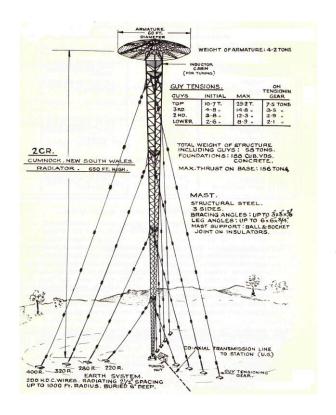
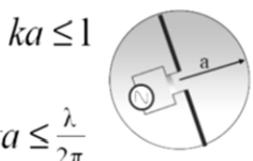
# Antenas Eléctricamente Pequeñas

Marcelo Peruzzi



## ¿Qué es una antena ESA?









#### Efectos de miniaturizar las antenas

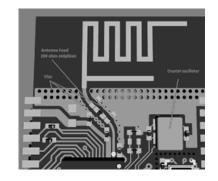








Disminuye la R y aumenta la X



Redes de adaptación



Dispositivos más voluminosos

Menor eficiencia (Ganancia)



Menor alcance o baterías más grandes

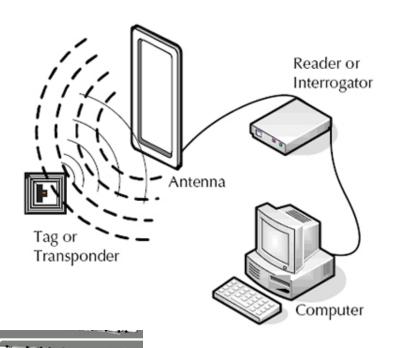
Aumenta el Q (Disminuye el AB) 4

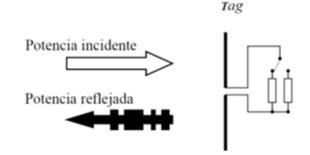


**Menores prestaciones** 



### Mojones RFID en ambientes sin GPS

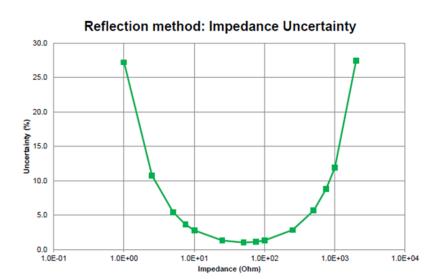


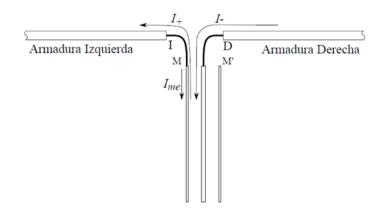


- ✓ Constructivamente simple
- / Impedancia muy inductiva (18 +j 180  $\Omega$ )



# La medición de la antena de un tag RFID



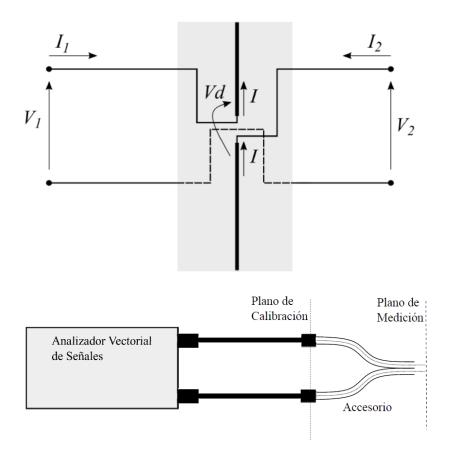


Corrientes de malla

Medición imprecisa

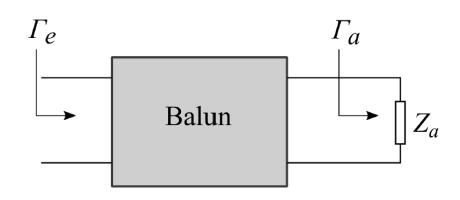


### ¿Cómo se mide la impedancia de la antena del tag?





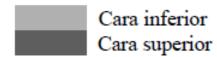
#### Medición con balun

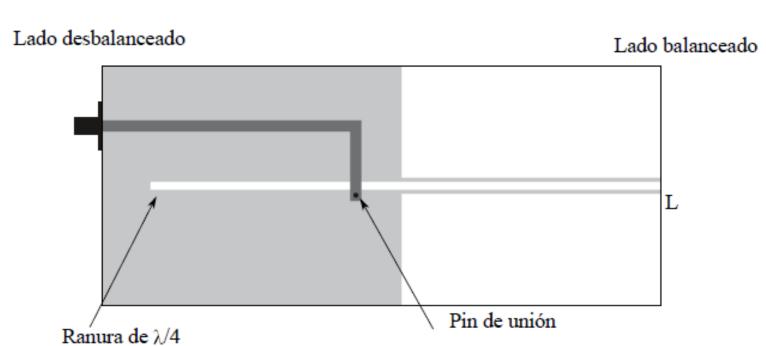


$$\Gamma_a = \frac{\Gamma_e - S_{11}}{S_{22}(\Gamma_e - S_{11}) + S_{12}^2}$$



#### Balun PCB

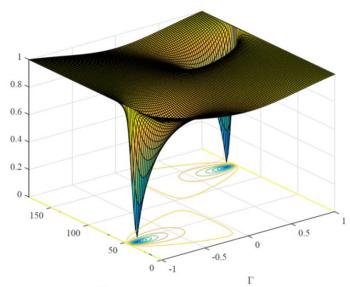






#### Dimensionamiento del balun

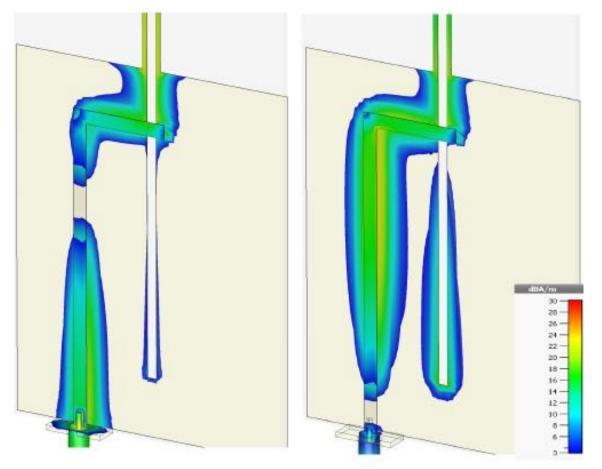
- ✓ Impedancia de línea balanceada de 180  $\Omega$ .
- ✓ Longitud de línea balanceada 3/8 λ.
- ✓ Línea microstrip de 50  $\Omega$  y longitud mínima.



$$|\Gamma_e| = \left| \frac{\Gamma + \Gamma_a e^{-2j\theta_b}}{1 + \Gamma \Gamma_a e^{-2j\theta_b}} \right|$$

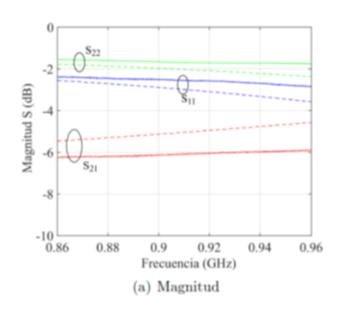


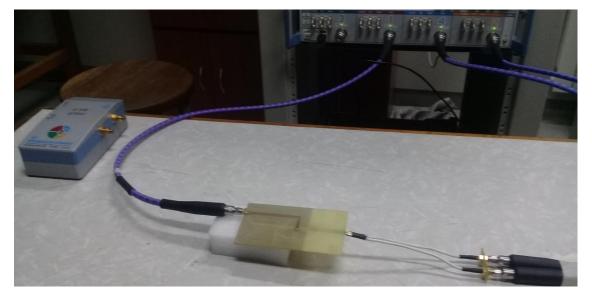
## Diseño con simulador del balun





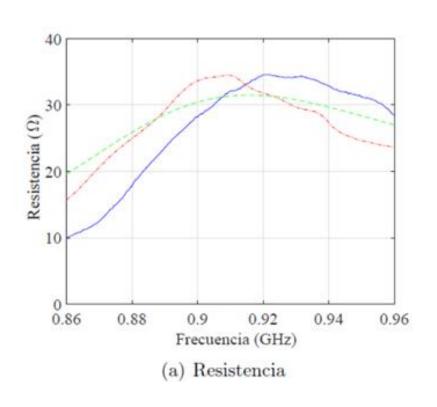
# Medición de parámetros del balun

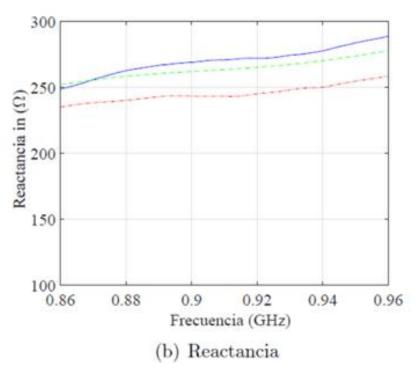






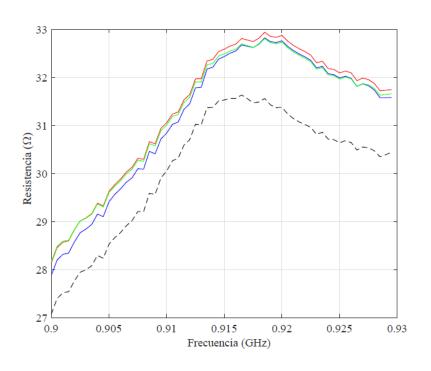
### Medición de impedancia con balun







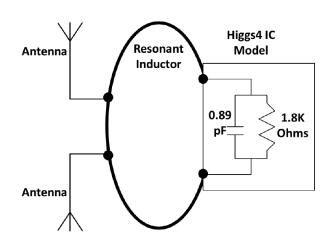
#### Evaluación de las corrientes de malla







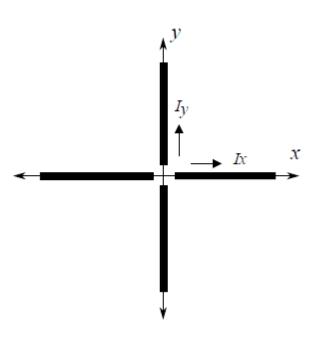
#### Antena con polarización circular para un tag



- ✓ Esquema constructivo simple.
- ✓ Polarización circular.
- ✓ Impedancia inductiva (18 + j180  $\Omega$ ).



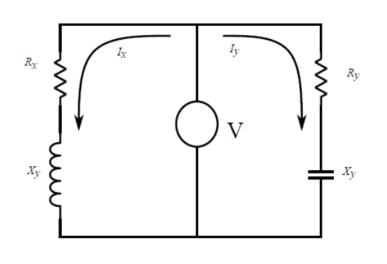
# Los dipolos cruzados



$$\vec{E} = E_x \cos(\omega t - kz - \phi_x)\vec{x} + E_y \cos(\omega t - kz - \phi_y)\vec{y}$$



# Los dipolos cruzados



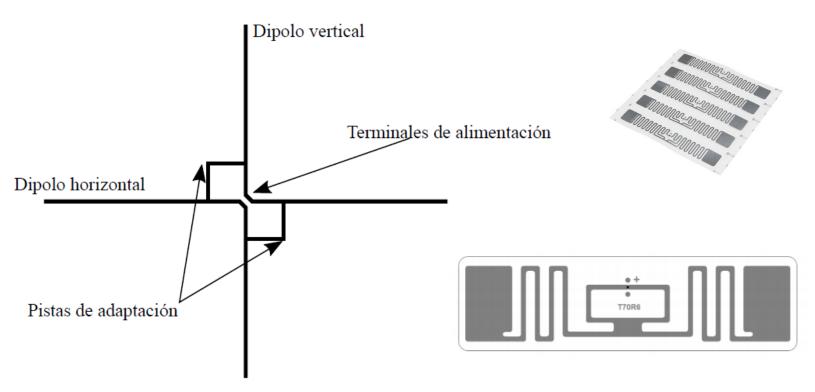
- ✓ Las fases de las corrientes deben diferir en 90°.
- ✓ Ambos dipolos deben irradiar igual potencia.

$$R_y = X_y = R_x = X_x = R$$

La impedancia de los dipolos cruzados es R

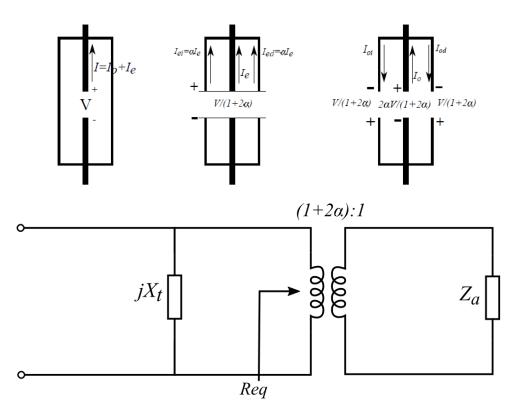


# La red de adaptación



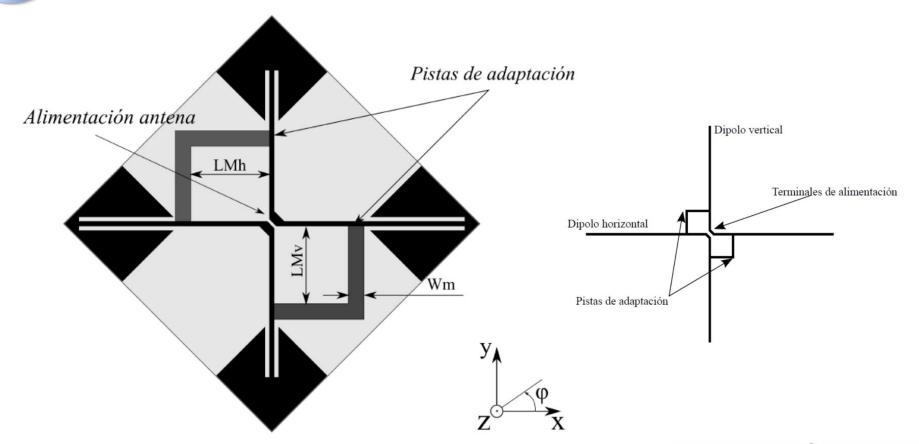


# La red de adaptación



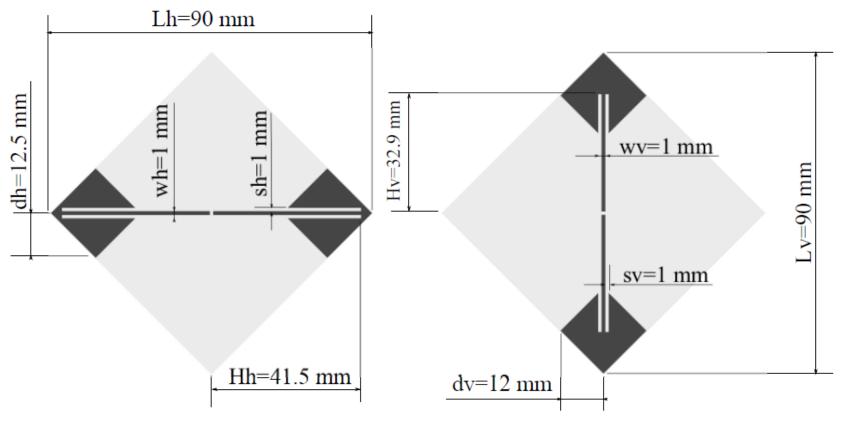


#### Modelo final





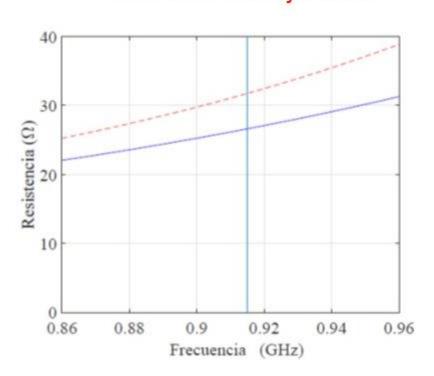
# Simulación de los dipolos vertical y horizontal



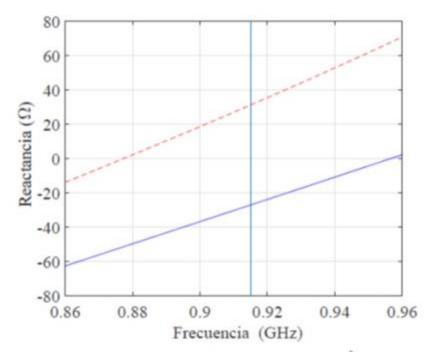


# Simulación de los dipolos vertical y horizontal

Z vertical = 31.7+j31.2 Ω

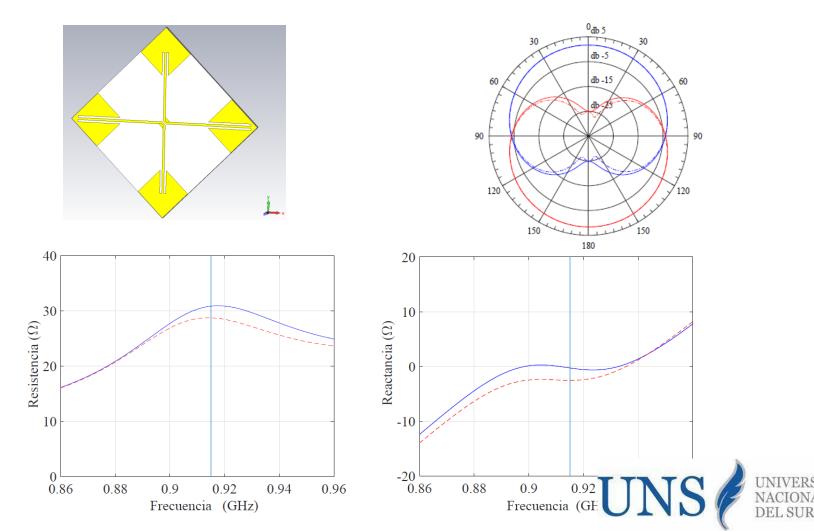


Z horizontal = 27-j $26.7 \Omega$ 

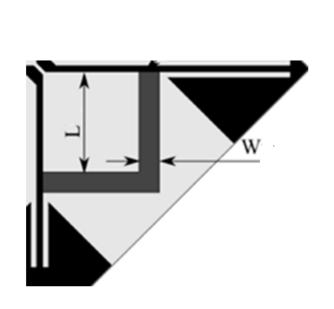


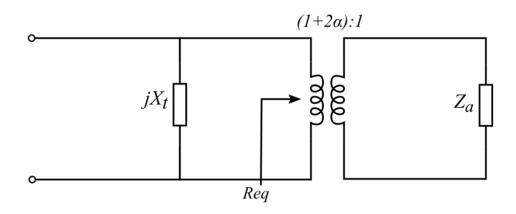


## Simulación de los dipolos cruzados

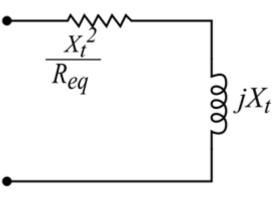


# Dimensiones de la red de adaptación





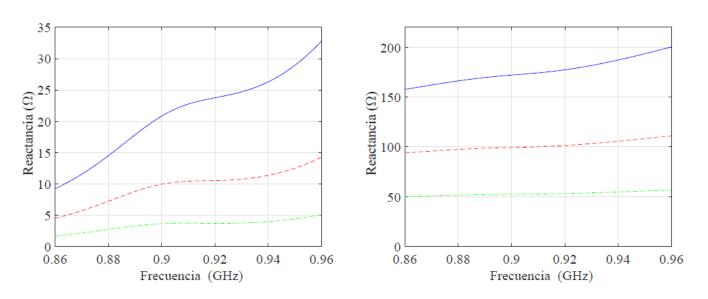
Depende de L y W



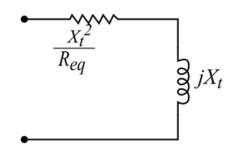
Depende de L



#### Dimensionamiento de la red de adaptación

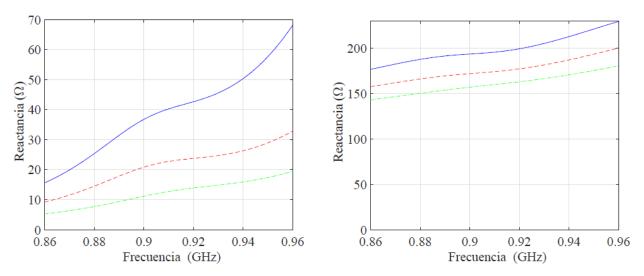


Impedancia para W fijo y L variable (área del lazo).

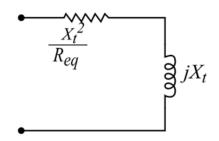




#### Dimensionamiento de la red de adaptación

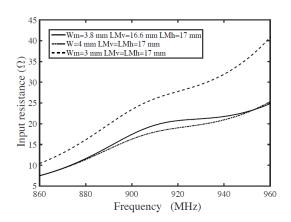


Impedancia para L fijo y W variable (α variable).

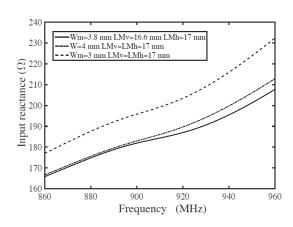




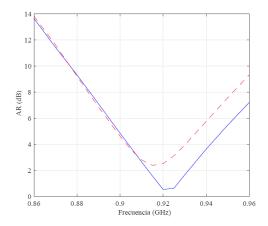
# Dimensiones de la red de adaptación



ure 6: Antenna input resistance for different matching strips dimensions.

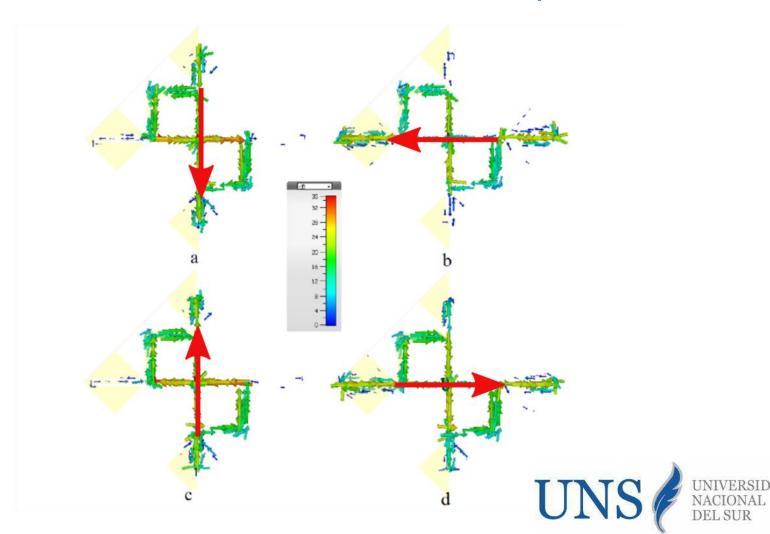


Wm=3.8 mm LMv=16.6 mm LMh=17 mm W=4 mm LMv=LMh=17 mm

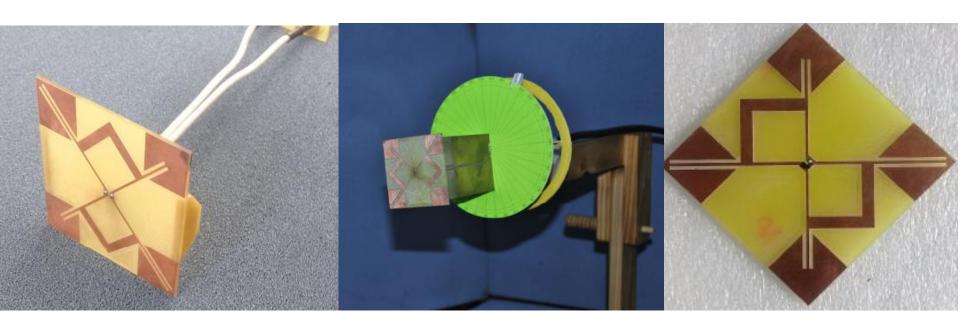




# Dimensiones de la red de adaptación



### Evaluación de la antena





### Medición de la impedancia

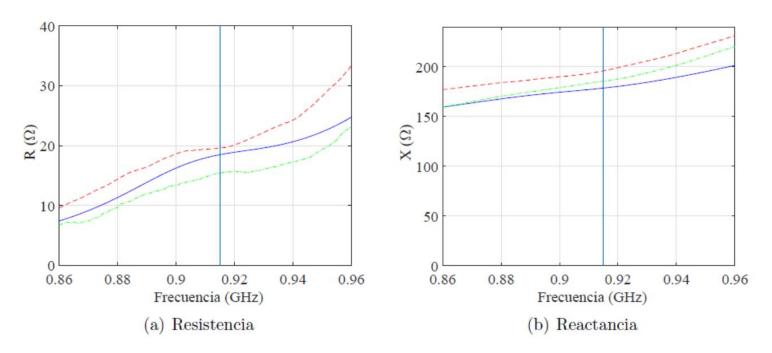
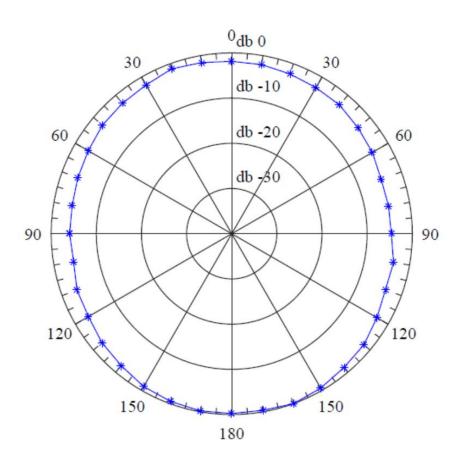
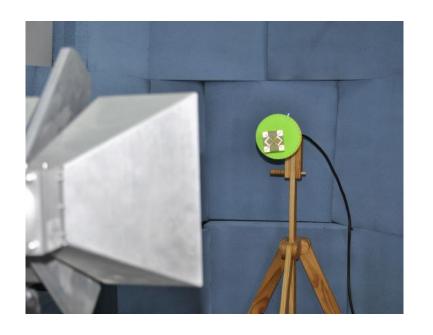


Figura 6.3: Impedancia de entrada de la antena en función de la frecuencia por medición diferencial (rojo a trazos), por simulación (azul) y por medición con balun (verde en punto y trazos).



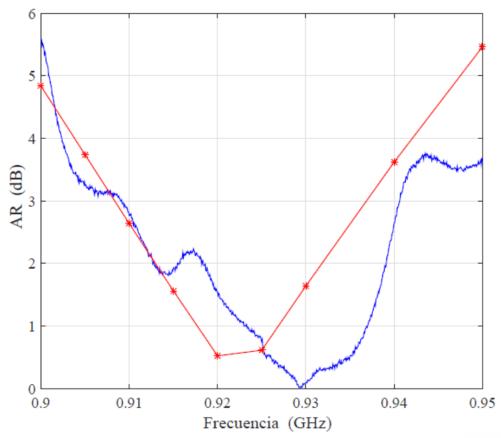
#### Medición de la relación axial





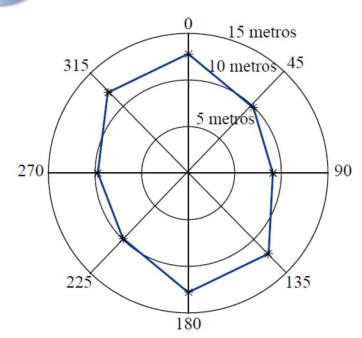


#### Medición del AB de la relación axial





#### Medición del rango con un lector comercial





$$r = d\sqrt{\frac{EIRP}{P_{min}G_tL}}$$



# Comparación con antenas similares

Rango (m)	-3 dB AR (MHz)	-10 dB S (MHz)	Dim. mm.	EIRP W
-	900-930 2	890-940 1	120x120	-
6.5	903-934 1	_ 3	68x68	4
7.6	905.2-916.6 1	890-929	35.6x35.6	3.28
15.5	892-932 1	884-941 1	95.8x95.8	4
12.8	910-940	886-924	64x64	1
	(m) - 6.5 7.6 15.5	(m) (MHz) - 900-930 <sup>2</sup> 6.5 903-934 <sup>1</sup> 7.6 905.2-916.6 <sup>1</sup> 15.5 892-932 <sup>1</sup>	(m) (MHz) (MHz) - 900-930 <sup>2</sup> 890-940 <sup>1</sup> 6.5 903-934 <sup>1</sup> - <sup>3</sup> 7.6 905.2-916.6 <sup>1</sup> 890-929 15.5 892-932 <sup>1</sup> 884-941 <sup>1</sup>	(m)         (MHz)         (MHz)         mm.           -         900-930 <sup>2</sup> 890-940 <sup>1</sup> 120x120           6.5         903-934 <sup>1</sup> - <sup>3</sup> 68x68           7.6         905.2-916.6 <sup>1</sup> 890-929         35.6x35.6           15.5         892-932 <sup>1</sup> 884-941 <sup>1</sup> 95.8x95.8

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Por simulación

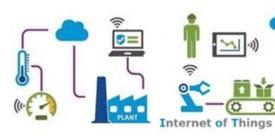


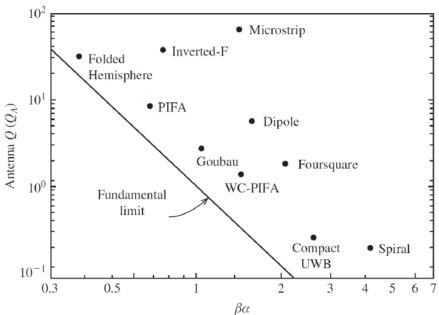
<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> Medición indirecta

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup> 894-929 MHz a -3 dB

# Panorama actual y futuro

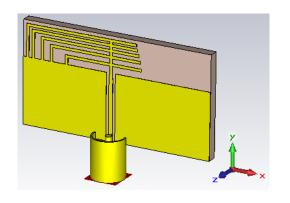




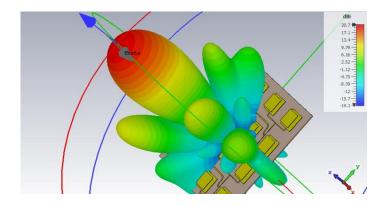




## Panorama actual y futuro







Compact Ultra-Wideband Printed Inverted-F Antenna for Location Systems

Desarrollo de una antena para vehículos con el fin de lograr una conexión de datos con satélites geoestacionarios.

Proyecto Fase Cero Fundación Sadoski



### Panorama actual y futuro

Desarrollo de biosensores de Escherichia Coli para envasado inteligente de productos cárnicos.

PIP 2021-2023 (en evaluación)

9618

IEEE SENSORS JOURNAL VOL 20 NO 17 SEPTEMBER 1 20



Potential Chipless RFID Sensors for Food Packaging Applications: A Review

DESARROLLO DE PELÍCULAS PLÁSTICAS CON CAPACIDAD DE CAPTURA Y ALMACENAMIENTO DE ENERGÍA PICT 2020 (en evaluación)



# ¿Preguntas?

