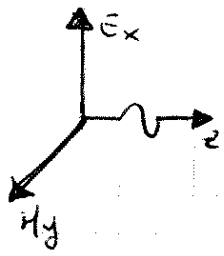
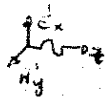


SCHERMATURA in alta frequenza.



Schermatura



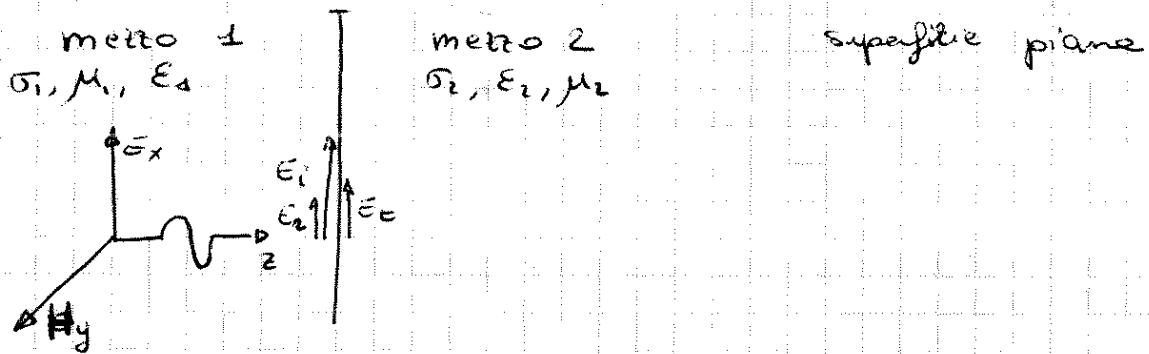
ci aspettiamo onde piane con dimensioni decisamente minori.

Definiamo $S.E = S.F = \frac{|E_{incidente}|}{|E_{trasmessa}|} = \frac{|E_x|}{|E_x'|}$

shield eff. / shield factor

talvolta S.E. viene fornito in dB.

Vediamo cosa succede se ho due mezzi contigui separati da una



Avremo un campo incidente, riflesso e trasmesso

in $z=0$ $E_i + E_r = E_t$ (condizione di continuità delle comp. tg. di E)

$$E_i e^{-\gamma_1 z} + E_r e^{\gamma_1 z} = E_t e^{-\gamma_2 z}, \quad \gamma_1 = \sqrt{j\omega\mu_1 j\omega\epsilon_1}, \quad \gamma_2 = \sqrt{j\omega\mu_2 j\omega\epsilon_2}$$

in $z=0$ $E_i^+ + E_r^- = E_t^+$

inoltre

$$H_i^+ + H_r^- = H_t^+$$

$$H_1^+ e^{-\gamma_1 z} + H_2^- e^{\gamma_1 z} = H_t^+ e^{-\gamma_2 z}$$

$$\frac{|E_i|}{\eta_1} - \frac{|E_r|}{\eta_2} = \frac{|E_t|}{\eta_2}$$

Con queste due equazioni posso ricavare i rapporti tra i campi.

$$\frac{1}{\eta_1} \begin{cases} E_1 + E_2 = E_t \\ \frac{E_1}{\eta_1} - \frac{E_2}{\eta_2} = \frac{E_t}{\eta_2} \end{cases} \Rightarrow \frac{2E_i}{\eta_1} = E_t \left(\frac{1}{\eta_1} + \frac{1}{\eta_2} \right) \Rightarrow \frac{E_t}{E_i} = \frac{2}{\frac{1}{\eta_1} + \frac{1}{\eta_2}}$$

$$T = \frac{E_t}{E_i} = \frac{2}{\frac{1}{\eta_1} + \frac{1}{\eta_2}} = \frac{2\eta_2}{\eta_1 + \eta_2}$$

ora vogliamo trovare $\frac{E_r}{E_i}$

$$\frac{1}{\eta_2} \begin{cases} E_1 + E_2 = E_t \\ \frac{E_1}{\eta_1} - \frac{E_2}{\eta_2} = \frac{E_t}{\eta_2} \end{cases} \Rightarrow E_1 \left(\frac{1}{\eta_2} - \frac{1}{\eta_1} \right) + E_2 \left(\frac{1}{\eta_2} + \frac{1}{\eta_1} \right) = 0$$

$$R = \frac{E_2}{E_i} = - \frac{\frac{\eta_1 - \eta_2}{\eta_1 \eta_2}}{\frac{\eta_1 + \eta_2}{\eta_1 \eta_2}} = \frac{\eta_1 - \eta_2}{\eta_1 + \eta_2}$$

Se il materiale 2 è conduttore perfetto ($\sigma \rightarrow \infty$) e se il materiale 1 è senza perdite ($\sigma = 0$)

$$\eta_2 = \sqrt{\frac{j\omega\mu_2}{\sigma_2 + j\omega\epsilon_2}} = \sqrt{\frac{j\omega\mu_2}{\sigma_2 \left(1 + \frac{j\omega\epsilon_2}{\sigma_2}\right)}} \approx \sqrt{\frac{j\omega\mu_2}{\sigma_2}} \text{ molto piccolo}$$

$$\eta_1 = \sqrt{\frac{\mu_1}{\epsilon_1}}$$

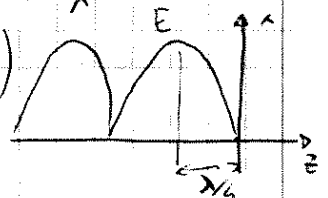
$$R \approx \frac{0 - \eta_1}{0 + \eta_1} = -1 \quad \text{campo riflesso è uguale, ma disfasato opposto, al campo incidente}$$

$$T \approx 0$$

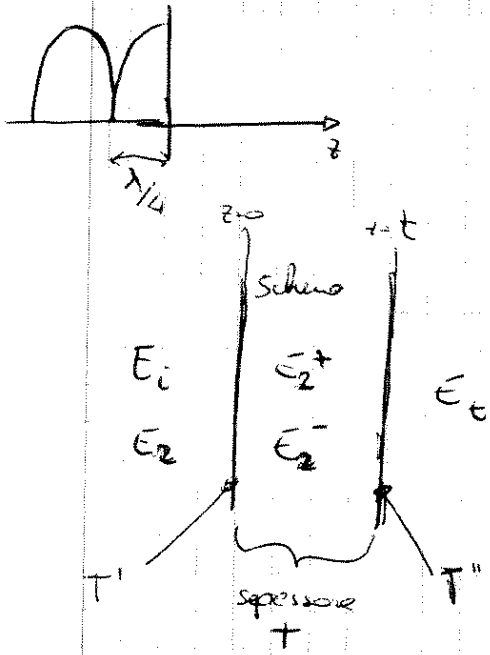
$$\begin{cases} E_i \\ E_r = -E_i \\ E_t = 0 \end{cases} \Rightarrow \text{onda: } E_i e^{-\gamma z} + E_r e^{\gamma z} = E_{\text{tot}}$$

$$\gamma_1^2 = j\omega\epsilon_1 j\omega\mu_1 \Rightarrow \gamma_1 = j\omega\sqrt{\mu_1\epsilon_1} = \frac{j\omega}{c} = j \frac{2\pi}{\lambda}$$

$$E_{\text{tot}} = E_i \left(e^{-j \frac{2\pi}{\lambda} z} - e^{j \frac{2\pi}{\lambda} z} \right) = E_i \cdot 2j \sin\left(\frac{2\pi}{\lambda} z\right)$$



$$H_{\text{tot}} = H_1 e^{-\delta_1 t} + H_2 e^{\delta_2 t} = \frac{\bar{E}_1}{\eta_0} e^{-j \frac{2\pi}{\lambda} z} + \frac{\bar{E}_1}{\eta_0} e^{j \frac{2\pi}{\lambda} z} = 2 \frac{\bar{E}_1}{\eta_0} \cos \frac{2\pi z}{\lambda}$$



Contributi analoghi si hanno anche per H

Noi dobbiamo trovare le 5 componenti di \bar{E} . Le componenti di H sono subito individuate.

Dobbiamo quindi trovare 5 incognite con 4 relazioni:

$$\left. \begin{aligned} \bar{E}_1 + \bar{E}_2 &= \bar{E}_2^+ + \bar{E}_2^- \\ \frac{\bar{E}_1}{\eta_0} - \frac{\bar{E}_2}{\eta_0} &= \frac{\bar{E}_2^+}{\eta} - \frac{\bar{E}_2^-}{\eta} \end{aligned} \right\} z=0$$

$$\bar{E}_2^+ e^{-\delta t} - \bar{E}_2^- e^{\delta t} = \bar{E}_t e^{-\delta_0 t}$$

$$\frac{\bar{E}_2^+}{\eta} e^{-\delta t} + \frac{\bar{E}_2^-}{\eta} e^{\delta t} = \frac{\bar{E}_t}{\eta_0} e^{-\delta_0 t}$$

$$\frac{\bar{E}_1}{\bar{E}_t} = \frac{(\eta_0 + \eta)^2}{4\eta_0 \eta} \left[1 - \frac{(\eta_0 - \eta)^2}{(\eta_0 + \eta)} e^{-\frac{2t}{\delta}} e^{-j2\beta t} \right] e^{\frac{t}{\delta}} e^{j\beta t} e^{-j\beta_0 t}$$

$$\delta = \sqrt{\frac{2}{\omega \mu \sigma}} \text{ spessore di penetrazione}$$

se material isolante $\eta_0 = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}}$ $\gamma_0 = \sqrt{j\omega\mu_0 j\omega\epsilon_0} = \frac{j\omega}{c}$ $\epsilon = \frac{1}{\mu_0 \epsilon_0}$

se material conduttore $\eta = \sqrt{\frac{j\omega\mu}{\sigma + j\omega\epsilon}} = \sqrt{\frac{j\omega\mu}{\sigma(1 + \frac{j\omega\epsilon}{\sigma})}}$

se σ molto grande $\eta = \sqrt{\frac{j\omega\mu}{\sigma}}$

$\delta = \alpha + j\beta$ $\gamma_0 = 0 + j\beta_0$

levo
R

fattore 1: $\frac{(\eta_0 - \eta)^2}{4\eta_0\eta}$ effetto delle riflessioni

fattore 2: (\quad) riflessione multiple

fattore 3: $e^{\frac{t}{\tau}}$ (\quad) smorzamento

attenuazione: relazione $T = \frac{2\eta_0}{\eta + \eta_0}$ e $T'' = \frac{2\eta}{\eta + \eta_0}$

$T \cdot T''$ tiene conto dei diss. materiali

$$\eta_0 = 120 \pi \Omega$$

$$\frac{(\eta_0 + \eta)^2}{4\eta_0\eta} = \frac{\eta_0^2 \left(1 + \frac{\eta}{\eta_0}\right)^2}{4\eta_0\eta} = \frac{\eta_0}{4\eta}$$

$$|\eta| = \sqrt{\frac{\omega \mu}{2\sigma}}$$

