# ESCOLA TÈCNICA SUPERIOR D'ENGINYERIA DE TELECOMUNICACIO ENGINYERIA DE TELECOMUNICACIÓ DEPARTAMENT DE TEORIA DEL SENYAL I COMUNICACIONS MICROONES, TARDOR 2003-04

#### **EXAMEN FINAL**

PROFESSORS: A. AGUASCA, A. COMERON I. CORBELLA, N. DUFFO,

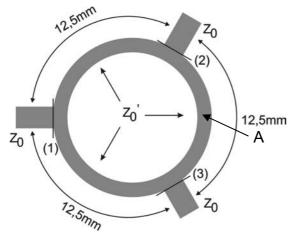
Barcelona, 16 de gener de 2004

Data de publicació de notes provisionals: 26 de gener Data límit per a al·legacions: 28 de gener Data de publicació de notes definitives:30 de gener

Cal realitzar **només tres** dels quatre problemes proposats Temps: 3 hores. Comenci cada exercici en un full apart.

# PROBLEMA 1

- a) Per a les dimensions i valors establerts, trobeu TOTS els paràmetres S de la xarxa de tres accessos a la freqüència de 3GHz. Quines són les pèrdues de retorn i les pèrdues d'inserció (dB) entre 1 i 2 ó 3 ?. Suggeriment : tingueu en compte que, donada la simetria del circuit, si les portes 2 i 3 es carreguen idènticament, el corrent que circula pel punt A ha de ser nul (circuit obert virtual).
- b) Determineu raonadament la impedància de les dues càrregues (idèntiques) que cal posar als accessos 2 i 3 perquè 1 estigui totalment adaptat.
- c) En el cas de treballar a 6GHz, quina és la matriu de paràmetres S de la xarxa?.



Dades:Línies de trans. STRIPLINE

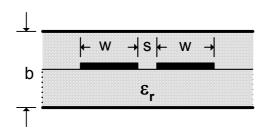
εr=4

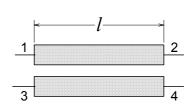
 $Z_0=50\Omega$ 

 $Z_0' = 100\Omega$ 

#### PROBLEMA 2

Es vol dissenyar un inversor de impedàncies fent servir dues línies acoblades stripline amb dielèctric de permitivitat  $\varepsilon_r$  = 9.6.





Els paràmetres [S] de les línies acoblades són:

$$[S] = \begin{bmatrix} 0 & S_{12} & S_{13} & 0 \\ S_{12} & 0 & 0 & S_{13} \\ S_{13} & 0 & 0 & S_{12} \\ 0 & S_{13} & S_{12} & 0 \end{bmatrix}$$

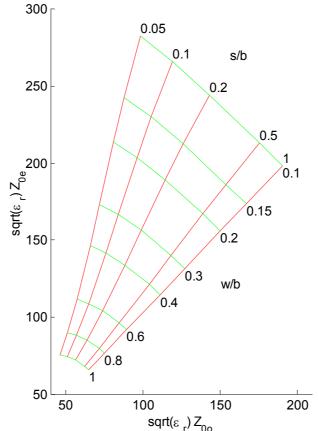
on

$$S_{12} = \frac{\sqrt{1 - \alpha^2}}{\sqrt{1 - \alpha^2} \cos \beta \ell + j \sin \beta \ell}$$

$$S_{13} = \frac{j\alpha \sin \beta \ell}{\sqrt{1 - \alpha^2} \cos \beta \ell + j \sin \beta \ell}$$

$$\alpha = \frac{Z_{0e} - Z_{0o}}{Z_{0e} - Z_{0o}}$$

- a) Si es vol tenir un màxim d'acoblament a la freqüència  $f_0$ =1GHz, quina ha de ser la longitud  $\ell$ ? (Trobeu la solució més curta). Quina condició han d'acomplir  $Z_{0e}$  i  $Z_{0o}$  per tal que els paràmetres S siguin aquests?
- b) Trobeu els paràmetres S del circuit de dues portes format per les dues línies acoblades on s'han deixat les portes 2 i 3 en circuit obert i la longitud ℓ és la de l'apartat anterior.
- c) Trobeu el paràmetre  $S_{11}$  d'un inversor de impedàncies de constant  $\overline{K}$
- d) Identificant els resultats dels apartats b) i c), si la constant del inversor ha de ser  $\overline{K}$  =0,1, calculeu les impedàncies característiques  $Z_{0e}$  i  $Z_{0o}$  de les línies. Calculeu també la separació entre línies S i l'amplada de les mateixes W per a  $Z_{0e}$  50 $\Omega$ , utilitzant la gràfica adjunta i considerant b=10 mm



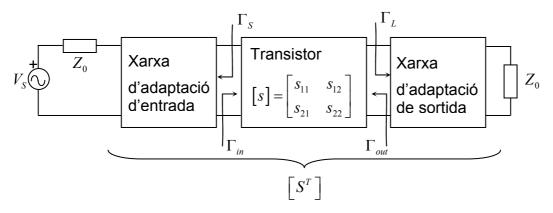
## PROBLEMA 3

La matriu de paràmetres S d'un biport és  $\left[S^T\right] = \begin{bmatrix} 0.41_{-141.9^{\circ}} & 0.11_{113.0^{\circ}} \\ 4.19_{128.2^{\circ}} & 0 \end{bmatrix}$ .

- a) És el biport incondicionalment estable? (**Nota**:  $K = \frac{1 \left|s_{11}\right|^2 \left|s_{22}\right|^2 + \left|\Delta\right|^2}{2 \left|s_{12} s_{21}\right|}$ , amb  $\Delta$  el determinant de la matriu de paràmetres S).
- b) Si el biport s'insereix entre un generador canònic i la impedància de referència, quin és el guany de transferència de potència?
- Si es posessin les xarxes d'adaptació adequades entre el generador i el biport i entre el biport i la càrrega, quants dB més de guany es podrien obtenir? (**Nota:**

$$G_{T} = \frac{(1 - \left|\Gamma_{S}\right|^{2})\left|s_{21}\right|^{2}(1 - \left|\Gamma_{L}\right|^{2})}{\left|(1 - s_{11}\Gamma_{S})(1 - s_{22}\Gamma_{L}) - s_{12}s_{21}\Gamma_{L}\Gamma_{S}\right|^{2}}, G_{TMAX} = \frac{\left|s_{21}\right|}{\left|s_{12}\right|}\left(K - \sqrt{K^{2} - 1}\right).$$

c) El biport original és de fet un mòdul amplificador constituït per un transistor entre xarxes d'adaptació d'entrada i sortida (vegeu figura). Si l'amplificador ha estat dissenyat per a mínim factor de soroll i el transistor te .  $\Gamma_{opt} = 0.29_{133.0^{\circ}}$ , quan val  $\Gamma_{\rm S}$ ?



- d) Si la xarxa d'adaptació d'entrada és sense pèrdues, recíproca i simètrica, determineu la seva matriu de paràmetres S,  $[S^E]$ . (**Nota:** quedarà una indeterminació en el signe de  $s_{12}^E$ ).
- e) Si la xarxa d'adaptació de sortida és sense pèrdues, trobeu el valor de  $\Gamma_{\!_{L}}$  en funció de  $\Gamma_{\!_{out}}$ . Justifiqueu la resposta.

## PROBLEMA 4

Els paràmetres S del transistor MESFET T409C *en porta comú* a 25 GHz referits a  $Z_0$ =50 $\Omega$  són els següents:

$$[S] = \begin{bmatrix} -0.57 & 0.12\angle 44.3^{\circ} \\ 1.51\angle -54.4^{\circ} & 1.12\angle -59.6^{\circ} \end{bmatrix}$$

Aquest transistor s'utilitza per dissenyar l'oscil·lador de la figura.

- a) Calculeu la impedància de Z<sub>out</sub> del circuit de la figura en petit senyal. Si voleu, podeu ajudar-vos de la carta de Smith.
- b) Suposeu que la part real de la impedància anterior varia en règim no lineal segons la forma quadràtica  $R_{out}(I)=R_{out}(0)+bI^2$  on b=153  $\Omega/A^2$  i I és l'amplitud del corrent de RF indicat a la figura. Calculeu uns valors de I i  $R_{out}(I)$  quan la potència entregada pel transistor a la porta 2 és de 100 mW.
- c) Suposant que la part imaginària de  $Z_{out}$  no varia en règim no lineal, calculeu un valor necessari de la impedància de càrrega  $Z_L$  per tal que el circuit oscil·li entregant per la porta 2 la potència de l'apartat anterior.
- d) Calculeu uns valors de X<sub>1</sub> i B<sub>2</sub> per tal de sintetitzar la impedància anterior. Calculeu també els valors de capacitat i/o inductància corresponents a la freqüència de 25 GHz.

