

# Simulazione Elettromagnetica

(per l'elettronica delle radiofrequenze)

D. Zito, Prof. B.Neri

Università di Pisa



#### Sommario

- Importanza della simulazione EM
- Introduzione ai simulatori EM
- Alcuni simulatori per applicazioni RF
- ASITIC: Semplice sessione



#### Perchè?

- circuiti a parametri distribuiti
- mutua interazione tra dispositivi

#### Obiettivi

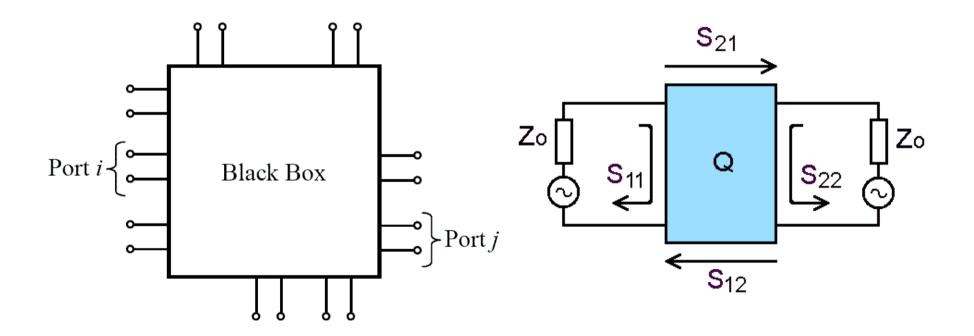
- struttura di base di un moderno simulatore EM
- progettazione di circuiti integrati a microonde



 Scenario Simulazione EM Stimoli Distribuiti Concentrati (passivi) (attivi) **K \$** Ν



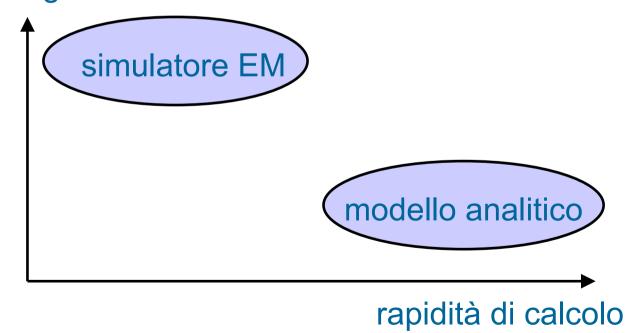
Descrizioni nel dominio della frequenza: Z,Y, S





Quale simulatore utilizzare?

#### accuratezza/generalità





# Agenda

- Importanza della simulazione EM
- Introduzione ai simulatori EM
- Alcuni simulatori per applicazioni RF
- ASITIC: Semplice sessione



## Equazioni di Maxwell

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

$$\vec{\nabla} \times \vec{\mathbf{H}} = \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} + \vec{J}$$

$$\oint_{C}$$

$$\overrightarrow{\nabla} \cdot \overrightarrow{D} = \rho$$

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

$$\oint_{C} \vec{E} \cdot d\vec{l} = -\frac{\partial}{\partial t} \int_{S} \vec{B} \cdot d\vec{s} - \int_{S} \vec{M} \cdot d\vec{s}$$

$$\oint_{C} \vec{H} \cdot d\vec{l} = +\frac{\partial}{\partial t} \int_{S} \vec{D} \cdot d\vec{s} + \int_{S} \vec{J} \cdot d\vec{s}$$

$$\oint_{C} \vec{D} \cdot d\vec{s} = \int_{V} \rho dv = Q$$

$$\oint_{S} \vec{B} \cdot d\vec{s} = 0$$

• Equazioni di Maxwell per campi sinusoidali in regime stazionario (dominio fasoriale)

$$\vec{\nabla} \times \vec{\mathbf{E}} = -j\omega \vec{B} - \vec{M} \qquad \vec{\mathbf{E}}(x, y, z, t) = A(x, y, z) \cos(\omega t + \phi) \hat{i}_{x}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{\mathbf{H}} = j\omega \vec{D} + \vec{J} \qquad \vec{\mathbf{E}}(x, y, z, t) = \Re e \left\{ A(x, y, z) e^{j\phi} e^{j\omega t} \hat{i}_{x} \right\}$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{D} = \rho$$

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



## Sorgenti

$$\vec{J}(x,y,z) = \vec{J}_S(x,y)\delta(z-z_o)$$

$$\vec{J}(x,y,z) = I_o(x)\hat{i}_x \delta(y-y_o)\delta(z-z_o)$$

$$\vec{J}(x,y,z) = I_o \hat{i}_x \delta(x - x_o) \delta(y - y_o) \delta(z - z_o)$$



## Campi in mezzi (dielettrici) lineari

$$\overrightarrow{D} = \varepsilon_0 \left( 1 + \chi_e \right) = \left( \varepsilon' - j \varepsilon'' \right) \overrightarrow{E}$$

$$\overrightarrow{J} = \sigma \overrightarrow{E}$$

$$\overrightarrow{\nabla} \times \overrightarrow{H} = j \omega \overrightarrow{D} + \overrightarrow{J} = j \omega \left( \varepsilon' - j \varepsilon'' - j \frac{\sigma}{\omega} \right) = j \omega \varepsilon \overrightarrow{E}$$

$$\tan \delta = \frac{\omega \varepsilon'' + \sigma}{\omega \varepsilon'}$$



## Equazioni di Maxwell in mezzi lineari

$$\vec{\nabla} \times \vec{\mathbf{E}} = -j\omega\mu \vec{H} - \vec{M} \qquad \vec{\mathbf{B}} = \mu \vec{H}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{\mathbf{H}} = j\omega\varepsilon \vec{E} + \vec{J} \qquad \vec{D} = \varepsilon \vec{E}$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{D} = \rho \qquad \mu, \varepsilon \in \mathbb{C}$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0 \qquad \mu(f), \varepsilon(f), \sigma(f)$$



### • Equazioni (omogenee) di Helmoltz

$$\nabla^{2}\vec{E} + \omega^{2}\mu\varepsilon\vec{E} = 0$$

$$\nabla^{2}\vec{H} + \omega^{2}\mu\varepsilon\vec{H} = 0$$

$$k = \omega\sqrt{\mu\varepsilon}, \quad k \in \mathbb{C}$$



#### Onda piana (mezzo lineare senza perdite)

$$E_{x}(z) = E^{+}e^{-jkz} + E^{-}e^{jkz}; \quad k \in \mathbb{R}$$

$$E_{x}(z,t) = E^{+}\cos(\omega t - kz) + E^{-}\cos(\omega t + kz)$$

$$H_{y}(z) = \frac{1}{\zeta} \left\{ E^{+}e^{-jkz} - E^{-}e^{jkz} \right\}$$

$$\zeta = \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}} \in \mathbb{R}; \quad \zeta_{0} = \sqrt{\frac{\mu_{0}}{\varepsilon_{0}}} = 377\Omega$$



#### Onda piana (mezzo lineare con perdite)

$$\begin{split} & \mathbf{E}_{x}(z) = E^{+}e^{-j\gamma z} + E^{-}e^{j\gamma z}; \quad \gamma \in \mathbb{C} \\ & \gamma = \alpha + j\beta \\ & \mathbf{E}_{x}(z,t) = E^{+}e^{-\alpha z}\cos\left(\omega t - \beta z\right) + E^{-}e^{+\alpha z}\cos\left(\omega t + \beta z\right) \\ & \mathbf{H}_{y}(z) = \frac{1}{\zeta} \left\{ E^{+}e^{-j\gamma z} - E^{-}e^{j\gamma z} \right\}; \quad \zeta \in \mathbb{C} \end{split}$$



Onda piana in un buon conduttore (non perfetto)

$$\gamma = \alpha + j\beta \simeq (1+j)\sqrt{\frac{\omega\mu\sigma}{2}}$$

$$\delta = \frac{1}{\alpha} = \sqrt{\frac{2}{\omega\mu\sigma}} \quad \text{(skin depth)}$$



## Modi TEM (mezzi omogenei)

$$\vec{E}(x,y,z) = \{\vec{e}(x,y) + \hat{i}_z e_z(x,y)\} e^{-j\beta z}$$

$$\vec{H}(x,y,z) = \{\vec{h}(x,y) + \hat{i}_z h_z(x,y)\} e^{-j\beta z}$$

$$\overrightarrow{e_z}(x,y) = 0$$

$$\overrightarrow{h_z}(x,y) = 0$$

$$\nabla_t^2 \overrightarrow{e}(x,y) = 0$$

$$\nabla_t^2 \overrightarrow{h}(x,y) = 0$$

$$V_{12} = \int_1^2 \overrightarrow{E} \cdot d\overrightarrow{l}$$

$$I = \oint_C \overrightarrow{H} \cdot d\overrightarrow{l}$$



## Campi e Potenziali Ausiliari (1/2)

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

$$\vec{\nabla} \times \vec{\mathbf{H}} = \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} + \vec{J}$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{D} = \rho$$

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

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

## B è solenoidale sempre:

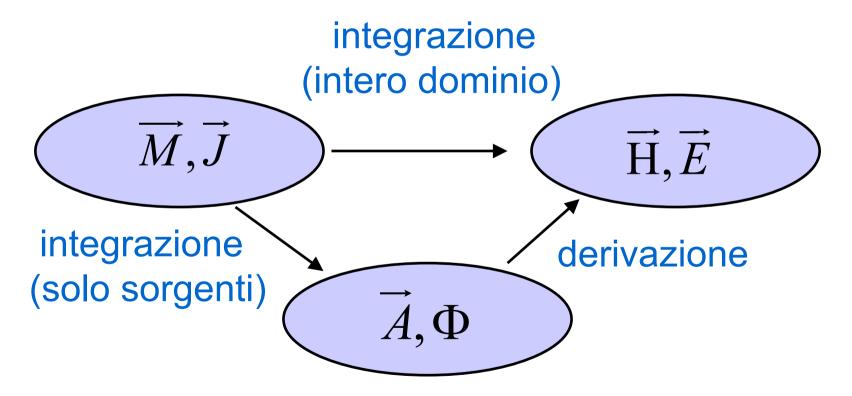
$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

$$\vec{\mathbf{B}} = \vec{\nabla} \times \vec{\mathbf{A}}$$

$$\vec{\mathbf{E}} = -\vec{\nabla} \Phi - \frac{\partial \vec{\mathbf{A}}}{\partial t}$$



Campi e Potenziali Ausiliari (2/2)

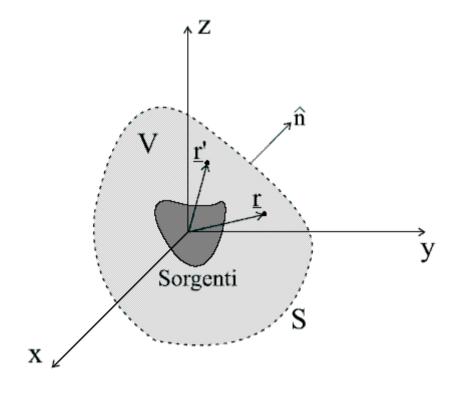




- Funzioni di Green e potenziali ausiliari
  - permettono di determinare i potenziali ausiliari (elettrico, magnetico)
  - dipendono della geometria e delle condizioni al contorno (problemi aperti)
  - sono generalmente pre-calcolate nei simulatori(vengono ricalcolate solo se si modifica la geometria)



#### • Funzioni di Green



$$\vec{A}(r) \propto \int_{V} \underline{\underline{\mathbf{G}}}(r,r') \cdot \vec{\mathbf{J}}(r') dV$$

$$\Phi(r) \propto \int_{V} \underline{\underline{G}}(r,r') \cdot \rho(r') dV$$



- Soluzione Numeriche delle equazioni di Maxwell e
   Simulatori EM
  - Discretizzazione del dominio in celle elementari in cui i campi, le correnti e le cariche possono considerarsi uniformi
  - Conversione di un sistema di equazioni differenziali ad un sistema di equazioni algebriche
  - Soluzione del sistema di equazioni algebriche



- Metodi Numerici per il calcolo dei campi EM
  - Discretizzazione dei campi E,H (metodi di dominio)

Finite Difference (FDE), Finite Element (FEM)

— Discretizzazione delle sorgenti (metodi al contorno)

Metodo dei Momenti (MoM): superfici dei conduttori,

Partial Element Equivalent Circuit (PEEC): superfici e volumi

- Differenziali /Integrali
- Tempo /Frequenza

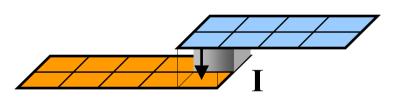


Metodi Numerici e Dominio (meshing)

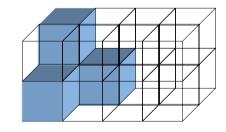
— 2 D (planare)



— 2 D e ½ (planare + vias)



— 3 D (tridimensionale)





#### Condizioni al contorno

- PEC (conduttore elettrico perfetto)
- PEM (conduttore magnetico perfetto)
- Radiativa (campo nullo all'infinito)
- miste

- Quale simulatore utilizzare?
  - problema in esame (linearità, banda larga, etc)
  - mezzo (dispersivi, etc)
  - geometria (complessità)
  - accuratezza (3D > 2D)
  - tempo e risorse di simulazione (2D > 3D)

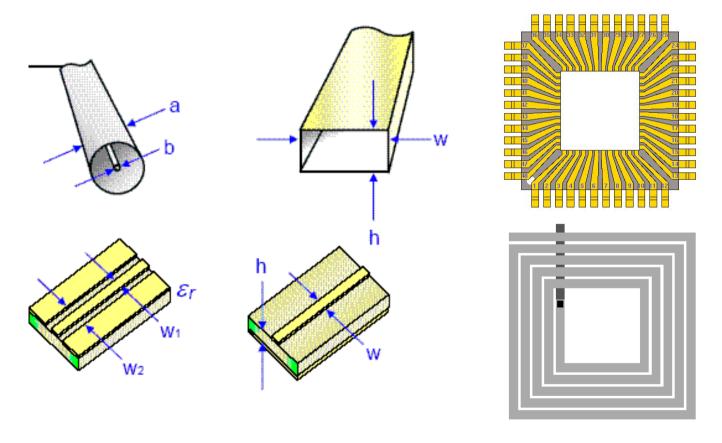


#### Prima classificazione

- bassa frequenza (motori elettrici, attuatori, etc.)
- larga banda (schede per PC, etc.)
- alta frequenza (antenne, radar, circuiti a microonde)



# Applicazioni a RF





Simulatori EM per applicazioni a RF

(dispositivi lineari, stato stazionario, effetti di ordine superiore)

- induttori, package, microstrisce, antenne, etc.
- dielettrici lineari (omogenei / non-omogenei)
- quasi –TEM (banda stretta, basse frequenze)
- full-wave (banda larga, discontinuità)

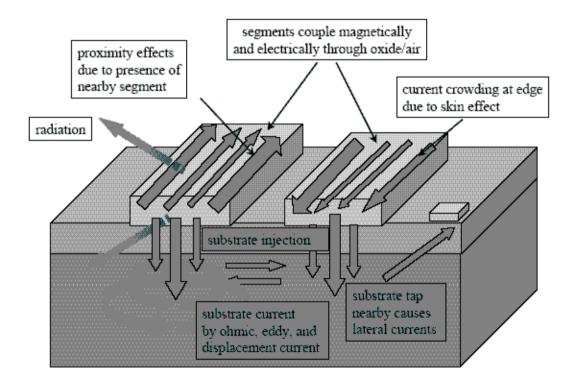


### Meccanismi di perdita

- conducibilità finita delle metal (alluminio, polisilicio)
- effetto pelle e proximity effect
- perdite nel substrato (accoppiamenti capacitivi,
   correnti indotte, radiazione)

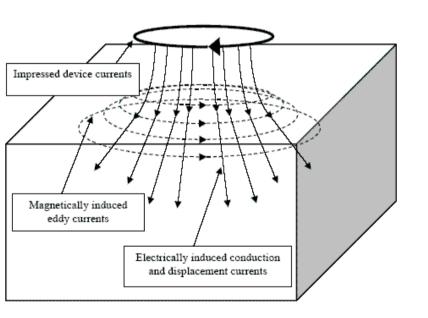


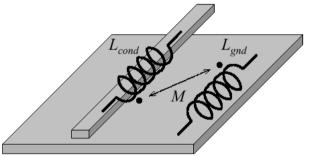
## Meccanismi di perdita

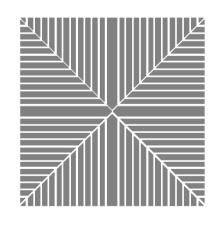




Meccanismi di perdita nel substrato (eddy current)









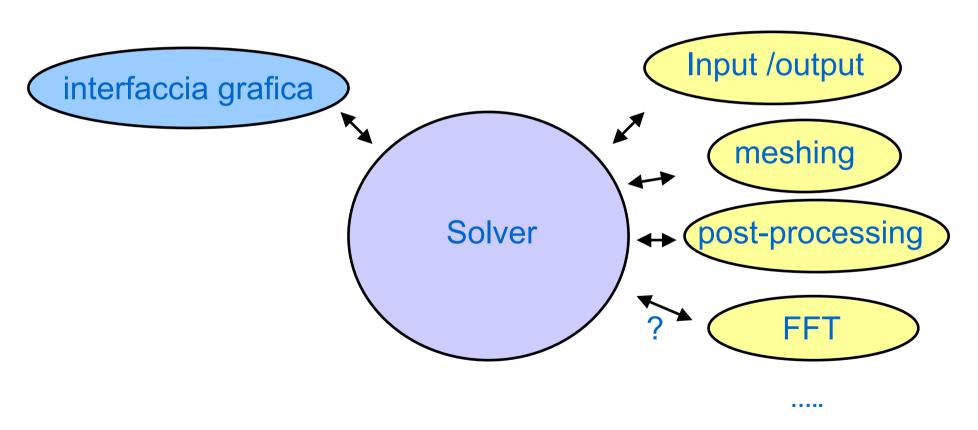
# Agenda

- Importanza della simulazione EM
- Introduzione ai simulatori EM
- Alcuni simulatori per applicazioni RF
- ASITIC: Semplice sessione



# Alcuni simulatori EM per applicazioni RF

Struttura generale di un simulatore EM





# Alcuni simulatori EM per applicazioni RF

- ASITIC (2D e ½, PEEC)
- Microwave Office EM Sight (2D e ½, MoM)
- Momentum (2D e ½, MoM)
- High Frequency Structures Simulator (3D, FEM)
- Finite Difference Time Domain (3D, FDE)



# Alcuni simulatori EM per applicazioni RF

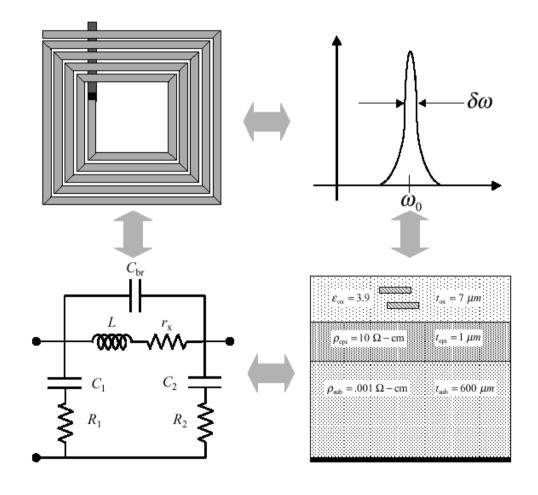
## ASITIC (2D e ½, PEEC)

- specifico per induttori e trasformatori per IC su Si
- dielettrici a strati omogenei, non dispersivi (banda stretta)
- no irradiazione, eddy current (opzionale), skin effect
- dominio della frequenza
- forma integrale
- qualsiasi geometria (planare, multi-layer)



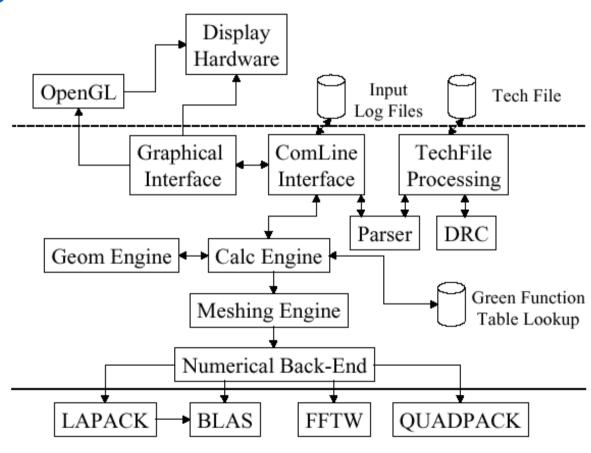
• ASITIC:

#### 4 descrizioni



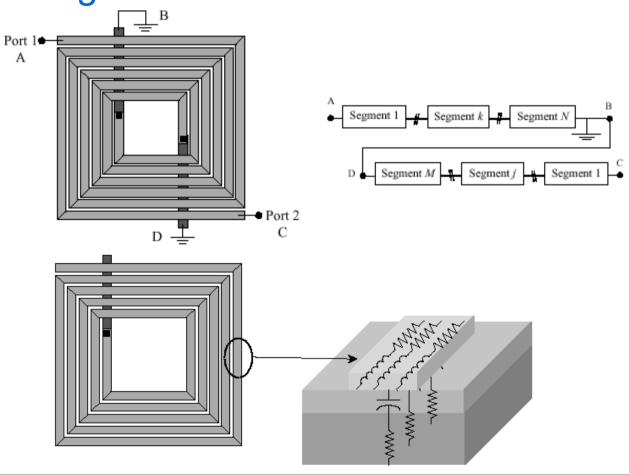


#### ASITIC: organizzazione



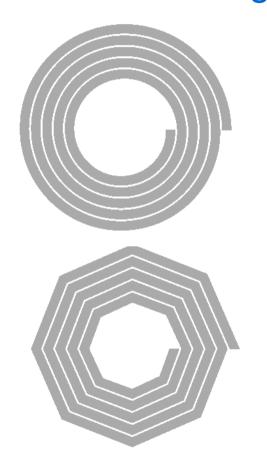


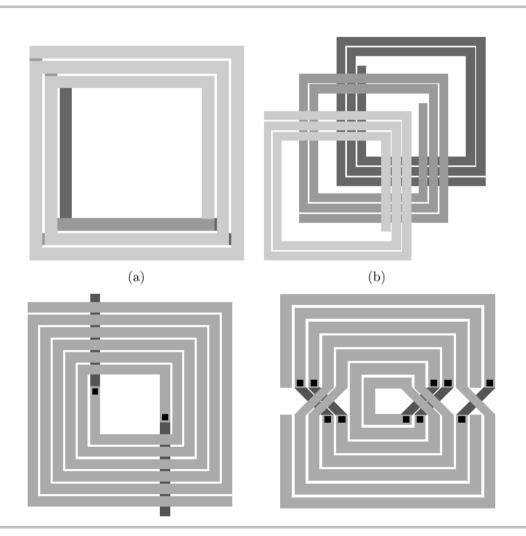
### ASITIC: segmentazione





ASITIC: editing



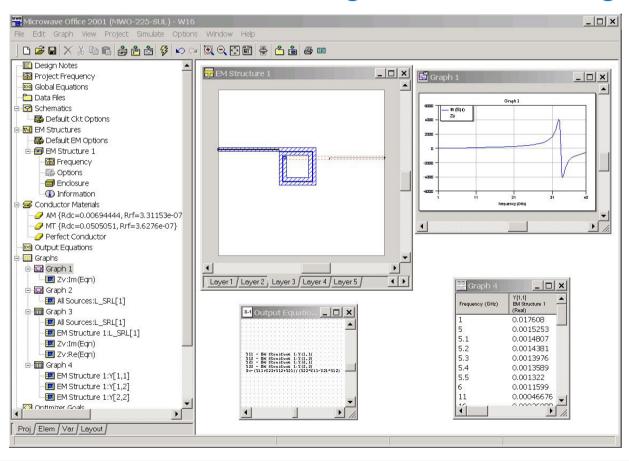




- Microwave Office EM Sight (2D e ½, MoM)
  - full wave (planare, multi-layer)
  - dominio della frequenza (componenti passivi)
  - forma integrale
  - no geometrie circolari
  - dielettrici a strati omogenei



Microwave Office EM Sight: Interfaccia grafica

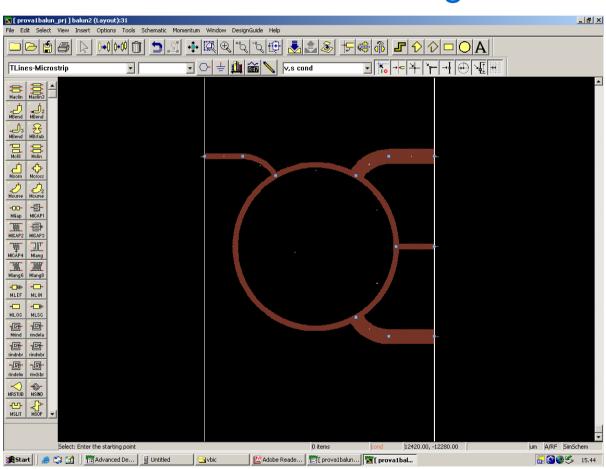




- Momentum (2D e ½, MoM)
  - full wave (planare, multi-layer)
  - dominio della frequenza (componenti passivi)
  - forma integrale
  - sì geometrie circolari
  - dielettrici a strati omogenei



Momentum: Interfaccia grafica

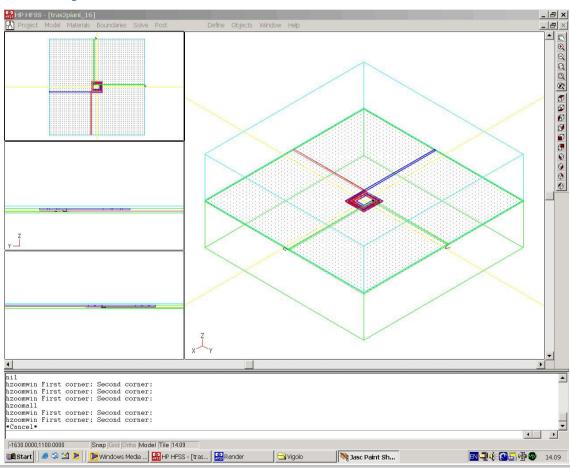




- High Frequency Structures Simulator (3D, FEM)
  - full wave
  - dominio della frequenza (linerità)
  - forma differenziale
  - qualsiasi geometria
  - dielettrici non omogenei

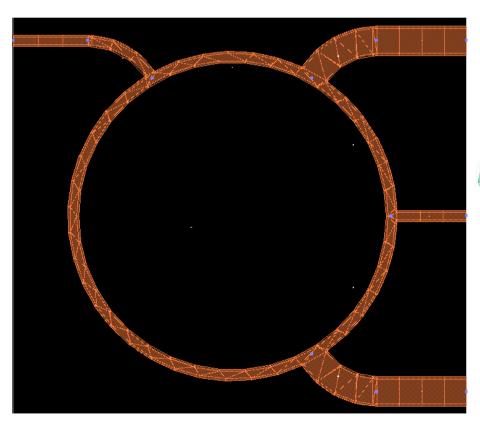


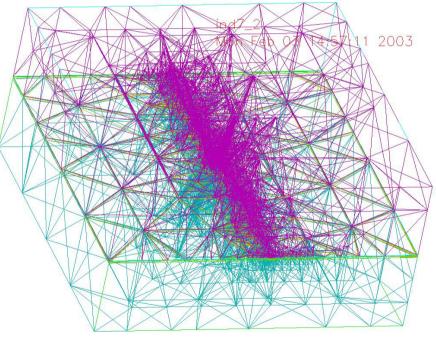
High Frequency Structures Simulator: Interfaccia grafica





• Meshing 2D (Momentum) e 3D (HFSS)







- Finite Difference Time Domain (3D, FDE)
  - full wave
  - dominio del tempo (non-linearità)
  - forma differenziale (eq.alle differenze)
  - qualsiasi geometria
  - dielettrici non omogenei



Finite Difference Time Domain:

Interfaccia grafica (!!)

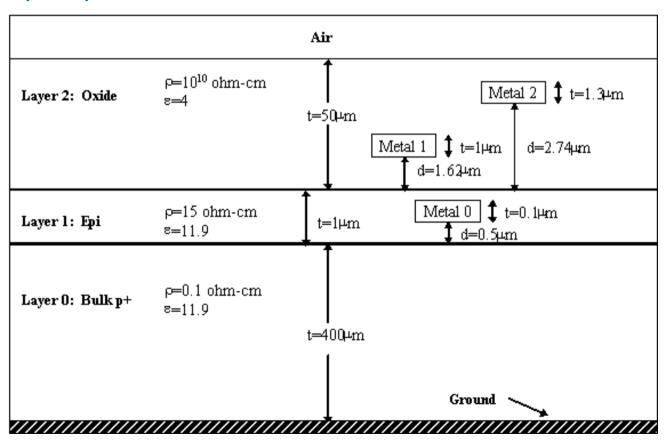
```
LI 30
1 60 1 60 1 360 2
1 60 1 60 361 362 2
1 60 1 60 363 363 2
1 60 1 60 364 364 5
1 60 1 60 365 369 5
1 60 1 60 370 373 7
1 60 1 60 374 400 8
19 20 17 42 367 367 6
21 42 41 42 367 367 6
41 42 19 40 367 367 6
23 40 19 20 367 367 6
23 24 21 38 367 367 6
25 38 37 38 367 367 6
37 38 23 36 367 367 6
27 36 23 24 367 367 6
27 28 25 34 367 367 6
29 34 33 34 367 367 6
33 34 27 32 367 367 6
31 32 27 28 367 367 6
31 32 27 28 368 369 6
19 20 15 18 370 371 6
19 42 19 20 370 371 6
41 42 21 42 370 371 6
19 40 41 42 370 371 6
19 20 23 40 370 371 6
21 38 23 24 370 371 6
37 38 25 38 370 371 6
23 36 37 38 370 371 6
23 24 27 36 370 371 6
25 32 27 28 370 371 6
```



## Agenda

- Importanza della simulazione EM
- Introduzione ai simulatori EM
- Alcuni simulatori per applicazioni RF
- ASITIC: Semplice sessione

### • techfile (1/2)





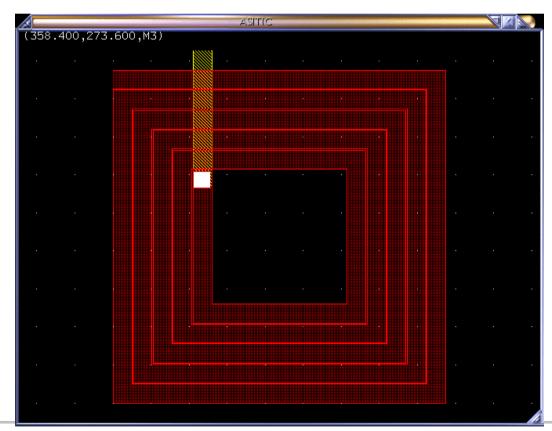
<chip> ; dimensions of the chip in x direction in microns chipx = 512chipy = 512 ; dimensions of the chip in y direction • techfile (2/2) fftx = 256 ; x-fft size (must be a power of 2) fftv = 256 ; v-fft size TechFile = sample.tek ; the name of this file TechPath = /home/niknejad/tekf ; the pathname of the data files freq = .1<laver> 0 ; Bulk Substrate rho = .1: Resistivity: ohm-cm t = 400; Thickness: microns eps = 11.9; Permitivity: relative <layer> 1 ; Epi Layer rho = 15; ohm-cm t = 1 ; microns eps = 11.9: relative <layer> 2 ; Oxide Layer rho = 1e10 ; ohm-cm t = 50; microns eps = 4; relative <via> 0 : metal 1 to substrate top = 1 ; via connects up to this metal layer bottom = 0 ; via connects down to this metal layer r = 5; resistance per via width = .4; width of via space = 1.3 : minimum spacing between vias overplot1 = .3; minimum dist to substrate metal overplot2 = .3; minimum dist to metal 1 name = viaO ; name in ASITIC color = purple ; color in ASITIC



tcsh> asitic -t sample1.tek

ASITIC> sq name=a:len=175:w=10:s=.5:n=5:xorg=200:yorg=200:metal=m3:exit=m2

square spiral(1/3)



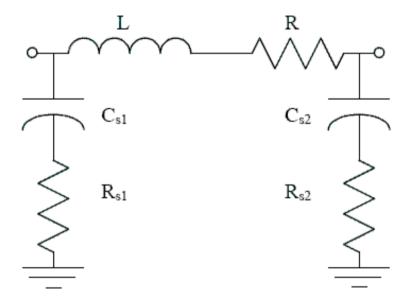
```
ASITIC> ind a

    square spiral (2/3)

Inductance of A = 4.13121 (nH)
ASITIC> res a
Resistance of A = 4.246441 (Ohms)
ASITIC> pix a 2
lambda = 37500.00, delta = 1.95
maxL = 1875.00, maxT = 1.56, maxW = 1.56
Performing Analysis at 2.00 GHz
Generating capacitance matrix (105x105)...
Generating inductance matrix (126x126)...
Inverting matrix.....
Ind Timing: tot = 1045, setup = 08, fill =
          invert = 266, reduce = 05, eddy =
Calc Times (ms): total = 1378, cap = 309, ind = 1063, node =
                                                                05
Pi Model at f=2.00 GHz: Q = 7.02, 7.16, 8.20
L = 4.06 \text{ nH} R = 5.29
Cs1= 104 fF
               Rs1=
                     638
Cs2=
     97 fF
               Rs2=
                     710
                              f res = 7.74GHz
```



circuito a pi-greco (pix)



### square spiral (3/3)

```
ASITIC> sq name=halo:len=200:wid=200:w=20:n=1:xorg=180:yorg=180:s=10:metal=msub
ASITIC> mv halo 5 5
ASITIC> pix a 2 halo

lambda = 37500.00, delta = 1.95

maxL = 1875.00, maxT = 1.56, maxW = 1.56
Performing Analysis at 2.00 GHz
Generating capacitance matrix (141x141)...
Generating inductance matrix (126x126)..
Inverting matrix.....
Pi Model at f=2.00 GHz: Q = 7.85, 7.81, 8.20
L = 3.98 nH R = 5.83
Cs1= 117 fF Rs1= 13.2
Cs2= 108 fF Rs2= 29.5 f_res = 7.39GHz
```



• coupling (1/4)

```
ASITIC> del halo

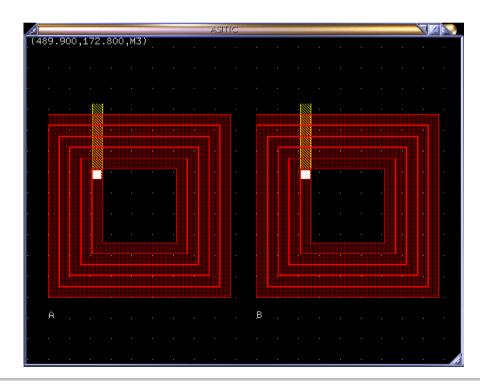
ASITIC> cp a b

ASITIC> mv a -100 0

ASITIC> mv b 100 0

ASITIC> friend a b

ASITIC> mv a -25 0
```



#### • coupling (2/4)

```
ASITIC> k a b

Coupling coefficient of A and B: k = -0.02748 and M = -0.11355 (nH).

ASITIC> k2 2 a b

lambda = 37500.00, delta = 1.95

maxL = 1875.00, maxT = 1.56, maxW = 1.56

Generating inductance matrix (252x252)..

Inverting matrix.....

Ind Timing: tot = 4673, setup = 20, fill = 2117

invert = 2526, reduce = 33, eddy = 00

L(A,A) = 4.03648 nH R(A,A) = 6.120

L(A,B) = -0.11181 nH R(A,B) = -0.074

L(B,B) = 4.03624 nH R(B,B) = 6.127
```

### • coupling (3/4)

$$Z = j\omega(L_1 + L_2 + 2M)$$

ASITIC> showdir

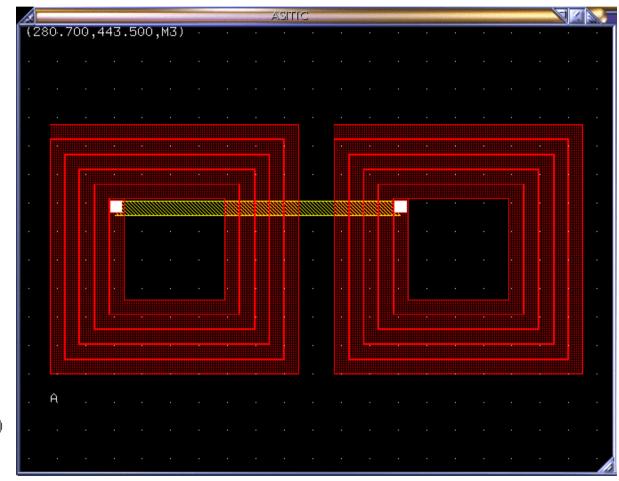
ASITIC> flip b

ASITIC> phase b -1

ASITIC> join a c b

ASITIC> ind a

Inductance of A = 8.80189 (nH)



ASITIC> pix a 2

### **ASITIC:** Semplice Sessione

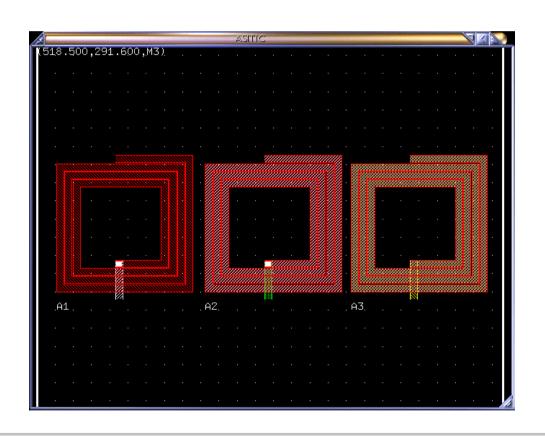
```
lambda = 37500.00, delta = 1.95
maxL = 1875.00, maxT = 1.56, maxW = 1.56
Performing Analysis at 2.00 GHz
Generating capacitance matrix (205x205)...
Generating inductance matrix (246x246)..
Inverting matrix.....
Ind Timing: tot = 3964, setup = 02, fill = 1994
          invert = 1963, reduce = 04, eddy =
                                                 00
Calc Times (ms): total = 6084, cap = 2099, ind = 3983, node =
                                                                 02
Pi Model at f=2.00 GHz: Q = 4.90, 4.77, 7.36
L = 8.64 \text{ nH} R = 7.67
Cs1= 187 fF Rs1= 648
                              f res = 3.96GHz
Cs2= 193 fF Rs2= 624
```

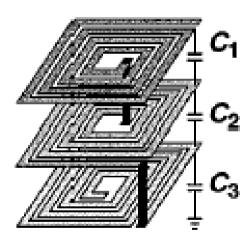
• coupling (4/4)



### Multi-Layer Spiral (1/3)

ASITIC> sqsh name=a3:len=150:w=8:s=1:n=3.75:metal=m3:exit=m1:xorg=200:yorg=200:cbegin:cend:exit90





#### Multi-Layer Spiral (2/3)

```
ASITIC> pix a3 3
lambda = 25000.00, delta = 1.84
\max L = 1250.00, \max T = 1.47, \max W = 1.47
Performing Analysis at 3.00 GHz
Generating capacitance matrix (184x184)...
Generating inductance matrix (230x230)..
Inverting matrix.....
Ind Timing: tot = 3006, setup = 32, fill = 2444
          invert = 495, reduce = 32, eddy =
                                                  00
Calc Times (ms): total = 5508, cap = 2502, ind = 3000, node =
                                                                  05
Pi Model at f=3.00 GHz: Q = 7.33, 7.34, 8.59
L = 2.21 \text{ nH} R = 4.04
Cs1= 89.2 fF Rs1=
                     665
Cs2= 89.7 fF Rs2= 683 f res = 11.34GHz
```

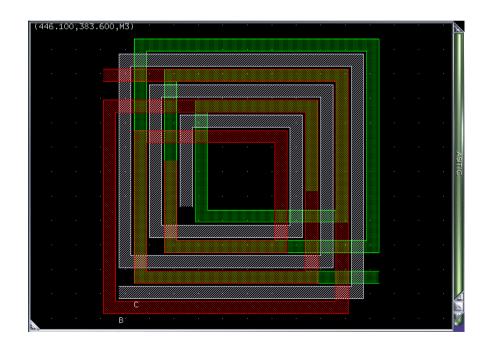


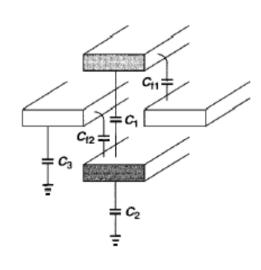
#### Multi-Layer Spiral (3/3)

```
ASITIC> del a1 a2 a3
```

ASITIC> sq name=s1:len=200:w=10:s=1:n=4:metal=m3:exit=m2:xorg=200:yorg=200:exit90

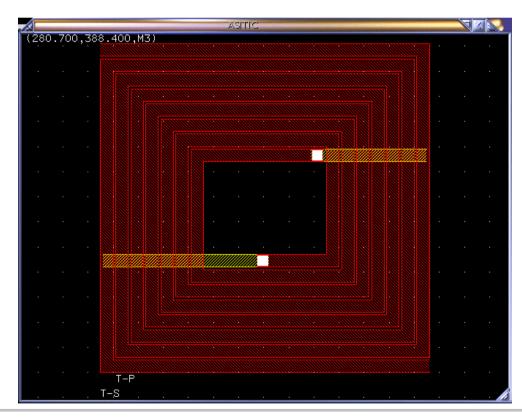
ASITIC> sqmm name=s2:len=200:w=10:s=1:n=4:metal=m3:exit=m2:xorg=200:yorg=200:exit90





#### Square Planar Transformer (1/2)

```
ASITIC> trans name=t:len=250:w=10:s=2:n=3.75
ASITIC> mv t-p 120 120
```

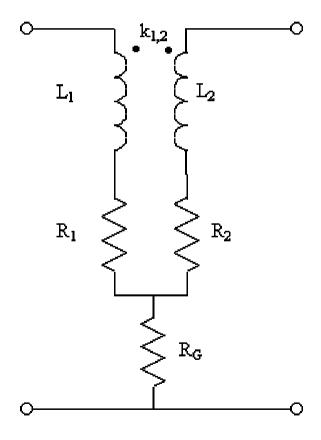


#### Square Planar Transformer (2/2)

```
ASITIC> k2 1.2 t-s t-p
lambda = 62500.00, delta = 2.52
\max L = 3125.00, \max T = 2.01, \max W = 2.01
Generating inductance matrix (160x160)...
Inverting matrix.....
L(T-S,T-S) = 3.34111 \text{ nH} \qquad R(T-S,T-S) = 5.135
L(T-S,T-P) = 2.66867 \text{ nH} R(T-S,T-P) = 0.300
L(T-P, T-P) = 3.34187 \text{ nH}
                                R(T-P, T-P) = 5.404
ASITIC> calctrans t-s t-p 2
lambda = 37500.00, delta = 1.95
maxL = 1875.00, maxT = 1.56, maxW = 1.56
Performing Analysis at 2.00 GHz
Generating capacitance matrix (160x160)...
Generating inductance matrix (192x192)..
Inverting matrix.....
Narrowband Model at f=2.00 GHz:
L1 = 3.4 R1 = 5.16 L2 = 3.4 R2 = 5.44 M = 2.73 (k = 0.805) Re(Z12) = 0.818
```



• circuito equivalente trasformatore





### Riepilogo

- Importanza della simulazione EM
- Introduzione ai simulatori EM
- Alcuni simulatori per applicazioni RF
- ASITIC: Semplice sessione

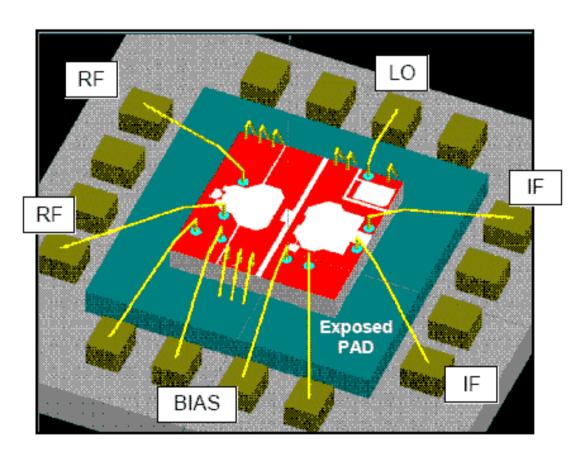


#### Conclusioni

- Alle alte frequenze la simulazione EM è necessaria (i modelli analitici sono insufficienti)
- Simulatori 2D più rapidi e meno complessi dei 3D e la scelta dipende dal fenomeno e dalla geometria:
  - □Strutture planari (Induttori, microstrip, etc): 2D
  - □Strutture multi-layer (trasformatori, etc): 2D/3D
  - □Packaging: 3D



# Esempio: 3D Packaging Modeling

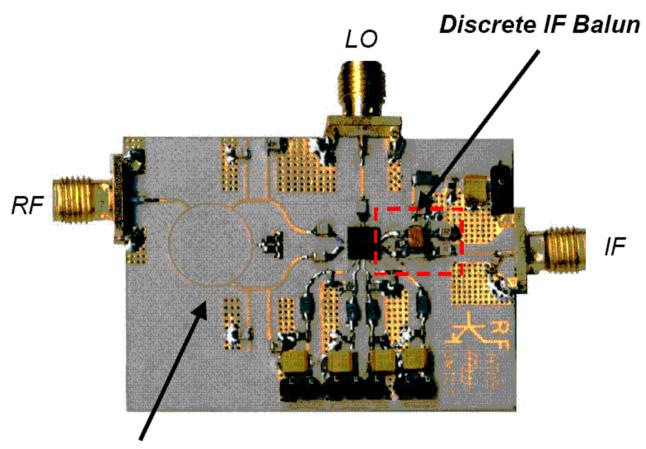


- Bonding wire
- EM coupling

(RFGroup Università di Catania)



## Esempio: Test Board a microstriscia



Microstrip rat-race

(RFGroup Università di Catania)



#### Riferimenti

□ Antenna Theory (analysis and design) – C. Balanis

☐ Field Theory of Guided Waves, 2/e — R. Collin

☐ ASITIC:

http://formosa.eecs.berkeley.edu/~niknejad/asitic.html