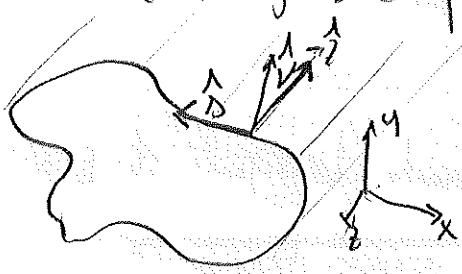


Formulation of the problem



I vettori $\{\hat{x}, \hat{y}, \hat{z}\}$ formano una terna destrorsa: nel dettaglio,

$$\hat{x} \times \hat{y} = -\hat{z} \quad -\hat{z} = \hat{x} \times \hat{y} \quad \hat{z} = \hat{y} \times \hat{x}$$

Questo si deduce guardando (x, y, z) , e, perché $+\hat{z} = \hat{x} \times \hat{y}$, si ha che, nella figura di sopra, $\hat{x} \leftrightarrow -\hat{z}$, $\hat{y} \leftrightarrow \hat{z}$, $\hat{z} \leftrightarrow -\hat{x}$!
 ρ : vettore trasverso a \hat{z} ; nel dettaglio,

$$\underline{\rho} = x \hat{x} + y \hat{y} \quad (\text{nel sistema cartesiano}).$$

Io, da me so, $\underline{\rho} = \rho \hat{\rho} + z \hat{z}$ (in un sistema cilindrico).

↳ OGGIHO: $\hat{\rho}$ è quello del sistema, $\underline{\rho}$ quello che abbiamo definito noi!

Le eq. di Maxwell sono:

$$\begin{aligned} \nabla \times \underline{H}(\underline{r}, t) &= + \frac{\partial \underline{D}(\underline{r}, t)}{\partial t} + \underline{J}_e(\underline{r}, t) & \underline{D} &= \underline{D}(\underline{\epsilon}, \underline{J}_h) \\ \nabla \times \underline{E}(\underline{r}, t) &= - \frac{\partial \underline{B}(\underline{r}, t)}{\partial t} - \underline{J}_m(\underline{r}, t) & \underline{B} &= \underline{B}(\underline{\epsilon}, \underline{J}_h) \end{aligned}$$

Condizione PEC:

$$\hat{n} \times \underline{E}(\underline{r}, t) \Big|_{\underline{r}=\underline{r}_n} = \underline{0}$$

questo, + Maxwell Conditions

Wavguide uniforme e infinitamente lunga: configurazione di campo invariante a traslazione lungo \hat{z} !

Si arriva con Maxwell a:

$$-\nabla \times H + j\omega \epsilon E = -J_e \quad (1)$$

$$\nabla \times E + j\omega \mu H = -J_m \quad (2)$$

Come variabili di stato, si scelgono le componenti trasversali di E e H :

- componenti di campo trasverse sono continue sui vari piani trasversi \underline{P}
- è utile cioè, quando si studiano le discontinuità.

Equazioni trasverse

$$\underline{E} = \underline{E}_t + E_z \hat{z}$$

$$\underline{H} = \underline{H}_t + H_z \hat{z}$$

$$\underline{J}_e = \underline{J}_{et} + J_{ez} \hat{z}$$

$$\underline{J}_m = \underline{J}_{mt} + J_{mz} \hat{z}$$

$$\underline{r} = \underline{r}_t + z \hat{z}$$

$$\underline{\nabla} = \underline{\nabla}_t + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z}$$

Riscrivo la (2) così:

$$\left(\underline{\nabla}_t + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z} \right) \times \left(\underline{E}_t + E_z \hat{z} \right) + j\omega \mu \left(\underline{H}_t + H_z \hat{z} \right) = - \left(\underline{J}_{mt} + J_{mz} \hat{z} \right)$$

$$\hookrightarrow \underline{\nabla}_t \times \underline{E}_t + \underline{\nabla}_t \times (E_z \hat{z}) + \hat{z} \times \frac{\partial \underline{E}_t}{\partial z} + \hat{z} \times \frac{\partial E_z \hat{z}}{\partial z} + j\omega \mu \left(\underline{H}_t + H_z \hat{z} \right) = - \left(\underline{J}_{mt} + J_{mz} \hat{z} \right) \quad (3)$$

Ora: i vettori che derivano da un prodotto vettoriale con \hat{z} son ortogonali a \hat{z} ; gli altri son longitudinali.

Rimane la seguente eq. trasversa, ottanta allora $\hat{z} \times (3)$:

$$\hat{z} \times (\underline{\nabla} \times \underline{E}) = 0$$

$$\underline{\nabla}_t \times (E_z \hat{z}) = \underline{\nabla}_t E_z \times \hat{z} + E_z \underline{\nabla}_t \times \hat{z} = \underline{\nabla}_t E_z \times \hat{z} \quad (\text{trasversale})$$

$$\Rightarrow -\frac{\partial E_z}{\partial z} \hat{z} + j\omega \mu \hat{z} \times \underline{H}_t = -\hat{z} \times \underline{J}_{mt} \quad \left[-\hat{z} \times \frac{\partial \underline{E}_t}{\partial z} \times \hat{z} = -\frac{\partial \underline{E}_t}{\partial z} \left(\hat{z} \times \hat{z} \right) + 0 \right]$$

$$-\frac{\partial \underline{E}_t}{\partial z} = j\omega\mu \underline{H}_t \times \hat{z} - \nabla_t \underline{E}_z + \underline{J}_{mt} \times \hat{z}$$

$$-\frac{\partial \underline{H}_t}{\partial z} = j\omega\varepsilon \hat{z} \times \underline{E}_t - \nabla_t \underline{H}_z - \underline{J}_{et} \times \hat{z}$$

Poi, parte longitudinale:

$$\hat{z} \cdot (---) \Rightarrow \hat{z} \cdot (\nabla_t \times \underline{E}_t) + j\omega\mu \underline{H}_z = -\underline{J}_{mz}$$

$$\begin{aligned} \hookrightarrow j\omega\mu \underline{H}_z &= -\hat{z} \cdot (\nabla_t \times \underline{E}_t) - \underline{J}_{mz} = -\nabla_t \cdot (\underline{E}_t \times \hat{z}) - \underline{J}_{mz} \\ &= \nabla_t \cdot (\hat{z} \times \underline{E}_t) - \underline{J}_{mz} \end{aligned}$$

Calcolo il gradiente di questa:

$$\underline{H}_z = \frac{1}{j\omega\mu} \left[\nabla_t \cdot (\hat{z} \times \underline{E}_t) - \underline{J}_{mz} \right]$$

$$\nabla_t \underline{H}_z = \frac{1}{j\omega\mu} \left[\nabla_t \nabla_t \cdot (\hat{z} \times \underline{E}_t) - \nabla_t \underline{J}_{mz} \right]$$

Sostituisco ciò nell'eq. trasversale:

$$-\frac{\partial \underline{H}_t}{\partial z} = j\omega\varepsilon \hat{z} \times \underline{E}_t - \frac{1}{j\omega\mu} \left[\nabla_t \nabla_t \cdot (\hat{z} \times \underline{E}_t) - \nabla_t \underline{J}_{mz} \right] + \hat{z} \times \underline{J}_{et}$$

$$\hookrightarrow \text{ricorda} \quad -\frac{\partial \underline{H}_t}{\partial z} = j\omega\varepsilon \left[\underline{\Sigma} + \frac{\nabla_t \nabla_t}{k^2} \right] \cdot (\hat{z} \times \underline{E}_t) + \hat{z} \times \underline{J}_{et} + \frac{\nabla_t \underline{J}_{mz}}{j\omega\mu}$$

$$\underline{J}_{et}^{eff} = \underline{J}_{et}$$

$$\hat{z} \times (---) = \frac{\nabla_t \underline{J}_{mz}}{j\omega\mu}$$

cos'è (---)?

$$(---) = \frac{\nabla_t \times (\hat{J}_m \hat{z})}{j\omega\mu}$$

infatti, $\nabla_t \times (\hat{J}_m \hat{z}) = \cancel{\nabla_t \times \hat{z}} + \nabla_t J_m z \times \hat{z}$

$$\hat{z} \times (\nabla_t J_m z \times \hat{z}) = \nabla_t J_m z (\hat{z} \times \hat{z}) - \frac{1}{2} (\cancel{\nabla_t J_m z} \times \hat{z})$$

(=)

Da qui, ho le eq. di Helmholtz & Schwarz!

Boundary conditions:

$$\hat{z} \times \underline{E} = 0 \Big|_{\underline{z} = \underline{z}_0}$$

usa la trasversalizzazione:

$$\hat{z} \times (\underline{E}_t + E_z \hat{z}) = \hat{z} \times \underline{E}_t \Big|_{\underline{z} = \underline{z}_0} + E_z \hat{z} \times \hat{z} = 0$$

ma $\boxed{\hat{z} \times \hat{z} = -\hat{z}}$ come detto all'inizio!

$$\hookrightarrow \hat{z} \times \underline{E}_t \Big|_{\underline{z} = \underline{z}_0} - \hat{z} E_z \Big|_{\underline{z} = \underline{z}_0} = 0$$

Questo è una eq. vettoriale: vuol dire che son 2 eq:

$$\hat{z} \cdot \left. \begin{matrix} E_z = 0 \\ \hat{z} \times \underline{E}_t = 0 \end{matrix} \right\}$$

La seconda contiene un constraint su E_z , il quale non compare in Marcuvitz-Schwinger! (05)

Però in verità non è esattamente così: ammesso che $J_{ez} = 0$, dall'eq:

$$j\omega \epsilon E_z = \nabla_t \cdot (\underline{H}_t \times \hat{z}) - \cancel{\nabla_t \cdot \underline{E}_t} = 0$$

$$\hookrightarrow E_z = 0 \quad \text{implica} \quad \boxed{\nabla_t \cdot (\underline{H}_t \times \hat{z}) = 0} \quad \left[\text{condizione su } \underline{H}_t! \right]$$

In pagina (03) c'è l'espressione di una delle due eq. di Marcuvitz e Schwinger; le ripeto ora per intero:

$$\left. \begin{aligned} - \frac{\partial \underline{E}_t}{\partial z} &= j\omega \mu \left[\underline{\Sigma} + \frac{\nabla_t \nabla_t}{k^2} \right] \cdot (\underline{H}_t \times \hat{z}) + \tilde{\underline{J}}_{m,t} \times \hat{z} \end{aligned} \right\}$$

$$\left. \begin{aligned} - \frac{\partial \underline{H}_t}{\partial z} &= j\omega \epsilon \left[\underline{\Sigma} + \frac{\nabla_t \nabla_t}{k^2} \right] \cdot \left(\hat{z} \times \underline{E}_t \right) + \hat{z} \times \underline{J}_{e,t} \end{aligned} \right\}$$

Queste equazioni sono state ricavate dalle Maxwell, senza imporre niente; queste eq sono equivalenti alle Maxwell, solo che si identifica una "direzione privilegiata", che è quella che sarà considerata, tra breve, la "direzione di propagazione"; questo dal momento che presto "imponiamo" che la struttura sia invariante rispetto a z .

Le Marcuvitz-Schwinger sono dunque solo le Maxwell, a cui è stata cambiata la base, "privilegiando" z !

L'utilità di ciò sta nel fatto che usando le M_{rc} su omogenee, è possibile costruire una base per lo spazio dei campi trasversi, INDIPENDENTE da z : i modi.

Le soluzioni di un problema differenziale sono decomponibili in 2 parti: la soluz. omogenea, che è legata al KER dell'operatore differenziale che definisce l'equazione; la sol. particolare, che sarà legata al rango di questo stesso operatore.
 Analogia sistemi lineari: il ker è la sol. del sistema omogeneo, la soluzione è una combinazione dei vettori che formano lo spazio delle colonne, il rango!

Una base del KER viene ricavata risolvendo il problema agli autovalori: la base formata dagli autovettori è ottima, specialmente se (come nei problemi PEC, l'operatore è hermitiano.

Questi autovettori sono i MODI.

Cerchiamo di capire un po' perché queste frasi non senso:

le eq. di M-S possono essere riscritte, definendo $\underline{\Psi}$ vettore di funzioni e \underline{A} operatore come (e \underline{Q})

$$\underline{\Psi} = \begin{bmatrix} E + (P, z) \\ H + (Q, z) \end{bmatrix} \quad \underline{A} = \begin{bmatrix} \dots & \dots \\ \dots & \dots \end{bmatrix} \quad ; \quad \underline{Q} = \begin{bmatrix} \tilde{J}_{m,1} \times \tilde{z}^1 \\ \tilde{z} \times \tilde{J}_{p,1} \end{bmatrix}$$

Come!

$$= \frac{d}{dz} \underline{\Psi} = \underline{A} \cdot \underline{\Psi}(z) + \underline{Q}$$

dove \underline{A} (vedi espressioni) NON dipende da z.

Questo è, in altre parole, un sistema di eq. differenziali a coeff. costanti rispetto a z : i coeff. sono "nella" matrice \underline{A} !

In generale, è possibile (anzi, è così!) che \underline{A} non sia diagonale; definiamo $\underline{y} = \underline{M} \underline{\Psi}$, dove $\underline{\Psi}$ è il vettore nella base di partenza, $\underline{\Psi}$ quello nella base finale, \underline{M} è la matrice di diagonalizzazione, quella degli autovalori:

$$-\frac{d}{dz} \underline{M} \underline{\Psi} = \underline{A} \cdot \underline{M} \underline{\Psi}$$

Consideriamo il probl. OMOGENEO per ora: quando ho un ODE, prima cerco la Sol. particolare!

\underline{M} non dipende da z : son autovalori di \underline{A} , e \underline{A} non dipende da z !

NOTA GENERALE!
PRIMA ESPANDEMO E POI RICAVARE L'EXP DI MATRICE O LASCIA COSÌ?

$$\hookrightarrow -\frac{d}{dz} \underline{\Psi} = \underline{M}^{-1} \underline{A} \underline{M} \underline{\Psi}$$

$\underline{M}^{-1} \underline{A} \underline{M}$ è DIAGONALE, ho 2 eq. disaccoppiate, del tipo $-\frac{d}{dz} f(z) = \lambda f(z)$; la sol. è un esponenziale $e^{-\lambda z}$: l'exp. di matrice!

$$\underline{\Psi}(z-z_0) = e^{\underline{\Lambda}(z-z_0)} \underline{\Psi}(z_0)$$

da qui: $\underline{y}(z-z_0) = \underline{M} \underline{\Psi}(z-z_0) = \underline{M} e^{\underline{\Lambda}(z-z_0)} \underline{M}^{-1} \underline{y}(z_0)$

Recuperiamo ora dal principio il problema omogeneo:

$$-\frac{d}{dz} \underline{y} = \underline{A} \cdot \underline{y} \Rightarrow \left[-\frac{d}{dz} \underline{y}(p, z) = \underline{A}(p) \cdot \underline{y}(z) \right]$$

Assumo che la soluzione di questo problema, \underline{y} , si possa scrivere (sia scritta) mediante un'espansione in una serie di autovettori, pesata da coeff. c_i :

$$\underline{y}(p, z) = \sum_i c_i(z) \underline{y}_i(p) \quad \left[\begin{array}{l} \text{decomposto problema in } z \text{ e } p: \text{ l'operatore} \\ (\frac{d}{dz}) \text{ non agisce su } p! \end{array} \right]$$

$$\underline{M} \text{ è, di fatto, costruito così: } \underline{M} = \left[\begin{array}{c} \underline{y}_1 \\ \underline{y}_2 \\ \vdots \\ \underline{y}_n \end{array} \right]$$

matrice degli autovettori in colonna; la \underline{y} si può quindi scrivere come prodotto matricale:

$$\sum_i c_i(z) \underline{y}_i(p) = \underline{M}(p) \underline{c}(z) \quad \underline{c} = \begin{bmatrix} c_1 \\ c_2 \\ \vdots \\ c_n \end{bmatrix} \quad \left[\begin{array}{l} c: \text{coeff. n° } p \text{ e } z! \\ \text{autovettori del problema} \\ \text{in } z! \text{ DIPEND. IN } z \\ \text{NEI COEFF. IN } p \text{ NEGLI } \underline{y}! \end{array} \right]$$

$$\underline{y}(p, z) = \underline{M}(p) \underline{c}(z)$$

Sostituisco ciò nel risultato di prima: $\underline{y} = \underline{M} \cdot e^{\underline{A}(z-z_0)} \underline{M}^{-1} \underline{y}$

$$\cancel{\underline{M}} \underline{c}(z) = \cancel{\underline{M}} e^{\underline{A}(z-z_0)} \cancel{\underline{M}^{-1}} \underline{c}(z_0)$$

$$\Rightarrow \underline{c}(z) = e^{\underline{A}(z-z_0)} \underline{c}(z_0)$$

Questa eq. fornisce informazioni sull'evoluzione spaziale degli autovettori $\underline{c}(z)$!

Questa si può sostituire nell'eq. diff. non omogenea, per trovare:

$$-\frac{d}{dz} (\underline{M} \underline{c}(z)) = \underline{A} \underline{M} \underline{c}(z) + \underline{q}$$

da cui, invertendo a sx:

$$-\frac{d}{dz} \underline{c}(z) = \underbrace{\underline{M}^{-1} \underline{A} \underline{M}}_{\underline{\Lambda}} \underline{c}(z) + \underline{M}^{-1} \underline{e}$$

$$\hookrightarrow -\frac{d}{dz} \underline{c}(z) = \underline{\Lambda} \underline{c}(z) + \underline{M}^{-1} \underline{e}$$

Questa è una rappresentazione compatta delle linee di tx equivalenti: $\underline{c}(z)$ è l'autorelone del problema trasversale; la sua dip. da z è un exp; soddisfa eq. simili a quello delle linee; \underline{c} è una tensor/coerente mobile.

Questa formulazione astratta "ontico" e "motivo" tutto il discorso più pratico, che segue.

Rappresentazione dei campi come componenti longitudinali

Da imponiamo l'invarianza a z , imponendo che i campi abbiano la seguente dipendenza da z , come esplicitato nella sezione precedente:

$$\underline{E}_t(\underline{p}, z) = \underline{C}_E \underline{e}_t(\underline{p}, k_z) e^{-jk_z z}$$

$\underline{C}_E, \underline{C}_H$ hanno il ruolo di ampiezze dei campi \underline{E} e \underline{H} ;

$$\underline{H}_t(\underline{p}, z) = \underline{C}_H \underline{h}_t(\underline{p}, k_z) e^{-jk_z z}$$

$$\underline{E}_z(\underline{p}, z) = \underline{C}_E \underline{e}_z(\underline{p}, k_z) e^{-jk_z z}$$

$$\underline{H}_z(\underline{p}, z) = \underline{C}_H \underline{h}_z(\underline{p}, k_z) e^{-jk_z z}$$

Ricorda le eq. trasversali, e sostituisce:

010

$$-\frac{\partial \underline{E}_t}{\partial z} = j\omega \mu \underline{H}_t \times \hat{z} - \nabla_t E_z \quad \longrightarrow \quad +jk_z C_E E_t = j\omega \mu C_H (\underline{h}_t \times \hat{z}) - C_E \nabla_t E_z$$

$$-\frac{\partial \underline{H}_t}{\partial z} = j\omega \epsilon \hat{z} \times \underline{E}_t - \nabla_t H_z \quad \longrightarrow \quad jk_z C_H \underline{h}_t = j\omega \epsilon C_E (\hat{z} \times \underline{E}_t) - C_H \nabla_t h_z$$

... e le longitudinali:

$$j\omega \mu H_z = \nabla_t \cdot (\hat{z} \times \underline{E}_t) \quad \longrightarrow \quad j\omega \mu C_H h_z = C_E \nabla_t \cdot (\hat{z} \times \underline{E}_t)$$

$$j\omega \epsilon E_z = \nabla_t \cdot (\underline{h}_t \times \hat{z}) \quad \longrightarrow \quad j\omega \epsilon C_E E_z = C_H \nabla_t \cdot (\underline{h}_t \times \hat{z})$$

Dalle trasversali:

$$\underline{E}_t = \frac{\omega \mu}{k_z} \frac{C_H}{C_E} (\underline{h}_t \times \hat{z}) - \frac{1}{jk_z} \nabla_t E_z$$

$$\underline{h}_t = \frac{\omega \epsilon}{k_z} \frac{C_E}{C_H} (\hat{z} \times \underline{E}_t) - \frac{1}{jk_z} \nabla_t h_z$$

Si definisce

$$Y_{10} = \frac{C_H}{C_E}$$

$$Z_{10} = \frac{1}{Y_{10}}$$

Per ricavare \underline{E}_t e \underline{h}_t in funzione di E_z e h_z , si usa il seguente procedimento, che viene applicato per ricavare \underline{E}_t (\underline{h}_t è analogo). Prima, si deve eliminare \underline{h}_t ; per far ciò, si prende la sua espressione, e lo si applica il " $\times \hat{z}$ ":

$$\underline{h}_t \times \hat{z} = \frac{\omega \epsilon}{k_z} Z_{10} \hat{z} \times \underline{E}_t \times \hat{z} - \frac{1}{jk_z} \nabla_t h_z \times \hat{z}$$

Ora, si tratta il termine col doppio rotore secondo la formula:

$$\underline{A} \times \underline{B} \times \underline{C} = \underline{B} (\underline{A} \cdot \underline{C}) - \underline{A} (\underline{B} \cdot \underline{C})$$

$$j\omega\mu CH h_z = \epsilon E \cdot \left(\hat{z} \times \underline{E}_t\right)$$

0/2

$$\hookrightarrow j\omega\mu h_z = \epsilon_0 \nabla_t \cdot \left(\hat{z} \times \underline{E}_t\right)$$

$$= \epsilon_0 \nabla_t \cdot \left[-j \frac{\omega\mu}{k_t^2} \gamma_0 \hat{z} \times \nabla_t h_z \times \hat{z} - j \frac{k_z}{k_t^2} \hat{z} \times \nabla_t E_z \right] =$$

$$= -j \frac{\omega\mu}{k_t^2} \nabla_t \cdot \left(\hat{z} \times \nabla_t h_z \times \hat{z}\right) - j \epsilon_0 \frac{k_z}{k_t^2} \nabla_t \cdot \left(\hat{z} \times \nabla_t E_z\right)$$

Do! da Savit-Rich (B. 184) si ha:

$$\nabla \cdot (\underline{A} \times \underline{B}) = \underline{B} \cdot (\nabla \times \underline{A}) - \underline{A} \cdot (\nabla \times \underline{B})$$

applicandola:

$$\nabla_t \cdot \left(\hat{z} \times \nabla_t E_z\right) = (\nabla_t E_z) \cdot \left(\underbrace{\nabla_t \times \hat{z}}_{\mathbb{0}}\right) - \hat{z} \cdot \left(\underbrace{\nabla_t \times \nabla_t E_z}_{\text{trasversale}}\right)$$

$= \mathbb{0}$ (no problema!)

$$= \mathbb{0}$$

Quindi, rimane:

$$j\omega\mu h_z = -j \frac{\omega\mu}{k_t^2} \nabla_t \cdot \left(\hat{z} \times \nabla_t h_z \times \hat{z}\right)$$

ma, usando $\mathbb{0} \quad \underline{A} \times \underline{B} \times \underline{C}$:

$$\hat{z} \times \nabla_t h_z \times \hat{z} = \nabla_t h_z \left(\hat{z} \cdot \hat{z}\right) - \hat{z} \left(\nabla_t h_z \cdot \hat{z}\right) = \nabla_t h_z$$

$= \mathbb{0}$

$$\Rightarrow j\omega\mu h_z = -j \frac{\omega\mu}{k_t^2} \nabla_t^2 h_z$$

$$\hookrightarrow \boxed{\nabla_t^2 h_z + k_t^2 h_z = \mathbb{0}}$$

Allo stesso modo:

$$\sqrt{k_1}^2 e_z + k_1^2 e_z = 0$$

013

Nota: i k_1 non sono noti: sono la soluzione del nostro eigenproblem!

Un operatore differenziale è definito in un certo dominio; questo è definito dalla condizione PBC:

$$\hat{\nabla} \times \underline{E} \Big|_{z=0} = 0$$

$$\underline{E} = \underline{E}_t + E_z \hat{z} \Rightarrow \hat{\nabla} \times \underline{E} = \hat{\nabla} \times \underline{E}_t + \hat{\nabla} \times E_z \hat{z} = \hat{\nabla} \times \underline{E}_t + E_z \hat{\Delta} = 0$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \hat{\nabla} \times \underline{E}_t = 0 \Rightarrow \hat{\nabla} \times \underline{E}_t = 0 \\ E_z = 0 \Rightarrow e_z = 0 \end{cases}$$

$$\hat{\nabla} \times \underline{E}_t = \hat{\nabla} \times \left[-j \frac{\omega \mu}{k_1^2} \gamma_0 \nabla_t h_z \hat{z} - j \frac{k_z}{k_1^2} \nabla_t e_z \right] =$$

$$= -j \frac{\omega \mu}{k_1^2} \gamma_0 \hat{\nabla} \times \nabla_t h_z \hat{z} - j \frac{k_z}{k_1^2} \hat{\nabla} \times \nabla_t e_z$$

ricorda (p. 011) che:

$$\hat{\nabla} = \hat{\Delta} \times \hat{z}$$

$$\hookrightarrow (\hat{\Delta} \times \hat{z}) \times \nabla_t e_z = \hat{\Delta} (\hat{\Delta} \cdot \nabla_t e_z) - \hat{\Delta} (\nabla_t e_z \cdot \hat{z}) = \begin{bmatrix} \hat{\Delta} & \frac{\partial e_z}{\partial z} \\ \hat{z} & \frac{\partial \Delta}{\partial z} \end{bmatrix}$$

Poi:

$$\hat{\nabla} \times \nabla_t h_z \hat{z} = \nabla_t h_z (\hat{z} \cdot \hat{\nabla}) - \hat{z} (\hat{\nabla} \cdot \nabla_t h_z) = -\hat{z} \frac{\partial h_z}{\partial z}$$

(queste due, usando la $A \times B \times C$!)

Quindi:

$$k_z \frac{\partial e_z}{\partial x} \Big|_{\underline{\rho}=\underline{\rho}_1} - \omega \mu \frac{\partial h_z}{\partial y} \Big|_{\underline{\rho}=\underline{\rho}_1} = 0$$

Ors: poiché $e_z = 0$, $\frac{\partial e_z}{\partial x} = 0$ (derivata sub barba); da qui:

$$\Rightarrow \frac{\partial h_z}{\partial y} \Big|_{\underline{\rho}=\underline{\rho}_1} = 0$$

2 problemi:

$$\left\{ \begin{aligned} &(\sqrt{\epsilon}^2 + k_t^2) e_z = 0 \\ &e_z \Big|_{\underline{\rho}=\underline{\rho}_1} = 0 \end{aligned} \right.$$

(problema
DIRICHLET)

$$\left\{ \begin{aligned} &(\sqrt{\epsilon}^2 + k_t^2) h_z = 0 \\ &\frac{\partial h_z}{\partial y} \Big|_{\underline{\rho}=\underline{\rho}_1} = 0 \end{aligned} \right.$$

(PROBLEMA
NEUMANN)

Visto che il contorno è PEC, i campi sono COSTANTI su di esso; non avendoci variazioni del campo e_z, h_z lungo z , le due cond. al contorno SON DISACCOPPIATE.

Nel problema di Dirichlet, $m_z = 0 \forall \rho$: il problema è trasverso magnetico, perché non vi è componente longitudinale (solo trasversale) del campo magnetico!

In Neumann, lo stesso!

Modi TM

Nei modi TM si studia il Laplaciano con dominio definito da condizioni di Dirichlet!

Dimostriamo ora che il "Dirichlet Laplaciano" ha infiniti autovalori reali e positivi; inoltre, le autofunzioni son ortogonali!

Dato l'i-esimo modo, si deve risolvere:

$$(\nabla^2 + k_{Tii}^2) e_{z,i} = 0$$

La proietta su $e_{z,i}$:

$$\langle (\nabla^2 + k_{Tii}^2) e_{z,i}, e_{z,i} \rangle = \int_{\Sigma} e_{z,i}^* \nabla^2 e_{z,i} d\sigma + k_{Tii}^2 \int_{\Sigma} e_{z,i}^* e_{z,i} d\sigma = 0$$

da cui:

$$k_{Tii}^2 = \frac{\int_{\Sigma} e_{z,i}^* \nabla^2 e_{z,i} d\sigma}{\int_{\Sigma} e_{z,i}^* e_{z,i} d\sigma}$$

Applico il 1° th di Green al numeratore: prima, sommo e sottraggo ciò:

$$\int_{\Sigma} e_{z,i}^* \nabla^2 e_{z,i} d\sigma = \int_{\Sigma} \left[e_{z,i}^* \nabla^2 e_{z,i} + (\nabla^2 e_{z,i}^*) \cdot (\nabla e_{z,i}) - (\nabla e_{z,i}^*) \cdot (\nabla e_{z,i}) \right] d\sigma$$

oppio "Leibnitz" al contrario!

$$= \int_{\Sigma} \left[\nabla \cdot (e_{z,i}^* \nabla e_{z,i}) - (\nabla e_{z,i}^*) \cdot (\nabla e_{z,i}) \right] d\sigma$$

ORA, applico Green:

$$= \oint_{\partial \Sigma} e_{z,i}^* \nabla e_{z,i} \cdot \mathbf{n} d\sigma - \int_{\Sigma} \nabla e_{z,i}^* \cdot \nabla e_{z,i} = \oint_{\partial \Sigma} e_{z,i}^* \frac{\partial e_{z,i}}{\partial \nu} - \int_{\Sigma} (\nabla e_{z,i}^*) \cdot (\nabla e_{z,i}) d\sigma$$

= 0 per B.C.!

da cui:

$$k_{ii} = \frac{\|\sqrt{t} \varphi_{z_{ii}}\|^2}{\|\varphi_{z_{ii}}\|^2}$$

(016)

Poi, dimostriamo che i nodi son ortonormali; a questo fine, considero due nodi: i, j ;

$$(\sqrt{t}^2 + k_{ii}^2) \varphi_{z_{ii}}^1 = 0$$

$$(\sqrt{t}^2 + k_{ij}^2) \varphi_{z_{ij}}^1 = 0$$

proietto o sottraggo:

$$\int (\varphi_{z_{ij}}^* \sqrt{t}^2 \varphi_{z_{ii}} - \varphi_{z_{ii}} \sqrt{t}^2 \varphi_{z_{ij}}^*) d\omega = -(k_{ii}^2 - k_{ij}^2) \int \varphi_{z_{ij}}^* \varphi_{z_{ii}} d\omega$$

va' da dimostrare che il membro sinistro è nullo! Applico lo stesso trucco di prima, 2 volte: somma o sottraggo sia

$$(\sqrt{t} \varphi_{z_{ii}})^* \cdot (\sqrt{t} \varphi_{z_{ij}}) \quad \text{che} \quad (\sqrt{t} \varphi_{z_{ij}})^* \cdot (\sqrt{t} \varphi_{z_{ii}})$$

2 volte e boh!

Trovo:

$$\int \varphi_{z_{ij}}^* \varphi_{z_{ii}} d\omega = 0 \quad \text{con } k_{ii}^2 \neq k_{ij}^2$$

Questo, per nodi non degeneri. Poi, poiché i campi son a energia finita (ossia in L^2), essi ammettono comunque una base indipendente dello dim. dell'outspazio!

Vedi p. 35 note Orta!!! Quelle Orta-Delta!

Mode Functions properties - TM modes

I modi TM vengono indicati con un "prime" apex: '.

In questi, $h_z = 0$; quindi, ho: e_z' , e_t' , h_t' ; si ha che:

$$\underline{e}_t' = -j \frac{k_z}{k_t^2} \nabla_t e_z'$$

$$\underline{h}_t' = -j \frac{\omega \epsilon}{k_t^2} (\hat{z} \times \nabla_t e_z') / Z_{00}$$

[NOTA: e_t' e h_t' sono, rispetto a e_z' , shiftati di $-\frac{\pi}{2}$, perché sono moltiplicati per "-j"]

Inoltre, perché la h_z' è nulla, la seguente equazione:

$$\underline{h}_t = \frac{\omega \epsilon}{k_z} Z_{00} (\hat{z} \times \underline{e}_t) - \frac{1}{jk_z} \nabla_t h_z$$

[o una relazione di impedenza: lega campo elettrico e magnetico!]

Z_{00} è stata definita come $\frac{CE}{CH}$; essa può dunque essere scelta: è ancora un parametro libero, che può essere scelto applicando una NORMALIZZAZIONE, ossia scegliendo quale deve essere l'ampiezza delle funzioni nodali.

Si sceglie che:

$$\|\underline{h}_t'\|^2 = \|\underline{e}_t'\|^2$$

Usando la rel. di impedenza appena scritta, risulta che:

$$\|\underline{h}_t'\|^2 = \frac{\omega^2 \epsilon^2}{k_z^2} Z_{00}^2 \|\underline{e}_t'\|^2$$

da cui, $\|\underline{h}_t'\|^2 = \|\underline{e}_t'\|^2$ se

$$Z_{00} = \frac{k_z}{\omega \epsilon}$$

Questa scelta ha i seguenti vantaggi: se $[\underline{E}] = \frac{V}{m}$, $[\underline{H}] = \frac{A}{m}$,

si ha che $[Z_{00}] = \Omega$, ossia che questa scelta di Z_{00} produce una impedenza "che è veramente un'impedenza", misurabile in Ω ; essendo

$\underline{E}_t' \propto CE \underline{e}_t'$ ($Z_{00} = \frac{CE}{CH}$, albo $[CE] = V$: CE è effettivamente UNA TENSIONE!

e_H , allo stesso modo, sarà una corrente.

e' e h' hanno la stessa dimensione, ed è m^{-1} ; $[e'] = [h'] = m^{-1}$,

infatti, $\|h'\|^2 = \iint h \cdot h^* d\omega = \text{costante}$; se un integrale doppio (sferico) del quadrato di una funzione ($h \cdot h^*$) è costante, vuol dire che $[h \cdot h^*] = m^{-2}$, quindi $[h] = m^{-1}!!! =)$

Quindi, $e \rightarrow V'$, $i_H \rightarrow I'$ \Rightarrow dove $V' = \text{ZWS } I'$

Nota aggiuntiva: e'_t è il gradiente di una funzione scalare, dunque è irrotazionale: $\nabla_t \times e'_t = 0$!

Inoltre, h'_t è normale a e'_t e a \hat{z} , dunque (th. di Helmholtz) è solenoidale: $\nabla_t \cdot h'_t = 0$! (oppure: $\nabla_t \cdot h'_t = \nabla_t \cdot (\hat{z} \times e'_t) =$

Scrivo M-S:
$$= e'_t \cdot (\nabla_t \cdot \hat{z}) - \hat{z} \cdot (\nabla_t \times e'_t) = 0$$
 $\stackrel{>0}{\neq} \times$ irrotazionale!

$$\begin{cases} jk_z V' e'_t = j\omega\mu I' \left(\hat{z} + \frac{\nabla_t \nabla_t}{k^2} \right) \cdot (h'_t \times \hat{z}) \\ jk_z I' h'_t = j\omega\epsilon V' \left(\hat{z} + \frac{\nabla_t \nabla_t}{k^2} \right) \cdot (\hat{z} \times e'_t) \end{cases}$$

$\rightarrow h'_t \times \hat{z} = e'_t$ (c'è la normalizzazione!) $I' = \frac{1}{\omega\mu} V' = \frac{\omega\epsilon}{k^2} V'$

$\hookrightarrow j\omega\epsilon V' e'_t = j\omega\mu \frac{\omega\epsilon}{k^2} \left(\hat{z} + \frac{\nabla_t \nabla_t}{k^2} \right) \cdot e'_t$

$\hookrightarrow k_z^2 e'_t = k^2 \left(\hat{z} + \frac{\nabla_t \nabla_t}{k^2} \right) \cdot e'_t$

che, essendo $k_t^2 = k^2 - k_z^2$, diventa:

$(\nabla_t \nabla_t + k_t^2) e'_t = 0$

Ossia, e'_t è autofunzione dell'operatore $\nabla_t \nabla_t$ con le B.C. di modi TM, che, son:

$\nabla_t \times e'_t = 0$ $(\nabla_t \cdot e'_t = 0)$

Il fatto che $\nabla_t \cdot \underline{e}_t' = 0$ deriva dalla relazione di impedenza, applicata alla seconda equazione della Cond. di curlono, che ricordo:

$$\nabla_t \cdot (\underline{H}_t \times \underline{z}') \Big|_{\underline{p}=\underline{p}^{in}} = 0$$

Nota: $\{ \underline{e}_{t,i}' \}_i$ sono tre loro ortogonali e non lo pronomo!

Vogliamo ossia dimostrare che:

$$\langle \underline{e}_{t,i}', \underline{e}_{t,j}' \rangle = 0, \quad \kappa_{t,i}^2 \neq \kappa_{t,j}^2$$

Sappiamo che:

$$\underline{e}_{t,i}' = -j \frac{\kappa_{t,i}}{\kappa_{t,i}^2} \nabla_t \underline{e}_{z,i}'$$

$$\implies \langle \underline{e}_{t,i}', \underline{e}_{t,j}' \rangle = \frac{\kappa_{z,i}^1 \kappa_{z,j}^{1*}}{\kappa_{t,i}^{12} \kappa_{t,j}^{12}} \int (\nabla_t \underline{e}_{z,i}') \cdot (\nabla_t \underline{e}_{z,j}') \, dv$$

tuttavia, con un passaggio simile a quello visto prima:

(per \underline{e}_z) (sommo o sottraggo $\underline{e}_{z,i}' \nabla_t^2 \underline{e}_{z,j}'$)

$$\nabla_t \underline{e}_{z,i}' \cdot \nabla_t \underline{e}_{z,j}' = \nabla_t \cdot (\underline{e}_{z,i}' \nabla_t \underline{e}_{z,j}'^{1*}) - \underline{e}_{z,i}' \nabla_t^2 \underline{e}_{z,j}'^{1*}$$

tuttavia, perché $\underline{e}_{z,j}$ soddisfa il problema agli autovalori di

Sturm-Liouville,

$$\nabla_t^2 \underline{e}_{z,j}' = -\kappa_{t,j}^2 \underline{e}_{z,j}'$$

$$\implies \nabla_t \underline{e}_{z,i}' \cdot \nabla_t \underline{e}_{z,j}' = \nabla_t \cdot (\underline{e}_{z,i}' \nabla_t \underline{e}_{z,j}'^{1*}) - \kappa_{t,j}^2 \underline{e}_{z,i}' \underline{e}_{z,j}'^{1*}$$

da cui:

$$\langle \underline{e}_{t,i} | \underline{e}_{t,j} \rangle = \frac{k_{z,ii}^1 k_{z,ij}^{1*}}{k_{t,ii}^{12} k_{t,ij}^{12}} \left[\int \nabla_{\perp} \cdot \left(\underline{e}_{z,ii}^1 \nabla_{\perp} e_{z,ij}^{1*} \right) d\omega + k_{t,ij}^{12} \int \underline{e}_{z,ii}^1 e_{z,ij}^{1*} d\omega \right]$$

|| Gauss |

"0
(rel. ortogonali)
 e_z^1

$$\int \underline{e}_{z,ii}^1 \frac{\partial e_{z,ij}^{1*}}{\partial \nu} d\omega = 0, \text{ per la B.C. su } e_{z,ii}^1$$

$\neq \Phi_i$ (se $k_{t,ii}^{12} \neq k_{t,ij}^{12}$)

Allo stesso modo, per la rel di impedenza, $\langle \underline{h}_{t,i} | \underline{h}_{t,j} \rangle = 0$.

La normalizzazione precedentemente fatta (normalizzazione di equimodulo), fissa Z_{00} (o Y_{00}), che è il rapporto $\frac{CE}{CH}$; rimane da fissare il valore di CE o CH . Quindi, ciò si può fare con la norma di $\|\underline{e}_{t,i}\|^2$!

Vediamo perché:

$$\|\underline{e}_{t,i}\|^2 = \langle \underline{e}_{t,i} | \underline{e}_{t,i} \rangle = \langle \underline{e}_{t,i} | \underline{h}_{t,i} \times \hat{z} \rangle = \int (\underline{e}_{t,i} \times \underline{h}_{t,i}) \cdot \hat{z} d\omega$$

Una cosa simile ricorda il th. di Poynting; proviamo a scriverlo:

$$P_i + j Q_i = \int (\underline{E} \times \underline{H}^*) \cdot \hat{z} d\omega = \int (\underline{E}_t \times \underline{H}_t^*) \cdot \hat{z} d\omega = V_i I_i^* \int (\underline{e}_i \times \underline{h}_i^*) \cdot \hat{z} d\omega$$

conviene fissare questa a I_i in questo modo, $P_i + j Q_i$ dipende solo da quantità circolari, V_i e I_i !

→ quindi: conviene

$$\|\underline{e}_{t,i}\|^2 = 1$$

Purtroppo, questa cosa non è compatibile con l'attuale normalizzazione di e_z !

In fatti,

$$\| \underline{e}_i \|^2 = \frac{|k_{z_{ii}}'|^2}{k_{t_{ii}}'^2} \int |e_{z_{ii}}'|^2 d\omega = \frac{|k_{z_{ii}}'|^2}{k_{t_{ii}}'^2} \| e_{z_{ii}}' \|^2 = \| \Phi_i(p) \|^2$$

Per far ciò, si definiscono delle funzioni Φ_i tali per cui:

$$\Phi_i(p) = j \frac{k_{z_{ii}}'}{k_{t_{ii}}'} e_{z_{ii}}'(p) \quad \left. \begin{array}{l} \text{definite } \Phi_i(p) \\ \text{ortonormali: ortonormali} \\ \times \text{ definite!} \end{array} \right\}$$

$$\text{Così: } \| \Phi_i(p) \|^2 = \frac{|k_{z_{ii}}'|^2}{|k_{t_{ii}}'|^2} \| e_{z_{ii}}' \|^2 = 1$$

Ossia, 'ste $\Phi_i(p)$ sono scelte in modo tale che: siano proporzionali alle e_{z_i} , ma in più anche NORMALI, non solo ortogonali!

Essendo $\Phi_i(p)$ ed $e_{z_i}(p)$, si ha che vale il seguente problema:

$$\left(\nabla_t^2 + k_{t_{ii}}'^2 \right) \Phi_i(p) = 0 \quad \text{tali per cui:}$$

$$\langle \Phi_i(p) | \Phi_j(p) \rangle = \delta_{ij}$$

$$\Phi_i(p) \Big|_{p=p_r} = 0$$

Infine:

$$\underline{e}_i' = -j \frac{k_{z_{ii}}'}{k_{t_{ii}}'} \nabla_t \left(\frac{k_{t_{ii}}'}{j k_{z_{ii}}'} \Phi_i \right) = - \frac{\nabla_t \Phi_i(p)}{k_{t_{ii}}'}$$

Questo è quanto.

TE modes are almost the same!

Modal fields representations

Prima di tutto: i modi TE e TM sono ortogonali?

$$\langle \underline{E}_i^1, \underline{E}_j^2 \rangle = \frac{K_{z,i}^1 K_{z,j}^{2*}}{K_{t,i}^{12} K_{t,j}^{12}} \int \nabla_T E_{z,i}^1 \cdot \left(\nabla_T h_{z,j}^{2*} \times \hat{z} \right) d\omega =$$

$E_i^1 = \dots \quad \hookrightarrow \quad E_j^2 = \dots$

applico la regola del prodotto misto

$$= \int \left(\nabla_T E_{z,i}^1 \times \nabla_T h_{z,j}^{2*} \right) \cdot \hat{z} d\omega$$

ricordo la regola di Leibnitz:

$$\nabla_T \times \left(E_{z,i}^1 \nabla_T h_{z,j}^{2*} \right) = \nabla_T E_{z,i}^1 \times \nabla_T h_{z,j}^{2*} + \underbrace{E_{z,i}^1 \nabla_T \times \nabla_T h_{z,j}^{2*}}$$

il rotore del gradiente è sempre nullo!

da cui:

$$= \int \nabla_T \times \left(E_{z,i}^1 \nabla_T h_{z,j}^{2*} \right) d\omega = \text{per il (th. Stokes)} =$$
$$= \oint E_{z,i}^1 \frac{\partial h_{z,j}^{2*}}{\partial \omega} d\omega = 0 \quad \text{c.v.d.}$$

Allo stesso modo,

$$\langle \underline{H}_i^1, \underline{H}_j^2 \rangle = 0.$$

I modi TE e TM generano due sottospazi ortogonali tra loro; in altre parole, i modi sono disaccoppiati in potenza.

Questo implica che la totale potenza attraverso la sezione trasversa di una guida è data dalla somma DELLE POTENZE associate a ciascun modo.

P. 43: un modo progressivo ha:

$$\text{Im} \{k_{z,i}\} < 0$$

$$\text{Re} \{k_{z,i}\} > 0, \quad \text{Im} \{k_{z,i}\} = 0$$

Però ci son 2 gruppi di $k_{z,i}$: progressivi (come sopra) e regressivi ($= -k_{z,i}$)

Quindi:

$$\underline{E}_T = \sum_{i=1}^{\infty} (V_{i,0}^+ e^{-jk_{z,i}z} + V_{i,0}^- e^{+jk_{z,i}z}) \underline{e}_i(\underline{\rho}) = \dots = \sum_{i=1}^{\infty} V_i(z) \underline{e}_i(\underline{\rho})$$

$\underline{H}_T = \dots$

For E_z , the correct way of finding it is:

$$\underline{E}_z = \frac{1}{j\omega\epsilon} \nabla_T \cdot (\underline{H}_T \times \hat{z}) = \frac{1}{j\omega\epsilon} \nabla_T \cdot \left[\sum_{i=1}^{\infty} I_i'(z) \underline{h}_i(\underline{\rho}) \times \hat{z} \right] = \sum_{i=1}^{\infty} I_i'(z) \frac{\nabla_T \cdot \underline{e}_i(\underline{\rho})}{j\omega\epsilon}$$

ma:

$$\frac{\nabla_T \cdot \underline{e}_i(\underline{\rho})}{j\omega\epsilon} = -j \frac{k_{z,i}^1}{k_{z,i}^2} \frac{\nabla_T^2 \underline{e}_i^1}{j\omega\epsilon} = (\text{applicando Helmholtz}): \nabla_T^2 \underline{e}_i^1 = -k_{z,i}^2 \underline{e}_i^1$$

$$= j k_{z,i}^1 \frac{\underline{e}_i^1}{j\omega\epsilon} = \underline{Z}_{0,i} \underline{e}_i^1$$

dem per Hz per dualità.

Dal momento che si ha l'ortogonalità dei modi,

$$V_j'(z) = \langle E_t, e_j' \rangle \quad V_j''(z) = \langle E_t, e_j'' \rangle$$

$$I_j'(z) = \langle H_t, h_j' \rangle \quad I_j''(z) = \langle H_t, h_j'' \rangle$$

Dimostriamolo.

$$\langle E_t, e_j' \rangle = \left\langle \sum_{i=1}^{\infty} [v_i'(z) e_i'(p) + v_i''(z) e_i''(p)], e_j'(p) \right\rangle = \sum_{i=1}^{\infty} v_i'(z) \delta_{ij} = v_j'(z)$$

Dimostriamo ora il fatto che i modi sono disaccoppiati in potenza.

Applico Poynting:

$$P_{i+j} Q_i = \int (E_t \times H_t^*) \cdot \hat{z} \, d\omega = \int \left[\left(\sum_{i=1}^{\infty} v_i' e_i' + \sum_{i=1}^{\infty} v_i'' e_i'' \right) \times \left(\sum_{j=1}^{\infty} I_j' h_j' + \sum_{j=1}^{\infty} I_j'' h_j'' \right) \cdot \hat{z} \, d\omega \right]$$

$$= \sum_{ij} v_i' I_j'' \langle e_i' | h_j'' \cdot \hat{z} \rangle + \sum_{ij} v_i'' I_j' \langle e_i'' | h_j' \cdot \hat{z} \rangle +$$

$$+ \sum_{ij} v_i' I_j' \langle e_i' | h_j' \cdot \hat{z} \rangle + \sum_{ij} v_i'' I_j'' \langle e_i'' | h_j'' \cdot \hat{z} \rangle =$$

$$= \sum_{ij} v_i' I_j' \delta_{ij} + \sum_{ij} v_i'' I_j'' \delta_{ij} = \sum_{i=1}^{\infty} v_i' I_i' + \sum_{i=1}^{\infty} v_i'' I_i''$$

i modi sono disaccoppiati in potenza, e la potenza totale è la somma delle potenze portate dai singoli modi.

Questo dimostra quanto è stato detto.

$$\sum_{ij} = \sum_{i=1}^{\infty} \sum_{j=1}^{\infty}$$

Modi TEM

Abbiamo detto che esistono modi TE ($e_z=0$) e TM ($h_z=0$);
 esistono TEM, ossia per cui $e_z=h_z=0$?

Prendiamo le equazioni da cui sono state ricavate $e_z=()$ e $h_z=()$
 funzione di e_t e h_t :

$$e_t = \frac{\omega \mu}{k_z} \gamma_0 h_t \times \hat{z}$$

$$h_t = \frac{\omega \epsilon}{k_z} \gamma_0 \hat{z} \times e_t$$

ma dunque:

$$h_t \times \hat{z} = \frac{\omega \epsilon}{k_z} \gamma_0 \hat{z} \times e_t \times \hat{z} = \frac{\omega \epsilon}{k_z} e_t \gamma_0$$

$$\hookrightarrow e_t = \frac{\omega \mu}{k_z} \gamma_0 \gamma_0 \frac{\omega \epsilon}{k_z} e_t = \frac{\omega^2 \epsilon \mu}{k_z^2} e_t$$

$$e_t = e_t \text{ solo se } \left[\frac{\omega^2 \epsilon \mu}{k_z^2} = 1 \right] \Rightarrow \boxed{k_z = \pm \omega \sqrt{\epsilon \mu} = \pm k}$$

$k_z = +k$ modi PROGRESSIVI
 $k_z = -k$ modi REGRESSIVI.

Sostituisco questo k_z :

$$e_t = \frac{\omega \mu}{\omega \sqrt{\epsilon \mu}} \gamma_0 h_t \times \hat{z} = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \gamma_0 h_t \times \hat{z}$$

dallo stesso modo,

$$h_t = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} \gamma_0 \hat{z} \times e_t$$

$$\text{e impongo } \|e_t\| = \|h_t\| \\ \Rightarrow \gamma_0 = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}}$$

Quindi:

026

$$\underline{h}_t = \hat{z} \times \underline{e}_t$$

(con questa normalizzazione)

Dalle eq longitudinali, che ora sono:

$$j\omega\mu C_H h_z = C_E \nabla_t \cdot (\hat{z} \times \underline{e}_t)$$

$$e_z = h_z = 0$$

$$j\omega E C_E e_z = C_H \nabla_t \cdot (\underline{h}_t \times \hat{z})$$

$$\hookrightarrow \begin{cases} 0 = \nabla_t \cdot (\hat{z} \times \underline{e}_t) \\ 0 = \nabla_t \cdot (\underline{h}_t \times \hat{z}) \end{cases} = \text{da cui, con la} \\ \text{rel. di impedanza:}$$

$$\begin{cases} \nabla_t \cdot \underline{h}_t = 0 \\ \nabla_t \cdot \underline{e}_t = 0 \end{cases}$$

(solenoidali)

$$\text{ma: } \nabla_t \cdot (\hat{z} \times \underline{e}_t) = (\text{prodotto misto}) = \hat{z} \cdot (\nabla_t \cdot \underline{e}_t)$$

quindi \underline{e}_t è pure irrotazionale!

$$\underline{e} = -\nabla_t \Phi$$

da cui:

$$\nabla_t \cdot \underline{e} = -\nabla_t \cdot (\nabla_t \Phi) = -\nabla_t^2 \Phi = 0$$

Φ soddisfa l'eq. di Laplace! / Poisson!

L'eq. per Φ è quindi

$$\nabla_{\perp}^2 \Phi = 0$$

con condizioni al contorno dettate da:

$$\hat{\nu} \times \underline{e} \Big|_{\underline{\rho} = \underline{\rho}_\Gamma} = - \hat{\nu} \times \nabla_{\perp} \Phi \Big|_{\underline{\rho} = \underline{\rho}_\Gamma} = \left(\hat{z} \times \hat{s} \right) \times \nabla_{\perp} \Phi =$$

$$= \left(\hat{z} \cdot \nabla_{\perp} \Phi \right) \hat{s} - \hat{z} \left(\nabla_{\perp} \Phi \cdot \hat{s} \right) = - \hat{z} \frac{\partial \Phi}{\partial s} \Big|_{\underline{\rho} = \underline{\rho}_\Gamma}$$


$\hat{z} \cdot \nabla_{\perp} \Phi = 0!$
 ∇_{\perp} è trasverso!

In altre parole, se $\frac{\partial \Phi}{\partial s} \Big|_{\underline{\rho} = \underline{\rho}_\Gamma} = 0$, $\Phi \Big|_{\underline{\rho} = \underline{\rho}_\Gamma} = \Phi_0$

Quindi: il problema differenziale è;

$$\begin{cases} \nabla_{\perp}^2 \Phi = 0 \\ \Phi \Big|_{\underline{\rho} = \underline{\rho}_\Gamma} = \Phi_0 \end{cases}$$

dove Φ_0 è una certa costante: il Φ ai bordi è COSTANTE!

Se il dominio è semplicemente connesso ha 1 sola costante, e \underline{e} ed \underline{h} sono nulle; se ha più parti mezzobole,  ha 1 costante per ogni bordo! Quindi Φ non è più costante sulla cross section! E con \underline{e} , \underline{h} sono nulle!

TEM: caso particolare di modi TM!

Non dei modi TE! Infatti, $\Psi(\underline{\rho}) = \text{costante}$ è SEMPRE soluzione del "Neumann Laplacian", quindi \underline{e}'' ed \underline{h}'' saranno SEMPRE nulle!

(vedi p 49 orla)

Il secondo passo da fare è normalizzare a 1 l'autofunzione:

$$\| \varphi \| = 1$$

$$\| \varphi \|^2 = \int \| \nabla \Phi \|^2 d\omega = \int (\nabla \Phi) \cdot (\nabla \Phi^*) =$$

$$\begin{aligned} (\nabla \Phi) \cdot (\nabla \Phi^*) &= (\nabla_{\parallel} \Phi) \cdot (\nabla_{\parallel} \Phi^*) + \Phi \nabla_{\perp}^2 \Phi^* - \Phi \nabla_{\perp}^2 \Phi = \\ &= \nabla_{\parallel} (\Phi \nabla_{\parallel} \Phi^*) - \Phi \nabla_{\perp}^2 \Phi \end{aligned}$$

$$\hookrightarrow \int (\dots) = \int \nabla_{\parallel} (\Phi \nabla_{\parallel} \Phi^*) d\omega - \int \Phi \nabla_{\perp}^2 \Phi d\omega$$

$$\hookrightarrow \text{applico Green su } \omega: = \oint \Phi \frac{\partial \Phi^*}{\partial \nu} ds - \int \Phi \nabla_{\perp}^2 \Phi d\omega$$

|| perché soddisfa l'eq. di Poisson

da cui:

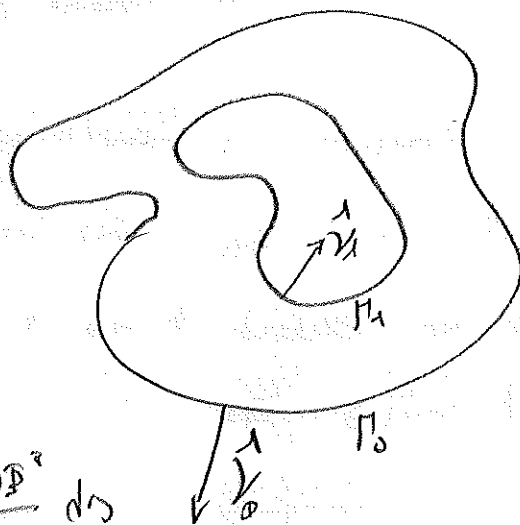
$$\| \varphi \|^2 = \oint \Phi \frac{\partial \Phi^*}{\partial \nu} ds$$

Suppongo di avere un dominio

come in figura:

Così, ho due:

$$\oint \Phi \frac{\partial \Phi^*}{\partial \nu} ds = \int_{\Pi_0} \Phi \frac{\partial \Phi^*}{\partial \nu} ds + \int_{\Pi_1} \Phi \frac{\partial \Phi^*}{\partial \nu} ds$$



= aggiungo e sottraggo $\Phi_{\Pi,1} \oint_{\underline{P}=\underline{P}_{\Pi,0}} \frac{\partial \Phi^r}{\partial v} ds$

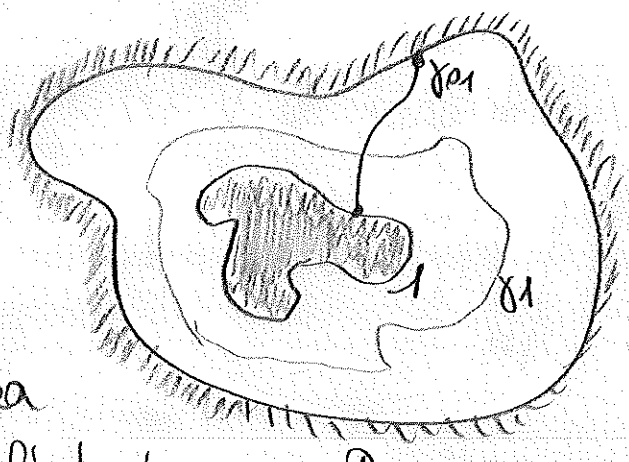
$$= -(\Phi_{\Pi,1} - \Phi_{\Pi,0}) \oint_{\underline{P}=\underline{P}_{\Pi,0}} \frac{\partial \Phi^r}{\partial v} ds - \Phi_{\Pi,1} \left[\oint_{\underline{P}=\underline{P}_{\Pi,1}} \frac{\partial \Phi^r}{\partial v} ds - \oint_{\underline{P}=\underline{P}_{\Pi,0}} \frac{\partial \Phi^r}{\partial v} ds \right]$$

però \underline{e} dipende solo da $\Phi_{\Pi,1} - \Phi_{\Pi,0}$: \underline{e} infatti è irrotazionale, quindi conservativo, e quindi, poiché quei due integrali son due circuitazioni che coinvolgono $\frac{\partial \Phi^r}{\partial v} = \underline{\nu} \cdot \nabla_T \Phi^r = \underline{\nu} \cdot \underline{e}$, essendo \underline{e} conservativo, non importa quale campo si fa: l'integrale è sempre uguale! Lo $[]$ è = 0!

$$= -(\Phi_{\Pi,1} - \Phi_{\Pi,0}) \oint_{\underline{P}=\underline{P}_{\Pi,0}} \frac{\partial \Phi^r}{\partial v} ds$$

Normalizzazione alternativa modi TEM

Si consideri l'elettrostatico dei 2 conduttori, si definisce la orientazione come la circuitazione del campo magnetico lungo una linea chiusa arbitraria, la teniamo come l'int. di



linea su contorno arbitrario tra i due conduttori. Dato γ_1 il contorno per la circuitazione, γ_2 il contorno per l'int. di linea

$$V(z) = - \int_{\gamma_{z1}} \underline{E} \cdot \hat{\underline{s}} \, ds$$

$$I(z) = \int_{\gamma_{z2}} \underline{H} \cdot \hat{\underline{s}} \, ds$$

D'altra parte:

$$\left. \begin{array}{l} \underline{E}_1 = \tilde{V}(z) \underline{e}(p) \\ \underline{H}_1 = \tilde{I}(z) \underline{h}(p) \end{array} \right\} \begin{array}{l} \tilde{V}(z) \text{ e } \tilde{I}(z) \text{ sono correnti e tensioni modali,} \\ \text{Da qui, poi, possiamo dar loro significato fisico:} \end{array}$$

$$\underline{E} \cdot \hat{\underline{s}} = \underline{E}_1 \cdot \hat{\underline{s}} \quad \left(\text{infatti, } \underline{E} \cdot \hat{\underline{s}} = (E_1 \hat{p} + E_2 \hat{z}), \hat{p} = (\hat{s} + \hat{z}), \right.$$

$$\left. \begin{array}{l} \hat{p} \cdot \hat{s} = \hat{s} \\ \hat{z} \cdot \hat{s} = 0 \\ \hat{z} \cdot \hat{z} = 0 \end{array} \right)$$

$$\hookrightarrow = V^m(z) \underline{e}(p)$$

Quindi:

$$V(z) = - V^m(z) \int_{\gamma_{z1}} \underline{e}(p) \cdot \hat{\underline{s}} \, ds$$

volendo dare a $V^m(z)$ il significato di "tensione",

$$\boxed{- \int_{\gamma_{z1}} \underline{e}(p) \cdot \hat{\underline{s}} \, ds = 1}$$

similmente,

$$I(z) = \int_{\gamma_{z2}} I^m(z) \underline{h} \cdot \hat{\underline{s}} \, ds \quad \Rightarrow \quad \boxed{\int_{\gamma_{z2}} \underline{h} \cdot \hat{\underline{s}} \, ds = 1}$$

In fine si vuole che:

$$P + jQ = VI^*$$

$$\Rightarrow \int (\underline{e} \times \underline{h}^*) \cdot \hat{z} \, d\sigma = 1$$

Del momento che prima si è detto che:

$$\underline{e} = -\nabla_t \Phi$$

$$\hookrightarrow \int_{\gamma_1} \nabla_t \Phi \cdot \hat{z} \, d\sigma = 1 \Rightarrow \boxed{\Phi_{\Gamma_1} - \Phi_{\Gamma_0} = 1}$$

Poi: è noto che:

$$\underline{h} = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} z_{00} \hat{z} \times \underline{e} \Rightarrow \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} z_{00} \int_{\gamma_1} (\hat{z} \times \underline{e}) \cdot \hat{z} \, d\sigma = 1$$

$$\hookrightarrow \text{ossia! } z_{00} = \frac{\sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}}}{\int_{\gamma_1} (\hat{z} \times \underline{e}) \cdot \hat{z} \, d\sigma}$$

$$\text{ma: } (\hat{z} \times \underline{e}) \cdot \hat{z} = (\hat{z} \times \hat{z}) \cdot \underline{e} = (\hat{z} \times \hat{z}) \cdot (-\nabla \Phi) = \hat{z} \cdot (-\nabla \Phi) = -\frac{\partial \Phi}{\partial z}$$

$$\hookrightarrow z_{00} = -\frac{\sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}}}{\int_{\gamma_1} \frac{\partial \Phi}{\partial z} \, d\sigma} \quad \left[\text{ricordi! } \frac{\partial \Phi}{\partial z} < 0, \text{ da cui } z_{00} > 0! \right]$$

Verifichiamo ora che $\int (\underline{e} \times \underline{h}^T) \cdot \underline{z} \, ds = I$:

$$\underline{h} = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} z_0 \hat{z} \times \underline{e}$$

$$\hookrightarrow \int (\underline{e} \times \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} z_0 \hat{z} \times \underline{e}) \cdot \hat{z} \, d\omega = \quad \underline{e} \times \hat{z} \times \underline{e} = \|\underline{e}\|^2 \hat{z} \cdot \hat{z} = \|\underline{e}\|^2$$

$$= z_0 \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} \|\underline{e}\|^2 =$$

ma da prima,

$$\|\underline{e}\|^2 = - (\Phi_{\Pi, \mu} - \Phi_{\Pi, \epsilon}) \oint_{\underline{p} = \underline{p}_{\Pi, \epsilon}} \frac{\partial \Phi^+}{\partial \nu} \, d\omega$$

z_0: - - -

$\hookrightarrow = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} \frac{\oint_{\underline{p} = \underline{p}_{\Pi, \epsilon}} \frac{\partial \Phi^+}{\partial \nu} \, d\omega}{\oint_{\underline{p} = \underline{p}_{\Pi, \epsilon}} \frac{\partial \Phi}{\partial \nu} \, d\omega} (\Phi_{\Pi, \mu} - \Phi_{\Pi, \epsilon}) = I$ (Imposta prima)

(Φ è reale!)

Questa normalizzazione può essere usata ora per ricavare a partire dalle eq. di M-S, le eq. delle linee di tipo TEM in modo rigoroso (non col modello circuitale!)

Datte le M-S senza sorgenti e TEM,

$$- \frac{\partial \underline{E}_t}{\partial z} = j\omega \underline{H}_t \times \hat{z}$$

$$- \frac{dV}{dz} \underline{e} = j\omega \mu \underline{H}_t \times \hat{z}$$

$$- \frac{\partial \underline{H}_t}{\partial z} = j\omega \epsilon \hat{z} \times \underline{E}_t$$

$$- \frac{dI}{dz} \underline{h} = j\omega \epsilon V \hat{z} \times \underline{e}$$

Da $\underline{h} \neq \hat{z} \times \underline{e}$: abbiamo cambiato normalizzazione!

Però: prendiamo la prima, e proiettando su $-\hat{s}$; ho:

$$+ \frac{dv}{dz} \underline{e} \cdot \hat{s} = -j\omega\mu I (\underline{h} \times \hat{z}) \cdot \hat{s}$$

Integro su γ_{01} , in modo da far sparire la parte "brutta" e primo membro, infatti:

$$\int_{\gamma_{01}} \frac{dv}{dz} \underline{e} \cdot \hat{s} ds = - \int_{\gamma_{01}} j\omega\mu I (\underline{h} \times \hat{z}) \cdot \hat{s} ds$$

$$\frac{dv}{dz} \int_{\gamma_{01}} \underline{e} \cdot \hat{s} ds = - \frac{dv}{dz} = j\omega L I,$$

$$\text{dove } L = -\mu \int (\underline{h} \times \hat{z}) \cdot \hat{s} ds = \mu \int \underline{h} \cdot \hat{v} ds$$

Similmente, si può ottenere:

$$- \frac{dI}{dz} = j\omega l V, \quad l = \epsilon \oint_{\gamma_1} (\hat{z} \times \underline{e}) \cdot \hat{s} ds = \epsilon \oint_{\gamma_1} \underline{e} \cdot \hat{v} ds$$

Nota:

$[L] = [\mu] = \frac{H}{m}$ i \rightsquigarrow parametri p.u.l. (per unit length);
 $[l] = [\epsilon] = \frac{F}{m}$ i \rightsquigarrow magnetic displacement flux p.u. area
 \rightsquigarrow electric displacement flux p.u. voltage

See p. 53

Poiché :

$$L = \dots = -\epsilon \oint \frac{\partial \Phi}{\partial v} ds \quad (\text{cioè } \underline{L} = -\nabla \Phi)$$

$$L = -\mu \int_{\text{tot}} \left(\frac{h}{\lambda} \times \frac{1}{2} \right) \cdot \lambda ds = \left(\text{recuperando } \underline{L} = \sqrt{\frac{h}{E}} \psi \left(\frac{h}{\lambda} \times \frac{1}{2} \right) \right):$$

$$L = -\mu \cdot 2\pi \sqrt{\frac{E}{h}} \underbrace{\int_{\text{tot}} \underline{L} \cdot \lambda ds}_{=-1! \text{ per ome}} = -\mu \cdot 2\pi \sqrt{\frac{E}{h}} =$$

$$= -\mu \sqrt{\frac{h}{E}} \sqrt{\frac{E}{h}} \frac{1}{\oint \frac{\partial \Phi}{\partial v} ds}$$

da cui, si può vedere che:

$$\sqrt{\frac{L}{E}} = \frac{-\mu \frac{1}{\oint \frac{\partial \Phi}{\partial v} ds}}{-E \oint \frac{\partial \Phi}{\partial v} ds} = \sqrt{\frac{h}{E}} \frac{1}{\oint \frac{\partial \Phi}{\partial v} ds} = 2\pi$$

$$\frac{1}{\sqrt{L \cdot E}} = \sqrt{\frac{\oint \frac{\partial \Phi}{\partial v} ds}{E h \oint \frac{\partial \Phi}{\partial v} ds}} = \frac{1}{\sqrt{E h}} = c$$

Quindi, la normalizzazione è d'accordo sia con la fisica, sia col modello circuitale =>

Modali line equations

Assunto il fatto che i modi sono una base completa, li usiamo per rappresentare la soluzione delle eq. di Maxwell.

Per far ciò, proiettano lo M-S sulla base modale, e ciò a guida verso una rappresentazione circinata.

Riprendo lo M-S:

$$\begin{cases} -\frac{\partial E_t}{\partial z} = j\omega\mu \left(\sum_{i=1}^{\infty} \underline{h}_i + \frac{\sqrt{V_+ V_-}}{k^2} \right) \cdot \left(H_t \times \underline{z} \right) + J_{mt}^{eff} \times \underline{z} \\ -\frac{\partial H_t}{\partial z} = j\omega\epsilon \left(\sum_{i=1}^{\infty} \underline{h}_i + \frac{\sqrt{V_+ V_-}}{k^2} \right) \cdot \left(\underline{z} \times E_t \right) + \underline{z} \times J_{rt}^{eff} \end{cases}$$

Dove rappresento (espando)

$$\begin{cases} E_t = \sum_{i=1}^{\infty} V_i^d(z) \underline{e}_i^d(\rho) \\ H_t = \sum_{i=1}^{\infty} I_i^d(z) \underline{h}_i^d(\rho) \end{cases}$$

dove "d" è "TM" o "TE", a seconda dei modi siano TM o TE.

Sostituisco: trovo

$$-\sum_{i=1}^{\infty} \frac{dV_i^d}{dz} \underline{e}_i^d = j\omega\mu \sum_{i=1}^{\infty} I_i^d \left(\sum_{i=1}^{\infty} \underline{h}_i + \frac{\sqrt{V_+ V_-}}{k^2} \right) \cdot \left(\underline{h}_i^d \times \underline{z} \right) + J_{mt}^{eff} \times \underline{z}$$

$$-\sum_{i=1}^{\infty} \frac{dI_i^d}{dz} \underline{h}_i^d = j\omega\epsilon \sum_{i=1}^{\infty} V_i^d \left(\sum_{i=1}^{\infty} \underline{h}_i + \frac{\sqrt{V_+ V_-}}{k^2} \right) \cdot \left(\underline{z} \times \underline{e}_i^d \right) + \underline{z} \times J_{rt}^{eff}$$

Ora stiamo parlando di modi TE o TM (non TEM per cui la normalizzazione può essere diversa dalle altre), dunque $\underline{h}_i^d = \underline{z} \times \underline{e}_i^d$,

$\underline{e}_i^d = \underline{h}_i^d \times \underline{z}$ (vale la normalizzazione di equimodulo).

Da qui, proietto la I^a eq su delle \underline{e}_j^{β} , la II^a su delle \underline{h}_j^{β} ,

dove β può essere "TM" o "TE" a seconda di TM o TE rispettate.

Dunque:

$$\langle \underline{e}_i^d, \underline{e}_j^{\beta} \rangle = \langle \underline{h}_i^d, \underline{h}_j^{\beta} \rangle = \begin{cases} \delta_{ij} & d = \beta \\ 0 & \text{altrimenti} \end{cases}$$

da qui, facendo ciò:

$$-\frac{dV_j^\beta}{dz} = j\omega\mu \sum_{i=1}^{\infty} I_i^\alpha \left\langle \left(\sum_{\pm} + \frac{\nabla_T \nabla_T}{k^2} \right) \cdot \underline{e}_i^\alpha, \underline{e}_j^\beta \right\rangle + \left\langle \underline{J}_{\text{int}}^{\text{eff}} \times \hat{z}, \underline{e}_j^\beta \right\rangle \quad (036)$$

$$-\frac{dI_j^\beta}{dz} = j\omega\epsilon \sum_{i=1}^{\infty} V_i^\alpha \left\langle \left(\sum_{\pm} + \frac{\nabla_T \nabla_T}{k^2} \right) \cdot \underline{h}_i^\alpha, \underline{h}_j^\beta \right\rangle + \left\langle \hat{z} \times \underline{J}_{\text{ext}}^{\text{eff}}, \underline{h}_j^\beta \right\rangle$$

Rimangono da valutare le proiezioni degli operatori. Lo faccio per \underline{e} , dal momento che per gli \underline{h} valgono considerazioni analoghe.

$$\left\langle \left(\sum_{\pm} + \frac{\nabla_T \nabla_T}{k^2} \right) \cdot \underline{e}_i^\alpha, \underline{e}_j^\beta \right\rangle = ?$$

Se $\alpha \neq \beta$, ossia se uno è TE e l'altro TM, tutto ciò fa 0;

Se $\alpha = \beta = \text{TM}$, si ha così:

$$\left\langle \left(\sum_{\pm} + \frac{\nabla_T \nabla_T}{k^2} \right) \cdot \underline{e}_i^1, \underline{e}_j^1 \right\rangle = \left\langle \underline{e}_i^1, \underline{e}_j^1 \right\rangle + \left\langle \frac{\nabla_T \nabla_T}{k^2} \cdot \underline{e}_i^1, \underline{e}_j^1 \right\rangle$$

$$\text{ma } \nabla_T \nabla_T \cdot \underline{e}_i^1 = -k_{Tii}^2 \underline{e}_i^1$$

$$\Rightarrow S_{ij} = S_{ij} - \frac{k_{Tii}^2}{k^2} S_{ij} = \frac{k^2 - k_{Tii}^2}{k^2} S_{ij} = \frac{k_{zii}^2}{k^2} S_{ij}$$

Poi; se $\alpha = \beta = \text{TE}$, si ha:

$$\left\langle \left(\sum_{\pm} + \frac{\nabla_T \nabla_T}{k^2} \right) \cdot \underline{e}_i^m, \underline{e}_j^m \right\rangle = S_{ij} + \left\langle \frac{\nabla_T (\nabla_T \cdot \underline{e}_i^m)}{k^2}, \underline{e}_j^m \right\rangle$$

ma \underline{e}_i^m è solenoide (è stato dimostrato molte pagine fa):

$$\nabla_T \cdot \underline{e}_i^m = 0$$

$$\Rightarrow S_{ij}$$

Valgono così studi per gli \underline{h} !

Poi: definisco:

$$v_j^\beta(z) = \left\langle \underline{J}_{m,t}^{\text{eff}} \times \hat{z}, \underline{e}_j^\beta \right\rangle$$

$$i_j^\beta(z) = \left\langle \hat{z} \times \underline{J}_{e,t}^{\text{eff}}, \underline{h}_j^\beta \right\rangle$$

da tutto ciò, si ottiene: $(k^2 = \omega^2 \epsilon \mu)$

(TM):

$$\begin{cases} -\frac{dV_j^1}{dz} = j \frac{k_{z,j}^1}{\omega \epsilon} I_j^1 + v_j^1 \\ -\frac{dI_j^1}{dz} = j \omega \epsilon V_j^1 + i_j^1 \end{cases}$$

$$\downarrow \\ Z_{\text{TM},j}^1 = \frac{k_{z,j}^1}{\omega \epsilon}$$

(TE):

$$\begin{cases} -\frac{dV_j^1}{dz} = j \omega \mu I_j^1 + v_j^1 \\ -\frac{dI_j^1}{dz} = j \frac{k_{z,j}^1}{\omega \mu} + i_j^1 \end{cases}$$

$$\downarrow \\ Z_{\text{TE},j}^1 = \frac{\omega \mu}{k_{z,j}^1}$$

↳ da qui:

$$\begin{cases} -\frac{dV_j^d}{dz} = j k_{z,j}^d Z_{\text{TM},j}^d I_j^d + v_j^d \\ -\frac{dI_j^d}{dz} = j k_{z,j}^d V_{\text{TE},j}^d + i_j^d \end{cases}$$

Nota: ogni tensione/corrente per ogni modo (j) è disaccoppiata da quella degli altri modi (grazie ortogonalità!).

Ora lavoriamo sulle Sorgenti

$$\begin{aligned} v_j^1 &= \left\langle \underline{J}_{m,t}^{\text{eff}} \times \hat{z}, \underline{e}_j^1 \right\rangle = \int (\underline{J}_{m,t}^{\text{eff}} \times \hat{z}) \cdot \underline{e}_j^{1*} d\omega = \int \underline{J}_{m,t}^{\text{eff}} \cdot (\hat{z} \times \underline{e}_j^{1*}) d\omega \\ &= \left\langle \underline{J}_{m,t}^{\text{eff}}, \underline{h}_j^1 \right\rangle = \left\langle \underline{J}_{m,t}, \underline{h}_j^1 \right\rangle + \frac{1}{j\omega \epsilon} \int (\hat{z} \times \nabla_T J_{e,z}) \cdot \underline{h}_j^{1*} d\omega \\ &= \left\langle \underline{J}_{m,t}, \underline{h}_j^1 \right\rangle + \frac{1}{j\omega \epsilon} \int \underline{e}_j^{1*} \cdot \nabla_T J_{e,z} d\omega \end{aligned}$$

Sul \mathbb{D}^0 integrale posso applicare la regola:

$$e_j^{1*} \cdot \nabla_T J_{e2} = \nabla_T \cdot (J_{e2} e_j^{1*}) - J_{e2} \nabla_T \cdot e_j^{1*} \quad (\text{Leibnitz divergenza del contorn})$$

$$\hookrightarrow \int e_j^{1*} \cdot \nabla_T J_{e2} d\omega = \int \left[\nabla_T \cdot (J_{e2} e_j^{1*}) \right]_{\text{Gauss}} - \int J_{e2} \nabla_T \cdot e_j^{1*} d\omega$$

$$= \int \hat{\nu} \cdot (e_j^{1*} J_{e2}) ds - \int J_{e2} \nabla_T \cdot e_j^{1*} d\omega$$

↳ questo è nullo: è una corrente a sistema infinitesimo da piana da nona, o comunque da del PEC!

Da: ricordo che

$$\frac{\nabla_T \cdot e_j^1}{j\omega\epsilon} = \sum_{ii} z_{ii}^1 e_{z_{ii}}^1 \quad (\text{io prendo il complesso coniugato, e ho:})$$

$$\hookrightarrow v_j^1 = \langle \underline{J}_{int}, \underline{h}_j \rangle + \sum_{ii} z_{ii}^{1*} \langle J_{e2}, e_{z_{ii}}^1 \rangle$$

Pov, per v_j^n , c'è solo il 2° termine (infatti $e_{z_{ii}}^{nn} = 0$!)

Un lavoro simile re ora fatto su i_j^1

$$i_j^1 = \langle \frac{1}{2} \times \underline{J}_{et}^{eff}, \underline{h}_j^1 \rangle = \langle \underline{J}_{et}^{eff}, \underline{e}_j^1 \rangle = \langle \underline{J}_{et}, \underline{e}_j^1 \rangle - \frac{1}{j\omega\mu} \int (\hat{\nu} \times \nabla_T J_{m2}) \cdot e_j^{1*} d\omega$$

$$= \langle \underline{J}_{et}, \underline{e}_j^1 \rangle + \frac{1}{j\omega\mu} \int \underline{h}_j^{1*} \cdot \nabla_T J_{m2} d\omega$$

usando lo stesso trucco di prima, si ottiene:

$$= \langle \underline{J}_{et}, \underline{e}_j^1 \rangle + \frac{1}{j\omega\mu} \left[\int \hat{\nu} \cdot (\underline{h}_j^{1*} J_{m2}) ds - \int J_{m2} \nabla_T \cdot \underline{h}_j^{1*} d\omega \right]$$

tuttavia,

$$\hat{\nu} \cdot \underline{h}_j^1 = \hat{\nu} \cdot (\frac{1}{2} \times \underline{e}_j^1) = (\hat{\nu} \times \hat{\nu}) \cdot \underline{e}_j^1 = -\delta \cdot \underline{e}_j^1$$

questo, valutato sul contorno, è nullo per le B.C.

Inoltre, $\nabla_T \cdot \underline{h}_j^1 = 0$ (\underline{h}_j^1 è solenoidale, dimostrato prima!)

$$\Rightarrow i_j^1 = \langle \underline{J}_{et}, \underline{e}_j^1 \rangle$$

In fine, analogamente a prima:

$$i_j'' = \langle J_{ez}(e_j'') \rangle + Y_{\omega,ij} \langle J_{mz}(h_{zj}'') \rangle$$

Da qui:

$$v_j = \langle J_{m1}(h_j) \rangle + Z_{\omega,ij}^* \langle J_{ez}(e_{zj}) \rangle$$

$$i_j = \langle J_{e1}(e_j) \rangle + Y_{\omega,ij} \langle J_{mz}(h_{zj}) \rangle$$

L'ultima cosa da discutere è: come scrivere i campi longitudinali?

Dalla eq. longitudinale: (M-S)

$$H_z = \frac{1}{j\omega\mu} \nabla_t \cdot (\hat{z} \times E_t) - \frac{J_{mz}}{j\omega\mu} = \sum_{i=1}^{\infty} \frac{1}{j\omega\mu} V_i''(z) \nabla_t \cdot (\hat{z} \times e_i'') - \frac{J_{mz}}{j\omega\mu}$$

$$E_z = \frac{1}{j\omega\epsilon} \nabla_t \cdot (H_t \times \hat{z}) - \frac{J_{ez}}{j\omega\epsilon} = \dots$$

$$\text{ma } \frac{1}{j\omega\mu} \nabla_t \cdot (\hat{z} \times e_i'') = \frac{1}{j\omega\mu} \nabla_t \cdot h_i'' = Y_{\omega,ii}'' h_{z,ii}''$$

$$\Rightarrow H_z = \sum_{i=1}^{\infty} V_i''(z) Y_{\omega,ii}'' h_{z,ii}''(p)$$

e un risultato analogo per $E_z \Rightarrow$

Questa formula per H_z ha 2 contributi:

- quello della simmetria, (ipotetico) causato (th. linee di tel) $V_e I$!
- quello della J_{ez}, J_{mz} che sia: quest'ultimo, causato la presenza di vari generatori lungo z ; atti a modellare varie S di diverse lunghezze.

The first part of the paper is devoted to the study of the asymptotic behavior of the solutions of the system (1) as $t \rightarrow \infty$. It is shown that the solutions of the system (1) tend to zero as $t \rightarrow \infty$ if and only if the matrix A is stable.

In the second part of the paper, we study the asymptotic behavior of the solutions of the system (1) as $t \rightarrow \infty$ for a fixed x_0 . It is shown that the solutions of the system (1) tend to zero as $t \rightarrow \infty$ if and only if the matrix A is stable.

In the third part of the paper, we study the asymptotic behavior of the solutions of the system (1) as $t \rightarrow \infty$ for a fixed x_0 . It is shown that the solutions of the system (1) tend to zero as $t \rightarrow \infty$ if and only if the matrix A is stable.

In the fourth part of the paper, we study the asymptotic behavior of the solutions of the system (1) as $t \rightarrow \infty$ for a fixed x_0 . It is shown that the solutions of the system (1) tend to zero as $t \rightarrow \infty$ if and only if the matrix A is stable.