب اول قرار می دهیم. زیرا یک دور

روی دیاگرام اسمیت $\frac{\lambda}{2}$ است و باید قبل از $\frac{\lambda}{2}$ تطبیق انجام شود.

C – از استاب دوم به سمت منبع تطبیق وجود دارد یعنی در مرکز داگرام اسمیت قرار

دایم:

شروع حل:

$$1 - \bar{Z}_L \text{ را به } \bar{Y}_L \text{ تبدیل می کنیم، یعنی یا از رابطه } \bar{Y}_L = \frac{1}{\bar{Z}_L} \text{ استفاده می کنیم یا}$$

را روی دیاگرام اسمیت مشخص کرده و دایره SWR را رسم میکنیم و قطر دایره که از

عبور می کند را رسم می کنیم که \bar{Y}_L بdst می آید.

2 – از محل با \bar{Y}_L به سمت منبع روی SWR حرکت می کنیم (ساعتگرد) تا به محل

استاب اول برسیم – فاصله ای استاب اول تا بار معمولاً در مسئله داده می شود (نقطه AA')

- این فاصله را با d_1 نشان می دهیم.

۳ - مقدار ادمیتانس در نقطه \bar{Y}_1 قبل از اتصال AA' نام دارد که از وی دیاگرام اسمیت مقدار آن خوانده می شود.

۴ - استاب اول را قرار می دهیم و ادمیتانس دیده شده در دو سر AA' را به همراه مقدار سوسپتانس استاب بدست می آوریم (مقدار موهمی استاب یا سوسپتانس با \bar{B}_{S_1} نشان داده می شود).

نکته: محاسبه مقدار سوسپتانس اول روی دایره ی حقیقی ثابت

۵ - حال باید روی SWR به سمت منبع (ساعتگرد) حرکت کنیم، تا به محل استاب دوم یعنی ' BB' برسیم، به اندازه d_2 حرکت می کنیم (معمولاً d_2 را مسئله به ما می دهد)

نکته: حرکت روی دایره ی SWR مربوط به \bar{Y}_1 می باشد.

۶ - وقتی استاب دوم را قرار می دهیم یک سوسپتانس (\bar{B}_{S_1}) در محل ' BB' به ادمیتانس اضافه می کند. در نتیجه خواهیم داشت:

۷ - مقدار $1 = \bar{Y}_2$ است یعنی تطبیق انجام شده است و در مرکز دیاگرام اسمیت قرار داریم.

۸ - طول l_{s_2} از روی سوسيپتانس های \bar{b}_{s_1} و \bar{b}_{s_2} بدست می آيد، که از محل برخورد سمت راست محور افقی با دایره بیرونی و از روی جهت ساعتگرد بدست می آيد.

$$d_2 < \frac{\lambda}{2}$$

نکات مهم:

الف - مقدار حقیقی \bar{Y}_{d_2} حتماً برابر ۱ است، یعنی قبل از وصل استاب دوم باید روی دایره ی واحد قرار داشته باشیم.

ب - مقدار حقیقی \bar{Y}_1 حتماً روی دایره ی انتقال یافته ی ۱ به اندازه d_2 است (پاساعتگرد)

