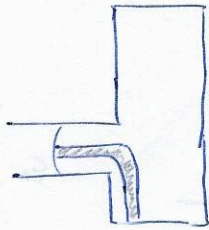


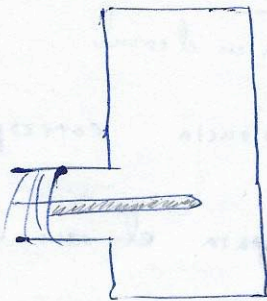
Excitación de resonadores

Los resonadores pueden estar acoplados a circuitos externos de manera que exista una transferencia de energía con el exterior. La excitación puede conseguirse de diversas formas: la apertura o sonda debe colocarse de forma que se excite un modo resonante buscado.

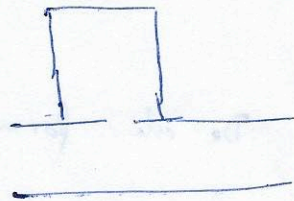
- ⊕ Bucles de corriente: el bucle es perpendicular a la dirección del campo magnético en la cavidad



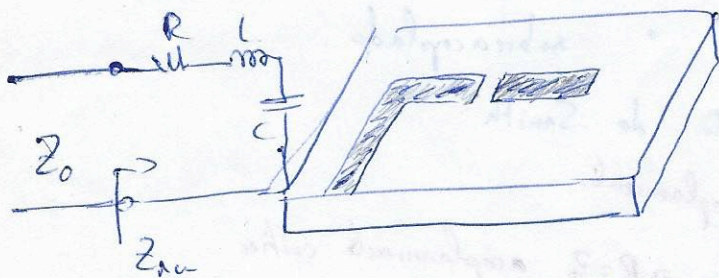
- Terminales eléctricas: el terminal es paralelo a la dirección del campo eléctrico



- Aperturas: la apertura se localiza entre la cavidad y la guía onda de forma que el modo en la guía tiene la misma forma que en la cavidad.



- Un resonador en fibra se acopla mediante un salto que acopla el resonador a la fibra.

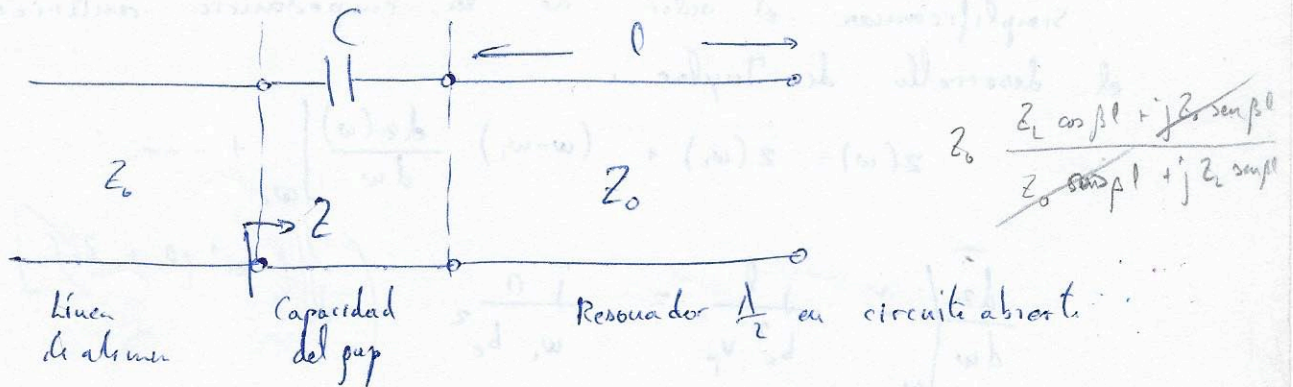


El acoplamiento de energía se consigue mediante el salto que existe entre el resonador en cc. o ca y el tramo de línea.

La máxima transferencia de potencia entre el resonador y la línea de transmisión sucede cuando el resonador se encuentra adaptado a la línea a la frecuencia de resonancia. En este caso se dice que el acoplamiento es crítico.

Un resonador acoplado en μ strip.

Consideremos el circuito de la figura formado por una línea $\frac{\lambda}{2}$ acoplada por medio de un gap:



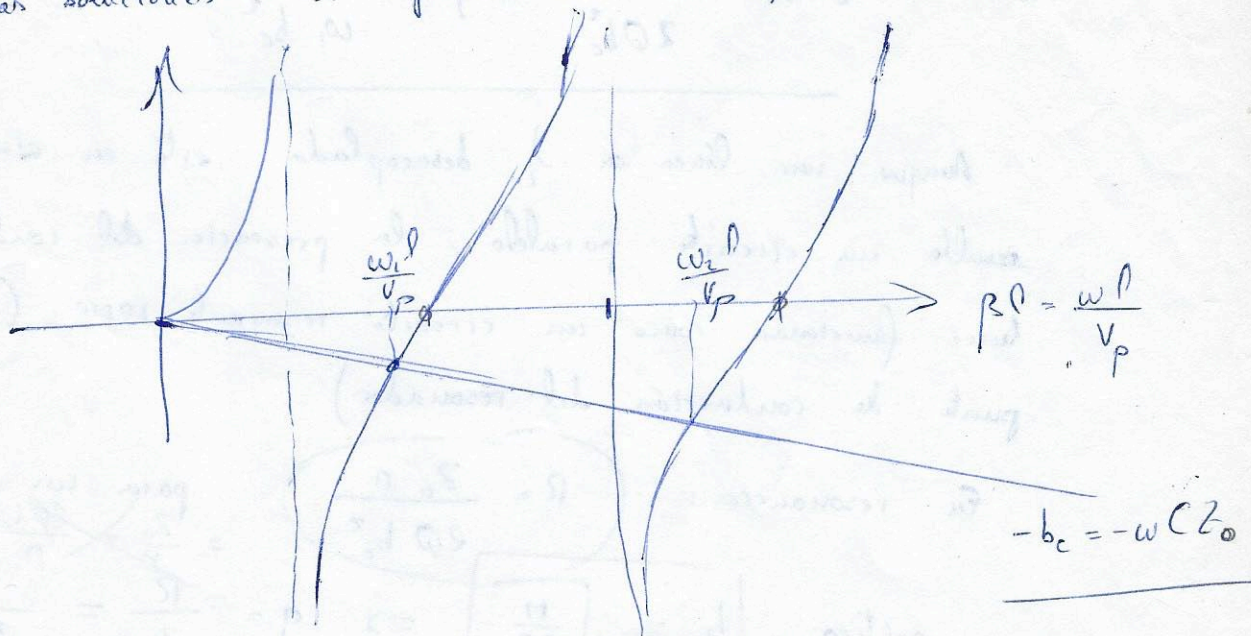
La impedancia normalizada de entrada es

$$z = \frac{Z}{Z_0} = -j \frac{[1/\omega C + Z_0 \cot \beta l]}{Z_0} = -j \left(\frac{\tan \beta l + b_c}{b_c \tan \beta l} \right)$$

donde $b_c = Z_0 \omega C$ es la susceptancia normalizada de la capacidad de acopl. La resonancia ocurre cuando $z=0$ ya que es $\text{Im}\{z\}=0$

$$\Rightarrow \tan \beta l + b_c = 0$$

Las soluciones de la ecuación trascendente se representan en la gráfica



En la práctica $b_c \ll 1$ de manera que la frecuencia de resonancia ω_1 estará muy próxima a la que $\beta l \approx \pi$. En este caso el acoplamiento reduce el valor de la frecuencia de resonancia. $\beta = \frac{2\pi}{\lambda} = \frac{\omega}{v_p}$

Simplificamos el valor de la impedancia anterior mediante el desarrollo de Taylor:

$$z(\omega) = z(\omega_1) + (\omega - \omega_1) \left. \frac{dz(\omega)}{d\omega} \right|_{\omega_1} + \dots$$

$$\left. \frac{dz}{d\omega} \right|_{\omega_1} \approx \frac{j l}{b_c^2 v_p} = \frac{j \pi}{\omega_1 b_c^2} \quad \left(-j \left[\frac{l}{v_p} \sec^2 \beta l + Z_0 C \right] b_c^2 \beta l - \left[Z_0 \frac{l}{v_p} \beta l + \frac{1}{v_p} \right] \right)$$

$$z(\omega) = \frac{j \pi (\omega - \omega_1)}{\omega_1 b_c^2}$$

Hasta ahora se han ignorado las pérdidas pero si las incluimos como se dijo anteriormente tomando una frecuencia de resonancia tal como se muestra: $\omega_1 \left(1 + \frac{j}{2Q} \right)$

resulta
$$z(\omega) = \frac{\pi}{2Q b_c^2} + j \frac{\pi (\omega - \omega_1)}{\omega_1 b_c^2}$$

Aunque una línea en $\frac{1}{2}$ desacoplada está en circuito abierto resulta un circuito paralelo, la presencia del condensador lo hace funcionar como un circuito resonante serie. (Invierte el punto de conducción del resonador).

En resonancia: $R = \frac{Z_0 \pi}{2Q b_c^2}$

crítico $b_c = \sqrt{\frac{\pi}{2Q}} \Rightarrow g = \frac{R}{Z_0} = \frac{\pi}{2Q b_c^2}$

para un acoplamiento crítico $\frac{Z_0}{R} = \frac{2Q b_c^2}{\pi}$

Aclarado si porque el resonador que se considera es el $\frac{\pi}{2Q}$ en serie.

Si $b_c > \sqrt{\frac{\pi}{2Q}} \Rightarrow g < 1$ subacoplado

$b_c < \sqrt{\frac{\pi}{2Q}} \Rightarrow g > 1$ sobracoplado