





· Dimensiones de la Ranvia la ranura actúa como un transformador de impedancias, transfiriendo energía desde la microstrip (sustrato inferior) hour el patch radiados (sustrato superios). - El tamaño y la torma afectan la cantidad de potencia acoplada. - Una ranvia grande transfiere más energia pero aumenta la radiación no dexada - El largo de la ranvra afecta la eficiencia del acoplamiento. ANCHO DE LA RANURA Determina wante energia se transpiere dende la microskip (linea de alimentacia) al Parche. Wg = Ad a Ad , donde: Ad = No - en el dielectrico En la práctica, se calcular estos valores y se toma un valor intermedio. · LONGITUD DE LA RANURA Este valor se elige de modo que se maximice la transferencia de energía y se minimice la radiación espuria. la = 2d a 2d -> +b se calular los valores y se 2 toma in valor intermedio. · ESPESOR DE LA RANURA Es cribio porque ajecta la cantidad de energia acoplada. Si es muy delgada => menos acoplamiento y por ende, menos energía transferida y si es muy gruera => más pérdidas por radiación no deseada. to = Ad a Ad -> se elige un valor intermedio en función 100 del suskato y la precuencia de operación. - Si el espesor del suskato < 1 mm => ranva más deligada - Si de la freweria de operación > 5 GHZ => 51 reduce el uperor para mijoras la adaptación.

· POSICIÓN DE LA PANURA	
Se la debe ubicar en un punto donde se maximice la transferencia de	
energia y asegure una correcta adaptación de impedancia.	1
- Si la ranura está en el centro del patch => Z es haja (n 20 [2]	J)
- Si la ranvia està desplazada del centro (n 0,15 dd) => Z se adap	ota
mejor a 50 (27). en dirección de la microix	ip.
- Cha canna grande franchica and contain the numbers is radioned an ele-	
· la posición optima seria: [yg = 0,15 · 2d]	
· COMPORTAMIENTO DEL PARÁMETRO SM	
El parámetro Sas representa la perdida de retorno, es decir, la can	tida
de energia reflejada en la entrada de la antena debido a una mala adap	
de impedancia. Un Su bajo significa una mejor adaptación y mán energ	ãa.
tachada en lugar de reglejada.	
- Respecto a la variación de la posición de la ranura:	
1 5: la ranvoca está en el centro del parche (yg=0):	3
- Zin muy baja (~ 20(2))	
- Sy avmenta => más energía sylejada. por la desadaptación con la li	
- Mal acoplamiento => menor eficiencia.	3
e minimute la radiación experim	4-3
2) Si la ranvia està despazada demasiado lejos (> 0,2 2d):	
- Zin aumenta demariado y se pierde la adaptación.	
- Mal acoplamiento enke la microskip y la antena.	
- Doble renonancia en Sn -> mal diteño.	
ASSUAS AS BU SOLEGE	
3) Si la ranura está en y ₈ ≈ 0,15 2d	25
2 - Zin × 50 (1)	ols
- Sn se minimiza (aprox30 dB & menos en un dikeño optimo	
- Máxima eficiencia de transferencia de energia.	
the state of the s	
El punto optimo: ya & 0,75 2d > Su minimo	
avmenta la teplexión ? cualque	vier
disminuye la eficiencia Juar	iaii
distininge in office that + de 0,	15

Service Contract Cont

The state of the s
- Respecto a la variación del espesor de la consta:
1) Si to es muy delgado (< 0,03 cm):
- Menos energia aeoplada en el parche.
- Sin avmenta → mās energia reglejada.
- El AB de la antena se reduce.
2) Si la esta en un rango aceptable (20,04 cm):
- Demariada energía acoplada - excero de radiación desde la ranvia misma.
- Aparecen modos no deseados y la adaptación se deteriora.
- Picos en Sm - Indican resonancias parasitas.
3 Si to este muy giveso (>0,06cm):
- Equilibrio entre acoplamiento y radiación.
- 511 es bajo (v -30 dB 5 menos)
- Se optimiza la eficiencia sin generar modos parasitos.
. of the coding of a la de coding as could of the la traversia of the
CALCULO DE LAS CARACTERISTICAS
• FFICIENCIA
La eficiencia total de la antena (n) se calcula teniendo en wenta:
M= n. ad. 2 eficiencia por desadaptación de la impedancia (relacionada con S.
en l'unductor (cobre) ejilinia por pérdida un l'dielèctrico (F24)
- Pérdidan en el conductor:
Dependen del esperor y la renistividad del conductor. Para un cobre con espesor
de 35 Mm, la epiciencia tipica es: [2 ~ 0,97] & M = Rr + res de casiaco Rr + Re - res de casiaco Rr + Re - res de casiaco de contra de
- Pérdidas en el dielèckius: [] d= e-2 dd. L] 8 1/3 = e(-2 \tan \tan \tan \tan \tan \tan \tan \tan
Deals all colors to the state of the first
Donde: « » d = coeficiente de atenvación en el dielectrico.
· L = longitud de la onda en el dieléctrico.
a series of the parties of the parties of the parties of the parties of the
Para FRY (tan d = 0.02): Yd = 0.85.

	Pérdidus por desadaptación:	17,=	1- 511 2] 6 Mr=	Prad + Ploss
Si	se tiene, por ejemplo, Su = -2	20 dB	=> % = 0	,99.	CO ST ES ES
	ANCHO DE BANDA	10/00	this solves	1016 de 02	- Su anne
Pai	a ma antena patch rectangula	r:	st monte.	in salera	W. AB 15 -
	AB celative				
-	The same of the same				
Voi	nde: h = espesor del sustra: · d = long. del onda de				
	No = wing. Our onda or		11.00		
7	ego, el AB en Hz:		or a maring		
- 00			· fr -> Al		
	TOPICAL OF THE STREET		mus plas plan		
•	DIRECTIVIDAD calcula como:	200 (3	max	D = 6,	5d8i
	le: Prad = 1. Pentrada.		100 11 15	(andre)	estitante per se en es conductos - Virdidas
	· Umax = se suele consider	ar del e	liagrama de	radicación.	Es la dentida
	de energia radia				
	con más potencia				
	The second second		1 1 100	Modala 19	- Perdidas en
. 1	PATRÓN DE RADIACIÓN	W. 19.	alle also		
	eccional con máxima radicción		liwlar al po	itch(eje Z)	
-	són en forma de "dona" - irradia				
- 49.	ación de polarización avzada				
	patrón de radiación en el plan				
El	$(\frac{\pi}{A}) \simeq \cos\left(\frac{\pi}{A} \cdot \sin \theta\right)$, $\approx \cos\left(\frac{\pi}{A} \cdot \sin \theta\right)$	ara 0=	90° -> radiae	ion cero.	199.56

Secretary of the second of the

SENO DEL ARREGLO 2×2	Di
VSWR (Relación de Onda Estacionaria en tensión)	
VSWR = 1+151 , donde: [= 10 511/20 - coef. de replexión.	
· Valores: maptadolessa	
Se recomienda: VSWR & Z (SII & - 10 dB) para una buena adaptac	ion.
Si el VSWR està entre 45 1 y 1,5 = acoplamiento perfecto.	
Si el VSWR > 2.5, la antena no esta bien adaptada.	
But approved at MCMP.	
Bra optimizar el VSWR:	dB
- Modificar la position o dimensiones de la canusa.	_
impedancia de la línea de alimentación.	
- el tipo 5 esperos del sustrato.	
PÉRDIDA DE RETORNO (SII)	7
la pérdida de retorno es:	
Sn = - 20 log 11/1	×
Un valor aceptable es <-10dB.	(
Fraisling	•
GANANCIA : who who will be a state of the st	
la ganancia total se calcula como: G = 2x D/	_
TIPO DE POLARIZACIÓN significa que se alimenta eu un só	o pun
Como la alimentación es lineal -> la polarización es lineal, con el ca	mpo
trico presidente en un sólo plano.	
Ejemplo:	
Si la antena se attimenta en la dirección del eje x ⇒	E
està alineado en esa dirección - la polanización es lineal en	
	7
a chitenda de la red de olimentación.	1

· ESPACIADO / DISTANCIA ENTRE PATCHS	· USBIR (Requies
· ESPACIADO/DISTANCITI	
d= 0,5. dd) -> distancia optima para minimizar	los lóbulos seundarios
	· Milant; magnetica
Divisor WILKINSON	- N managage
Desire dividir la señal de poima equitativa, areputando	la adoptation de t.
Disero: . anatopha asis ofto on correct al.	2.5 C 20 20 15 16 2
Propolimentar 4 antenas, se necesita un divisor Wilking	oson en 2 etapas:
Un Wilkinson 1:2 que divide la señal en 2:	is instanting and "
· la impedancia de las ramas es: Z1 = 12.50 =	10,7(n).
· la resistencia de aislamiento entre ramas es: Ba	= 2.50 = 100(r) -
· longitud de las líneus: 244 en el sustrato FR	4. (do do / Eep)
Cada Jalida se conecta a dro Wilkinson 1:2, formand	o un Wilkinson 1:4.
· 22 = 12.70,7 = 99,98 × 100(2)	Water an algebra me
$R_{z} = 12.100 = 200(2)$	1971 20 NOVONE IN
$R_{z} = 2.100 = 200(2)$	
$R_{z} = 2.100 = 200(3)$	· La tajut arebrapie
R _z = 2.100 = 200 (2) PARÁMETROS EFICIENCIA:	· In calus megrable
PARÁMETROS EFICIENCIA:	· In whit meanable
PARÁMETROS EFICIENCIA: n un arreglo, la eficiencia depende de: - las pérdidus en la red de alimentación (div. W: 1 Kins	· la calar accraóle
PARÁMETROS EFICIENCIA: In un arreglo, la eficiencia depende de: - las pérdidus en la red de alimentación (div. Wilkins - Interacción entre los elementos (mutual coupling)	on, microstrip)
PARÁMETROS EFICIENCIA: On un arreglo, la eficiencia depende de: - las pérdidus en la red de alimentación (div. Wilkins - Interacción entre los elementos (mutual coupling) - Erroren do truy n amplitud en la excitación de los es	on microskip)
PARÁMETROS EFICIENCIA: n un arreglo, la eficiencia depende de: - las pérdidus en la red de olimentación (div. Wilkins - Interacción entre los elementos (mutual coupling) - Erroren de fax y amplitud en la excitación de los es	on microskip)
PARÁMETROS EFICIENCIA: In un arreglo, la eficiencia depende de: - Las pérdidas en la red de alimentación (div. Wilkins - Interacción entre los elementos (mutual coupling) - Erroren de fax y amplitud en la excitación de los es	on microskip)
PARÁMETROS EFICIENCIA: n un arreglo, la eficiencia depende de: - las pérdidus en la red de olimentación (div. Wilkins - Interacción entre los elementos (mutual coupling) - Erroren de fax y amplitud en la excitación de los es	on microstrip)
PARÁMETROS Eficiéncia: In un arreglo, la eficiencia depende de: - las pérdidas en la red de alimentación (div. Wilkins - Interacción entre los elementos (mutual coupling) - Erroren de favo y amplitud en la excitación de los es Se calcula como: Marray = M. M. M. M. M.	on microskip)
PARÁMETROS Esticiencia la estimación depende de: - las pérdidas en la red de alimentación (div. Wilkins - Interacción entre los elementos (mutual coupling) - Erroren de tara y amplitud en la excitación de los es Se calcula como: Marray = M. M. M. Mel	on microskip)
PARÁMETROS Eficiéncia: In un arreglo, la eficiencia depende de: - las pérdidas en la red de alimentación (div. Wilkins - Interacción entre los elementos (mutual coupling) - Erroren de favo y amplitud en la excitación de los es Se calcula como: Marray = M. M. M. M. M.	on, microskip)