

## Domanda 1 (7 punti)

Si discuta la differenza tra un cavo coassiale e una linea bifilare (doppino telefonico) in termini di prestazioni e caratteristiche elettriche. In particolare, perché i due fili del doppino vengono intrecciati? Perché il periodo con cui sono intrecciati è diverso per coppie dello stesso cavo? Quale è il motivo per cui l'impedenza caratteristica dei cavi coassiali è in genere 50 ohm? Cosa possono provocare le piccole variazioni di impedenza caratteristica lungo la linea dovute a deformazioni o danneggiamenti del cavo? A cosa sono dovute le perdite? E che dipendenza hanno dalla frequenza? ...  
Giustificare ogni affermazione.

---

Si vedano gli appunti alle lezioni sull'argomento.

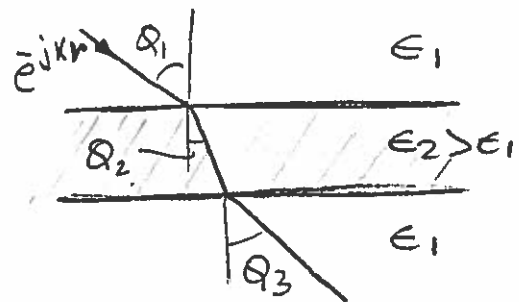
## Esercizio 2 (8 punti)

Si consideri una lastra dielettrica piana, senza perdite e di spessore  $D$ , e un'onda piana  $\exp(-jkr)$  incidente su di essa con un angolo  $\theta_1$  come in figura. La frequenza è pari a 1GHz,  $k$  è il vettore d'onda e  $r$  è la direzione di propagazione. La lastra ha costante dielettrica  $\epsilon_2$  mentre il materiale che la circonda ha costante dielettrica  $\epsilon_1 < \epsilon_2$ .

Discutere le relazioni di continuità del campo elettrico all'interfaccia tra i due dielettrici  $\epsilon_1$  e  $\epsilon_2$ .

Dimostrare che la relazione  $\theta_1 = \theta_3$  è valida per qualsiasi frequenza, polarizzazione e direzione dell'onda incidente.

Infine si verifichi se esista un valore di  $\theta_1$  per cui l'angolo  $\theta_2$  sia uguale o maggiore dell'angolo critico e quindi l'onda si può propagare guidata nella lastra.



legge di Snell:

sulle superficie inferiore

$$\sin \theta_3 = \frac{n_2}{n_1} \sin \theta_2 = \frac{n_2}{n_1} \sin \theta_2$$

$$\sin \theta_3 = \frac{n_2}{n_1} \cdot \frac{n_1}{n_2} \sin \theta_1 \rightarrow \theta_1 = \theta_3$$

non è possibile avere  $\theta_2 \geq \theta_{\text{critico}} = \sin^{-1} \frac{n_2}{n_1}$

[Per dare più valore alla soluzione si potrebbe ricavare la legge di Snell e spiegare meglio perchè non è possibile avere  $\theta_2 > \theta_{\text{c}}$ .]

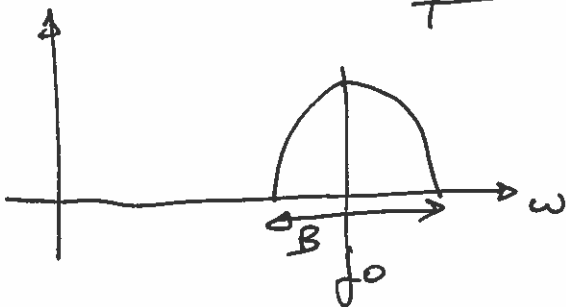
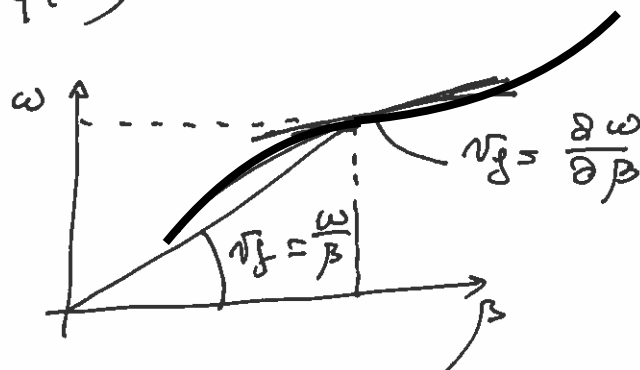
**Domanda 3 (8 punti)**

Spiegare quali sono le condizioni per cui un mezzo trasmissivo si può considerare non distorcente e perché. Disegnare il diagramma di dispersione  $\omega$ - $\beta$  e indicare chiaramente come ricavare la velocità di fase e di gruppo.

Si consideri un mezzo trasmissivo dispersivo caratterizzato da una costante di fase  $\beta(\omega)$  e di lunghezza totale  $L$ . Calcolare il massimo ritardo relativo con cui arrivano a destinazione le componenti spettrali di un segnale di banda  $B$  centrato attorno alla frequenza  $f_0$ .

$$H(\omega) = H_0 \cdot e^{j\varphi(\omega)} \quad \varphi(\omega) \text{ lineare in } \omega$$

$$\tau_g = -\frac{1}{2\pi} \frac{\partial}{\partial \omega} \varphi(\omega) = \text{costante}$$



Tempo di propagazione della componente a  $\omega_1$

$$T = \frac{L}{v_g(\omega_1)}$$

La differenza del Tempo di arrivo  $T_g$  le due frequenze agli estremi della banda:

$$\begin{aligned} \Delta T &= \frac{L}{v_g(\omega_1)} - \frac{L}{v_g(\omega_2)} \\ &= L \left( \frac{1}{\left. \frac{\partial \omega}{\partial \beta} \right|_{\beta = \beta_1}} - \frac{1}{\left. \frac{\partial \omega}{\partial \beta} \right|_{\beta = \beta_2}} \right) \\ &= L \frac{\partial}{\partial \omega} \left( \frac{\partial \beta}{\partial \omega_1} - \frac{\partial \beta}{\partial \omega_2} \right) \Delta \omega = L \frac{\partial^2 \beta}{\partial \omega^2} B \end{aligned}$$

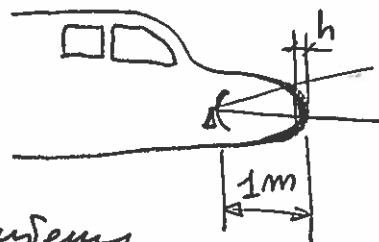
### Esercizio 4 (10 punti)

Un'antenna direttiva con guadagno  $G=13\text{dB}$  e operante a  $6\text{GHz}$  è posta nella parte frontale di un aereo e coperta da una protezione detta muso o radome. La distanza tra l'antenna e il muso è pari a  $1\text{ metro}$ .

Il materiale di protezione si può considerare un dielettrico senza perdite con costante dielettrica pari a  $4$ . Il suo spessore per resistere alla pressione dell'aria deve essere almeno pari a  $2\text{ cm}$ . Dimensionare lo spessore  $h$  del materiale del muso dell'aereo tale per cui la riflessione sia nulla.

Calcolare la direttività  $D$  sapendo che il rendimento dell'antenna è pari a  $80\%$  e quindi l'angolo solido di radiazione.

Infine calcolare l'intensità massima di campo elettrico incidente sul muso dell'aereo nel caso l'antenna trasmetta una potenza pari a  $20\text{ dBm}$ .



Essendo  $\lambda = \frac{c}{f} = \frac{3 \cdot 10^8}{6 \cdot 10^9} = 5\text{ cm}$  e il muso sono in campo lontano

Per non avere riflessione deve essere  $\beta h = M\pi$ ;  $\beta = \frac{\omega}{c} \sqrt{\epsilon_r}$   
 $h = \frac{M\lambda}{2\sqrt{\epsilon_r}} = M \cdot 1,25\text{ cm}$

Visto che lo spessore minimo è  $2\text{ cm}$ , scegliendo  $M=2$  si ha  $h=2,5\text{ cm}$

$$D = G/\epsilon = \frac{20}{0,8} = 25 \quad \rightarrow \quad \Omega_p = 4\pi/D = 0,5\text{ sterad}$$

La massima densità di potenza irradiata alle distanze  $R$  è

$$S_{\text{max}} = \frac{P_t \cdot G}{4\pi R^2} \quad \text{dove } R = 1\text{ m}$$

$P_t = \text{potenza irradiata} = 100\text{ mW}$

$$S = \frac{1}{2} E^2 / \eta \quad \text{dove } \eta = 377\Omega (120\pi)$$

$$\text{quindi } E = \sqrt{2S\eta} = \left[ \frac{2 \cdot P_t \cdot G \cdot \eta}{4\pi R^2} \right]^{1/2} = \left[ \frac{2 \cdot 20 \cdot 0,1 \cdot 120\pi}{4\pi \cdot 1^2} \right]^{1/2} = 11\text{ V/m}$$