



# Filtre passe bande à facteur de qualité élevé

## Calcul de la fonction de transfert

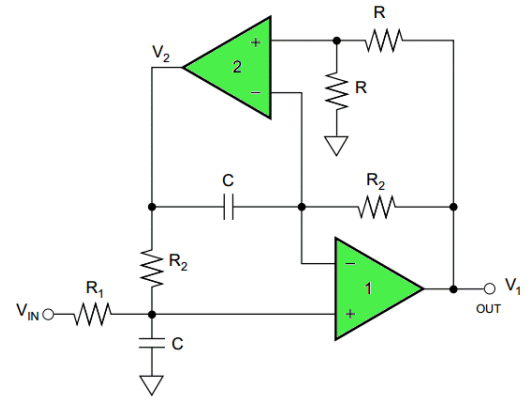


### Calcul de la fonction de transfert

Pour l'étude on suppose bien évidemment que les 2 amplificateurs opérationnels sont parfaits et fonctionnent en régime linéaire.

En appliquant le théorème de Millman sur l'entrée + de l'AOP 1

$$V_{+AOP1} = \frac{\frac{V_{IN}}{R_1} + \frac{V_2}{R_2}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + jC\omega} \quad \text{soit} \quad \boxed{V_{+AOP1} = \frac{V_{IN} \cdot R_2 + V_2 \cdot R_1}{R_2 + R_1 + jCR_1R_2\omega}}$$



High-Q Bandpass Filter

En appliquant le théorème de Millman sur l'entrée - de l'AOP 1

$$V_{-AOP1} = \frac{\frac{V_1}{R_2} + V_2 \cdot jC\omega}{\frac{1}{R_2} + jC\omega} \quad \text{soit} \quad \boxed{V_{-AOP1} = \frac{V_1 + V_2 \cdot jR_2C\omega}{1 + jR_2C\omega}}$$

Comme les 2 ampli-op fonctionnent en régime linéaire :

$$\boxed{V_{+AOP2} = \frac{V_1}{2} = V_{-AOP2} = V_{-AOP1} = V_{+AOP1}}$$

En utilisant les équations précédentes on aboutit aux 2 relations suivantes :

$$\frac{V_1}{2} = \frac{V_{IN} \cdot R_2 + V_2 \cdot R_1}{R_2 + R_1 + jCR_1R_2\omega} \quad \text{Eq(1)} \quad \text{et} \quad \frac{V_1}{2} = \frac{V_1 + V_2 \cdot jR_2C\omega}{1 + jR_2C\omega} \quad \text{Eq(2)}$$

En réécrivant l'équation 2 il vient  $V_1 \cdot (1 + jR_2C\omega) = 2V_1 + 2V_2 \cdot jR_2C\omega$  soit  $V_1 \cdot \frac{(jR_2C\omega - 1)}{2jR_2C\omega} = V_2$  Eq(3)

En réécrivant l'équation 1 il vient :  $V_1 \cdot (R_2 + R_1 + jCR_1R_2\omega) = V_{IN} \cdot 2R_2 + V_2 \cdot 2R_1$

En remplaçant l'expression de  $V_2$  de l'équation 3 dans celle de l'équation 2 on peut alors écrire :

$$V_1 \cdot (R_2 + R_1 + jCR_1R_2\omega) = V_{IN} \cdot 2R_2 + V_1 \cdot \frac{(jR_2C\omega - 1)}{jR_2C\omega} \cdot R_1$$

soit :  $V_1 \cdot (R_2 + R_1 + jCR_1R_2\omega) \cdot jR_2C\omega = V_{IN} \cdot 2R_2 \cdot jR_2C\omega + V_1 \cdot (jR_2C\omega - 1) \cdot R_1$

que l'on peut simplifier :  $V_1 \cdot (R_1 + jR_2^2C\omega + (jCR_2\omega)^2R_1) = V_{IN} \cdot 2R_2 \cdot jR_2C\omega$

pour aboutir à la fonction de transfert  $\frac{V_1}{V_{IN}} = 2 \cdot \frac{j \frac{R_2^2}{R_1} C\omega}{1 + j \frac{R_2^2}{R_1} C\omega + (jCR_2\omega)^2}$  de la forme d'une fonction de transfert

passé bande du 2nd ordre  $\frac{V_1}{V_{IN}} = A_{BP} \cdot \frac{\frac{j\omega}{Q\omega_0}}{1 + \frac{j\omega}{Q\omega_0} + \left(\frac{j\omega}{\omega_0}\right)^2}$  avec  $\omega_0 = \frac{1}{R_2 \cdot C}$  et  $Q = \frac{R_1}{R_2}$  et  $A_{BP} = 2$