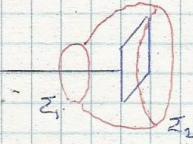


(53)

Se consideriamo per esempio una anomalia di un condensatore, abbiamo:



$$\int_{Z_1} \vec{J} \cdot \vec{U}_m d\vec{Z}_1 = i = \frac{d\phi}{dt}$$

$$\int_{Z_2} \vec{J} \cdot \vec{U}_m d\vec{Z}_2 = 0$$

La vettore densità di corrente \vec{J}_m è quindi solenoidale. C'è evidentemente un contrasto. Possere pensi quindi di esprimere la densità della densità di corrente usando la legge di Gauss in forma totale. Quindi:

$$\frac{\partial \vec{P}}{\partial t} = \epsilon_0 \frac{\partial}{\partial t} \vec{D} \cdot \vec{E} = \epsilon_0 \nabla \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \Rightarrow \vec{D} \cdot \vec{J} + \epsilon_0 \nabla \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \vec{D} \cdot (\vec{J} + \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}) = 0$$

Puoi definire densità di corrente totale:

$$\vec{J}_{tot} = \vec{J} + \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

Quindi:

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{B} \cdot \vec{ds} = \mu_0 \left((\vec{J} + \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}) \cdot \vec{U}_m d\vec{Z} \right) = \mu_0 (i + i_s) \\ \vec{\nabla} \times \vec{B} = \mu_0 \left(\vec{J} + \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \right) = \mu_0 (\vec{J} + \vec{J}_s) \end{array} \right.$$

→ Legge di Ampère - Maxwell

Si metti alle due quantità:

$$\vec{J}_s = \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \quad \rightarrow \text{densità di corrente di spostamento}$$

$$i_s = \int \vec{J}_s \cdot \vec{U}_m d\vec{Z} = \epsilon_0 \int \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \cdot \vec{U}_m d\vec{Z} = \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \quad \rightarrow \text{corrente di spostamento}$$

Questa trattazione però non considera la presenza di metti materiali. Se lo spazio, in particolare, è riempito da un materiale dielettrico si scrive:

$$\vec{J}_{tot} = \vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{B} \cdot \vec{ds} = \mu_0 \left((\vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}) \cdot \vec{U}_m d\vec{Z} \right) = \mu_0 (i + i_s) \\ \vec{\nabla} \times \vec{B} = \mu_0 \left(\vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \right) = \mu_0 (\vec{J} + \vec{J}_s) \quad \text{con } \vec{J}_s = \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \end{array} \right.$$

$$\text{NB: } i_s = \int \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \cdot \vec{U}_m d\vec{Z} = \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

Quindi ricapitolando nello spazio vuoto e in presenza di metti le equazioni di Maxwell sono:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = P/\epsilon_0 \quad \vec{\nabla} \times \vec{B} = -\partial \vec{B}/\partial t$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0 \quad \vec{\nabla} \times \vec{B} = \mu_0 \vec{J} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

In questo nuovo contesto le grandezze note in precedenza cambiano. In particolare:

$$\vec{F} = q(\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B})$$

$$U = \frac{1}{2} \epsilon_0 E^2 + \frac{\beta^2}{2\mu_0}$$

Quimchi :

$$\begin{aligned} \vec{D} \cdot \vec{D} &= 0 & \vec{D} \times \vec{E} &= -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \\ \vec{D} \cdot \vec{B} &= 0 & \vec{D} \times \vec{H} &= \vec{J} + \vec{A} \end{aligned}$$

→ equazioni di Maxwell per metti in quiete.

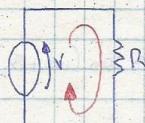
Empire:

$$\vec{D} \cdot \vec{E} = 0, \quad \vec{D} \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t},$$

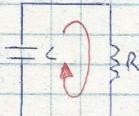
$$\vec{D} \cdot \vec{B} = 0, \quad \vec{D} \times \vec{B} = \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

→ equazioni di Maxwell nel ruoto in assenza di sorgenti

Parliamo ora delle convenzioni decimali (c.c.). Consideriamo in mente le seguenti circostanze:



$$\frac{V}{R} = i \Rightarrow V = V_R = R \cdot i$$



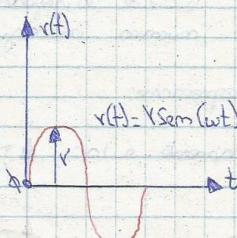
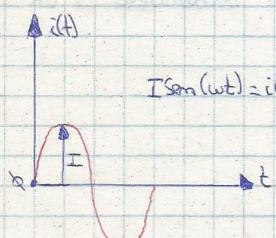
$$V_C = \frac{9}{8} \cdot R \cdot i \quad \text{přetisk} \quad V_R = V_C.$$

$$i = -\frac{di}{dt} \Rightarrow \frac{di}{dt} = -i_{RE}$$

Immanitutto vediamo di capire che cosa è una corrente alternata.

Si parla di regime sinusoidale quando tutte le grandezze elettriche (tensione

Se i correnti, la potenza) sono sinusoidi isfrequenziali. Il regime sinusoidale viene anche chiamato regolare o armonico. Quindi in questo contesto le correnti e le tensioni sono sinusoidali.



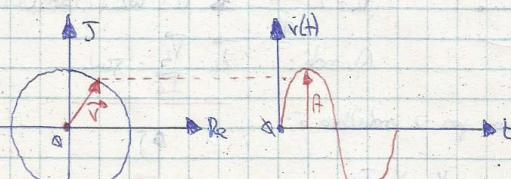
$$\text{NB: } \omega = \frac{2\pi}{T} = 2\pi f \Rightarrow \begin{cases} i(t) = I \sin(2\pi ft) \\ v(t) = V \sin(2\pi ft) \end{cases}$$

Abbiamo già parlato del condensatore. Vediamo meglio il suo funzionamento:

 Questo è il simbolo circuitale del condensatore. C'è la capacità del condensatore e si misura, in Farad (F). Di solito la capacità varia dai μF ai PF . L'equazione del condensatore è:

$$i_c = C \frac{dV_C}{dt}$$

Chioninoma fascia R. vetere de agena una simuside.



$$|\vec{v}| = \sqrt{v_x^2 + v_y^2}$$

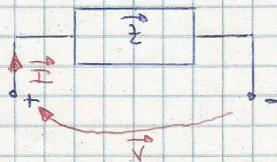
$$\varphi = \arctg \frac{y_5}{x_5}$$

Chiamiamo poi ϕ gli spostamenti fra due passi.

(2)

Nel dominio fisico chiamiamo **impedenza** la seguente espressione:

$$\underline{z} = \frac{\underline{V}}{\underline{I}}$$



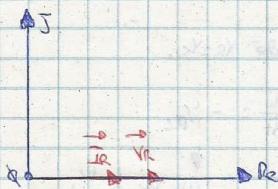
Per quanto riguarda la resistenza, nel dominio fisico si ha:

$$\underline{z} = \frac{\underline{V}_R}{\underline{I}_R}$$

$$i_R = \frac{v_R}{R} = \frac{V_0 \sin(\omega t)}{R} = I_0 \sin(\omega t) \quad \text{con } \underline{I}_R = \frac{\underline{V}_R}{R}$$

$$\text{Quindi: } \underline{z} = \frac{\underline{V}_R}{\underline{I}_R} = R \quad (\text{impedenza resistiva})$$

Si noti che $\phi_R = 0$, e cioè \underline{I}_R e \underline{V}_R sono in fase. Graficamente si ha:



Nel caso di un condensatore si ha:

$$i_C = C \frac{dV_C}{dt} = \omega C V_C \cos(\omega t) = \omega C V_0 \sin(\omega t + \frac{\pi}{2})$$

$$i_C = I_0 \sin(\omega t + \frac{\pi}{2})$$

$$\text{Quindi: } \underline{I}_C = \omega C \underline{V}_C$$

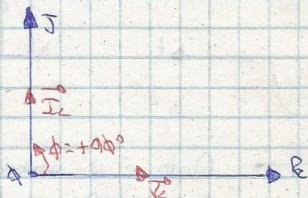
Notiamo che l'operazione \underline{J} introduce uno spostamento di $+90^\circ$ nel dominio fisico, abbiamo che:

$$I_C = j\omega C V_C \Rightarrow \underline{z} = \frac{\underline{V}_C}{\underline{I}_C} = \frac{1}{j\omega C} = -\frac{\underline{J}}{\omega C} \quad \text{e cioè l'impedenza del condensatore è un numero immaginario.}$$

Chiamiamo **realtàta capacitiva** la seguente espressione:

$$X_C = \frac{1}{\omega C}$$

Graficamente si ha:



Quindi per le condensatrici ha luogo di diri vero:

$$V_C = X_C \cdot I_C$$

In modo analogo per l'induttore si ha:

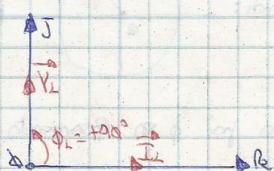
$$\underline{V}_L = L \frac{d\underline{I}}{dt}$$

$$\Rightarrow \underline{V}_L = \omega L I_L \cos(\omega t) = \omega L I_0 \sin(\omega t + \frac{\pi}{2}) \Rightarrow \underline{V}_L = j\omega L \underline{I}_L$$

$$\text{Quindi: } \underline{z} = \frac{\underline{V}_L}{\underline{I}_L} = j\omega L \quad \text{con } X_L = \omega L \rightarrow \text{realtàta induttria}$$

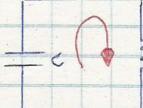
La luogo di diri per l'induttore è:

$$V_L = X_L \cdot I_L$$



(61)

Troviamo ora un circuito di parallelismo abbiamo:



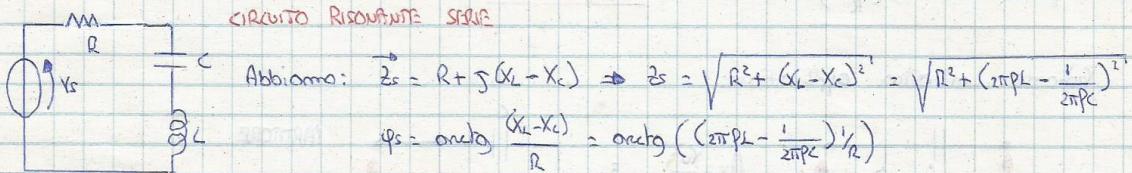
$V_c = V_R$ e I_R corrente in \hat{z} è la stessa. Quindi:

$$V_c = \frac{q}{C} = V_R = R \cdot i \Rightarrow \text{insieme: } i = -\frac{dq}{dt} \Rightarrow i(t) = \frac{V_0}{R} e^{-t/\gamma}$$

γ viene detta costante di tempo ed è pari a:

$$\gamma = RC$$

Vediamo altri tipi di circuiti:



Quindi per definizione la risonanza è una particolare condizione di funzionamento per cui la tensione ai capi di un impedenza è la corrente assorbita dalla stessa risultano in base. Ci sono sostanzialmente due tipi di circuiti in risonanza:

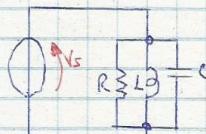
1) risonanza in serie.

Vediamo ora il circuito seguente:

2) risonanza in parallelo.

Qui abbiamo:

$$Z_p = \frac{1}{Y_p} = \frac{1}{\frac{1}{R} + j(\frac{1}{X_L} - \frac{1}{X_C})}$$



CIRCUITO RISONANTE PARALLELO.

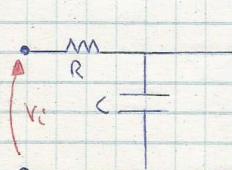
$$\text{NB: } Y_p = \frac{1}{Z_p} = \text{ammittanza}$$

$$Z_{p1} = Z_p = \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{1}{R}\right)^2 + \left(\frac{1}{X_L} - \frac{1}{X_C}\right)^2}} = \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{1}{R}\right)^2 + \left(\frac{1}{wL} + w_C\right)^2}} = \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{1}{R}\right)^2 + \left(2\pi f C - \frac{1}{2\pi f L}\right)^2}}$$

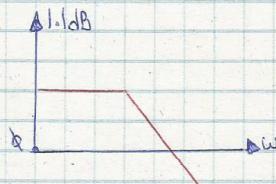
$$\varphi_p = \arctg \left[\left(\frac{1}{X_C} - \frac{1}{X_L} \right) R \right] = -\arctg \left[\left(w_C - \frac{1}{wL} \right) R \right] = -\arctg \left[\left(2\pi f C - \frac{1}{2\pi f L} \right) R \right].$$

Vediamo ora alcune applicazioni dei circuiti appena visti.
In particolare consideriamo:

$$\varphi_p = 0 \Rightarrow 2\pi f C - \frac{1}{2\pi f L} = 0$$



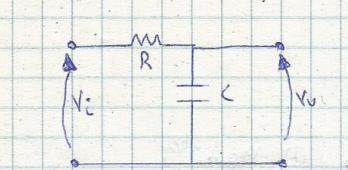
FILTO PASSA-BASSO



$$2\pi f_C = \frac{1}{2\pi f_L}$$

Questo filtro è soprattutto un circuito che permette di far transitare solo i segnali a bassa frequenza. Abbiamo:

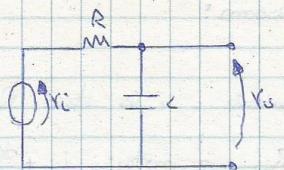
(62)



$$\text{Quindi: } Ar = \frac{V_u}{V_i} = \frac{-jX_c}{R-jX_c} \rightarrow |Ar| = \frac{|X_c|}{\sqrt{R^2 + X_c^2}} = \frac{1/\omega C}{\sqrt{R^2 + (1/\omega C)^2}}$$

Per quanto riguarda la fase:

$$\varphi = -90^\circ = \arctg\left(\frac{-X_c}{R}\right)$$

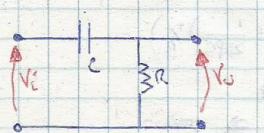


PARTITORE DI TENSIONE.

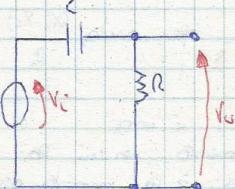
$$V_u = V_c = V_i - V_R$$

$$V_u = V_c = \frac{V_i}{R - jX_c} \cdot (-jX_c) = \frac{-jX_c V_i}{R - jX_c} = \frac{-jX_c V_i}{R - jX_c}$$

Vediamo un'altra applicazione:



$$Ar = \frac{V_u}{V_i} =$$



PARTITORE

$$V_u = \frac{V_i}{R - jX_c} \cdot R$$

$$\underline{V_u/V_i \approx R/(R-jX_c)}$$

$$\text{MODULUS: } Ar = \frac{R}{\sqrt{R^2 + X_c^2}} = \frac{R}{\sqrt{R^2 + (1/\omega C)^2}} = \frac{R}{\sqrt{R^2 + (1/2\pi FC)^2}}$$

$$\text{FASE: } \varphi = 0^\circ = \arctg\left(\frac{-X_c}{R}\right)$$

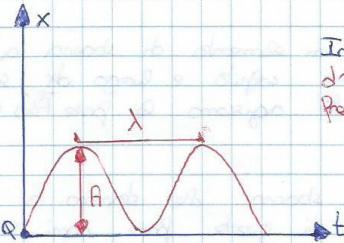
Anche la polarità elettrica cambia quando siamo in regime sinusoidale. In particolare ci sono vari tipi di polarità:

• polarità istantanea: $p = V_2 \cdot i_2 = V_2 \operatorname{Sen}(wt) \cdot I_2 \operatorname{Sen}(wt + \varphi)$

• polarità reattiva: $Q = V_{2\text{rms}} \cdot I_{2\text{rms}} \operatorname{Sen} \varphi$

• polarità apparente: $\vec{A} = P + jQ$

Parliamo ora delle onde. Una onda è un onduttivo primario. Essa può essere così rappresentata:



Indichiamo con A l'ampiezza dell'onda, con λ la lunghezza d'onda e con T il periodo. Si noti che per definizione la frequenza f è data da:

$$f = \frac{1}{T} = T^{-1}$$

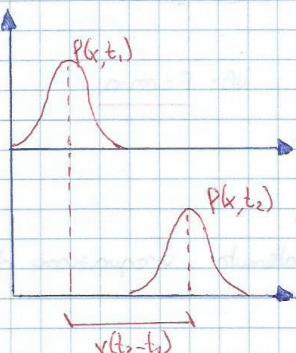
L'unità di misura della frequenza è **er-hertz (Hz)**. I fenomeni ondulatori sono molto importanti in Fisica, e fenomeni ondulatori di tipo locale sono presenti nei fluidi, nei corpi solidi, e onde nei corpi elastici. Questi corpi prendono nome di mezzi. Per esempio quando una sbarra metallica viene colpita con un martello, si ottiene un fenomeno ondulatorio all'interno della sbarra che in questo esempio è onda in mezzo in questione. Si presti attenzione alla seguente osservazione: non si hanno oscillazioni a livello macroscopico, nel senso che il mezzo rimane in quiete. Le oscillazioni avvengono all'interno del mezzo e quindi sono di natura microscopica. Chiaramente i vari elementi del mezzo oscillano attorno alla posizione di equilibrio con un ritardo rispetto alla sorgente che dipende dalla distanza dalla sorgente stessa e dalla velocità di propagazione. Quindi possiamo definire un'onda come quell'oscillazione che si propaga nel mezzo. Abbiamo accennato onde al concetto di sorgente. Una sorgente è un'entità generatrice di onde. Consideriamo ora il caso unidimensionale, in cui cioè la propagazione avviene lungo una determinata direzione, per esempio lungo l'asse x . L'oscillazione può essere una qualiasi funzione $p(x,t)$ della posizione e del tempo. In particolare nella sorgente si ha:

$$\underline{p(x,t)}$$

In quale ci fornisce l'oscillazione iniziale. Riprendiamo in esame l'esempio della sbarra. Supponiamo che la funzione p sia lo spostamento δ dalla posizione di equilibrio. Quindi:

$$\underline{p(x,t) = \delta(x,t)}$$

Se la perturbazione si propaga senta che avenga messuna perturbazione della prima cioè senta messuna deformazione, si può avere un andamento temporale del seguente tipo:



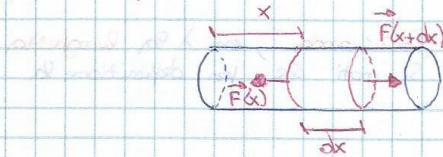
In generale la propagazione soddisfa la seguente equazione differenziale detta **equazione delle onde**:

$$\frac{\partial^2 p}{\partial x^2} = \frac{1}{v^2} \frac{\partial^2 p}{\partial t^2}$$

Questa equazione non è una condizione sulla prima delle funzioni, bensì è una condizione sull'andamento delle funzioni.

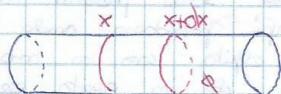
6.1

Supponiamo ora di voler deformare le tratti iniziali di una sbarra solida applicando una forza impulsiva.



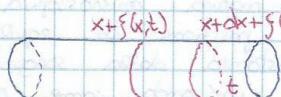
Quindi se consideriamo un elemento di sbarra a distanza x dall'estremo sinistro e lungo dx , sulle basi di questo cilindretto agiscono le forze $F(x)$ e $F(x+dx)$.

Tali forze vengono rispettivamente esercitate dagli elementi di sbarra alle stesse a sinistra e a destra del cilindretto. Quindi sotto l'azione di queste forze ogni sezione cambia la propria posizione. Indichiamo con $f(x,t)$ la funzione che descrive lo spostamento della posizione iniziale. Quindi per esempio del cilindretto abbiamo:



$$x+dx + f(x+dx,t) - x - f(x,t) = dx + df$$

Si noti infatti che $f(x+dx,t) = f(x,t) + df$.



Se indichiamo con $\frac{\partial f}{\partial x}$ l'allungamento relativo del cilindretto, la formula che ci dà la deformazione df di $\frac{\partial f}{\partial x}$ un elemento di sbarra lungo dx quando è applicata la forza F è:

$$\frac{df}{dx} = \frac{1}{E} \frac{F}{S}$$

Quindi si ottiene: $\frac{df}{dx} = \frac{1}{E} \frac{F}{S} \Rightarrow F(x) = ES \frac{\partial f}{\partial x}$

Usando quest'ultima relazione possiamo scrivere la risultante delle forze che agiscono sul cilindretto come:

$$F(x+dx) - F(x) = \frac{\partial F}{\partial x} dx = ES \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} dx$$

Poi il moto del cilindretto di massa $dm = \rho S dx$ avviene con accelerazione:

$$a = \frac{\partial^2 f}{\partial t^2} \rightarrow ES \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} dx = \rho S \frac{\partial^2 f}{\partial t^2} dx$$

NB: $F = m \cdot a$

$$\frac{\partial^2 f}{\partial t^2} = \frac{E}{\rho} \frac{\partial^2 f}{\partial x^2}$$

Indicando con: $v = \sqrt{\frac{E}{\rho}}$ $\Rightarrow \frac{\partial^2 f}{\partial t^2} = v^2 \frac{\partial^2 f}{\partial x^2}$. Quindi abbiamo riottenuto l'equazione delle onde piane.