

(3)

Determinare il campo elettrico massimo a destra di uno schermo di  $50 \mu\text{m}$  di spessore con  $\sigma = 10^5 \text{ S/m}$  se il campo incidente è una onda piana;  $f = 30 \text{ MHz}$ , con  $S = 1 \text{ W/m}^2$  e incidenza ortogonale.

Determinare poi il raggio del filo di una griglia con aperture di  $1.2 \text{ cm}$  di lato per avere la stessa efficienza di schermaggio.

$$\text{Risulta } \delta = \sqrt{\frac{2}{\omega \mu_0 \sigma}} = 290 \mu\text{m} \text{ e quindi schermo sottile}$$

$$\text{Risulta } \sigma t = 5 \text{ S e } A_p = 59 \text{ dB}$$

$$\text{Quindi } S_t = 1.125 \text{ W/m}^2 \quad E_t = 29 \text{ mV/m}$$

Per una griglia



$$Z_s = (i \delta \sigma)$$

$$Z_p = \frac{i \delta^2 \sigma}{\delta + i \delta \sigma} = \frac{i \delta \sigma}{1 + i \delta \sigma}$$

$$\Gamma = \frac{Z_p - Z}{Z_p + Z} = \frac{\frac{i \delta \sigma}{1 + i \delta \sigma} - 1}{\frac{i \delta \sigma}{1 + i \delta \sigma} + 1} = \frac{i \delta \sigma - (1 + i \delta \sigma)}{i \delta \sigma + (1 + i \delta \sigma)} = \frac{-1}{1 + 2i \delta \sigma}$$

$$A_p = (1 + |\Gamma|^2)^{-1} = \left( \frac{1 + 2i \delta \sigma}{-1 + 1 + 2i \delta \sigma} \right)^2 = \left( \frac{1 + 2i \delta \sigma}{2i \delta \sigma} \right)^2 = \left( 1 - \frac{i}{2 \delta \sigma} \right)^2 = 1 + \frac{1}{4 \delta^2 \sigma^2}$$

da cui  $\gamma = 5.6 \cdot 10^{-4}$

(4)

$$\frac{a}{2\pi z_0} = e^{\frac{\gamma \lambda}{a}} \quad z_0 = \frac{a}{2\pi} e^{-\frac{\gamma \lambda}{a}} = 1.2 \text{ mm}$$

Ricalcoliamo  $A_p$  nei due casi per incidenza  $\theta = 30^\circ$  (considerando il worst case)

a) lastra piena :  $Z \rightarrow Z \cdot \cos \theta = 326 \Omega$

$$A_p = 57.5 \text{ dB}$$

b) griglia

$$\left\{ \begin{array}{l} i \text{ } Z \left[ 1 - \frac{k_x^2}{2\beta^2} \right] = i \text{ } Z \left[ 1 - \frac{\sin^2 \theta}{2} \right] = i \text{ } 0.185 \Omega \\ s \text{ } Z = i \text{ } 0.211 \Omega \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} p \text{ } Z / \cos \theta = 435 \Omega \\ s \text{ } Z \cdot \cos \theta = 326 \Omega \end{array} \right.$$

$$Z_p \approx \begin{array}{c} p \\ \diagup \quad \diagdown \\ s \end{array} \quad \begin{array}{c} 0.185 \\ i \Omega \\ 0.211 \\ i \Omega \end{array}$$

$$|1 + \Gamma|^2 = \left| \frac{2Z_p}{Z_p + Z} \right|^2 = <$$

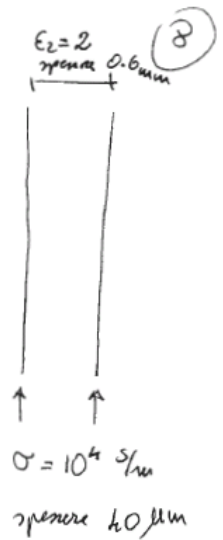
$$\begin{array}{l} 7.2 \cdot 10^{-7} \\ 1.68 \cdot 10^{-6} \end{array}$$

$$\begin{array}{l} 61 \\ \text{dB} \\ \text{dB} \\ 57.8 \text{ dB} \end{array}$$

Si calcoli l'efficienza minima, che maggiore  
 per la struttura a tubo, per incidenza di onda piana.

$f$  variabile da 50 MHz a 500 MHz e

$\theta$  inc da  $0^\circ$  a  $40^\circ$

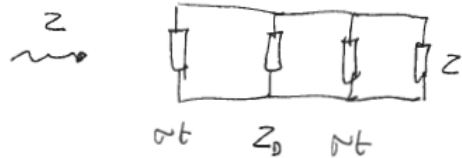


$\delta = 0.7$  mm @ 50 MHz (e 0.22 mm @ 500 MHz)  
 e quindi gli skali sono sottili.

Segue La struttura è allora rappresentabile come

dove

dove  $\sigma t = 0.4$  S



$1/Z_0 = i\omega(2-\epsilon_r)\epsilon_0 t$  e variabile da  $i 1.1 \cdot 10^{-7}$  S a  $i 1.1 \cdot 10^{-6}$  S

e quindi trascurabile. Si ottiene quindi una ~~impedenza~~ <sup>ammettenza di</sup>  $2\sigma t = \sigma(2t)$

$Z$  invece varia con  $\theta$ . Il caso peggiore è la ~~potenza~~ <sup>perdita</sup> orientazione

s con  $Z = Z \cos \theta$ , variabile da 290  $\Omega$  a 377  $\Omega$ .

Quindi

$A_p$  varia tra 13500 e 23000 (41.5 dB e 43.5 dB)