

# Elettrodinamica Classica

Onde, Radiazione, Propagazione

I – Onde nel vuoto e nei dielettrici

# Indice

- ◆ Onde nel vuoto
- ◆ Onde nei dielettrici
- ◆ Onde nei metalli
- ◆ Propagazione nei mezzi anisotropi
- ◆ Radiazione
- ◆ Radiazione da una carica accelerata

# Equazioni di Maxwell

$$\nabla \cdot \mathbf{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$$

$$\nabla \cdot \mathbf{B} = 0$$

$$\nabla \times \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}$$

$$\nabla \times \mathbf{B} = \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t} + \mu_0 \mathbf{j}$$

*Non esistono cariche  
o correnti magnetiche*

*Cariche e correnti  
elettriche*

# Equazioni di Maxwell nel vuoto

$$\nabla \cdot \mathbf{E} = 0$$

$$\nabla \cdot \mathbf{B} = 0$$

$$\nabla \times \mathbf{E} = - \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}$$

$$\nabla \times \mathbf{B} = \mu_0 \varepsilon_0 \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t}$$

*8 equazioni differenziali  
alle derivate parziali del  
I ordine, accoppiate*

# Equazione delle onde

$$\nabla \times (\nabla \times \dots) = \nabla (\nabla \cdot \dots) - \Delta \dots$$

Identita' vettoriale; applicata alla III e IV eq. di Maxwell  
Tenuto conto delle prime due:

$$\Delta \mathbf{E} - \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2} = 0$$

$$\Delta \mathbf{B} - \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial^2 \mathbf{B}}{\partial t^2} = 0$$

*Equazioni delle onde → 6 eq.  
differenziali alle derivate parziali,  
del II ordine, disaccoppiate*

$$\rightarrow c = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_0 \mu_0}} \quad !!!$$

# Soluzioni equazione delle onde

Caso unidimensionale

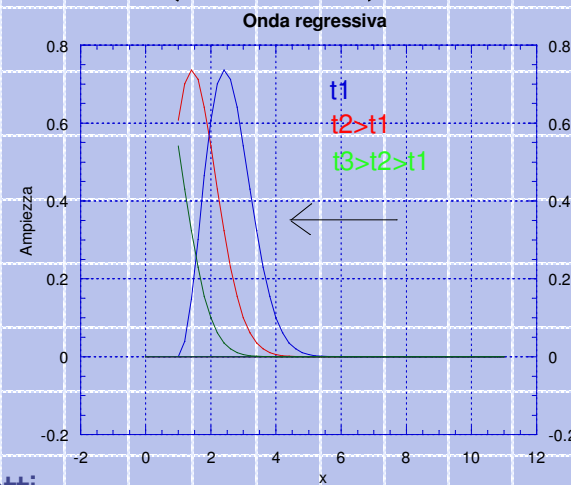
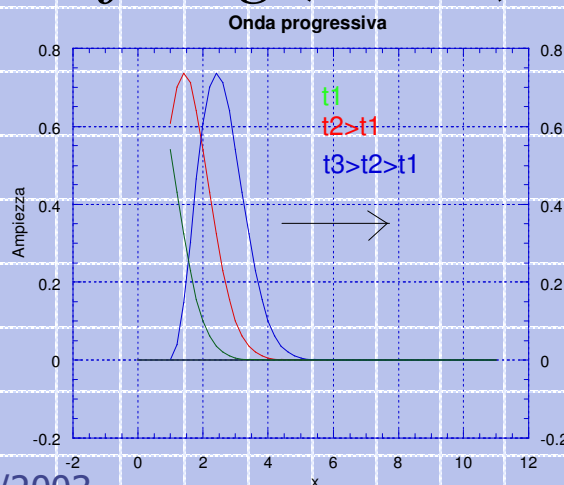
$$\frac{\partial^2 f}{\partial x^2} = \frac{1}{v^2} \frac{\partial^2 f}{\partial t^2} \quad v = \text{velocita'}$$

$f=f(x,t)$  funzione di 2 variabili

Soluzione piu' generale

$g, h$  funzioni qualsiasi

$$f = g(x - vt) + h(x + vt)$$



# Onde armoniche

Soluzione particolare:

$$f(x, t) = A \cos [k(x - vt) + \delta]$$

Ampiezza

Numero d'onda

Fase

Relazioni fondamentali e definizioni:

$$k = \frac{2\pi}{\lambda}$$

$$k = \frac{\omega}{v} = 2\pi\nu$$

*k: frequenza spaziale*  
*v: frequenza temporale*

# Onde progressive e regressive

$$f_P(x, t) = A \cos(kx - \omega t + \delta) \quad \text{progressiva}$$

$$f_R(x, t) = A \cos(kx + \omega t - \delta) \quad \text{regressiva}$$

Perche' il -?

$$f_P(x, t) = A \cos(kx - \omega t + \delta) = A \cos(kx - (\omega t - \delta))$$

← la fase si assegna per convenzione alla componente temporale dell'argomento, che cambia segno nel passare da un'onda progressiva a una regressiva. Allora:

$$f_R(x, t) = A \cos(kx + (\omega t - \delta)) = A \cos(-kx - (\omega t - \delta))$$

→ Per passare da o.progressiva a o.regressiva  $k \rightarrow -k$



# Uso degli esponenziali complessi

$$A \cos(kx - \omega t + \delta) = \operatorname{Re} \left[ A e^{i(kx - \omega t + \delta)} \right]$$

In luogo delle funzioni trigonometriche si usano le funzioni esponenziali complesse

*Si sottintende sempre di prendere alla fine dei calcoli la parte reale del risultato*

Formalismo utile per operazioni lineari, in cui  $\omega$  non cambia.  
Vantaggio: grande semplificazione dei calcoli!

$$A_1 \cos(kx - \omega t + \delta_1) + A_2 \cos(kx - \omega t + \delta_2) = A_3 \cos(kx - \omega t + \delta_3)$$

$$\rightarrow \underbrace{A_1 e^{i\delta_1}}_{\tilde{A}_1} e^{i(kx - \omega t)} + \underbrace{A_2 e^{i\delta_2}}_{\tilde{A}_2} e^{i(kx - \omega t)} = \underbrace{A_3 e^{i\delta_3}}_{\tilde{A}_3} e^{i(kx - \omega t)}$$

$$\rightarrow \tilde{A}_1 + \tilde{A}_2 = \tilde{A}_3$$

→ Le ampiezze complesse si sommano

# Teorema di Fourier

Qualsiasi onda si può esprimere come combinazione lineare di onde sinusoidali di diverse lunghezze d'onda.

In generale:

$$\tilde{f}(x, t) = \int_{-\infty}^{+\infty} \tilde{A}(k) e^{i(kx - \omega t)} dk$$

Occorrono anche le onde regressive (con  $k - v_0$ ) se si vuole poter comporre qualsiasi onda

→ *Ci si può limitare a studiare le proprietà generali delle onde sinusoidali*

# Onde piane nello spazio vuoto

Caso particolare: *onda piana monocromatica*

*propagazione nella direzione x  
non dipendenza da (y,z)  
k valore definito e unico*

$$\tilde{\mathbf{E}}(r, t) = \tilde{\mathbf{E}}_0 e^{i(kx - \omega t)}$$

$$\tilde{\mathbf{B}}(r, t) = \tilde{\mathbf{B}}_0 e^{i(kx - \omega t)}$$

*Nota: ogni soluzione delle  
eq. di Maxwell in assenza di  
cariche e correnti e' un'onda  
Non e' vero il contrario; infatti  
**E** e **B** soddisfano*

$$\nabla \cdot \mathbf{E} = 0$$

$$\nabla \cdot \mathbf{B} = 0$$

# Proprieta' delle onde piane

## 1) Trasversalita' dei campi

$$\tilde{\mathbf{E}}(r,t) = \tilde{\mathbf{E}}_0 e^{i(kx - \omega t)}$$

$$\nabla \cdot \mathbf{E} = 0 \rightarrow \frac{\partial \tilde{E}_{0x}}{\partial x} = 0 \text{ non dipendenza da } (y,z)$$

$$\rightarrow ik\tilde{E}_{0x} e^{i(kx - \omega t)} = 0 \rightarrow \tilde{E}_{0x} = 0$$

## 2) Ortogonalita' di $\mathbf{E}, \mathbf{B}$

$$\nabla \times \tilde{\mathbf{E}} = -\frac{\partial \tilde{\mathbf{B}}}{\partial t} \rightarrow k\tilde{E}_{0y} = \omega\tilde{B}_{0z}, k\tilde{E}_{0z} = -\omega\tilde{B}_{0y}$$

$$\rightarrow \tilde{\mathbf{B}}_0 = \frac{k}{\omega} (\hat{\mathbf{x}} \times \tilde{\mathbf{E}}_0) \rightarrow B_0 = \frac{k}{\omega} E_0 = \frac{E_0}{c}$$

# Onde piane in direzione generica

$$\tilde{\mathbf{E}}(\mathbf{r}, t) = \tilde{\mathbf{E}}_0 e^{i(\mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega t)} = \tilde{E}_0 \hat{\mathbf{n}} e^{i(\mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega t)}$$

$$\tilde{\mathbf{B}}(\mathbf{r}, t) = \frac{1}{c} \hat{\mathbf{k}} \times \tilde{\mathbf{E}}$$

$$\hat{\mathbf{n}} \cdot \hat{\mathbf{k}} = 0$$

**n, k:** versori  
polarizzazione  
n. d'onda

Si noti: argomento reale  $\rightarrow$  oscillazioni  
argomento complesso  $\rightarrow$  oscillazioni smorzate

# Energia, quantita' di moto

$$U = \frac{1}{2} \left( \epsilon_0 E^2 + \frac{B^2}{\mu_0} \right)$$

Densita' di energia elettromagnetica

$$\rightarrow U = \epsilon_0 E^2$$

*← per un'onda piana*

$$\mathbf{S} = \frac{1}{\mu_0} (\mathbf{E} \times \mathbf{B})$$

Vettore di Poynting:  
flusso di energia elettromagnetica

$$\rightarrow \mathbf{S} = cU\hat{\mathbf{k}}$$

*← per un'onda piana*

$$\mathbf{P} = \frac{\mathbf{S}}{c^2}$$

Flusso di quantita' di moto

$$\rightarrow \mathbf{P} = \frac{U}{c} \hat{\mathbf{k}}$$

*← per un'onda piana*

# Mezzi materiali

$$\mathbf{D} = \varepsilon \mathbf{E}$$

$$\mathbf{H} = \frac{1}{\mu} \mathbf{B}$$

Relazioni costitutive, semiempiriche dal punto di vista macroscopico. Permittivita' e permeabilita':

$$\varepsilon = \varepsilon_0 \varepsilon_r, \mu = \mu_0 \mu_r$$

$$\nabla \cdot \mathbf{E} = 0$$

$$\nabla \cdot \mathbf{B} = 0$$

$$\nabla \times \mathbf{E} = - \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}$$

$$\nabla \times \mathbf{B} = \mu \varepsilon \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t}$$

← nell'ipotesi in cui  $\varepsilon, \mu$  siano costanti, scalari (isotropia del mezzo)

$$c \rightarrow \frac{c}{\sqrt{\varepsilon_r \mu_r}} \equiv \frac{c}{n}$$

# Onde nei mezzi materiali

$$v = \frac{1}{\sqrt{\epsilon\mu}} = \frac{c}{n}$$

Velocita' di propagazione

$$n = \sqrt{\epsilon_r \mu_r} = \sqrt{\frac{\epsilon\mu}{\epsilon_0\mu_0}}$$

Indice di rifrazione

$$U = \frac{1}{2} \left( \epsilon E^2 + \frac{B^2}{\mu} \right)$$

Densita' di energia

$$\mathbf{S} = \frac{1}{\mu} (\mathbf{E} \times \mathbf{B})$$

Vettore di Poyinting



# Onde nei dielettrici

Leggi delle riflessione e rifrazione

Formule di Fresnel

Riflessione totale

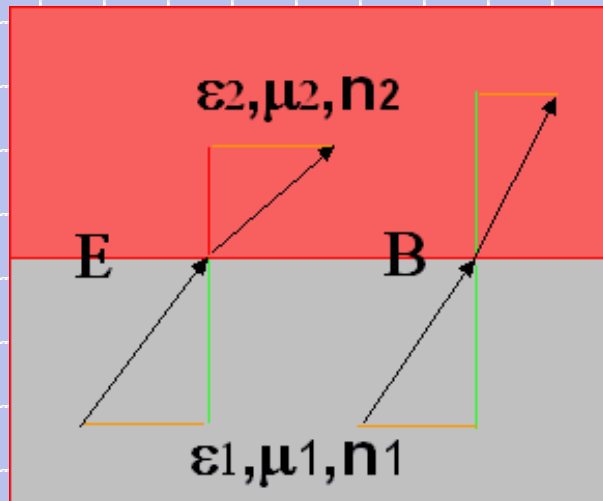
Polarizzazione per riflessione

# Condizioni al contorno

Sulla frontiera fra due mezzi valgono sempre le relazioni:

$$\varepsilon_1 E_{1\perp} = \varepsilon_2 E_{2\perp} \quad \mathbf{E}_{1\parallel} = \mathbf{E}_{2\parallel}$$

$$B_{1\perp} = B_{2\perp} \quad \frac{1}{\mu_1} \mathbf{B}_{1\parallel} = \frac{1}{\mu_2} \mathbf{B}_{2\parallel}$$



*Le condizioni derivano da*

$$\oint \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = 0$$

$$\oiint \mathbf{D} \cdot d\mathbf{S} = 0$$

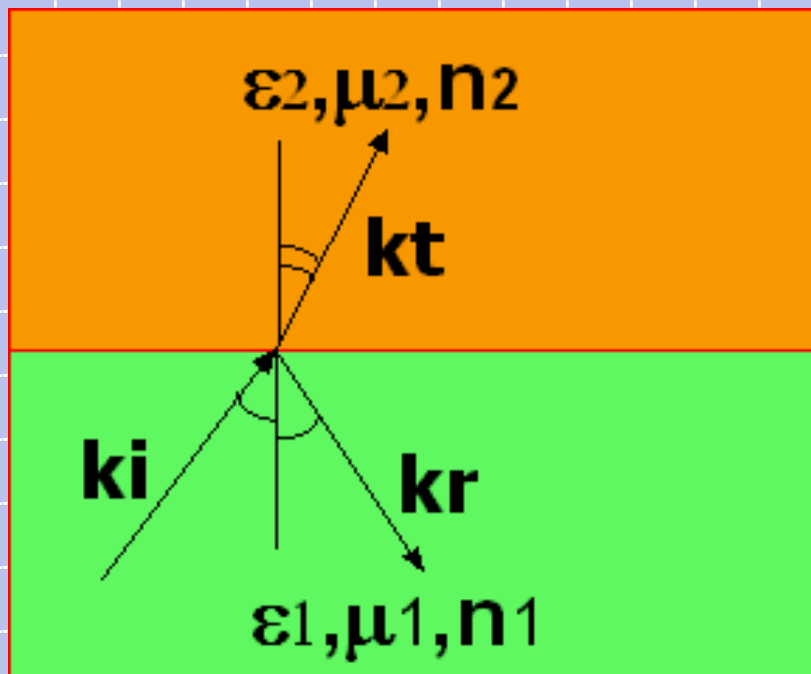
$$\oint \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = 0$$

$$\oiint \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S} = 0$$

*applicate a linee e volumi chiusi che attraversano la superficie*

# Riflessione e trasmissione - I

Si applicano le condizioni al contorno alla situazione descritta in figura



## Risultati

3 vettori d'onda complanari

$$\theta_i = \theta_r$$

$$\frac{\sin \vartheta_T}{\sin \vartheta_i} = \frac{n_1}{n_2}$$

Componenti:

$$\epsilon_1 (\tilde{\mathbf{E}}_{0I} + \tilde{\mathbf{E}}_{0R})_x = \epsilon_2 (\tilde{\mathbf{E}}_{0T})_x$$

$$(\tilde{\mathbf{E}}_{0I} + \tilde{\mathbf{E}}_{0R})_{y,z} = (\tilde{\mathbf{E}}_{0T})_{y,z}$$

$$\frac{1}{\mu_1} (\tilde{\mathbf{B}}_{0I} + \tilde{\mathbf{B}}_{0R})_{y,z} = \frac{1}{\mu_2} (\tilde{\mathbf{B}}_{0T})_{y,z}$$

$$(\tilde{\mathbf{B}}_{0I} + \tilde{\mathbf{B}}_{0R})_x = (\tilde{\mathbf{B}}_{0T})_x$$

# Riflessione e trasmissione - II

Le conseguenze sono diverse per i 2 casi

(i) Polarizzazione nel piano di incidenza

Le ampiezze delle onde riflessa e trasmessa sono

$$\tilde{E}_{0R} = \frac{\alpha - \beta}{\alpha + \beta} \tilde{E}_{0I}, \quad \tilde{E}_{0T} = \frac{2}{\alpha + \beta} \tilde{E}_{0I}; \quad \alpha = \frac{\cos \vartheta_T}{\cos \theta_I}, \quad \beta = \frac{\mu_1 n_2}{\mu_2 n_1}$$

(ii) Polarizzazione ortogonale al piano di incidenza

Le ampiezze delle onde riflessa e trasmessa sono

$$\tilde{E}_{0R} = \frac{1 - \alpha\beta}{1 + \alpha\beta} \tilde{E}_{0I}, \quad \tilde{E}_{0T} = \frac{2}{1 + \alpha\beta} \tilde{E}_{0I}; \quad \alpha = \frac{\cos \vartheta_T}{\cos \theta_I}, \quad \beta = \frac{\mu_1 n_2}{\mu_2 n_1}$$

# Riflessione e trasmissione - III

Formule di Fresnel per i coefficienti di riflessione e trasmissione:

$$R_{\parallel} = \left( \frac{\alpha - \beta}{\alpha + \beta} \right)^2 ; R_{\perp} = \left( \frac{1 - \alpha\beta}{1 + \alpha\beta} \right)^2$$
$$T_{\parallel} = \alpha\beta \left( \frac{2}{\alpha + \beta} \right)^2 ; T_{\perp} = \frac{4\alpha\beta}{(1 + \alpha\beta)^2}$$

# Riflessione totale

Onda incidente da mezzo piu' denso a uno meno denso:

$$n_1 > n_2, \sin \vartheta_T = \frac{n_1}{n_2} \sin \vartheta_I \rightarrow \vartheta_T = \frac{\pi}{2} \text{ per } \vartheta_I < \frac{\pi}{2}$$

Poiche'  $\theta_T < \theta/2$ , se  $\theta_I > \theta_{lim}$  solo onda riflessa

Osservazione: come interpretare questo fisicamente?

$\sin \vartheta_T > 1 \rightarrow \vartheta_T$  e' complesso

$$\cos \vartheta_T = \pm \sqrt{1 - \sin^2 \vartheta_T} = \pm i \sqrt{\sin^2 \vartheta_T - 1} = \pm i \sqrt{\sin^2 \left( \frac{n_1}{n_2} \vartheta_I \right) - 1}$$

$\cos \vartheta_T$  compare nell'esponenziale complesso che descrive

$\tilde{\mathbf{E}}_T \rightarrow$  onda evanescente lungo la superficie di separazione

# Polarizzazione per riflessione

Riprendendo l'espressione per il campo riflesso con polarizzazione //:

$$\tilde{E}_{0R} = \frac{\alpha - \beta}{\alpha + \beta} \tilde{E}_{0I}, \quad \tilde{E}_{0T} = \frac{2}{\alpha + \beta} \tilde{E}_{0I}; \quad \alpha = \frac{\cos \vartheta_T}{\cos \theta_I}, \quad \beta = \frac{\mu_1 n_2}{\mu_2 n_1}$$

Si osserva che

$$\tilde{E}_{0R} = 0 \text{ quando } \alpha = \beta \rightarrow \frac{\cos \vartheta_T}{\cos \theta_I} = \frac{\mu_1 n_2}{\mu_2 n_1} \simeq \frac{n_2}{n_1}$$

$$\rightarrow \frac{\sqrt{1 - \left( \frac{n_2}{n_1} \sin \theta_I \right)^2}}{\cos \theta_I} = \frac{n_2}{n_1} \rightarrow \tan \theta_I^B = \left( \frac{n_2}{n_1} \right)$$

Quando  $\theta_I = \theta^B$ ,  
l'onda riflessa  
non ha comp. //  
Quindi l'onda e'  
polarizzata