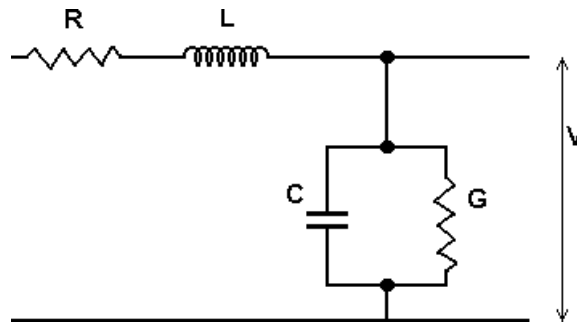


LINEE DI TRASMISSIONE

- Formule generali.**

Circ. equiv. ad un tratto di linea di lunghezza infinitesima



Impedenza caratteristica di una linea

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

Impedenza caratteristica di una linea (linea priva di perdite o in alta frequenza)

$$Z_0 = \sqrt{L/C}$$

Costante di propagazione

$$\mathbf{g} = \mathbf{a} + j\mathbf{b} = \sqrt{(R + j\omega L) * (G + j\omega C)}$$

Condizione di non distorsione di Heaviside

$$R * C = L * G$$

Costante di propagaz. In linea priva di perdite

$$\alpha = 0 \rightarrow \mathbf{g} = j\omega * \sqrt{LC} = j\mathbf{b}$$

Velocità di propagazione

$$u = 1/\sqrt{LC} = \omega/b = 2\pi f/b$$

Lunghezza d'onda

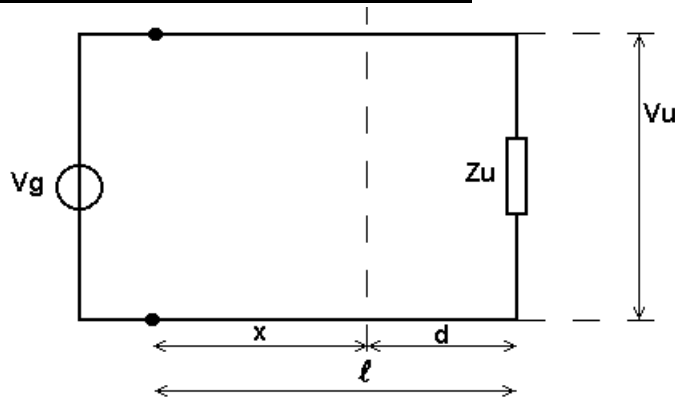
$$\lambda = u * T = u / f$$

Costante di fase

$$\mathbf{b} = \frac{2\pi}{\lambda} [\text{radianti/m}] \quad \mathbf{b} = \frac{360^\circ}{\lambda} [\text{gradi/m}]$$

- Linea priva di perdite ($\alpha=0$) chiusa su un carico generico.**

Circ. equiv. ad un tratto di linea di lunghezza l chiusa su un carico generico Z_u



Linee prive di perdite

Tensione e corrente alla distanza d dal carico

Valori massimi di:

Tensione diretta e riflessa:

$$V_d = \frac{I_u}{2} (Z_u + Z_0) \quad V_r = \frac{I_u}{2} (Z_u - Z_0)$$

Corrente diretta e riflessa:

$$I_d = \frac{I_u}{2Z_0} (Z_u + Z_0) \quad I_r = \frac{I_u}{2Z_0} (Z_u - Z_0)$$

$$V(d) = \frac{I_u}{2} \left[(Z_u + Z_0) * e^{\mathbf{g}l} + (Z_u - Z_0) * e^{-\mathbf{g}l} \right]$$

$$= V_u * \cos(\mathbf{b}d) + jZ_0 I_u \sin(\mathbf{b}d)$$

$$I(d) = \frac{I_u}{2Z_0} \left[(Z_u + Z_0) * e^{\mathbf{g}l} - (Z_u - Z_0) * e^{-\mathbf{g}l} \right]$$

$$= I_u * \cos(\mathbf{b}d) + j \frac{V_u}{Z_0} \sin(\mathbf{b}d)$$

Impedenza alla distanza d dal carico

$$Z(d) = Z_0 \frac{Z_u + jZ_0 * \tan(\mathbf{b}d)}{Z_0 + jZ_u * \tan(\mathbf{b}d)}$$

per $d=0 \rightarrow Z(d)=Z_u$; per $d=\infty \rightarrow Z(d)=Z_0$

Coeff. di riflessione sul carico	$\Gamma_v = \frac{V_d}{V_r} = \frac{Z_u - Z_0}{Z_u + Z_0} \quad \Gamma_i = -\frac{I_d}{I_r} = -\Gamma_v$
Rapporto d'onda stazionaria	$ROS = \left \frac{V_{MAX}}{V_{min}} \right = \left \frac{I_{MAX}}{I_{min}} \right = \frac{1 + \Gamma_v}{1 - \Gamma_v}$
Resistenza sulla linea	$R_{MAX} = Z_0 * ROS \quad ; \quad R_{min} = Z_0 / ROS$
Distanza dei ventri di V o I dal carico	$d = \frac{\Theta + 2n\pi}{2b} \quad \text{con } n = 0, 1, 2, 3, \dots \text{ e } \Theta \text{ fase di } \Gamma_v$

Linee con uscita in cortocircuito ($Z_u = Z_0 = 0$)

Tensione e corrente alla distanza d dal carico	$V(d) = jZ_0 I_u \sin(\mathbf{b}d)$ $I(d) = I_u \cos(\mathbf{b}d)$
Impedenza alla distanza d dal carico	$Z(d) = jZ_0 * \operatorname{tg}(\mathbf{b}d)$
Coeff. di riflessione sul carico	$\Gamma_v = -1 \quad ; \quad \Gamma_i = 1$
Rapporto d'onda stazionaria	$ROS = \infty$

Linee con uscita aperta ($Z_u = \infty$)

Tensione e corrente alla distanza d dal carico	$V(d) = V_u \cos(\mathbf{b}d)$ $I(d) = j \frac{V_u}{Z_0} \sin(\mathbf{b}d)$
Impedenza alla distanza d dal carico	$Z(d) = -jZ_0 * \operatorname{cotg}(\mathbf{b}d)$
Coeff. di riflessione sul carico	$\Gamma_v = 1 \quad ; \quad \Gamma_i = -1$
Rapporto d'onda stazionaria	$ROS = \infty$

• Adattamenti di impedenza.

1. Adattamento con tronco di linea in $\lambda / 4$:

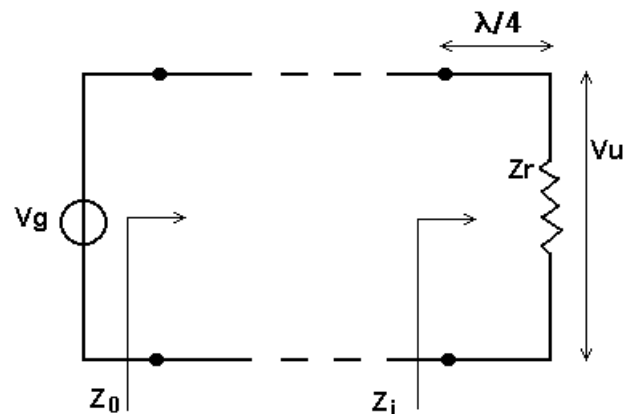
Per carico puramente resistivo $\rightarrow Z_u = Z_r$

$$Z(\lambda / 4) = Z_i = Z_0^2 / Z_r$$

Impedenza del tronco di linea:

$$Z_A = \sqrt{Z_0 * Z_r} \quad \text{se il carico non è puramente resistivo}$$

lo si rende tale calcolando R_{min} e R_{MAX} e li si usa nella formula al posto di Z_r .



2. Adattamento con stub:

Per $Z_u \neq Z_r$

Formule generali:

$$d = \frac{\Theta - \arccos(-\Gamma_v)}{2b}$$

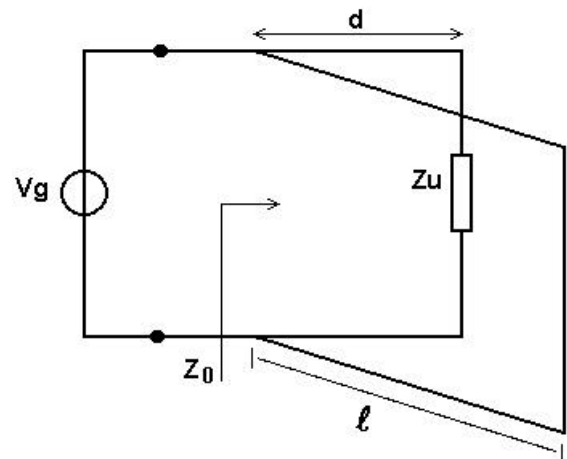
$$\ell = -\frac{1}{b} \arctg \left[\frac{2\Gamma_v \sin(\Theta - 2\mathbf{b}d)}{1 - \Gamma_v^2} \right]$$

posti:

Θ = fase di Γ_v

$|\Gamma_v|$ = modulo di Γ_v

Ros= Resistenza dello stub



se $Z_r > Z_0$:

$$d = \frac{l}{4p} (\Theta + p - \arcsen|\Gamma_v|)$$

$$\ell = -\frac{l}{2p} \arctg \left[\frac{Z_0 * \sqrt{1 - |\Gamma_v|^2}}{R_{os} * 2 |\Gamma_v|} \right]$$

se $Z_r < Z_0$:

$$d = \frac{l}{4p} (\Theta - p + \arcsen|\Gamma_v|)$$

$$\ell = -\frac{l}{2p} \left(p - \arctg \left[\frac{Z_0 * \sqrt{1 - |\Gamma_v|^2}}{R_{os} * 2 |\Gamma_v|} \right] \right)$$

• **Altre formule e accorgimenti.**

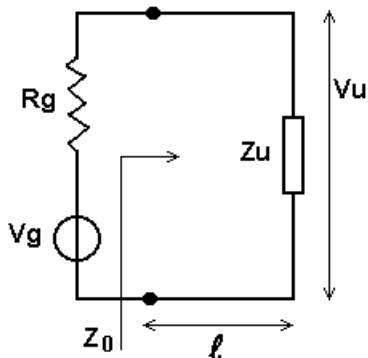
Γ_v è un numero complesso perciò $\rightarrow \Gamma_v = \frac{a + jb}{c + jd}$

$$|\Gamma_v| = \frac{\sqrt{a^2 + b^2}}{\sqrt{c^2 + d^2}}$$

$$\mathbf{j} = \arctg \frac{b}{a} - \arctg \frac{d}{c}$$

La velocità della luce è $c = 3 \cdot 10^8$ m/s.

La tensione totale $V_U = V_D + V_R$ cioè onda diretta + onda riflessa.



Se la linea è adattata, le tensioni si calcolano così:

$$V_D = V_g \frac{Z_0}{R_g + Z_0} \quad (\leftarrow \text{partitori}) \quad V_R = \Gamma_v * V_d$$

Se $Z_u = R_g$ allora Γ_v è il coeff. di riflessione della sorgente.

$V_{MAX} = |V_d| + |V_r|$ e $V_{min} = |V_d| - |V_r|$, vale la stessa relazione per la corrente ($|\dots|$ = modulo del numero complesso)

Potenza in ingresso	$P_i = \frac{1}{2} \text{ parte reale}[V_{in} * I_{in}]$
Potenza diretta e riflessa	$P_d = \frac{1}{2} \text{ parte reale}[V_d * I_d]$ $P_r = \frac{1}{2} \text{ parte reale}[V_r * I_r]$
Potenza sul carico	$P_u = P_d + P_r$

Se il carico Z_u è puramente resistivo il massimo di tensione si trova a distanza 0 dal carico, il minimo si trova

a $\lambda / 4$. Altrimenti $d_{min} = \frac{l}{4p} \mathbf{j} + \frac{l}{4}$ e $d_{MAX} = \frac{l}{4p} \mathbf{j}$

Tra due massimi c'è una distanza pari a $\lambda / 2$

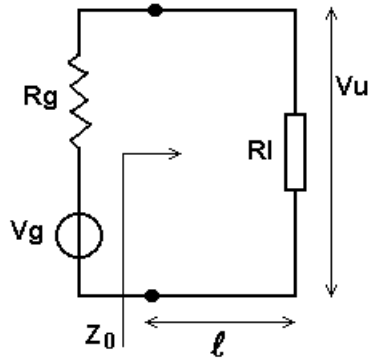
Tra una massimo ed un minimo c'è una distanza pari a $\lambda / 4$

Condizioni necessarie perché la linea sia adattata: $R_{OS}=1$ e $\Gamma_v=1$

Se $Z_u=Z_0$ la linea è adattata.

$$I = u/f \quad u = w/b \quad b = 2p/I \quad ROS = \left| \frac{V_{MAX}}{V_{min}} \right| = \left| \frac{I_{MAX}}{I_{min}} \right| = \frac{1 + \Gamma_V}{1 - \Gamma_V} \quad \Gamma_V = -\Gamma_I$$

$$\Gamma_V = \frac{Z_r - Z_0}{Z_r + Z_0} = \frac{a + jb}{c + jd} \quad |\Gamma_V| = \frac{\sqrt{a^2 + b^2}}{\sqrt{c^2 + d^2}} \quad \mathbf{j} = \arctg \frac{b}{a} - \arctg \frac{d}{c} \quad V_U = V_D + V_R$$

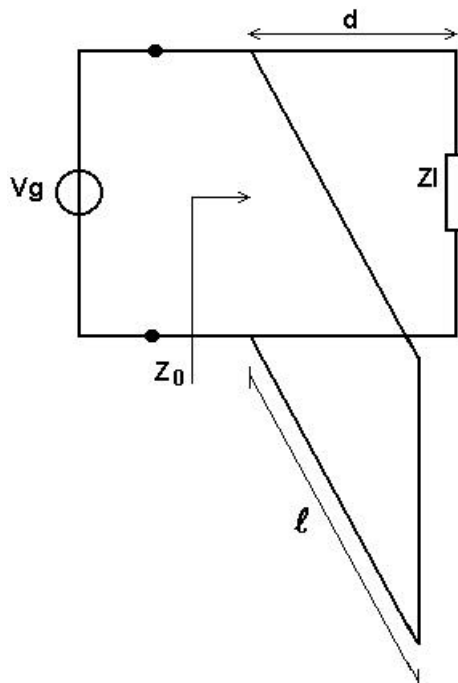


$$V_D = V_g \frac{Z_0}{R_g + Z_0} \quad (\leftarrow \text{partitori}) \quad V_R = \Gamma_V * V_d$$

RI è il carico e può essere una R o una Z perciò nel calcolo di **Gv** bisogna sostituire **Zr** con ciò che rappresenta **RI** (di solito **Gv** va espressa in modulo e fase come sopraindicato, attenzione al segno nel calcolo della arctg). Se **Zr = Rg** allora **Gv** è il coeff. di riflessione della sorgente.

Perché la linea sia adattata deve avere **Gv=0** e **ROS=1**

La distanza dal carico $\ell = \frac{\Theta}{2b} \wedge \Theta = \mathbf{j}(\Gamma_V)$ è anche la distanza dal 1° massimo di tensione.



Per inserire uno **stub** occorre fissarlo ad una distanza **d** dal carico e dimensionarlo di un'opportuna lunghezza **l**.

$$d = \frac{\Theta - \arccos(-\Gamma_V)}{2b}$$

$$\ell = -\frac{1}{b} \arctg \left[\frac{2\Gamma_V \sin(\Theta - 2bd)}{1 - \Gamma_V^2} \right]$$

NB:

$V_{max} = |V_M| + |V_m|$ e $V_{min} = |V_M| - |V_m|$, vale la stessa relazione per la I
 $Z_{max} = V_{max} / I_{min}$ e $Z_{min} = V_{min} / I_{max}$

$PI = P_d + P_r \rightarrow P_d = \text{parte reale}(V_d * I_d / 2)$ e $P_r = \text{parte reale}(V_r * I_r / 2)$