

Lezione 13

Oscillatori sinusoidali

a) Elementi necessari per un oscillatore sinusoidale:

- Condizione di Barkhausen $\beta A = 1$ valide solo per una specifica frequenza e ampiezza

- Loop gain dipendente della frequenza con
 $\phi(\omega_0) = 0$ $\frac{d\phi}{d\omega} \big|_{\omega=\omega_0} = \text{"grande"}$

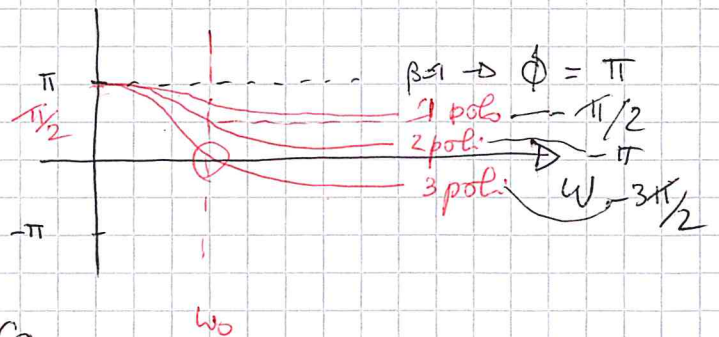
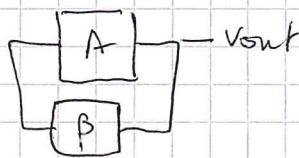
- Non linearità del guadagno per ampiezze elevate:

$$|L(x_0)| = 1 \quad \frac{d|L|}{dx} \bigg|_{x=x_0} = \text{"grande"}$$

b) Fase

Consideriamo A reale e β dipendente della frequenza. Ogni polo $\frac{1}{s+\omega_0}$ introduce uno sfasamento che varia da 0 a $-\pi/2$ a $\omega \rightarrow \infty$

- Posso usare un ampli. invertente: $A = -|A| \rightarrow \text{per } \pi$



Per passare dallo 0
in modo non asintotico

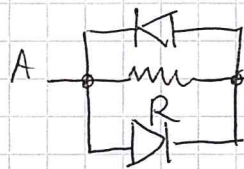
ho bisogno di almeno 3 poli.

\Rightarrow Oscillatore a sfasamento: introduzione di 3 stadi RC nel feedback β

- Oppure posso introdurre polo $\frac{1}{s+\omega_0}$ + zero $\frac{s+\omega_0}{1}$
polo da 0 a $-\pi/2$ } in questo caso A deve avere
zero da 0 a $+\pi/2$ } fase 0 (1)

b) Non lineari nell'ampiezza

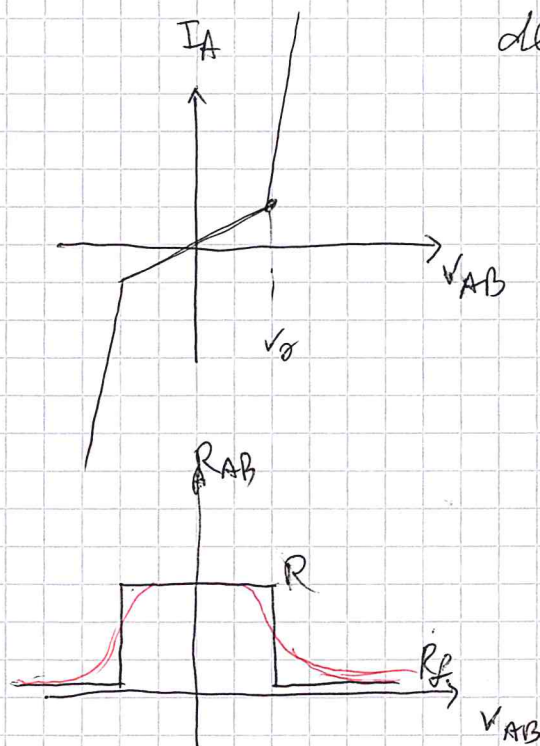
- Si vuole introdurre una riduzione del guadagno ad ampiezza elevata, ma **SENZA** raggiungere la saturazione
- Necessario elemento non lineare per cui R cambia con l'ampiezza del segnale
- Storicamente \rightarrow filamento di lampade ad incandescenza. Temp. aumenta con potenza.
- Circuito con diodi:



• Se l'ampiezza è piccola
 $R_{AB} \sim R$

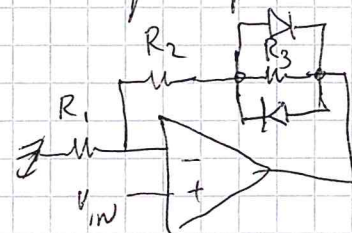
• Se l'ampiezza supera le V_s del diodo

$$R_{AB} \sim R \parallel R_{\text{forward}}$$



Se viene usato nel loop di feedback di

un opAmp:

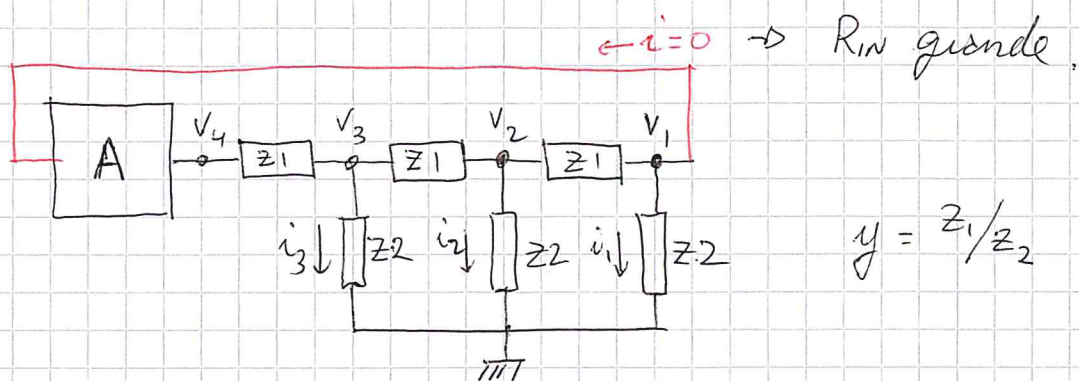


$$A(\text{small signal}) = 1 + \frac{R_3}{R_1} + \frac{R_2}{R_1}$$

$$A(\text{large signal}) = 1 + \frac{R_2}{R_1} + \left(\frac{R_F}{R_1} \right)$$

trascurabile

A) Oscillatore a sfasamento



Risolviamo come sequenze di partitori

$$V_1 = V_2 \cdot \frac{1}{1 + Z_1/Z_2} = \frac{V_2}{1+y} \rightarrow V_2 = V_1(1+y)$$

$$i_1 = \frac{V_1}{Z_2} \quad i_2 = \frac{V_2}{Z_2} \quad i_3 = \frac{V_3}{Z_2}$$

$$V_3 = V_2 + (i_1 + i_2) \cdot Z_1 = V_1(1+y) + yV_1 + yV_2 = \\ = V_1(1+y+y+y+y^2) = V_1(1+3y+y^2)$$

$$V_4 = V_3 + (i_1 + i_2 + i_3) Z_1 = V_1[1+3y+y^2 + y + (1+y)y + \\ + y(1+3y+y^2)] = \\ = V_1[1+6y+5y^2+y^3] = \frac{V_1}{\beta}$$

$$A\beta = \frac{A}{1+6y+5y^2+y^3} = 1 \leftarrow \text{Condizione di Barkhausen}$$

$$A \approx 1+6y+5y^2+y^3 \quad (\text{reale, negativo})$$

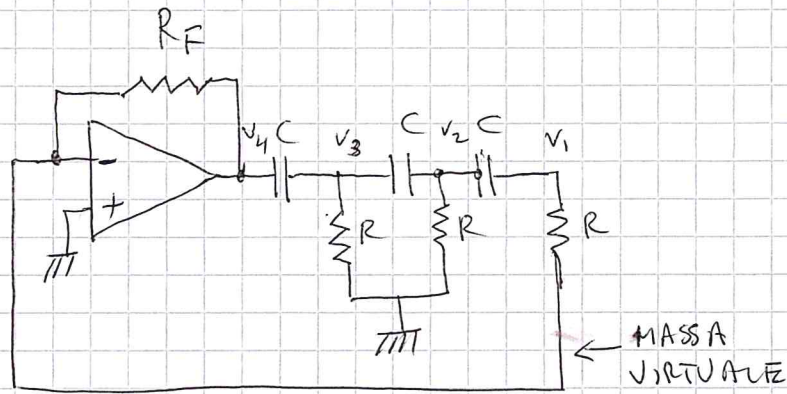
consideriamo y puramente immaginario. Ad $Z_1 = \frac{1}{j\omega C}$, $Z_2 = R$

Parte reale: $A = 1+5y^2 \rightarrow A = 1+5y^2 = -29$

Parte immag: $0 = 6y + y^3 \rightarrow y^2 = -6$

$$y = \frac{1}{j\omega RC} = \pm j\sqrt{6} \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{6}RC}$$

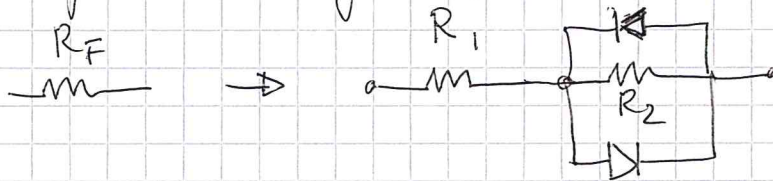
Circuito oscilatore a sfasamento



$$A = - \frac{R_F}{R} = -29$$

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

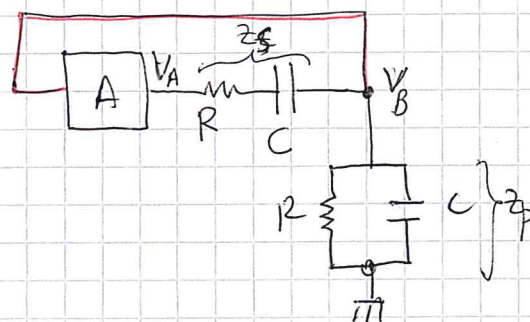
In pratica bisogna sottintuire



$$\text{con } \frac{R_1 + R_2}{R} > 29 \quad \text{e} \quad \frac{R_1}{R} < 29$$

B) Oscillatore a ponte di Wien (polo + zero)

$$sCR = s/\omega_0$$



$$z_s = R + \frac{1}{sC} = R \frac{s/\omega_0 + 1}{s/\omega_0}$$

$$z_p = \frac{1}{sC + \frac{1}{R}} = R \frac{1}{s/\omega_0 + 1}$$

$$\beta = \frac{V_B}{V_A} = \frac{1}{1 + z_s/z_p} = \frac{1}{1 + \frac{(s/\omega_0 + 1)^2}{s/\omega_0}} = \frac{s/\omega_0}{s/\omega_0 + (s/\omega_0 + 1)^2} = \frac{s/\omega_0}{(s/\omega_0)^2 + 3(s/\omega_0) + 1}$$

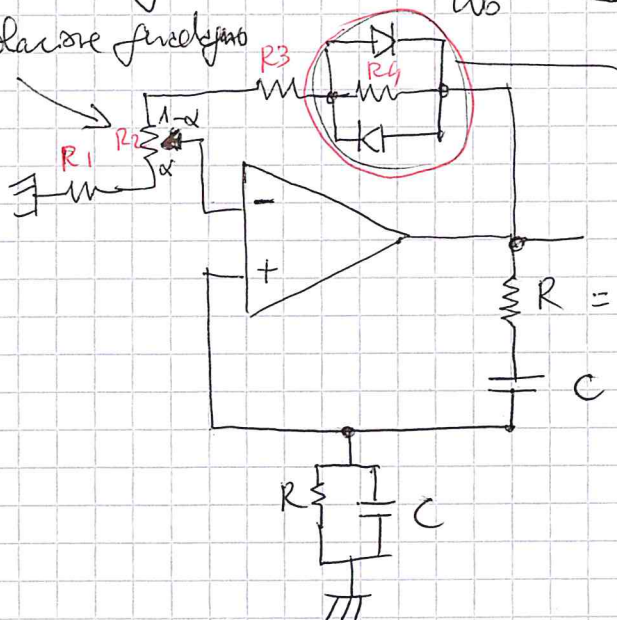
$$A\beta = 1 \Rightarrow A = \frac{1}{\beta} = \frac{(s/\omega_0)^2 + 3(s/\omega_0) + 1}{s/\omega_0} = \frac{s}{\omega_0} + 3 + \frac{\omega_0}{s}$$

Con A reale:

Parte Reale : $A = 3$

Parte immaginaria : $0 = \frac{s}{\omega_0} + \frac{\omega_0}{s} \rightarrow \left(\frac{s}{\omega_0}\right)^2 = -1 \quad \omega^2 = \omega_0^2 = \frac{1}{RC}$

Regolazione guadagno



Non linearité

$$f_0 = \frac{1}{2\pi RC} = 1.6 \text{ kHz}$$

Se R_2 è divisa con una presione α , il guadagno sarà:

$$A_0 = 1 + \frac{(1-\alpha)R_2 + R_3 + R_4}{\alpha R_2 + R_1}$$

$$A_1 = 1 + \frac{(1-\alpha)R_2 + R_3}{\alpha R_2 + R_1}$$

piccolo segnale

grande segnale