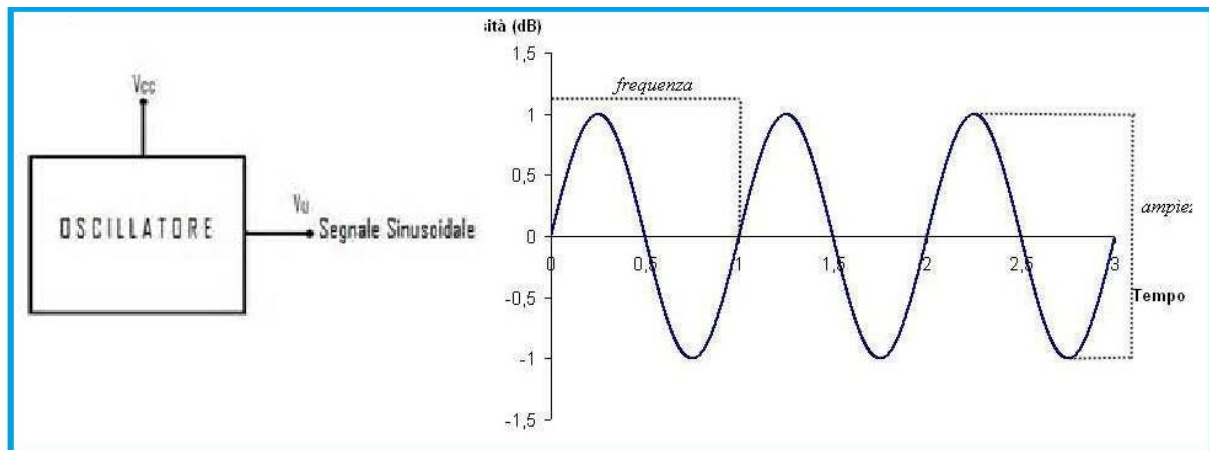


Generatori di segnali sinusoidali

A cura di Ali Hajj



Indice dei contenuti

<u>1. Definizione</u>	<u>2</u>
<u>2. La reazione positiva</u>	<u>2</u>
<u>3. La condizione di Barkhausen</u>	<u>2</u>
<u>4. Oscillatore a ponte di Wien</u>	<u>3</u>
<u>5. Oscillatore a sfasamento</u>	<u>4</u>
<u>6. Oscillatore di Colpitts</u>	<u>5</u>

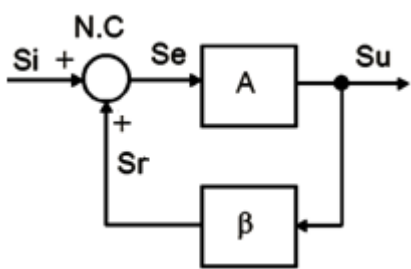
INTRODUZIONE

Gli oscillatori sono amplificatori che generano, senza un segnale d'ingresso, tensioni sinusoidali e non. Essi convertono la corrente continua dell'alimentazione in corrente alternata in uscita. Tutti gli oscillatori sono caratterizzati da una reazione positiva.

Un sistema si dice "reazionato" quando una frazione del segnale di uscita viene riportata all'ingresso mediante una "blocco di retroazione".

In tutte le applicazioni elettroniche viene usata la reazione negativa, ad eccezione dei comparatori e degli oscillatori che utilizzano la reazione positiva.

Lo schema a blocchi della reazione positiva è:



Legenda:

- N.C. = Nodo di Confronto
- Si = Segnale di ingresso
- Sr = Segnale di reazione
- Se = Segnale di errore
- Su = Segnale di uscita
- A = Amplificazione ad anello aperto (senza reazione)
- Ar = Amplificazione ad anello chiuso (con reazione)
- β = blocco di reazione

Nella reazione positiva, la f.d.t è espressa dalla relazione:

$$A_r = \frac{S_u}{S_i} \quad \beta = \frac{S_r}{S_u} \quad A_r = \frac{A}{1 - \beta A}$$

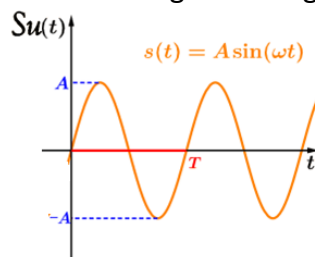
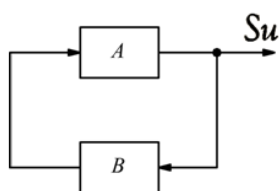
Si ha un aumento di amplificazione, poiché "A" viene diviso per un numero minore di 1.

Negli oscillatori non si ha il segnale d'ingresso ($S_i = 0$), questo determina che il guadagno A_r è infinito. Però, per garantire che l'oscillatore generasse un segnale sinusoidale uniforme nel tempo, occorre, che sia **soddisfatta la condizione di Barkhausen:**

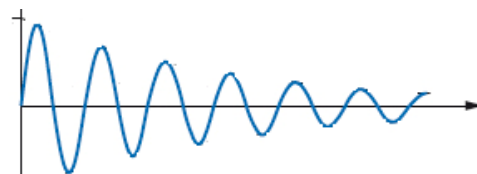
a) il modulo di $\beta A = 1$;

b) la fase di $\beta A = 0$.

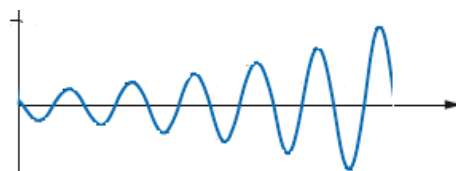
Alla frequenza per cui si verifica la condizione di Barkhausen (frequenza di oscillazione), l'amplificatore oscilla, cioè, genera un'uscita sinusoidale di ampiezza costante in assenza di segnale in ingresso.



Se risulta $\beta A < 1$, si ha una reazione negativa e l'uscita assume la forma di una sinusoide con ampiezza decrescente. Perché il segnale di reazione, essendo S_r molto piccolo di S_e , non riesce a sostenere l'ingresso.

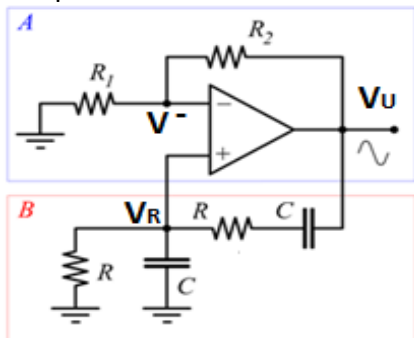


Se risulta $\beta A > 1$, si ha una reazione positiva e l'uscita assume la forma di una sinusoide con ampiezza crescente. Perché $S_r > S_e$.



OSCILLATORE A PONTE DI WIEN: È un oscillatore ad audiofrequenza (o basse frequenze arrivano fino a circa 1 MHz), chiamato anche oscillatore a resistenza e capacità.

È l'oscillatore più utilizzato in questo campo per la buona stabilità della frequenza di oscillazione e per la semplicità circuitale.



In figura si distinguono i due blocchi operativi A e B.

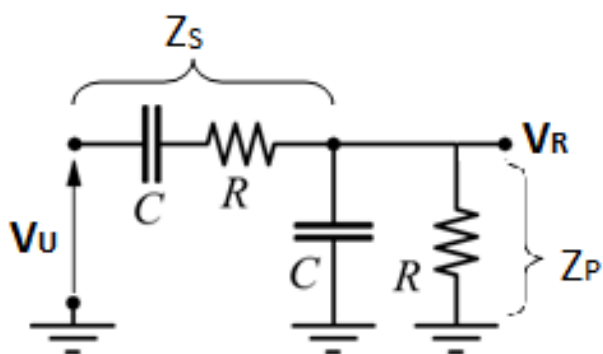
A: un amplificatore operazionale non invertente, con un guadagno:

$$G(j\omega) = \frac{V_U}{V_R} = \left(1 + \frac{R_2}{R_1} \right)$$

B: un filtro passa-banda di Wien con un guadagno :

$$\beta = \frac{V_-}{V_u}$$

Calcolo della funzione di trasferimento del blocco B:



Con la legge del partitore di tensione, risulta:

$$V_R(j\omega) = \frac{Z_P}{(Z_S + Z_P)} V_U(j\omega)$$

$$Z_S = R + jX_C = R - j\frac{1}{\omega C}$$

$$Z_P = R // jX_C = R // (-j\frac{1}{\omega C})$$

ponendo $s=j\omega$.

$$\beta = \frac{1}{3 + sCR + \frac{1}{sCR}} = \frac{1}{3 + j\omega CR - j\frac{1}{\omega CR}}$$

Dicevamo che il prodotto $G \cdot \beta$ deve essere 1, quindi un numero reale;

- G è reale;
- è necessario che anche β sia reale, privo, cioè, di parte immaginaria.

$$j\omega RC - j\frac{1}{\omega CR} = 0 \rightarrow \omega^2 = \frac{1}{(RC)^2}$$

Quindi

$$\omega_0 = \frac{1}{RC}$$

Perché questo sia vero deve essere :

in questo caso risulta essere

$$\beta = \frac{1}{3}$$

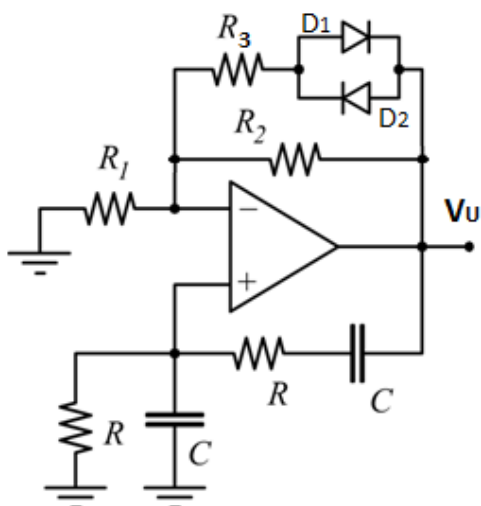
perché $G \cdot \beta = 1$ deve essere $G=3$ quindi ponendo $R_2=2R_1$ si ha

$$G = \left(1 + \frac{2R_1}{R_1} \right) = 3$$

Per l'innesco delle oscillazioni è necessario che il guadagno ad anello aperto sia inizialmente $G \cdot \beta > 1$, $G > 3$ ($R_2 > 2R_1$), per poi assestarsi a $G \cdot \beta = 1$ ed $A=3$ ($R_2=2R_1$).

Generalmente, R_2 viene sostituita da un circuito di controllo del guadagno (C. A. G.)

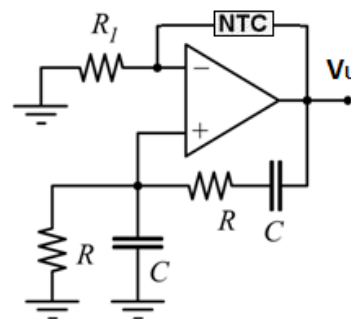
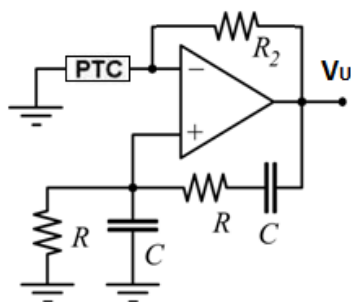
La tecnica più semplice consiste nel disporre due diodi in antiparallelo lungo l'anello di reazione dell'A.O.

A.G.C.: controllo automatico di guadagno con diodi

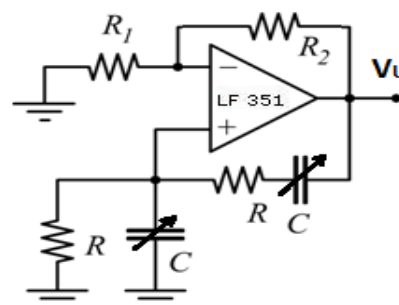
All'accensione il segnale di uscita è praticamente nullo e di conseguenza i due diodi risultano interdetti; essendo la resistenza R_3 disinserita, il guadagno dell'amplificatore è regolato dalla R_2 , dimensionata in modo che il guadagno di anello sia maggiore di 3 . Al crescere dell'ampiezza dell'uscita i diodi vanno alternativamente in conduzione, D_1 dalle semionde positive di V_U e D_2 da quelle negative, risultando dei cortocircuiti. In tal caso il guadagno dell'amplificatore è regolato dal parallelo $R_2//R_3$, dimensionato in modo che $R_2//R_3=2R_1$, che permette il mantenimento dell'oscillazione.

A.G.C.: controllo automatico di guadagno con termistori

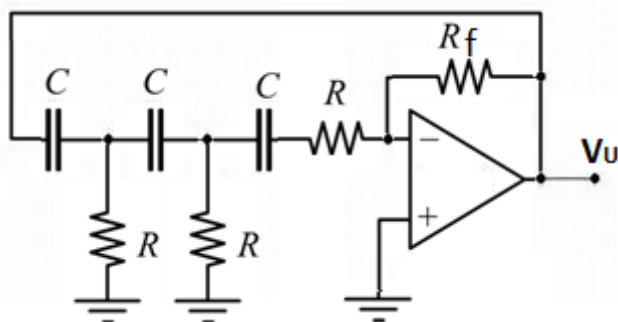
Il controllo automatico di guadagno (A.G.C.) e rendere stabile la frequenza di oscillazione si può effettuare utilizzando elementi non lineari (per es. Termistori), i quali variano la loro resistenza con la temperatura: si può utilizzare un PTC al posto di R_1 o un NTC al posto di R_f .

**Regolazione della frequenza di oscillazione f_o**

La regolazione della frequenza f_o si ottiene variando contemporaneamente il valore di ciascuna delle due capacità mediante condensatori coassiali. Talvolta la regolazione si ottiene modificando il valore delle due resistenze R mediante potenziometri o trimmer coassiali, affidando il cambio di portata alla eguale variazione della capacità C .

**OSCILLATORE A SFASAMENTO**

Un oscillatore a sfasamento è costituito da un amplificatore invertente *reazionato* mediante una rete costituita da 3 celle RC identiche come indicato in figura.



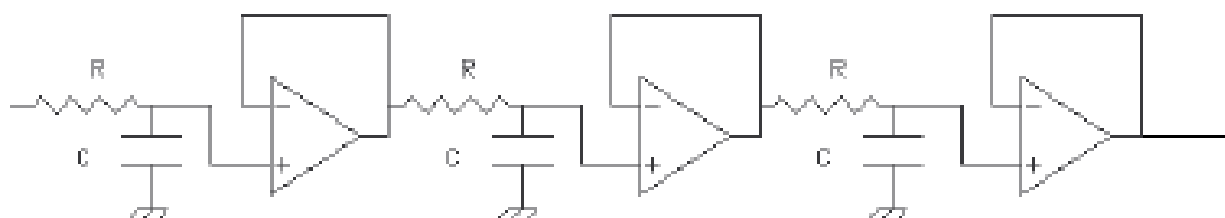
Il segnale all'uscita dell'operazionale ha una fase di 180°, quindi il compito delle tre celle è di produrre l'ulteriore sfasamento di 180°, necessario per avere uno sfasamento complessivo d'anello di 360° (= 0°). Ogni celle CR deve produrre uno sfasamento di 60°. Esiste una sola frequenza (f₀) in corrispondenza della quale l'angolo è di 60°: è proprio questa la frequenza alla quale oscilla il circuito.

Dalla condizione di Barkhausen si può ricavare che il guadagno dell'amplificatore è G = -29 (β = - 1/29) e che l'espressione della f₀ è:

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{6}RC}$$

UNA SOLUZIONE PIÙ SEMPLICE PER I CALCOLI

Didatticamente può esser utile considerare la seguente soluzione alternativa per la rete di sfasamento a 180°



Questa soluzione fa uso di tre operazionali in configurazione in configurazione buffer per separare le impedenze delle tre celle RC (l'operazionale in configurazione buffer presenta guadagno unitario, altissima impedenza di ingresso e bassissima impedenza in uscita).

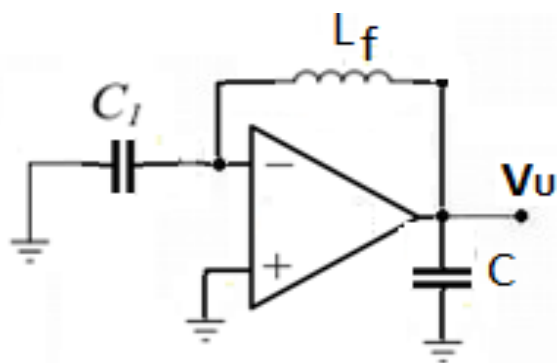
In questo modo lo sfasamento di 180° si ottiene semplicemente facendo in modo che ciascuna cella sfasi di 60° = -π/3 rad, ovvero

$$\angle \frac{1}{1 + j\omega RC} = -\arctan\left(\frac{\omega}{RC}\right) = -\frac{\pi}{3}$$

da cui infine

$$\omega = \frac{\tan\left(\frac{\pi}{3}\right)}{RC}$$

OSCILLATORE COLPITTS Oscillatore in alta frequenza.

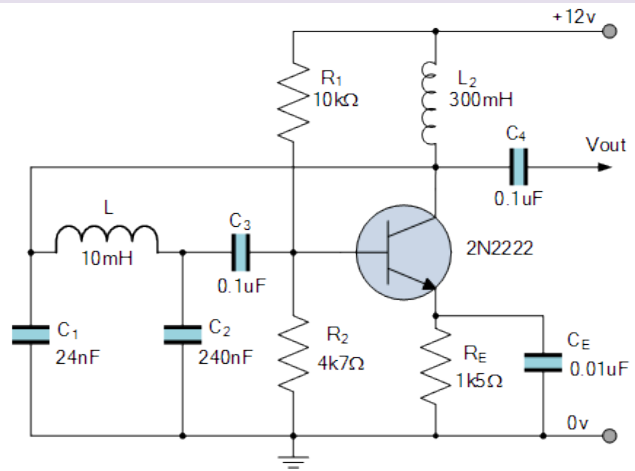
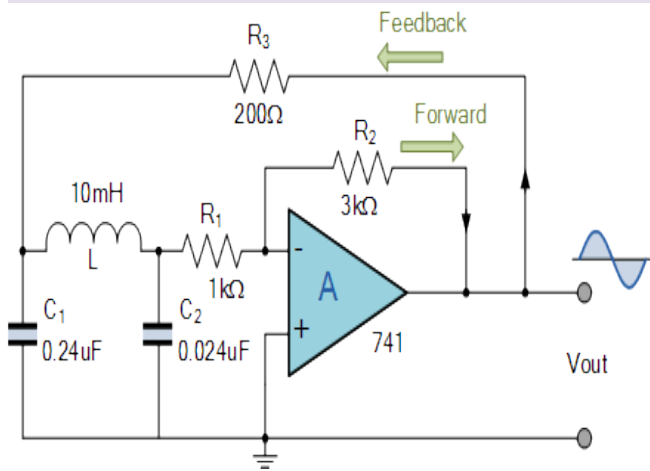


Per il calcolo della frequenza di oscillazione o di risonanza (ω₀), l'impedenza totale deve essere uguale a zero.

$$X_{C1} + X_{Lf} + X_C = 0$$

$$X_{Lf} = \omega_0 L_f \quad X_{C1} = -1 / (\omega_0 C_1) \quad X_C = -1 / (\omega_0 C)$$

$$C_T = \frac{C_1 \times C}{C_1 + C} \quad f_0 = \frac{1}{2\pi \sqrt{L C_T}}$$



<http://www.edutecnica.it/elettronica/oscillatori/oscillatori.htm>