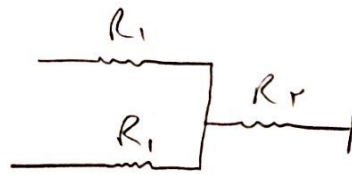


الف) هنگامی که دو خط به یکدیگر نزدیک می‌شوند خازن موجود بین خطوط زیاد می‌شود و از آنجایی که حاصل ضرب مقدار سلف و خازن عددی ثابت است $(LC = RC)$ مقدار سلف کاهش می‌یابد و هنگامی که فاصله دو خط زیاد می‌شود مقدار خازن موجود کم می‌شود و مقدار سلف نیز افزایش می‌یابد البته این روابط در محیط ناهمگن مانند استرین لاین مستورد تر است.

ب) خازن - خازن - کم تلفات (RLC) - تلفات $(RLGC)$

ج) می‌دانیم که بیشتر جریان بازگشتی از زیر زمین می‌رود و با زمین می‌گردد. هنگامی که در زیر خاک برخی ایجاد شود، مسیر بازگشت مسدود شده و جریان بازگشتی مجبور به دور زدن شکاف می‌شود، این امر باعث ایجاد سلف‌های بزرگ فشرده می‌شود. هنگامی که این سلف‌ها به وجود می‌آیند به دلیل افزایش سلف سری در مسیر هم‌بنوایی نیز افزایش می‌یابد.

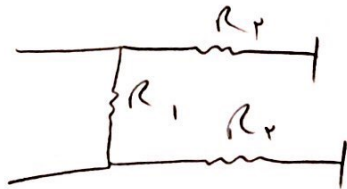
در سری T:



$$R_1 = R_{od} \pm \epsilon_0 \ell$$

$$R_2 = \frac{1}{4} (R_{even} - R_{od}) = \frac{1}{4} (40 - 4) = 9 \Omega$$

در موازی P:



$$R_1 = R_{even} \pm 4 \Omega$$

$$R_2 = 2 \left(\frac{R_{even} R_{od}}{R_{even} - R_{od}} \right) = 2 \left(\frac{40 \times 4}{40 - 4} \right) = 2 \times 4.5 = 9 \Omega$$

د) با فرض سگن منبع سینوسی در مدارات عمومی خوا انتقال =

$$\frac{dV(x)}{dx} = -(R + j\omega L) I(x)$$

$$\frac{dI(x)}{dx} = -(G + j\omega C) V(x)$$

$$\frac{d^2 V(x)}{dx^2} = -(R + j\omega L) \frac{dI(x)}{dx}$$

$$\frac{d^2 V(x)}{dx^2} = -(R + j\omega L) I(x) - (G + j\omega C) V(x)$$

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

در خط انتقال ایده‌آل G برابر صفر است.

$$\gamma = \sqrt{LC} (\omega)^2 = \omega \sqrt{LC} \Rightarrow \alpha = 0, \beta = \omega \sqrt{LC}$$

$$v = \frac{\omega}{\beta} = \frac{\omega}{\omega \sqrt{LC}} = \frac{1}{\sqrt{LC}}$$

$$Z_0 = \frac{V(n)}{I(n)} \Rightarrow Z_0 = \frac{dV(n)}{dI(n)} = \frac{(R + j\omega L) I(n)}{(G + j\omega C) V(n)}$$

$$Z_0 = \frac{V(n)}{I(n)} = \frac{R + j\omega L}{G + j\omega C} \Rightarrow Z_0 = \frac{R + j\omega L}{G + j\omega C}$$

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

ی تلفات

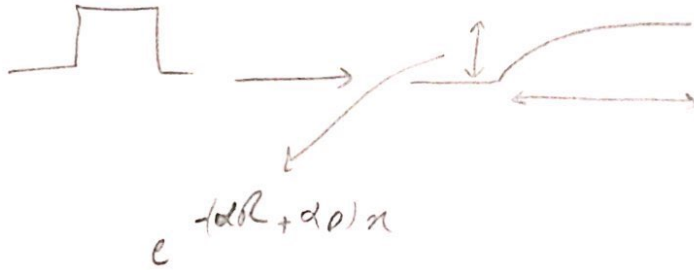
۱) در تلفات کمتر فاصله است، اگر فرکانس تلفات باز 2π است فاصله طول موج هم شود.

$$\lambda = \frac{v}{f} \quad \beta = \frac{2\pi}{\lambda} \Rightarrow \frac{2\pi}{\beta} = \frac{v}{f} \rightarrow v = \frac{2\pi f}{\beta} = \frac{\omega}{\beta}$$

۲) در فرکانس‌های بالا سیگنال به صورت موج الکترومغناطیس متناوب منتقل می‌شود چون در غیر این صورت تلفات و مقاومت نسبی بسیار زیاد می‌شود لذا با ایجاد زمین در کنار خط انتقال نوعی موجبر تولید می‌کنیم. از طرفی در فرکانس‌های بالا تلفات خط به شدت زیاد می‌شود و تا در سلف و خازن بزرگ می‌شود و این امر همسوزی را بسیار آفرایش می‌دهد. بنابراین ما با اضافه کردن خطوط زمین در کنار خط انتقال به نوعی خط را اینزوله می‌کنیم و تا نثر خطوط بر یکدیگر را کاهش می‌دهیم در نتیجه همسوزی کاهش می‌یابد. طایر الکتریکی در خطوط انتقال باعث کاهش سرعت خط در فرکانس‌های بالا می‌شود که این امر باعث خمیدگی و زلزله شدن کبدهای سیگنال می‌شود و در نتیجه جمع‌آوری می‌شود.



ی) یک چسب اولیه و یک دم نایبی. چسب اولیه به قطر تصفیف تصفیف اندازه‌های کمتر از چسب سلیکال استرایمی دارد. در حالت دائمی تصفیف دی الکتریک وجود ندارد و تصفیف مقادیری نیز فقط ناشی از مقاومت الک است. پس در حالت دائمی فقط به میزان ϵ ضوابط دلتا داریم.

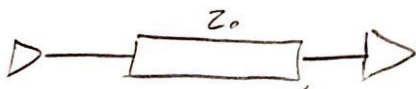


ک) عمق پوست با افزایش فرکانس کاهش می‌یابد و در آنجا که نایبی می‌دهد. اثر پوستی عمقاً می‌مؤثر است که از شعاع ضوابط انتقال کوچکتر شود.

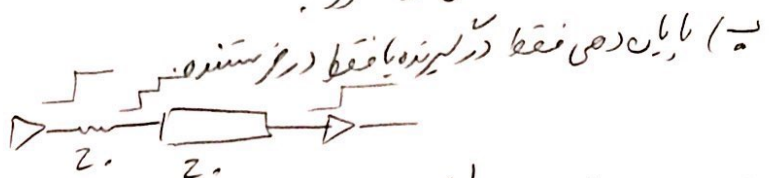
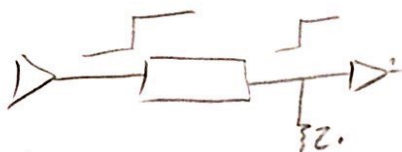
تلفات دی الکتریک به صورت هدایت σ مدل می‌شود. نسبت ارمیتاش σ به ارمیتاش ϵ موانعی ثابت است. هر چه این مقدار کمتر باشد تلفات دی الکتریک کمتر است.

$$\tan \delta = \frac{\sigma}{\omega \epsilon}$$

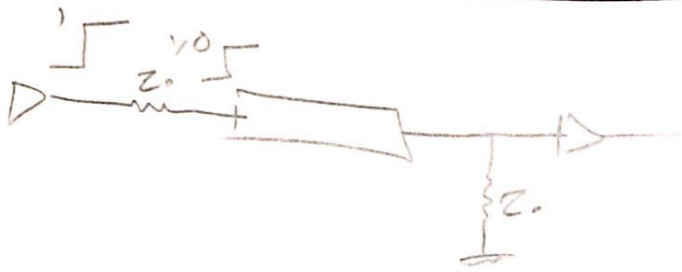
برای سیم‌های PCB در فرکانس‌های بالای ۱۰ تا ۲۰ گیگاهرتز باید ϵ لحاظ شود. صهیون تلفات مقاومت پوستی و تلفات دی الکتریک به فرکانس وابسته بودن و با افزایش فرکانس اینها باید (ن) اندازه آن مستقل از طول ضوابط است، اندازه آن مستقل از فرکانس می‌باشد و به هم وابسته است. (ف) بدون وابستگی



خط در ترمیناسیون با زمان محدود در طول سلیکال باید ضوابط کوچک باشد تا رفت و برگشت حس نشود. ممکن است باعث نوسان خط شود.



در سرعت‌های متوسط قابل قبول است، البته باید رفت و برگشت حس نشود. امپدانس در میان ضوابط انتقال می‌شود.



(ع) بارهای دهی در دو سمت مناسب فرکانس های بالا اما سوییچک نسبت می شود.

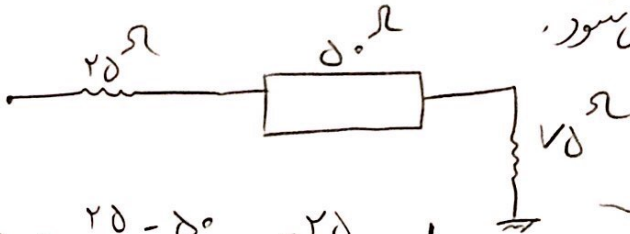
(۲) الف) برای اینکه سرعت در مورد زوم و فرکانس با هم با هم بیستی تغییرات ما و خواص انتقال در این دو مورد به یک نسبت باشد به هر دو سمت هم شود امپدانس مورد زوم و فرکانس های دهی یکسان نباشد. در دو سمت نشان می دهیم امپدانس مورد زوم همیشگی است پس خواص بزرگتر مورد زوم است.

$$K_m = \frac{L_m}{\sqrt{L_1 L_2}} \quad K_c = \frac{C_m}{\sqrt{C_1 C_2}}$$

$$L_1 = L_2 \Rightarrow K_m = \frac{L_m}{L_1} \quad \text{and} \quad C_1 = C_2 \Rightarrow K_c = \frac{C_m}{C_1}$$

$$K_m = K_c = k \quad \text{and} \quad \delta = \pm \sqrt{1 - k^2} \quad \text{or} \quad \delta = \pm \sqrt{1 - k^2}$$

ب) در استریتلای خطوط میدان الکتریکی و مغناطیسی (در مورد زوم و فرکانس) در مسیرهای با نفوذ پذیری برابر حرکت می کنند. بنابراین نفوذ پذیری را بسته به مورد زوم و فرکانس است. این موضوع در امپدانس های یکسان برقرار است، چون در این محیط ها، نفوذ پذیری الکتریکی و مغناطیسی مؤثر در دو مورد زوم و فرکانس یکسان است. در این شکل هر چه مقدار بیشتر شود محیط به سمت هم می کشد، یعنی در دو جهت تقسیم امپدانس دو مورد زوم و فرکانس یکسان می شود.



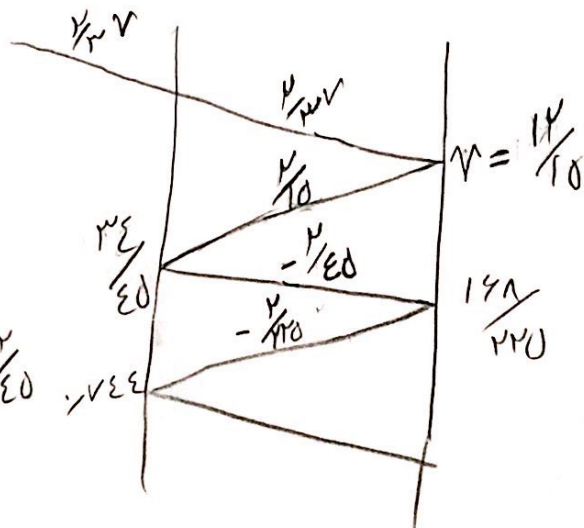
(۳)

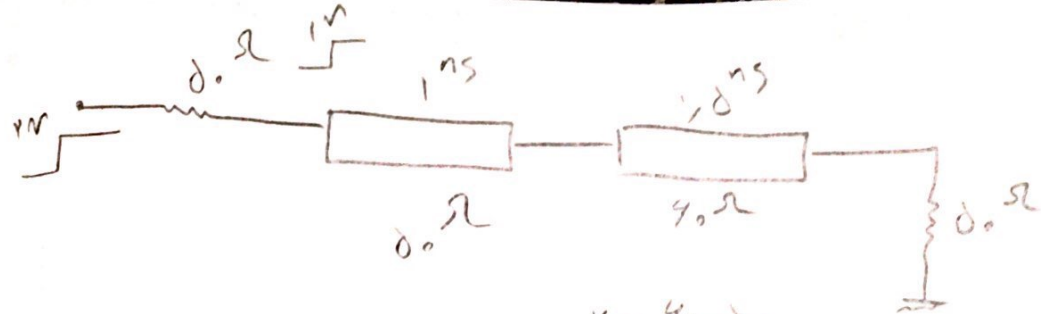
$$K_1 = \frac{25 - 50}{25 + 50} = \frac{-25}{75} = -\frac{1}{3}$$

$$K_2 = \frac{75 - 50}{75 + 50} = \frac{25}{125} = \frac{1}{5}$$

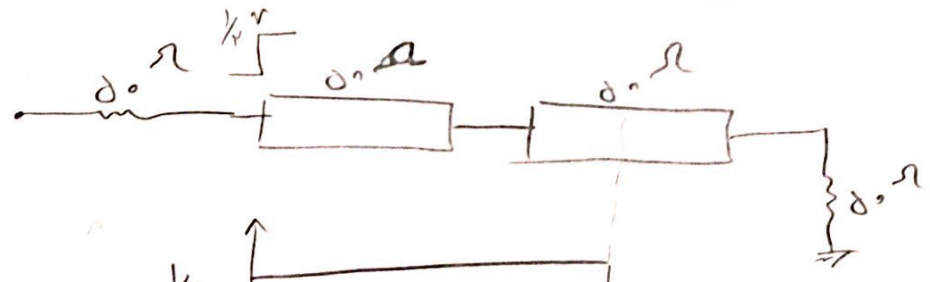
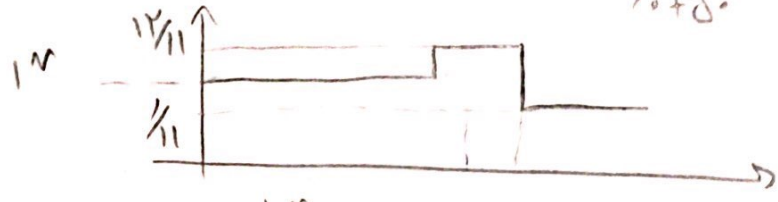
$$1 \times \frac{50}{25 + 50} = \frac{2}{3}$$

$$\frac{2}{5} \times -\frac{1}{3} = -\frac{2}{15}$$

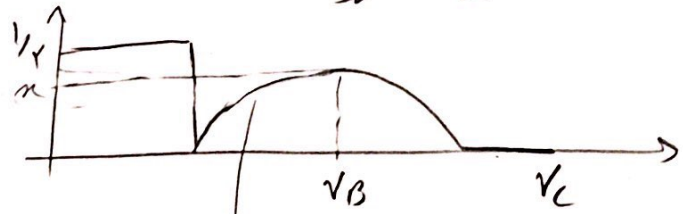
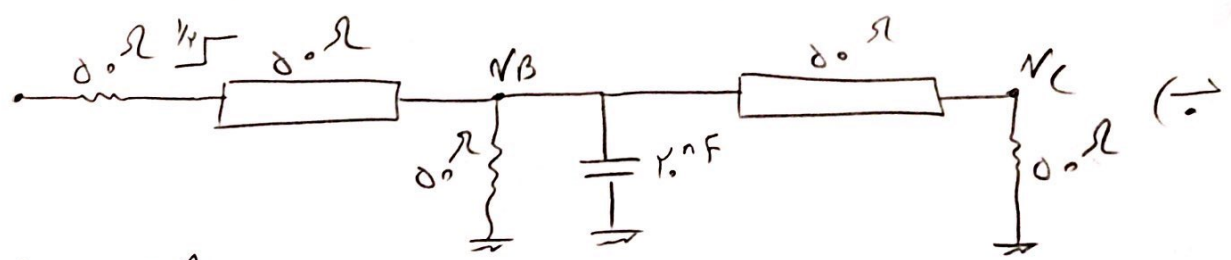
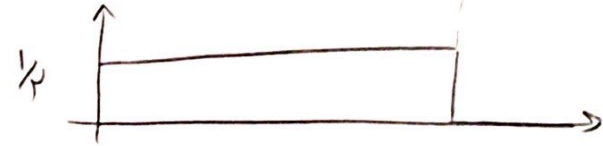




$$K = \frac{40 - 10}{40 + 10} = \frac{30}{50} = \frac{3}{5}$$

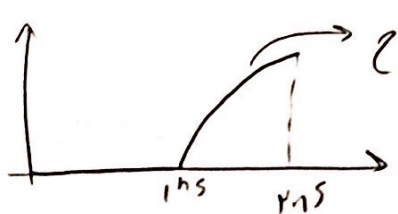


(4) الف



$$t = \frac{1}{2} \times 10 \times 10^{-9} = \frac{100}{2} \text{ ns} = 50 \text{ ns}$$

$$K = \frac{1}{2} (1 - e^{-t/\tau}) \Rightarrow t = 1 \text{ ns}$$



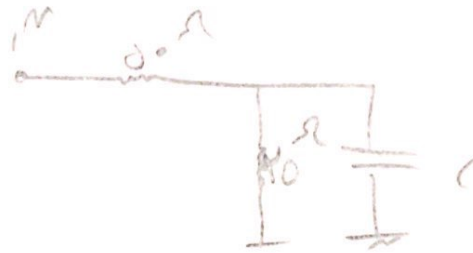
$$\tau = RC = \frac{10}{2} \times 10^{-9} = \frac{100}{2} \text{ ns} = 50 \text{ ns}$$

$$\Rightarrow V_C = \frac{1}{2} \times (1 - e^{-1/50})$$

$$t \rightarrow \infty \Rightarrow V_C = 1 \times \frac{V_D}{V_D + \infty} = \frac{1}{2}$$

(2.)

$$I_R = \frac{V_D}{R} = 1 \mu\text{mA}$$



$$4 \text{ dB} \rightarrow \frac{1}{4} \rightarrow t = 1 \text{ ns} \Rightarrow V_D = \frac{1}{2} V$$

(3)

