

EQUAZIONI DI MAXWELL

Imaginary existed already → Maxwell has added a piece to these equations that were not there ^{specimental}

Hertz died only after he demonstrated that Maxwell was right

(i.e. most eyes do not distinguish between the vectorial field of the field → E. Hertz has E. Hertz probability of observing polarized in many directions) [optical geometry = eq. of Maxwell with $\vec{E} \rightarrow \vec{D}$]

EQ. DI MAXWELL NEL VUOTO

Notazione:

$$\left. \begin{aligned} \text{rot} &= \nabla \times \\ \text{div} &= \nabla \cdot \\ \text{grad} &= \nabla \end{aligned} \right\} \text{ si applicano a vettore}$$

→ si applica ad uno scalare → diventa un vettore

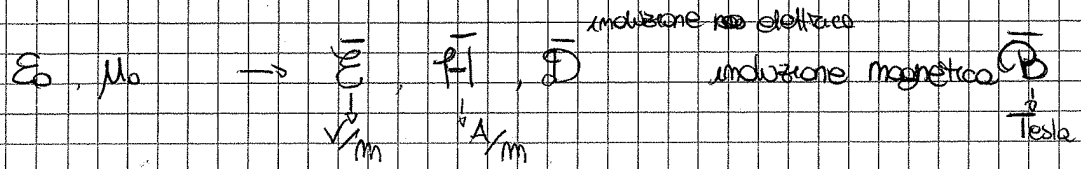
$$\nabla = \frac{\partial}{\partial x} \hat{x} + \frac{\partial}{\partial y} \hat{y} + \frac{\partial}{\partial z} \hat{z}$$

$$\nabla \times \vec{A} = \nabla \times (A_x \hat{x} + A_y \hat{y} + A_z \hat{z}) = \frac{\partial}{\partial x} A_y \hat{x} \times \hat{x} + \frac{\partial}{\partial x} A_z \hat{x} \times \hat{z}$$

Teorema di Helmholtz: a meno di un campo costante da un rotore e una divergenza

si può ricavare il campo

17-10-2012



$$\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} \quad \vec{B} = \mu_0 \vec{H}$$

$$\nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial}{\partial t} \mu_0 \vec{H}$$

EQUAZIONI DI MAXWELL

$$\nabla \times \vec{H} = \frac{\partial}{\partial t} \epsilon_0 \vec{E} + \vec{J}$$

\vec{J} densità superficiale (per unità di area) di corrente

regione priva di sorgente

dimensioni fisiche (analisi dimensionale): $\nabla \times \vec{H} \rightarrow \frac{\partial}{\partial x} \vec{H} \dots [A/m^2]$

\vec{J} nel vuoto è un termine di sorgente (o forzante) noto a priori e indipendente dai campi \vec{E}, \vec{H}

↳ non posso risolvere le eq. di Maxwell se non mi dicono quanto vale \vec{J} (punto a punto)

$$\epsilon_0 \rightarrow [F/m] \quad \mu_0 \rightarrow [H/m]$$

CAMPI TEMPO-ARMONICI

$\vec{J} = \text{Re}(\vec{J} e^{j\omega t})$ per l'equazione → \vec{E}, \vec{H} tempo armonica

$\vec{E}(P, t) = \text{Re}(\vec{E}(P) e^{j\omega t})$ idem per $\vec{H} \leftrightarrow \vec{H}$

$$\frac{\partial}{\partial t} \vec{E} = \text{Re}(\vec{E}(P) \frac{\partial}{\partial t} e^{j\omega t})$$

$$\frac{d}{dt} e^{j\omega t} = j\omega e^{j\omega t}$$

$$\frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t} \leftrightarrow j\omega \mathbf{E} \quad \frac{\partial \mathbf{H}}{\partial t} \leftrightarrow j\omega \mathbf{A}$$

iniettiamo nelle eq. di Maxwell

$$\begin{cases} -\nabla \times \mathbf{E} = j\omega \mu_0 \mathbf{H} \\ \nabla \times \mathbf{H} = j\omega \epsilon_0 \mathbf{E} + \mathbf{J} \end{cases}$$

EQ. DI MAXWELL TA O IN FREQUENZA

MEZZI MATERIALI

- devono essere lineari
- devono essere tempo-invarianti
- non devono essere reazioni chimiche, di ionizzazione, biologiche

conduzione elettrica = trasporto di carica elettrica \rightarrow cariche libere
 \rightarrow movimento di cariche libere \rightarrow ioni

$$\mathbf{J} = \mathbf{J}_{\text{source}} + \mathbf{J}_{\text{cond}}$$

\mathbf{E} è noto, forzante, come nel vuoto

$\mathbf{J}_{\text{cond}} = \mathbf{J}_{\text{cond}}(\mathbf{E}, \mathbf{H})$ non è un termine di sorgente, ma dipende dai campi

\Rightarrow EQUAZIONI COSTITUTIVE

$$-\nabla \times \mathbf{E} = j\omega \mathbf{B}$$

$$\nabla \times \mathbf{H} = j\omega \mathbf{D} + \mathbf{J}$$

$$\text{con } \mathbf{B} = \mathbf{B}(\mathbf{E}, \mathbf{H})$$

$$\mathbf{D} = \mathbf{D}(\mathbf{E}, \mathbf{H})$$

in modo max parte: $\mathbf{B} = \mathbf{B}(\mathbf{H})$
 (mezzi isotropici) $\mathbf{D} = \mathbf{D}(\mathbf{E})$

ipotesi di approssimazione lineare

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

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

Questi parametri non si calcolano, ma si misurano

$\epsilon(\rho, \omega)$ a seconda della frequenza ha un Edwera

\rightarrow dipendenza da ω = "dispersione"
 (es. luce bianca \rightarrow prisma \rightarrow luce colorata)

$$\mathbf{J}_{\text{cond}} = \sigma \mathbf{E}$$

$\mu_0 \mu_0$
per no.

$$\begin{cases} -\nabla \times \mathbf{E} = j\omega \mu \mathbf{H} \\ \nabla \times \mathbf{H} = j\omega \epsilon \mathbf{E} + \sigma \mathbf{E} + \mathbf{J}_{\text{source}} \end{cases}$$

EQUAZIONI DI MAXWELL PER MEZZI MATERIALI

$$\mathbf{J} = \mathbf{J}_{\text{source}} + \mathbf{J}_{\text{cond}} = \mathbf{J}_{\text{source}} + \sigma \mathbf{E}$$

nota: ω e σ numeri complessi

$$(j\omega \epsilon + \sigma) \mathbf{E}$$

effetti dielettrici \leftarrow

\rightarrow effetti conduttivi

possiamo usare un solo parametro $\tilde{\epsilon}$:

$$\nabla \times \mathbf{H} = j\omega \tilde{\epsilon} \mathbf{E} + \mathbf{J}_{\text{source}}$$

$$j\omega \tilde{\epsilon} \mathbf{E} = j\omega \epsilon \mathbf{E} + \sigma \mathbf{E}$$

$$\tilde{\epsilon} = \epsilon + \frac{\sigma}{j\omega} = \epsilon - j \frac{\sigma}{\omega}$$

Permittività complessa

oppure

$$\nabla \times \mathbf{H} = \tilde{\sigma} \mathbf{E} + \mathbf{J}_{\text{source}}$$

$$\tilde{\sigma} = \sigma + j\omega \epsilon$$

associare σ conduttività ad una resistenza

$\epsilon \rightarrow$ condensatore

$\Rightarrow \sigma \Rightarrow$ dissipazione

$\sigma \rightarrow$ resistenza

Materiali \rightarrow dielettrica (isolanti) } non $\bar{\omega}$ ben definito, valore ω secondo
 conduttore } della frequenza

Elettrostatica = le cariche non si muovono \rightarrow non esiste mai: aspetto che finisce il transistor

CONDUTTORI

Atomi delle cariche libere (sottoposte ad un campo elettrico si possono muovere senza portarsi dietro la carica di segno opposto) \rightarrow elettroni, ioni (scioi ioni co)

Muovendosi creano un flusso di carica netto.

In un conduttore perfetto il campo \bar{E} $=$ 0 (senno ci sarebbe movimento di cariche)

DIELETRICI

Non contengono cariche libere \rightarrow non c'è movimento di cariche (fino alla rottura \rightarrow condizione non lineare; il materiale si rompe', onice \Rightarrow sottile canale di plasma)

Le cariche sono leggermente spostate $\neq 0 \rightarrow$ si forma un dipolo: ci sono reazioni meccaniche se si applica un campo \bar{E} . \Rightarrow si tende a generare un momento torcente

\rightarrow il dipolo si allinea con il campo (con un transistoro: oscillano)

Ci sono due tipi di dielettrica:

- polarizzabili (acqua) il 1° momento (torcente) $\neq 0$
- non polarizzabili (benzene) per via della simmetria il 1° momento $= 0$

la polarizzazione di un campo non centra col quest

\rightarrow polarizzabili nei polarizzabili, non polarizzabili nei non polarizzabili

\Rightarrow il campo non \bar{E} + nullo

\rightarrow in un campo elettrico: prima deformano la struttura e poi P allineata (perdono la struttura simmetrica)

dopo l'applicazione di un campo elettrico esterno, c'è un campo elettrico interno di dielettrico

L'INDUZIONE

\Rightarrow vale il campo totale

La membrana cellulare (doppio strato fosfolipidico) tende a lasciar passare le molecole ~~ma~~ non polarizzabili facilmente e le polarizzabili piccole \rightarrow gli ioni e le polarizzabili grandi non possono (se non attraverso canali ionici).

ϵ \rightarrow quello che dipende dalle cariche libere

\rightarrow condensatore = fenomeno reattivo

σ \rightarrow " " " " " carica

\rightarrow resistenza: fenomeno dissipativo

cessione di energia in un moto casuale (urti) \rightarrow energia termica \rightarrow dissipazione

\Rightarrow perdite di energia (dal sistema elettromagnetico al termico)

in un condensatore, si accumula energia in un dielettrico (si orientano le cariche)

$$\hat{E} = \epsilon_0 \epsilon_r - j \frac{\sigma}{\omega}$$

$\sigma = \dots$

reale: reattivo | immaginario: dissipativo

Sotto effetto del campo \vec{E} , non mi aspetto una polarizzazione istantanea. (nonché a scatto)
→ τ : tempo di rilassamento (per circuito o regime)

MODELLO DI DEBYE

Quando toglgo il campo esterno, iniziano a muoversi i dipoli → urti → diventano disordinati ⇒ ha perso energia

Possò avere fenomeni di perdita anche in condizioni di assenza di conduzione

↳ urti tra i dipoli (cariche legate) dovuti ad un campo elettrico che varia nel t

Se trovo ϵ , non posso sapere se ϵ_0 parte immaginaria è dovuta alla dissipazione del
cariche legate o di quelle libere → si sommano insieme

$$\sigma_{\text{eff}} = \omega \epsilon_0 \epsilon'' + \sigma$$

es. acqua distillata: è un isolante

29-10-2017

Le proprietà elettriche (ϵ, μ) giocano un ruolo importante per il
campo \vec{B}_1 nella risonanza magnetica (e non per il campo \vec{B}_0)

Equazione di Kramers-Krönig ~ non è una relazione puntuale

↳ ϵ_0 parte reale ed immaginaria di ϵ . (x qualunque mezzo fisico)

derivano dalla condizione di causalità: l'effetto non può precedere la causa

↳ ϵ un regime in frequenza

la presenza di qualunque perdita obbliga ϵ a non rimanere costante al variare della frequenza

permittività = parte reale ϵ'

coefficiente = " immaginaria ϵ''

es. proprietà elettriche di proteine in H_2O (solide?)

dispersione: β (a freq. + basse) e γ (a freq. + alte)

α (a frequenze ancora più basse)

↳ che poi perde peso all'aumentare della frequenza

il muscolo è vascolarizzato, fatto da fibre

↳ acqua + ioni nel sangue

} → variazioni

Effetto IONE contro IONE

gli ioni diffondono attraverso la membrana cellulare

↳ come condensatore

effetti elettrici ed idrodinamici

↳ equazioni del Nernst

Modello di Debye

↳ funziona molto bene per l'acqua distillata.

Descrive il fenomeno di rilassamento, collisioni.

→ aggiunge al modello di Debye una parte costante in frequenza

a. Sono ϵ_{∞} , ϵ_s , τ_s , τ → che identificano il rilassamento.

modello di Cole-Cole: il tempo di rilassamento è elevato ad un costante.

di Gabriel-Gabriel: il tessuto è disomogeneo → se ne tiene conto

Sono state ricavate delle tabelle con valori per una serie di tessuti. (fino a 40 anni)

Electrocoagulation: misura un parametro equivalente all'impedenza tra due piastre

↳ due piastre sull'oggetto, e si misura la capacità (si misura anche la parte immaginaria)

il problema delle misure in vivo è → etico ⇒ fatte su animali (quasi tutte su suini)

sonda coassiale = cavo coassiale aperto



misura un'impedenza (o un'ammortenza)

Conti basati sull'immissione di un modello

↳ le misure hanno un modello sotto cui funzionano: dall'impedenza risolvere ad E

Queste sonde si appoggiano all'oggetto (comodo anche nei liquidi) ↳ modello della sonda

RICERCA

Utilizzo della frequenza delle microonde per fare imaging di tumori ed sono

↳ differenze delle proprietà elettriche tra tessuto sano e tumore maligno

(ricerca fatta su tessuti umani provenienti da operazioni chirurgiche)

↳ ex vivo: poca differenza del tessuto vivo perché è poco vascolarizzato, tessuto grasso
tessuto sano da riduzione del seno

il tessuto esatto viene analizzato e marcato dal patologo

Poi si analizzano le proprietà elettriche

30-10-2017

Effetto di un campo e.m. sul corpo umano:

- termico
- diretto sui tessuti (sul sistema neuromuscolare)

Elettrobistura → quella che conta è la densità di corrente $[A/m^2]$

nel corpo umano → bisogna parlare di campi

- devo conoscere la conducibilità
- capire quale campo elettrico si stabilisce nel paziente

Effetto del calore (sulle cellule)

- fino a 45° sono reversibili
- sopra i 45° sono irreversibili, e possono portare alla morte

intorno a 60° la conducibilità varia molto

↳ anche il tempo è molto importante

Ablazione a radiofrequenza: (es. per asportare tumori)

↳ ecoguidata, molto poco invasiva

↳ smette di funzionare correttamente quando il tessuto è carbonizzato

In condizioni quasi statiche posso risolvere Laplace o Poisson → ma ha una conducibilità che deve impartire!

↳ basse frequenze

CAMPO QUASI-STATICO

Come semplificazione delle eq. di Maxwell.

Eq. di conservazione e del flusso

[se si sostituisce Coulomb con k_e va bene] \rightarrow perfetto conduttore/massa

$$Q_{\Omega} = \iiint_{\Omega} \rho dV$$

densità di \vec{J} flusso: $\vec{J} = \rho \vec{v}$ (densità di corrente di conduzione)

$$\rho = k_e m^{-3}$$

$$\rho \vec{v} = k_e m^{-3} m s^{-1} = k_e m^{-2} s^{-1}$$

$$\rho \vec{v} \cdot \hat{n} dZ = k_e m^{-2} s^{-1} m^2 = k_e / t$$

flusso attraverso una superficie $\hat{n} \cdot \vec{J} dZ$

Legge di conservazione $-\frac{d}{dt} Q_{\Omega} = \iint_{Z=\partial\Omega} \hat{n} \cdot \vec{J} dZ$

\rightarrow la carica (libera) si conserva

$$\frac{d}{dt} \iiint_{\Omega} \rho dV + \iint_{Z=\partial\Omega} \hat{n} \cdot \vec{J} dZ = 0$$

EQ. DI CONTINUITA (di conservazione della massa / carica)

\rightarrow usando il teorema di Gauss

$$\iint_{Z=\partial\Omega} \hat{n} \cdot \vec{J} dZ = \iiint_{\Omega} \nabla \cdot \vec{J} dV$$

se hai un campo scalare che è una divergenza di qualcosa, basta calcolarlo e integrarlo sul contorno

$$\frac{\partial}{\partial t} \rho(P, t) + \nabla \cdot \vec{J}(P, t) = 0$$

divergenza \vec{J} + variazione ρ nel tempo = 0

EQ. DI CONTINUITA

$$\underline{j(\omega) \rho(P, \omega) + \nabla \cdot \vec{J}(P, \omega) = 0}$$

in tempo armonico

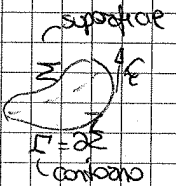
(le eq. di Maxwell sono \neq da queste, non vedono lo carica quella di Maxwell) \rightarrow verso tangente

EQ. MAXWELL IN FORMA INTEGRALE

$$\iint_{\Sigma} \hat{n} (\nabla \times \vec{E}) dZ = \oint_{\Gamma=\partial\Sigma} \hat{t} \cdot \vec{E} ds$$

si ricavano col teorema di Stokes. Danno un'info con i flussi.

\vec{B} densità di flusso magnetico \int integrale di flusso \vec{D} densità di flusso elettrico



$$-\iint_{\Sigma} (\nabla \times \vec{E}) \cdot \hat{n} dZ = j\omega \iint_{\Sigma} \hat{n} \cdot \vec{B} dZ$$

no Stokes

Σ superficie aperta

$$-\oint_{\Gamma=\partial\Sigma} \hat{t} \cdot \vec{E} ds$$

$$\nabla \cdot \vec{J} + j\omega \rho = 0$$

eq. di continuità

Per il passaggio tra due mezzi materiali, cioè un salto dei parametri $(\epsilon, \sigma) \rightarrow$ e i comp??

sono necessarie e sufficienti

$$\vec{E}_{1tan} - \vec{E}_{2tan} = 0$$

$$\vec{H}_{1tan} - \vec{H}_{2tan} = 0$$

la componente tangenziale nei due mezzi deve essere continua (non vede la discontinuità) \rightarrow sia per campo elettrico che magnetico

sono ridondanti

$$\vec{B}_{1norm} - \vec{B}_{2norm} = 0$$

$$\vec{D}_{1norm} - \vec{D}_{2norm} = 0$$

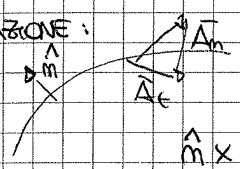
la componente normale è continua per i campi densità di flusso

la componente normale di \vec{E} e \vec{D} è discontinua

\Rightarrow sono condizioni al contorno

devo tener conto anche della conducibilità: $\vec{D} = \epsilon \vec{E}$

NOTAZIONE:



$$\vec{A} = \vec{A}_t + \vec{A}_n$$

$$\hat{m} \times \vec{A} = \hat{m} \times \vec{A}_t + \hat{m} \times \hat{m} A_n = \hat{m} \times \vec{A}_t$$

$\hat{m} \cdot ()$ → seleziona le componenti normali

$\hat{m} \times ()$ → seleziona le componenti tangenziali

transizione brusca → rispetto alle scale che sto usando: non c'è niente di immediato

CASO DI UN MEZZO CONDUTTORE (considerato perfetto → approssimazione)

dentro il conduttore deve essere campo zero (almeno quando si ferma tutto)

(in un conduttore non perfetto questo non è vero)

$$\hat{m} \times \vec{E}|_z = 0 \text{ condizione di contorno}$$

è anomalo è che $\hat{m} \cdot \vec{H}|_z$ e $\hat{m} \cdot \vec{D}|_z$ sono 0 nel conduttore, e ≠ 0 fuori

nel caso non conduttore anche la tangenziale di E è zero

↳ c'è un salto: un cambiamento molto repentino → è discontinuo

questa discontinuità è chiamata corrente superficiale: $\hat{m} \times \vec{H}|_z = \vec{J}_s \frac{A}{m}$

$\hat{m} \times \vec{E}|_z$ è continuo
 $\hat{m} \cdot \vec{B}|_z$ è continuo
(in conduttore e non)

$\hat{m} \cdot \vec{D}|_z = \rho_s$ densità di carica superficiale non sono le dimensioni di \vec{J}

⇒ questi due, non sono termini sorgenti (sorgenti), ma sono il valore del campo superficiale

vale sempre, sia in condizioni statiche che dinamiche

$\nabla \cdot \nabla \times \vec{H} = 0$ la divergenza del rotore di un campo

$\nabla \times \nabla \phi = 0$ il rotore di un campo che è un gradiente di una funzione scalare

↳ i campi con rotore nullo sono conservativi

$\nabla \cdot \vec{B} = -\frac{1}{j\omega} \nabla \cdot \nabla \times \vec{E} = 0$

Può essere considerata una eq. di Maxwell

$0 = j\omega \nabla \cdot \epsilon \vec{E} + \nabla \cdot \vec{J}$

⇒ $\nabla \cdot \vec{J} + j\omega \nabla \cdot (\epsilon \vec{E}) = 0$

un campo che non ha sorgenti ha divergenza nulla

↳ sorgenti = divergenza

1) $\nabla \cdot (\epsilon \vec{E}) = \rho$
↳ non include la conduttore

↳ le cariche libere sono tutte in ρ

2) $\nabla \cdot (\hat{\epsilon} \vec{E}) = 0$
↳ include la conduttore

In condizioni dinamiche, la carica e le variazioni di campo elettrico hanno gli stessi effetti

→ quando varia nel tempo, il campo elettrico fa lo stesso lavoro del trasporto di cariche

se considero gli effetti ^{di conduttore} ~~statici~~ (E) ⇒ $\nabla \cdot \vec{D} = 0$ D è solenoidale

In condizioni elettrostatiche, il campo elettrico è irrotazionale, è come un potenziale

Tensione (potenziale) $V_{AB} = - \int_A^B ds \hat{p} \cdot \vec{E}$ integrale di linea

↳ è importante solo se è indipendente dal cammino (percorso)

↳ se è un elettrostatica, è sufficiente se mi basta solo quello per caratterizzare tutto

corrente

$$\underline{I}_z = \iint_{\Sigma} \hat{n} \cdot \underline{J} d\Sigma$$

quantità di carica che attraversa una sezione definita in un'area
densità di corrente Integrale di flusso su una superficie

Voglio ottenere V e I dalle eq. di Maxwell

(E' per tante volte le!!) 06-11-202
cosa

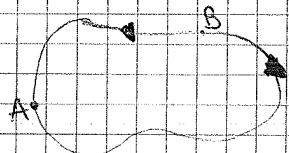
NOTAZIONE: $\nabla \times \underline{E}_s = 0$ irrotazionale

$\underline{E}_s = -\nabla \phi$ potenziale

Integrale di linea - circuitazione

$$\oint_{\Gamma} \hat{c} \cdot \underline{E}_s ds = 0$$

sono condizioni equivalenti



→ posso spezzare il percorso chiuso in due

Se l'integrale su un percorso chiuso è zero, e due percorsi sono uno il negativo dell'altro

⇒ andare da A a B su due cammini diversi, l'integrale è uguale

⇒ è potenziale

→ se il flusso del rotore di $\underline{E} = 0$

• o con $w = 0$ (magnetostatica)

forza elettromotrice indotta

• o con flusso ($\dot{\Phi}$) = 0 o prescindere da w .

$$V_{\Sigma}^{eff} = - \iint_{\Sigma} (\nabla \times \underline{E}) \cdot \hat{n} d\Sigma \quad [V]$$

$$= j\omega \Psi_{\Sigma_0}$$

Indipendenza dal cammino = forza elettromotrice indotta = 0 (flusso zero)

Eq. Kirchhoff alle maglie → la somma delle $V_{\Sigma}^{eff} = 0$ su un percorso chiuso

nello scudo $\sum_{m=1}^N V_m \approx 0$

possibile trascorrere quando $|w \Phi_{0B}| \ll V_{min}$

↳ minimo $|V_m|$

↳ KVL classico: $\sum_{m=1}^N V_m = 0$

eq MAXWELL ..

$$\sum_{m=1}^N V_m = j\omega \Psi_{Bz} = V_{\Sigma}^{eff}$$

$$\sum_{m=1}^N V_m - V_{\Sigma}^{eff} = 0$$

se $|V^{eff}| \ll |V_m| \Rightarrow$ considerato trascurabile

→ mette un limite sulla + piccola tensione che posso misurare

$$\nabla \times (\nabla \phi) = 0$$

↳ se il rotore = 0 posso scrivere un potenziale

Condizioni quasi-statiche

dove vale la legge Kirchhoff

$$\nabla \times \underline{E} = 0 \Leftrightarrow \underline{E} = \text{cost.} \cdot \nabla \phi$$

$$\int_A^B \hat{c} \cdot \underline{E} ds = c \int_A^B \hat{c} \cdot \nabla \phi ds$$

se è indipendente dal percorso posso prendere una linea retta

$$\hat{c} \cdot \nabla \phi = \frac{\partial \phi}{\partial s}$$

$$\nabla \cdot \underline{E} = 0 \Rightarrow \nabla \cdot \underline{E} = 0 \Rightarrow \nabla^2 \phi = 0$$

equazione di Laplace:

$$\nabla^2 \phi = 0$$

uso il potenziale invece del campo elettrico \underline{E} è + facile

↳ ci sono già effetti elettrici e di conduzione

(Posso scrivere un potenziale se $\oint \vec{E} \cdot d\vec{s}$ è indipendente dal percorso \rightarrow cioè se sul percorso chiuso è zero \rightarrow cioè se V_{eff} è trascurabile rispetto a V_1)

Risultato:

$$\sum_{m=1}^N V_m = V_{eff}$$

$$V_m = \int_{P_{m-1}}^{P_m} \hat{e}_1 \cdot \vec{E} \, ds$$

$$\sum_{m=1}^N V_m = \oint \hat{e}_1 \cdot \vec{E} \, ds = j\omega \Psi_{Bz} = V_{eff}$$

In statico ($\omega=0$) $\oint \hat{e}_1 \cdot \vec{E} \, ds = 0 \Rightarrow \vec{E} = -\nabla\phi$ posso scrivere \vec{E} come gradiente potenziale

In quasi statico: $\oint \hat{e}_1 \cdot \vec{E} \, ds = \text{trascurabile}$

Si può dimostrare $\oint \hat{e}_1 \cdot \vec{E} \, ds = 0 \Leftrightarrow \vec{E} = -\nabla\phi$
 perciò quando $\oint \hat{e}_1 \cdot \vec{E} \, ds \approx 0 \Rightarrow \vec{E} \approx -\nabla\phi$

Ricavo un eq. per ϕ (partendo da Maxwell)

$$-\nabla \times \vec{E} = j\omega \vec{B} \quad \leftarrow \text{questa è già usata per dire che } \vec{E} \approx -\nabla\phi$$

$$\nabla \times \vec{H} = j\omega \vec{E} + \vec{J} = (j\omega \epsilon + \sigma) \vec{E} = j\omega \tilde{\epsilon} \vec{E}$$

$$\hookrightarrow \nabla \cdot \nabla \times \vec{H} = 0 \quad \text{di qualunque campo} \quad \text{0} = j\omega \nabla \cdot \tilde{\epsilon} \vec{E} \quad \text{se } \vec{E} \approx -\nabla\phi$$

$$\boxed{\nabla \cdot \tilde{\epsilon} \nabla \phi = 0}$$

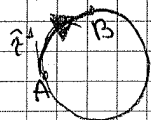
equazione per ϕ in conduttori QUASI STATICHE

slide 32

Consideriamo diversi materiali con due elettrodi (conduttori perfetti) messi ad una differenza di potenziale

In questo caso il termine di sorgente entra nelle condizioni al contorno

In un conduttore perfetto il potenziale è costante \Rightarrow tutti i punti sulla superficie sono equipotenziali



$$V_{AB} = V_B - V_A = 0$$

$\hat{e}_1 \cdot \vec{E} = 0$ una delle due componenti di \vec{E} tg B superficie = 0 per la condizione al contorno sul PEC

Assegno una differenza di potenziale ai conduttori

$$\nabla \cdot \vec{J} + j\omega \rho = 0$$

$$\nabla \cdot (\tilde{\epsilon} \vec{E}) = 0$$

$$\nabla \cdot (\epsilon \vec{E}) = \rho$$

Applicando

$$-\nabla^2 \phi = \frac{\rho}{\epsilon}$$

eq. di POISSON

07-11-2012

Nei problemi statici ρ non è nota, devo calcolarla

$$\nabla \cdot \vec{J} + j\omega \rho = 0$$

$$\rho = \frac{1}{j\omega} \nabla \cdot \vec{J} = \frac{1}{j\omega} \nabla \cdot \sigma \vec{E}$$

(difficile da calcolare)

$$\text{ma } \vec{J} = \sigma \vec{E}$$

Nei casi di non elettrostatica l'eq. di Poisson non sembra così utile

se conosco ρ , ed ho una forma particolare \rightarrow conosco la soluzione dell'eq. di Poisson

\rightarrow posso anche se ne ho due: sovrapposizione degli effetti

estendere questo discorso al continuo \rightarrow distribuzione uniforme di carica ρ

\Rightarrow somma dei differenziali, integrale \rightarrow si estende la sommatoria in un integrale

o noi non interessano sul volume, ma sulla superficie

$P(x, y, z)$ punto di osservazione

In condizioni quasi statiche

corrente: $I_{\Sigma} = \iint_{\Sigma} \hat{n} \cdot \vec{J} d\Sigma$ integrale di flusso di \vec{J} (densità di corrente)

Facciamo il flusso dell'eq. di Maxwell:

$$\iint_{\Sigma} (\nabla \times \vec{H}) \cdot \hat{n} d\Sigma = j\omega \iint_{\Sigma} \epsilon \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma + \iint_{\Sigma} \hat{n} \cdot \vec{J} d\Sigma$$

posso applicare il teorema di Stokes:

$$I_{\Sigma} = \oint_{\Gamma} \vec{H} \cdot d\vec{s} + j\omega \iint_{\Sigma} \epsilon \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma$$

\hookrightarrow termine che Maxwell ha postulato, corrente di spostamento

[KCL: può essere fatto su un nodo, ma su qualunque superficie chiusa]

\hookrightarrow la somma delle correnti entranti ed uscenti è zero

$$I_{\Sigma} = \iint_{\Sigma} \hat{n} \cdot \vec{J} d\Sigma = \sum_{m=1}^N I_m \quad \text{somma delle correnti su una superficie chiusa}$$

quando passo da superficie aperta o chiusa, ϵ l'angolo del contorno va a 0

\Rightarrow l'integrale tende a zero (fatto sul contorno)

$$\oint_{\Gamma} \vec{H} \cdot d\vec{s} \rightarrow 0$$

$$I_{\Sigma} = \oint_{\Gamma} \vec{H} \cdot d\vec{s} + j\omega \iint_{\Sigma} \epsilon \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma \quad \text{somma delle correnti}$$

In condizioni statiche $\rightarrow I_{\Sigma} = 0 \Rightarrow$ eq. di Kirchhoff delle correnti
corrente conduttrice corrente di spostamento

$$\underbrace{\sum_{m=1}^N I_m}_{I_{\Sigma \text{ cond}}} + \underbrace{j\omega \iint_{\Sigma} \epsilon \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma}_{I_{\Sigma \text{ disp}}} = 0$$

il movimento di cariche libere = variazione nel tempo del campo elettrico

\rightarrow l'integrale di flusso del campo elettrico può bilanciare il moto di carica

In condizioni dinamiche il moto di cariche entranti/uscenti da uno Σ può non essere 0 (campi tempo-varianti)

Se la corrente di spostamento è \ll min (correnti) è trascurabile

$$\rightarrow \text{si approssima: } I_{\Sigma \text{ cond}} \approx \sum_{m=1}^N I_m \approx 0$$

es. superficie con un solo conduttore

\rightarrow con correnti alterne (tempo-varianti), la corrente può non essere 0

(può entrare anche se nessuno lo porta via)

\Rightarrow su un armatura del condensatore in alternata corrono delle correnti e si fermano, ma il campo elettrico induce cariche dall'altro polo \rightarrow correnti

\rightarrow se scelgo come superficie Σ tutto il condensatore, il flusso elettrico è 0

$$\oint_{\Sigma} \hat{m} \cdot \vec{j} + j\omega \oint_{\Sigma} \hat{m} \cdot \epsilon \vec{E} = 0 \quad \vec{j} = \sigma \vec{E}$$

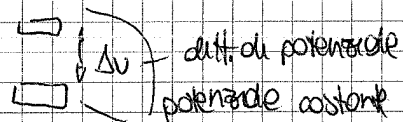
$$\oint_{\Sigma} \hat{m} \cdot (\underbrace{\sigma + j\omega \epsilon}_{\hat{\sigma}}) \vec{E} d\Sigma = 0$$

$$j\omega \oint_{\Sigma} \hat{m} \cdot \epsilon \vec{E} d\Sigma = 0 \quad \text{c'è una corrente globale: } \rightarrow \text{parte conduttiva} \\ \text{" spostamento (Corr. fatto dal campo E) tempo variabile}$$

$$I_{\Sigma_{\text{int}}} + j\omega \int_{\Sigma} (\epsilon - j \frac{\sigma}{\omega}) \vec{E} \cdot \hat{m} d\Sigma = 0$$

ESERCIZI 3

1. eq. di Laplace \rightarrow impongo condizioni al contorno



Calcolo le correnti con impedenza, tensione ...

Se posso parlare di potenziale, il percorso è irrotazionale \rightarrow prendo la linea retta fra A e B

Σ : appena sotto l'elettrodo

\hookrightarrow approssimo il flusso su Σ e quello su Σ_e

$$\text{uguaglia } \Psi + I_m = 0 \quad \text{devo conoscere però già } \vec{E}$$

completamento (o impedenza)

2. Teorema di equivalenza (es. circuito equivalente di Thevenin)

\hookrightarrow posso sostituire il metallo con qualsiasi cosa purché mantenga il valore corretto di carica superficiale (quello che corrisponde al sotto del campo elettrico)

approssimazioni:

- discontinuità verso-ovale trascurata (è tutto raso)
- taglio lo sfera e metallo raso (con una carica superficiale)
- elettrodo di sezione infinitamente estesa

\rightarrow teorema delle immagini: (posso togliere lo specchio e mettere una sorgente)
 la carica immagine ha segno opposto la carica vera

- rimuovo il piano metallico (specchio) e metto una distribuzione di carica opposta

$$\text{sotto } \begin{matrix} \sigma + \rho \\ \hline \sigma - \rho \end{matrix} \Rightarrow \text{so risolvere poisson}$$

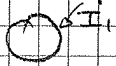
Se la distanza è molto + grande del raggio delle sfere \rightarrow posso approssimare con una carica puntiforme (devo ricordarmi che non lo è)

\Rightarrow ho due cariche puntiformi (abbiamo già calcolato il campo) in un mezzo omogeneo

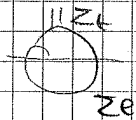
se si impone una ddp è tra elettrodo e superficie della sfera, non il centro

$$|\vec{E}|^2 = \vec{E}^* \cdot \vec{E}$$

Calcolo dell'impedenza:



I_1 e I_2 uguali, ma sotto quali condizioni?? caso da trascurare?



trascuriamo Σ_e , ρ_0 corrente che va sopra (corrente spostamento)

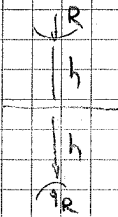
↳ consideriamo solo ρ_0 $\frac{1}{2}$ sopra e $\frac{1}{2}$ sotto Σ_e

$$\epsilon \int_{\Sigma_e} \hat{n} \cdot \vec{E} d\Sigma$$

$$\vec{E} = \vec{E}^+ + \vec{E}^-$$

immagine

siccome $h \gg R$



su Σ_e : $|\vec{E}^+| \gg |\vec{E}^-|$
 $\Rightarrow \vec{E}|_{\Sigma_e} \approx \vec{E}^+$

approssimo il campo a quello della sola carica vicino

Dato che il campo di \vec{E} è radiale $\hat{m} \cdot \vec{E} = E \cdot \hat{s}$



1. non conosco ρ \vec{E} del conduttore!! \rightarrow trovo la corrente nel conduttore con le correnti (Maxwell) nel dielettrico

In un condensatore perfetto ($\sigma=0$), quando sono a regime tutto è fermo, non ho correnti di spostamento, invece nel transitorio ho correnti di spostamento

15-11-2017

Il campo magnetico è abbastanza ... \rightarrow biot-Savart

in un filo, $\frac{e}{\tau}$ sono costanti (corrente)

↳ soluzione di $\nabla \times \vec{H} = \vec{J}$
 eq. della magnetostatica

\rightarrow in ogni punto devo trovare la densità di corrente $\vec{J} \rightarrow$ prodotto vettoriale

$\vec{r} \rightarrow$ è variabile

Posso da correnti che passano su fili o densità di corrente (correnti distribuite)

\rightarrow integrale lungo il filo

$$\int \vec{r}(s) ds \rightarrow \int \vec{J}(P) dV(P)$$

Otengo $\vec{H}(P)$ con variabili ρ densità di corrente \rightarrow estensione di Biot-Savart

↳ è la soluzione dell'eq. differenziale $\nabla \times \vec{H} = \vec{J}$ (in casi particolari)

in queste equazioni \vec{J} è considerato noto

In approssimazioni quasi statiche \rightarrow campo elettrico e magnetico vanno per conto loro

se chiamo $\vec{J}_{tot} = j\omega\epsilon\vec{E} + \vec{J} \Rightarrow \nabla \times \vec{H} = \vec{J}_{tot}$

ρ cui soluzione è ancora l'equazione di Biot-Savart

\rightarrow volume in cui \vec{J} non è zero

(in condizioni QS calcolo \vec{E} , poi ρ metto qui e vedo \vec{H} quanto vale)

↳ separo i due problemi: elettrico e magnetico

Calcolare il campo magnetico \rightarrow sapere ρ corrente \rightarrow calcolo conoscendo

l'impedenza e ~~il campo~~ la tensione forzata.

$$P_{diss} + \frac{d}{dt} W_{el} = P_{s,e}$$

energia dissipata (ese. dal sistema come calore)

variazione di energia nel volume nel tempo

energia scambiata con il mondo esterno attraverso la superficie ∂V

Energia prodotta sulle particelle cariche

su qualsiasi cosa → energia dovuta ad un forza
 $W = F \cdot s$
 ↳ energia/lavoro

$$\mathbf{F}(\text{su una carica}) = q \mathbf{\bar{E}} + q \mathbf{\bar{v}} \times \mathbf{\bar{B}} \quad (\mathbf{\bar{E}}, \mathbf{\bar{B}} \rightarrow \text{tempo variabile e non tempo armonico})$$

$$\Delta s \rightarrow \text{moto} = \mathbf{\bar{v}} \cdot \Delta t$$

$$\Delta W = \Delta q (\mathbf{\bar{E}} + q \mathbf{\bar{v}} \times \mathbf{\bar{B}}) \cdot \mathbf{\bar{v}} \Delta t$$

$$(\mathbf{\bar{v}} \times \mathbf{\bar{B}}) \cdot \mathbf{\bar{v}} = 0 \Rightarrow \text{campo magnetico non influenza sul lavoro}$$

$$\Delta W = \Delta q \mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{v}} \Delta t = q \Delta V \cdot \mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{v}} \Delta t = (\mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{v}}) \Delta V \Delta t$$

↳ $\mathbf{\bar{E}} \perp \mathbf{\bar{v}}$

$$\mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{J}} = \frac{dP_{diss}}{dV}$$

$$P(t) = \rho_m \frac{\Delta W}{\Delta t} \rightarrow \frac{\Delta W}{\Delta t}$$

↳ potenza istantanea

è un termine dissipativo, potenza per unità di volume

$$\frac{dP_{diss}}{dV} = \mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{J}} = \sigma |\mathbf{\bar{E}}|^2$$

LEGGI DI OHM IN FORMA DIFFERENZIALE

$$\text{↳ } \mathbf{\bar{J}} = \sigma \mathbf{\bar{E}} \quad \text{esclude i fenomeni di tipo diffusivo}$$

Che legame c'è tra energia immagazzinata e campi

↳ $\mathbf{\bar{E}}$ il campo elettrico che permette il passaggio di energia in un condensatore

$$W_{e, \Omega} = \int_{\Omega} \frac{1}{2} [\mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{E}}] dV = \int_{\Omega} \frac{1}{2} \epsilon |\mathbf{\bar{E}}|^2 dV$$

energia elettrica immagazzinata in un volume Ω

$$W_{m, \Omega} = \int_{\Omega} \frac{1}{2} \mu [\mathbf{\bar{H}} \cdot \mathbf{\bar{H}}] dV$$

in conduttori statiche

$$W_{\Omega} = \int_{\Omega} \frac{1}{2} [\mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{E}} + \mathbf{\bar{H}} \cdot \mu \mathbf{\bar{H}}] dV$$

Non sono le parti del condensatore, è caso c'è dentro che immagazzina l'energia

Come questo sistema scambia energia → alla frontiera

For emergere da Maxwell le quantità di nostro interesse: $\mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{J}}$ $\mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{E}}$ $\mathbf{\bar{H}} \cdot \mu \mathbf{\bar{H}}$

↳ (completato le eq. di Maxwell per $\mathbf{\bar{E}}$ e $\mathbf{\bar{H}}$)

TEOREMA DI POYNTING

$$-\oint_{\Sigma} \mathbf{\bar{m}} \cdot [\mathbf{\bar{E}} \times \mathbf{\bar{H}}] d\Sigma = \int_{\Omega} \mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{J}} dV + \frac{d}{dt} \int_{\Omega} \frac{1}{2} [\mathbf{\bar{E}} \cdot \mathbf{\bar{E}} + \mathbf{\bar{H}} \cdot \mu \mathbf{\bar{H}}] dV$$



↳ em-flusso

Pot_{diss}(t)
potenza dissipata nel volume

W_{el}
energia immagazzinata nel volume

↳ mi dice lo scambio energetico attraverso la frontiera: è un flusso

$$\vec{E} \times \vec{H} = \text{vettore di Poynting}$$

$$\hat{n} \cdot [\vec{E} \times \vec{H}] = \text{densità di flusso di potenza su una superficie} \quad \left[\frac{W}{m^2} \right]$$

è segno dice che lo potenza che esce dal volume è negativa
conduttore perfetto (= campo tangente esterno nullo) → $\hat{n} \times \vec{E}|_{\text{perf}} = 0$

$$P_{\text{ext, perf}} = - \int_{\Sigma} \hat{n} \cdot [\vec{E} \times \vec{H}] d\Sigma = + \int_{\Sigma} \hat{n} \times \vec{E} \cdot \vec{H} d\Sigma = 0$$

non c'è trasferimento di potenza

$$P_{\text{diss, r}}(t) + \frac{d}{dt} W_p(t) = 0 \quad \text{vale in condizioni qualunque, non solo in statico}$$

In un sistema chiuso lo potenza dissipata è = all'energia totale immagazzinata

(in un sistema dinamico, tempo variabile) → TEOREMA DI POYNTING

Nel dominio della frequenza

slide 16
(convenzione del
valore di picco → $\frac{1}{2}$)

$\langle x \rangle_t \rightarrow$ media

$$\langle \vec{E}(\vec{r}, t) \cdot \vec{J}(\vec{r}, t) \rangle_t = \frac{1}{2} \text{Re} \{ \vec{E}(\vec{r}) \cdot \vec{J}^*(\vec{r}) \} = \text{potenza dissipata media}$$

potenza immagazzinata $\frac{1}{2} \text{Re} \{ \vec{E}(\vec{r}) \cdot (\epsilon \vec{E}(\vec{r}))^* \}$

Si definisce la norma $|\vec{A}|^2 \equiv \vec{A}^* \cdot \vec{A}$

→ per \vec{E} e \vec{H} ha un significato energetico
DENSITÀ DI ENERGIA

$$\langle W_{\text{ext}} \rangle = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \text{Re} \{ \vec{E}(\vec{r}) \cdot \vec{J}(\vec{r}) \} dV$$

$$P_{\text{diss, r}} = \dots = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \text{Re} \{ \sigma(\vec{r}) \} |\vec{E}(\vec{r})|^2 dV$$

Il prodotto di due
forze non è un tensore

Espresso dalle eq. di Maxwell: ...

$$- \oint_{\Sigma} \hat{n} \cdot \frac{1}{2} [\vec{E} \times \vec{H}^*] d\Sigma = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \vec{E} \cdot \vec{J}^* dV + 2j\omega \frac{1}{2} \int_{\Omega} \left[\frac{1}{2} \vec{E} \cdot (\epsilon \vec{E})^* - \frac{1}{2} \vec{H} \cdot (\mu \vec{H})^* \right] dV$$

(derivano da valori di picco) segno negativo

$$\vec{S}(\vec{r}) \equiv \frac{1}{2} \vec{E}(\vec{r}) \times \vec{H}^*(\vec{r}) \quad \text{vettore di POYNTING complesso}$$

non è il valore di $\vec{E} \times \vec{H}$!!!

se uso il valore
effettivo $\frac{1}{2}$ sparano

Ho dei campi complessi → devo prendere separatamente parte reale e immaginaria

$\vec{E} = \tilde{E}$ (polarizzazione, raddoppiamento corrente)
= parte reale + immag.
↳ perdite conduttive e dielettriche

$$\vec{E} = \text{Re} \tilde{E}$$

$$\sigma_{\text{eff}} = \sigma - \omega \text{Im}(\epsilon)$$

↳ è chiamato σ

sono reali

$$\langle W_{\text{ext}} \rangle = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \frac{1}{2} [\epsilon |\tilde{E}|^2 - \mu |\tilde{H}|^2] dV$$

$$P_{\text{diss, r}} = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \sigma |\tilde{E}(\vec{r})|^2 dV \quad \text{deposizione di potenza nel tessuto}$$

↳ questi termini rappresentano lo medio sul periodo → può fare zero!

È il motivo per cui c'è il segno -.

TEOREMA DI POYNTING COMPRESSO vedi slide

Potenza attiva → parte reale $P_{att,r} = - \oint_{\Sigma} [\hat{m} \cdot \text{Re} \vec{S}(\vec{P})] d\Sigma$

↑
flusso del vettore di Poynting
(centroline)

$-\oint_{\Sigma} \hat{m} \text{Im}(\vec{S}) d\Sigma = 2W < W_{r,r} > = 2W (< W_{e,r} > - < W_{m,r} >)$ parte reattiva (potenza reattiva)

Potenza trascurabile → $P_{att,r} = 0$ quello che entra esce (flusso = 0)

$\nabla \cdot \text{Re}(\vec{S}(\vec{P})) = 0$ Es parte reale del vettore di Poynting è solenoidale
(linee di forza che si chiudono sempre)

→ interagisce con le particelle ~~oscillano~~ cariche della materia

I campi trasportano energia → non è riproducibile o fenomeni meccanici

Ma l'interazione tra campo e materia via luogo o fenomeni 'meccanici', di energia.

Anche nell'assenza totale di materia (vuoto), il flusso del vettore di Poynting trasporta energia → il campo e.m. nella vuoto ha energia (non è "trasmissione" passiva anche non agiva sulla materia)

TEMPERATURA - POTENZA

28-11-2012

Connettere la deposizione di potenza all'innalzamento di temperatura

- equazione del calore
 - modello che descrive la termoregolazione (biologico)
- effetto della temperatura combinato al tempo di esposizione

BIO-HEAT EQUATION (PENNES MODEL)

Effetti della temperatura su tessuti / cellule biologiche

(es. l'effetto di carbonizzazione è indesiderato → perde conducibilità)

> 45° → effetti irreversibili

$\frac{dP_{att}}{dV} = \sigma |\vec{E}|^2$ $\frac{d}{dV} P_{att} = \frac{1}{2} \sigma |\vec{E}(P)|^2$

istortico medio valori di picco

$\rho C \frac{\partial T}{\partial t} = \nabla \cdot (k \nabla T) + q_s$ EQUAZIONE DEL CALORE

densità di massa calore specifico conducibilità termica sorgente / pozzo = interazione con l'esterno

$T(\vec{p}, t)$ → temperatura, campo scalare dipendente dallo spazio e dal tempo

→ è un eq. a derivate parziali

- devo conoscere le condizioni iniziali $t=0$
- devo conoscere le condizioni al contorno (spesso q_s è dato come cond. di contorno)

→ tutti i coefficienti sono variabili nello spazio (il corpo non è omogeneo)

→ i coefficienti dipendono dalla temperatura → si approssima di no.

⇒ questi coefficienti non sono molto precisi, vanno

- densità di massa simile a quella dell'acqua (tranne il grasso) → 0.8-0.9 (10-20% in meno)
- conducibilità minore dell'acqua, soprattutto nel grasso → sangue: ruolo importante! trasporta e non