

Osciladores senoidales

La inestabilidad de los amplificadores realimentados se puede utilizar para generar señales senoidales. Estos circuitos se denominan osciladores senoidales.

Existen otros métodos para obtener señales senoidales. Entre ellos cabe destacar:

- 1. Generadores senoidales basados en la generación de una onda triangular y el empleo de una red no lineal. Se utilizan en generadores de bajo coste para laboratorio.**
- 2. Sintetizadores digitales. Utilizan una memoria que contiene las muestras de un período de señal y un convertidor digital analógico que las convierte en valores de tensión. Se denominan también generadores de forma de onda arbitraria porque permiten sintetizar cualquier señal.**

Osciladores senoidales (cont)

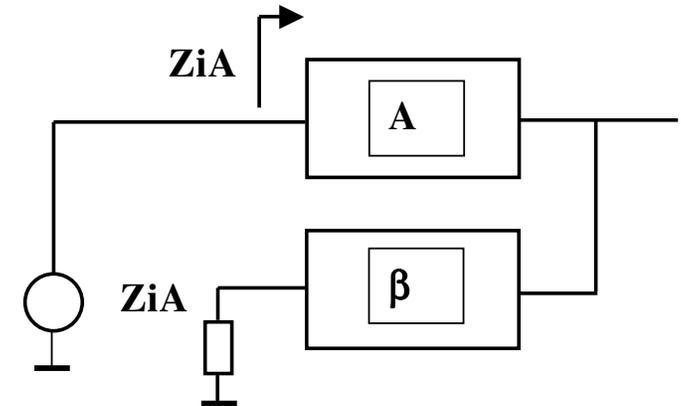
1. Criterio de Barkhausen.

Un amplificador realimentado actúa como oscilador senoidal si se cumple que la ganancia de bucle (GB) es igual a 1. En otras palabras, el módulo de la ganancia de bucle debe ser 1, y la fase 0.

Para determinar la ganancia de bucle de forma analítica se debe abrir el bucle en algún punto, aplicar una señal en ese punto y determinar la señal que se obtiene al dar la vuelta al bucle. El bucle debe abrirse para poder obtener el grado de libertad preciso.

Para no alterar el comportamiento del amplificador, hay que añadir una impedancia de carga a la salida, igual a la de la entrada del bloque al que la salida estaba conectada antes de abrir.

En el caso de que no haya restador, $GB = A\beta$



Osciladores senoidales (cont)

¿Qué sucede si la fase de GB es cero pero su amplitud no es exactamente uno?

Si $|GB| < 1$ (0dB) no se produce oscilación. Si el valor de $|GB|$ está próximo a 1 y se aplica una perturbación (escalón, impulso, etc.) se puede observar una oscilación amortiguada.

Si $|GB| > 1$ (0dB) se genera una oscilación que crece exponencialmente. En la práctica, dejará de crecer cuando el amplificador deje de ser lineal debido a la entrada en corte o en saturación de los transistores. En todo caso, la señal quedará recortada y por lo tanto ya no será una señal senoidal.

Osciladores senoidales (cont)

2. Diseño de un oscilador senoidal.

Aunque los osciladores senoidales se pueden considerar como amplificadores inestables, la forma en que se plantea el diseño es diferente:

Lo primero a definir es la frecuencia a la que se desea generar la oscilación (f_0).

El amplificador básico se diseña para que no presente desfases *adicionales* en el entorno de la frecuencia de oscilación (0 ó 180° es OK).

La red de realimentación pasa a ser reactiva, por lo que su función de transferencia depende de la frecuencia. De esta forma, f_0 sólo depende de la red de realimentación (β). La red empleada se estudia para conocer cual es la atenuación que produce sobre la señal, a la frecuencia f_0 .

La ganancia del amplificador básico se elige de forma que cancele la atenuación de β , de forma que el módulo de la ganancia de bucle sea 1.

Osciladores senoidales (cont)

3. Oscilador RC de desplazamiento de fase.

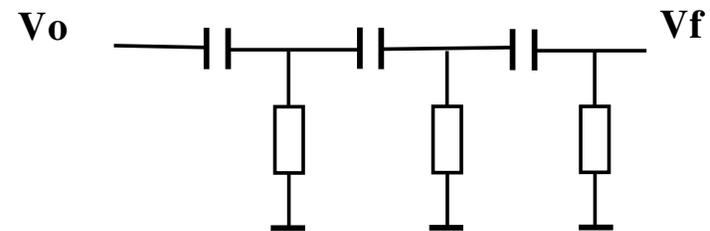
Se emplea una red formada por tres elementos RC. Esta red presenta un desfase de 180 grados solamente para un valor de la frecuencia. Esa frecuencia será la de oscilación.

Para obtener $GB=1$, es preciso utilizar un amplificador inversor (equivale a desfase de 180°) y compensar así los 180° de la red RC.

La red más empleada es la de avance de fase:

Los 3 condensadores tienen la misma capacidad (C). Las 3 resistencias tienen el mismo valor (R).

La entrada a la red es la salida del amplificador (V_o). La salida de la red es la tensión que se realimenta (V_f).



Osciladores senoidales (cont)

La frecuencia de oscilación (f_o) es la que provoca un desfase de 180° en la red beta. Analizando la red se demuestra que V_f/V_o es:

$$\frac{V_f}{V_o} = \frac{(\omega RC)^3}{(\omega RC)^3 - 5\omega RC - j[6(\omega RC)^2 - 1]}$$

Dado que el amplificador sólo puede tener una fase de 0° o 180° , la red beta tiene que acomodarse también a uno de esos valores. Por lo tanto, a la frecuencia de oscilación, el cociente V_f/V_o no puede tener parte imaginaria. La condición es:

$$6(\omega RC)^2 = 1$$

de donde se obtiene:

$$f_o = \frac{1}{2\pi\sqrt{6}RC} \quad \beta|_{f_o} = \frac{V_f}{V_o} = -\frac{1}{29}$$

Osciladores senoidales (cont)

Existe una red dual de la mostrada (Rs y Cs intercambian posiciones) para la cual se obtiene la misma atenuación, y una frecuencia de:

$$f_0 = \frac{\sqrt{6}}{2\pi RC}$$

E ambos casos el amplificador debe tener una ganancia de valor -29

Osciladores senoidales (cont)

4. Oscilador RC con red de Wien (Wien bridge).

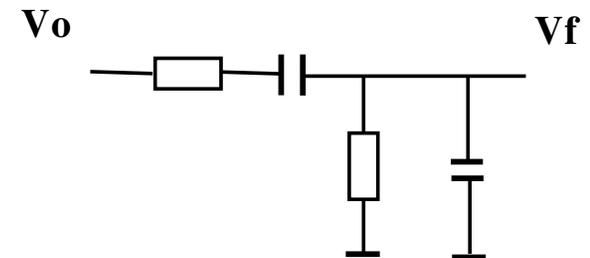
<http://www.messmuseum.de/hp650a.htm>

La red de Wien utiliza dos condensadores iguales (C) y dos resistencias iguales (R).

Esta red presenta un desfase de 0 grados solamente para un valor de la frecuencia. Esa frecuencia será la de oscilación. Se puede

demostrar que:

$$f_o = \frac{1}{2\pi RC} \quad \beta \Big|_{f_o} = \frac{V_f}{V_o} = \frac{1}{3}$$



En este caso es preciso utilizar un amplificador no inversor, con ganancia de valor 3.

Max Wien (1866-1938) inventó el puente de medida que lleva su nombre.

No confundir con el Premio Nobel (1911) Wilhelm Wien (1864- 1928) !

Osciladores senoidales (cont)

5. Osciladores LC

Los osciladores LC se basan en la utilización de un circuito resonante.

La frecuencia de oscilación viene dada por:

$$f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$$

El circuito resonante está formado por 3 impedancias. Para que aparezca el efecto de resonancia deben existir impedancias inductivas y capacitivas (es decir con signos de reactancia positivos y negativos)

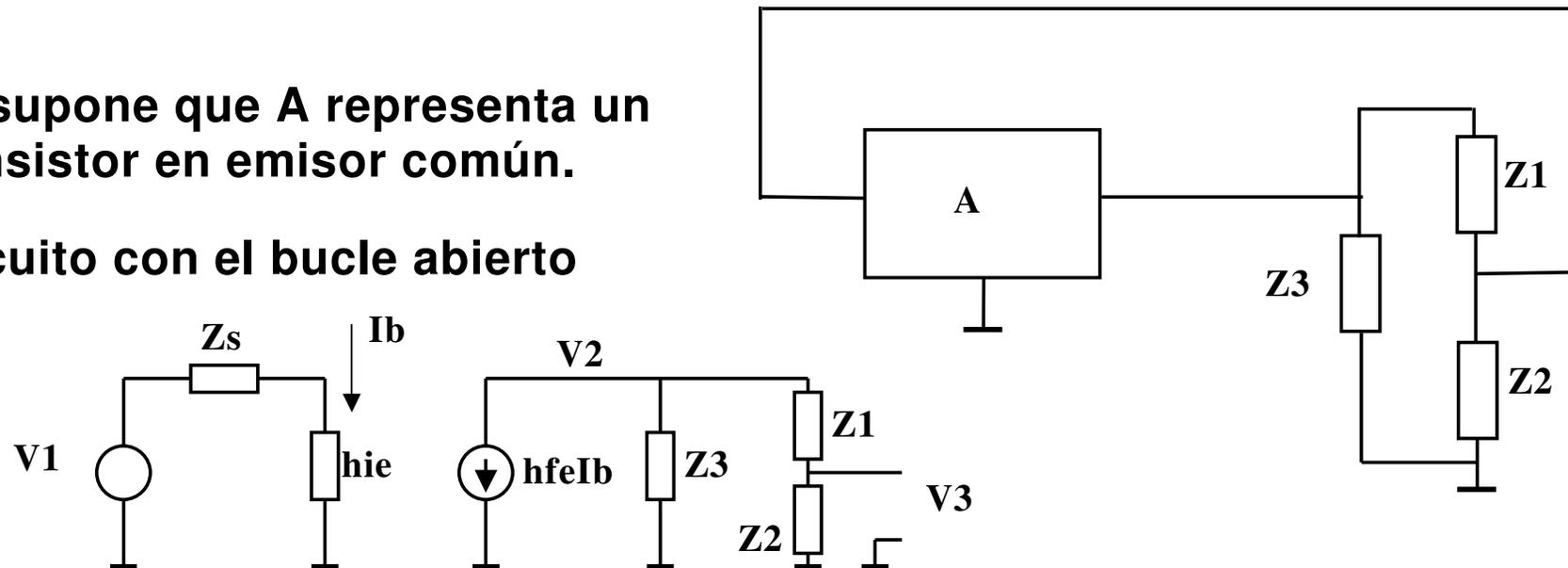
Los osciladores típicos emplean dos condensadores y una bobina (Colpitts), o un condensador y dos bobinas (Hartley). Las bobinas del Hartley suelen estar acopladas (autotransformador).

Osciladores senoidales (cont)

Estudio genérico del oscilador de 3 reactancias.

Se supone que A representa un transistor en emisor común.

Circuito con el bucle abierto



Zs se añade para incorporar el efecto de la resistencia de salida de la red beta.

$$Z_s = Z_2 \parallel (Z_1 + Z_3) \qquad Z_s = \frac{Z_2 \cdot (Z_1 + Z_3)}{Z_1 + Z_2 + Z_3}$$

Osciladores senoidales (cont)

La impedancia de carga del amplificador es:

$$Z_L = Z_3 \parallel (Z_1 + Z_2) \qquad Z_L = \frac{Z_3 \cdot (Z_1 + Z_2)}{Z_1 + Z_2 + Z_3}$$

La tensión V_3 se puede expresar como:

$$V_3 = -hfe \cdot I_b \cdot Z_L \frac{Z_2}{Z_1 + Z_2}$$

Donde I_b es:

$$I_b = \frac{V_1}{Z_s + hie}$$

Sustituyendo I_b :

$$V_3 = \frac{-hfe \cdot Z_L \cdot Z_2 \cdot V_1}{(Z_1 + Z_2) \cdot (Z_s + hie)}$$

Y sustituyendo Z_L y Z_s

$$V_3 = \frac{-hfe \cdot Z_2 \cdot V_1 \frac{Z_3 (Z_1 + Z_2)}{Z_1 + Z_2 + Z_3}}{(Z_1 + Z_2) \cdot \left(hie + \frac{Z_2 (Z_1 + Z_3)}{Z_1 + Z_2 + Z_3} \right)}$$

Osciladores senoidales (cont)

Multiplicando numerador y denominador por (Z1+Z2+Z3):

$$V_3 = \frac{-hfe \cdot Z_2 \cdot Z_3 (Z_1 + Z_2) V_1}{(Z_1 + Z_2) \cdot (Z_1 + Z_2 + Z_3) \cdot hie + (Z_1 + Z_2) \cdot Z_2 \cdot (Z_1 + Z_3)}$$

Dividiendo numerador y denominador por (Z1+Z2):

$$V_3 = \frac{-hfe \cdot Z_2 \cdot Z_3 \cdot V_1}{(Z_1 + Z_2 + Z_3) \cdot hie + Z_2 \cdot (Z_1 + Z_3)}$$

Osciladores senoidales (cont)

Si las 3 impedancias son reactivas puras (sin parte resistiva), se pueden expresar como:

$$Z_1 = jX_1 \quad Z_2 = jX_2 \quad Z_3 = jX_3 \quad \text{donde las } X \text{ pueden ser } + \text{ ó } -$$

Con lo que se obtiene:

$$V_3 = \frac{-h_{fe} \cdot X_2 \cdot X_3}{j(X_1 + X_2 + X_3) \cdot h_{ie} - X_2 \cdot (X_1 + X_3)} \cdot V_1$$

Para que oscile, V_3/V_1 debe ser igual a 1 ($GB=1$). Por lo tanto la fracción no puede poseer parte imaginaria, con lo que se obtiene la condición:

$$X_1 + X_2 + X_3 = 0$$

Esta condición elimina la posibilidad de emplear 3 bobinas o 3 condensadores. Las únicas posibilidades son: 2L+1C ó 1L+2C

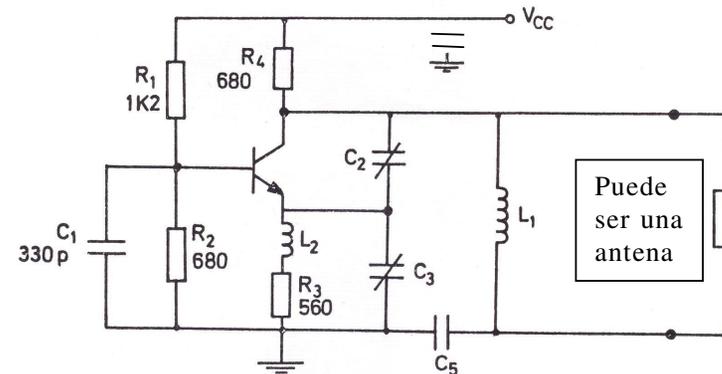
Osciladores LC reales

1. Colpitts

$f_o = 100 \text{ MHz}$

Transistor en base común

C_1 y C_5 son cc a la frecuencia de trabajo



L_2 es un choque de RF, y se considera ca a la frecuencia de trabajo

L_1 , C_2 y C_3 forman la red beta ($C_2 = 50 \text{ pF}$, $C_3 = 100 \text{ pF}$ ajustables)

Frecuencia de oscilación:

$$f_o = \frac{1}{2\pi \sqrt{L_1 C_{eq}}}$$

$$C_{eq} = \frac{1}{\frac{1}{C_2} + \frac{1}{C_3}}$$

Osciladores LC reales (cont.)

2. Hartley

La polarización del JFET de unión (canal N) se obtiene con $V_{GS} = 0$ (L1 es cc en continua).

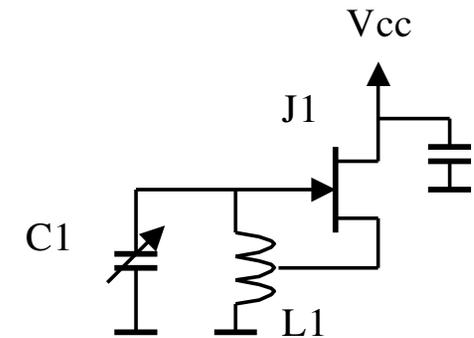
El JFET está configurado en seguidor de fuente.

La ganancia de tensión en esta configuración es:

$$A_v < 1$$

¿Cómo es posible que oscile si $A_v < 1$ y la red beta es pasiva?

L1 es un “autotransformador” que eleva la tensión al pasar de fuente a puerta. El JFET sí amplifica en corriente.



Osciladores LC reales (cont.)

3. Osciladores con cristal de cuarzo

Efecto piezoeléctrico

Los materiales piezoeléctricos (cuarzo, cerámicos) tienen una estructura cristalográfica.

Cuando estos materiales se presionan (o se expanden) las posiciones de los átomos se modifican ligeramente y el desequilibrio de cargas que se produce hace que aparezca un campo eléctrico.

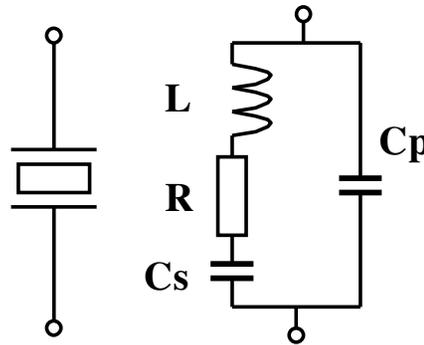
El efecto es reversible: Si se aplica un potencial eléctrico, el material se contrae o se expande (dependiendo de la polaridad del potencial aplicado).

El término *cristal de cuarzo* se aplica en Electrónica a un dispositivo que es en realidad un condensador cuyo dieléctrico es un material piezoeléctrico. Por lo tanto, desde el punto de vista eléctrico es un dispositivo con dos terminales.

Osciladores LC reales (cont.)

Si se aplica un impulso eléctrico a un cristal de cuarzo, se produce una oscilación mecánica (vibración del cristal) y una oscilación eléctrica (tensión en bornas). La oscilación tiene una frecuencia que depende del tamaño y el tipo de corte del cristal. Son valores normales entre 10kHz y 100 MHz.

Modelo eléctrico
equivalente del crista de
cuarzo.



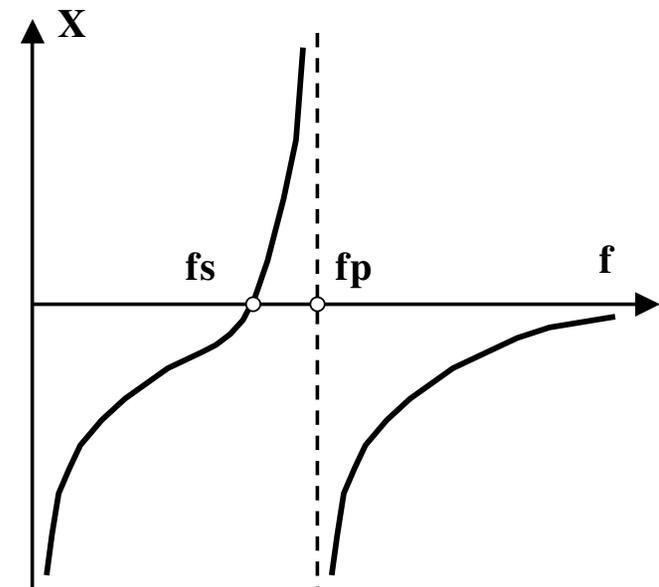
C_p = capacidad eléctrica

C_s = capacidad mecánica equivalente

L = Inductancia mecánica equivalente

R = Pérdidas mecánicas equivalentes

Se producen dos resonancias: serie y paralelo.



Osciladores LC reales (cont.)

Los osciladores que emplean cristal de cuarzo se consideran LC dado que el circuito equivalente del cristal también presenta resonancia.

Frecuencias de resonancia del cristal:

$$f_s = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC_s}} \quad f_p = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$$

Siendo:

$$C = \frac{C_s \cdot C_p}{C_s + C_p}$$

Como $C_p \gg C_s$, C y C_s son casi iguales, por lo que f_s y f_p sólo difieren en un pequeño margen.

En la práctica se puede utilizar un cristal para reemplazar a la bobina de un oscilador LC. De esta forma, el cristal opera en su *zona inductiva* ($X > 0$) por lo que la frecuencia de oscilación estará entre f_s y f_p .

Osciladores LC reales (cont.)

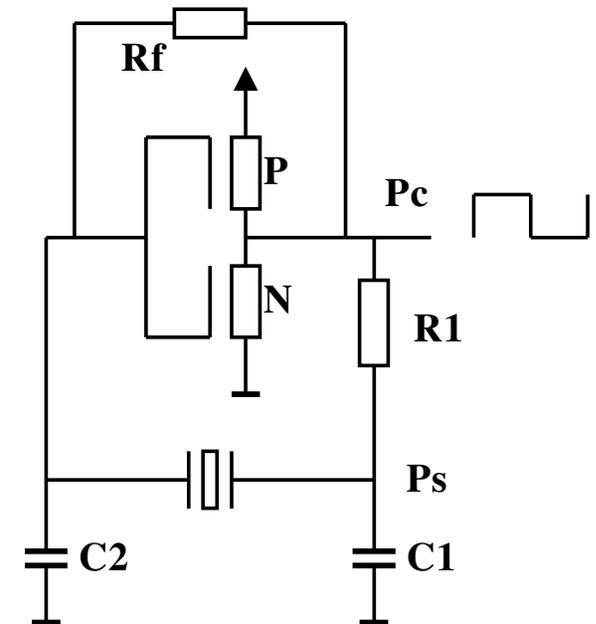
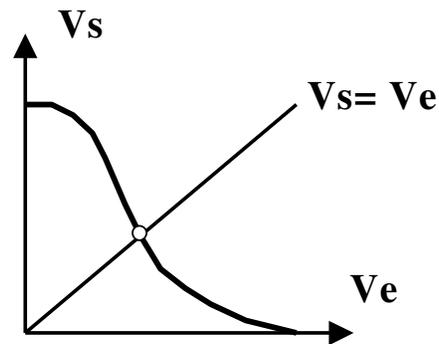
Oscilador con cristal basado en inversor CMOS

Los MOS P y N forman un inversor CMOS

La resistencia R_f introduce una realimentación en continua, con lo que el inversor funciona como un amplificador.

El cristal reemplaza a la bobina del Colpitts.

C_1 y C_2 completan la red Colpitts.



R_1 permite obtener una onda *casi cuadrada* en P_c y una onda *casi senoidal* en P_s .