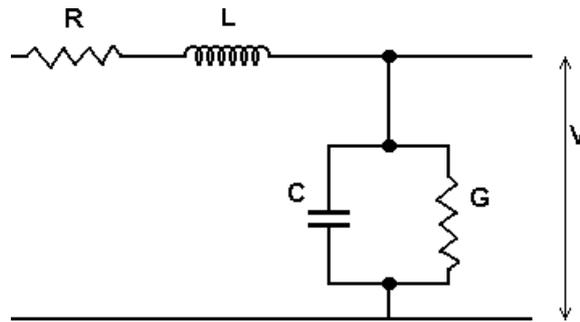


## LINEE DI TRASMISSIONE

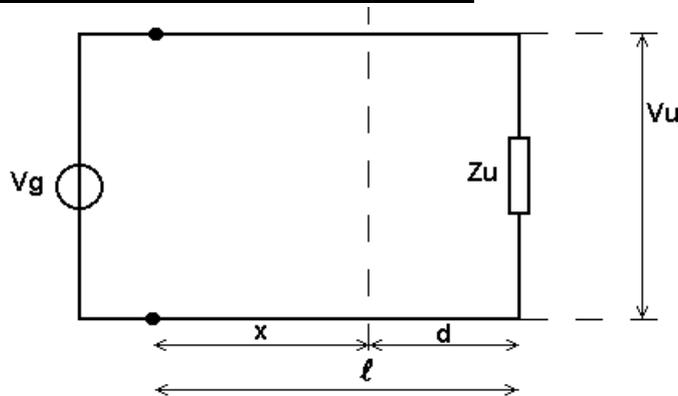
- Formule generali.**



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	$u = 1/\sqrt{LC} = \omega / \mathbf{b} = 2\pi f / \mathbf{b}$
Lunghezza d'onda	$\lambda = u * T = u / f$
Costante di fase	$\mathbf{b} = \frac{2\mathbf{p}}{\mathbf{l}} [\text{radianti/m}] \quad \mathbf{b} = \frac{360^\circ}{\mathbf{l}} [\text{gradi/m}]$

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



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

### 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

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

per d=0 → Z(d)=Zu ; per d=∞ → Z(d)=Z0

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	$ROS = \frac{ V_{MAX} }{ V_{min} } = \frac{ I_{MAX} }{ I_{min} } = \frac{1 + \Gamma_V}{1 - \Gamma_V}$
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	$V(d) = jZ_0 I_u \text{sen}(bd)$ $I(d) = I_u \text{cos}(bd)$
Impedenza alla distanza d dal carico	$Z(d) = jZ_0 * \text{tg}(bd)$
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	$V(d) = V_u \text{cos}(bd)$ $I(d) = j \frac{V_u}{Z_0} \text{sen}(bd)$
Impedenza alla distanza d dal carico	$Z(d) = -jZ_0 * \text{cotg}(bd)$
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 $\lambda / 4$ :

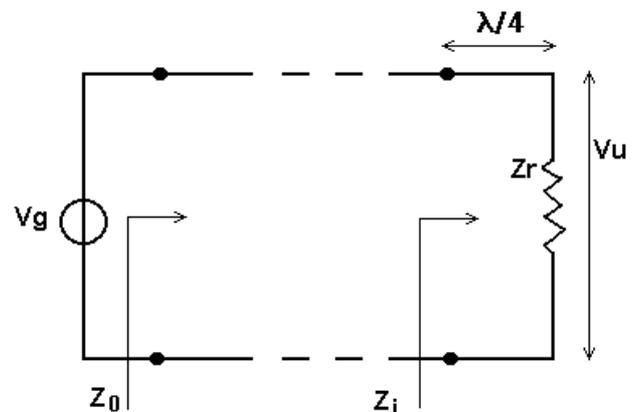
Per carico puramente resistivo  $\rightarrow Z_u=Z_r$

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

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:

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

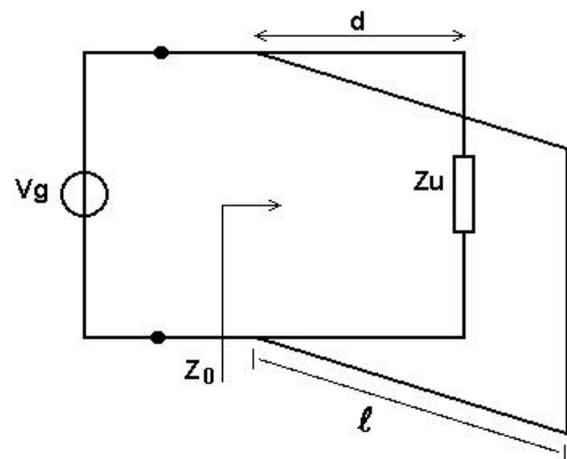
$$\ell = -\frac{1}{b} \arctg \left[ \frac{2\Gamma_V \text{sen}(\Theta - 2bd)}{1 - \Gamma_V^2} \right]$$

posti:

$\Theta$  = fase di  $\Gamma_V$

$|\Gamma_V|$  = modulo di  $\Gamma_V$

Ros= Resistenza dello stub



se  $Z_r > Z_0$ :

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

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

se  $Z_r < Z_0$ :

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

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

• **Altre formule e accorgimenti.**

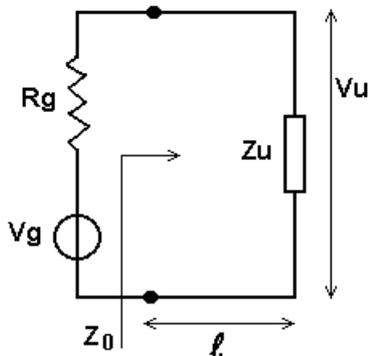
$\Gamma_V$  è un numero complesso perciò  $\rightarrow \Gamma_V = \frac{a + jb}{c + jd}$

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

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

La velocità della luce è  $c = 3 * 10^8$  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  $\Gamma_V$  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

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

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

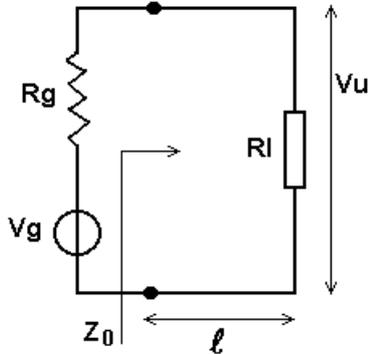
Tra una massimo ed un minimo c'è una distanza pari a  $\lambda / 4$

Condizioni necessarie perché la linea sia adattata:  $ROS=1$  e  $\Gamma_V=1$

Se  $Z_u=Z_0$  la linea è adattata.

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

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

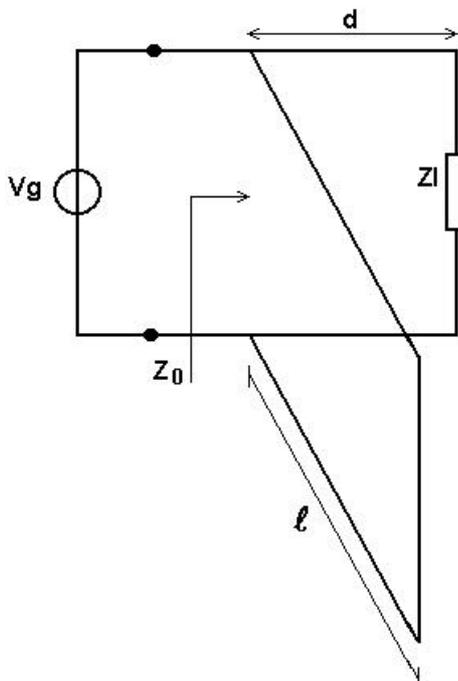


$$V_D = V_g \frac{Z_0}{R_g + Z_0} \quad (\leftarrow \text{partitori}) \quad V_R = \Gamma_V * V_d$$

**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**.

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

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

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  $Z_{min} = V_{min} / I_{max}$

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