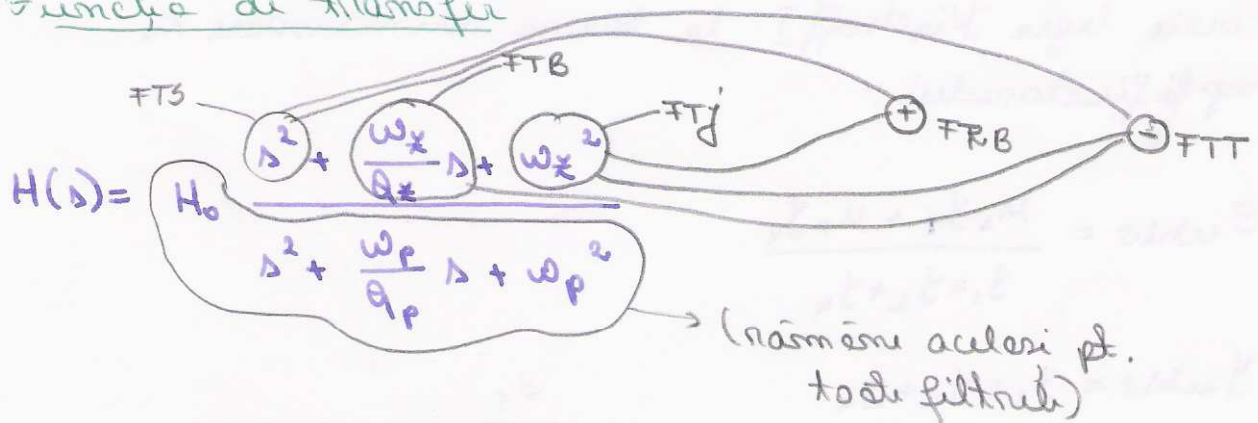


# FILTRE- generalități

## • Funcția de transfer



unde:  $\omega_z = \sqrt{\text{Im}^2(z_i) + \text{Re}^2(z_i)}$

$\omega_p = \sqrt{\text{Im}^2(p_i) + \text{Re}^2(p_i)}$

sunt pulsțiile zeroului, respectiv polului

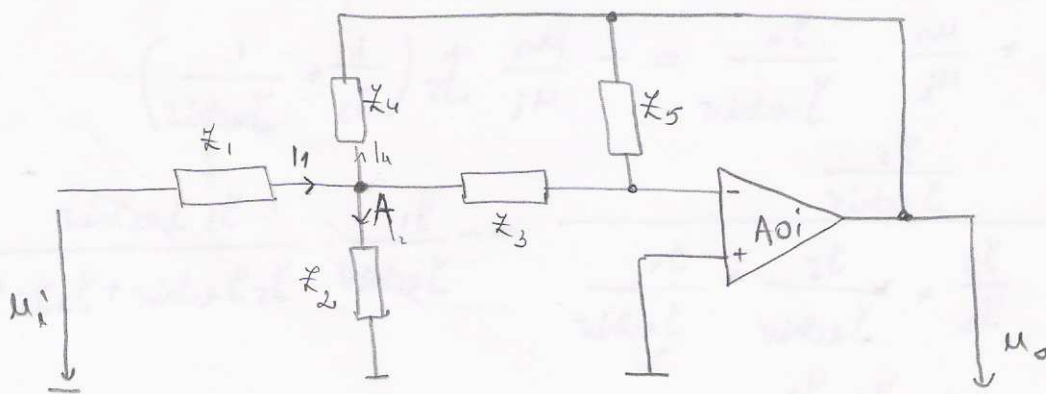
$Q_z = \frac{\omega_z}{2\text{Re}(z_i)}$

$Q_p = \frac{\omega_p}{2\text{Re}(p_i)}$

sunt factorii de calitate ai zeroului, respectiv polului.

## • Implementarea filtrelor active de ordinul doi cu Aoi

## • Schema cu reacții multiple



Notând cu :

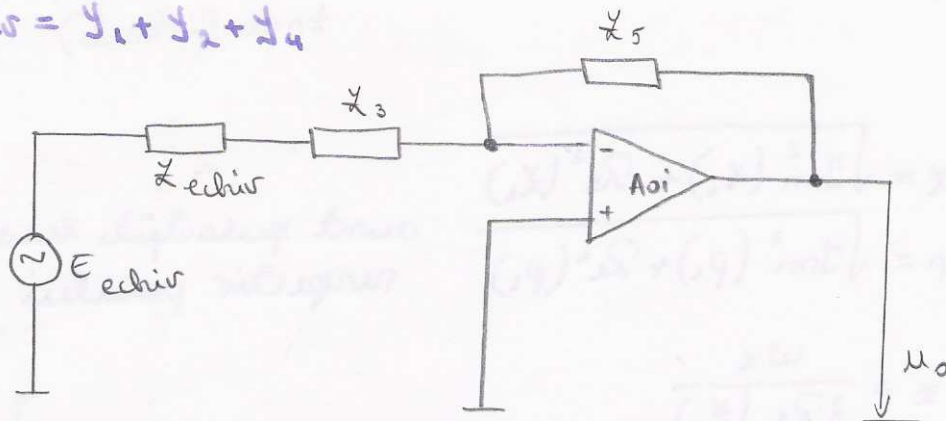
$E_{echiv}$  - generatorul echivalent în punctul A

$Y_{echiv}$  - admitanța generatorului echivalent în punctul A

se poate lega Kirchhoff I la bornele minuscule ale amplificatorului :

$$E_{echiv} = \frac{\mu_i Y_1 + \mu_o Y_4}{Y_1 + Y_2 + Y_4}$$

$$Y_{echiv} = Y_1 + Y_2 + Y_4$$



$$\frac{E_{echiv}}{\frac{1}{Y_3} + \frac{1}{Y_{echiv}}} = -\mu_o Y_5$$

$$\Rightarrow \frac{\mu_i Y_1 + \mu_o Y_4}{Y_{echiv}} = -\mu_o Y_5 \left( \frac{1}{Y_3} + \frac{1}{Y_{echiv}} \right) \quad | : \mu_i$$

$$\frac{Y_1}{Y_{echiv}} + \frac{\mu_o}{\mu_i} \cdot \frac{Y_4}{Y_{echiv}} = -\frac{\mu_o}{\mu_i} Y_5 \left( \frac{1}{Y_3} + \frac{1}{Y_{echiv}} \right)$$

$$\begin{aligned} \frac{\mu_o}{\mu_i} &= -\frac{\frac{Y_1}{Y_{echiv}}}{\frac{Y_5}{Y_3} + \frac{Y_5}{Y_{echiv}} + \frac{Y_4}{Y_{echiv}}} = -\frac{Y_1}{Y_{echiv}} \cdot \frac{Y_3 Y_{echiv}}{Y_5 Y_{echiv} + Y_3 Y_5 + Y_3 Y_4} \\ &= -\frac{Y_1 Y_3}{Y_5 (Y_1 + Y_2 + Y_3 + Y_4) + Y_3 Y_4} \end{aligned}$$

$$H(s) = \frac{u_o(s)}{u_i(s)} = \frac{y_1 y_3}{y_2(y_1 + y_2 + y_3 + y_4) + y_3 y_4}$$

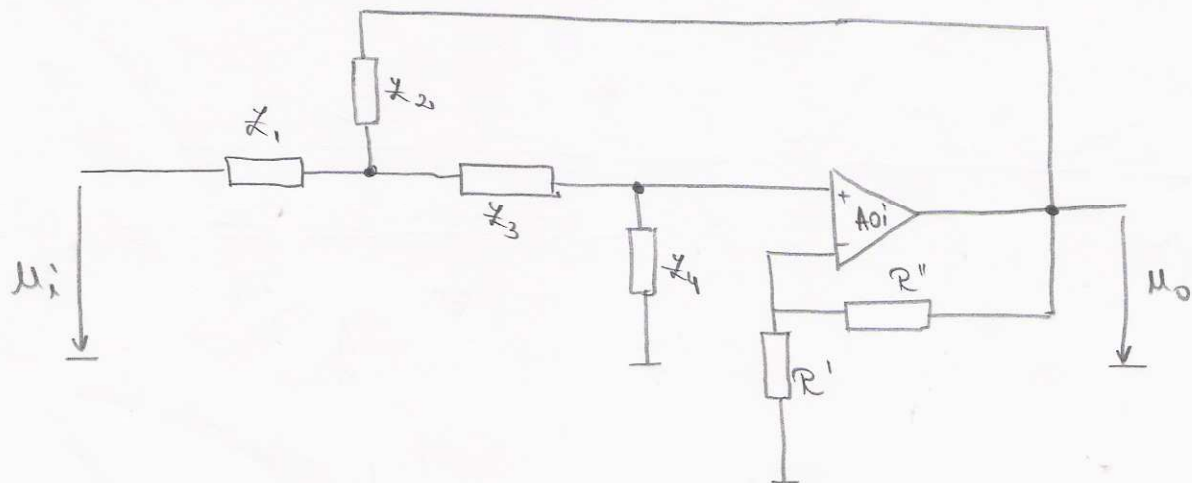
Alegând convenientul admitențelor  $y_1 - y_5$  se pot obține cele 5 tipuri de filtre (FTJ, FTS, FRB, FTB, FTT).

### • Implementarea filtrelor cu AO cu câștig scăzut

Acuști filtre utilizază AO caracterizate prin următorii parametri:

$$\begin{cases} Z_{ind} \rightarrow \infty \\ Z_{is} \rightarrow 0 \\ A < 20 \text{ dB} \end{cases}$$

Acuști caracterizare corespunde unui generator de tensiune ideal și, de asemenea, aceste filtre se mai întâlnesc, în literatură de specialitate, sub numele de filtre cu generator de tensiune comandat. Una dintre cele mai utilizate structuri este descrisă în figura următoare:



Pentru deducerea funcției de transfer, se observă că amplificarea amplificatorului miniversion este dată de relația:

$$A_u = k = 1 + \frac{R''}{R'} \text{ în pct. A ?}$$

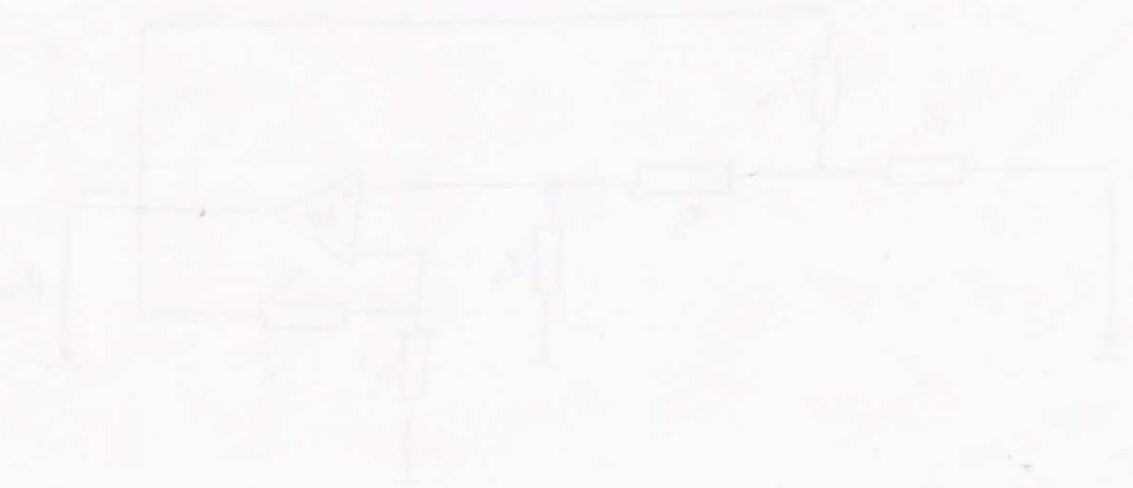
$$E_{echiv} = \frac{\mu_i y_1 + \mu_o y_2}{y_1 + y_2}$$

$$y_{echiv} = y_1 + y_2$$

$$U_o = E_{echiv} \cdot k \cdot \frac{1}{1 + \frac{y_4}{y_3} + \frac{y_4}{y_{echiv}}} = \frac{k y_3 (\mu_i y_1 + \mu_o y_2)}{(y_3 + y_4)(y_1 + y_2) + y_3 y_4}$$

de unde:

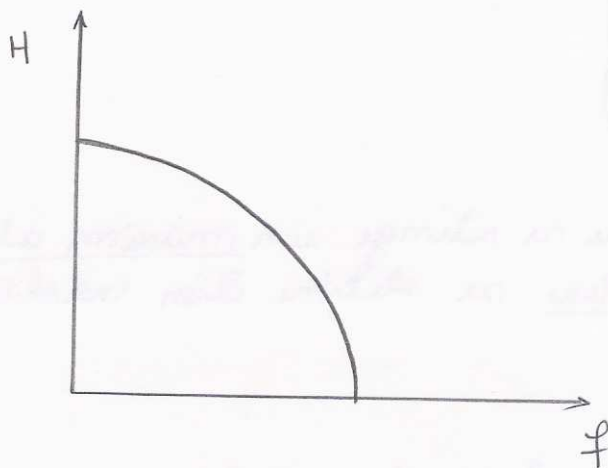
$$H(s) = \frac{\mu_o(s)}{\mu_i(s)} = \frac{k y_1 y_3}{(y_3 + y_4)(y_1 + y_2) + y_3 y_4 - k y_2 y_3}$$





## FILTRE de ORDINUL II cu A0

### 1. FTJ (Filteru trece jos)



#### • Funcția de transfer:

$$H(s) = \frac{H_0 \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

- $H_0$  - amplificarea (atenuearea) la frecvențe joase (în curent continuu)
- $\omega_0$  - pulsația caracteristică a filterului
- $Q$  - factorul de calitate al filterului
- $\alpha = \frac{1}{Q}$  - factorul de amortizare al filterului și are influență mare asupra formei caracteristicilor filterului.

#### • Caracteristicile de frecvență și de fază ale filterului:

În cazul unui semnal sinusoidal permanent, funcția de transfer devine:

$$H(j\omega) = \frac{H_0 \omega_0^2}{-\omega^2 + j\omega \frac{\omega_0}{Q} + \omega_0^2}$$

Din această relație, se deduc caracteristicile de frecvență și de fază ale filterului sub formă:

$$|H(j\omega)| = \frac{H_0 \omega_0^2}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + \left(\omega \frac{\omega_0}{Q}\right)^2}}$$

$$\varphi = -\arctg \frac{\omega \frac{\omega_0}{Q}}{\omega_0^2 - \omega^2}$$

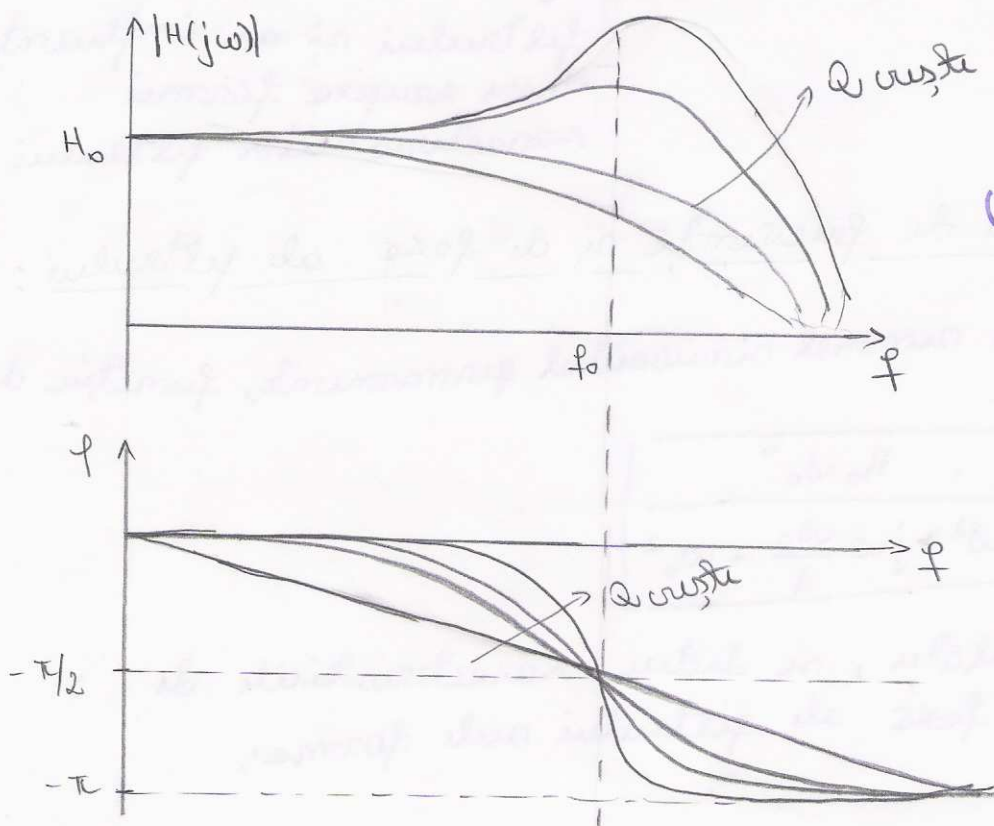
Valoarea pulsatiei pentru care se atinge un maxim al modulului functiei de transfer se obtine din rezolvarea ecuatiei :

$$\frac{d|H(j\omega)|}{d\omega} = 0, \text{ care se reduce la solutia:}$$

$$\omega_m = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{2Q^2}} \approx \omega_0$$

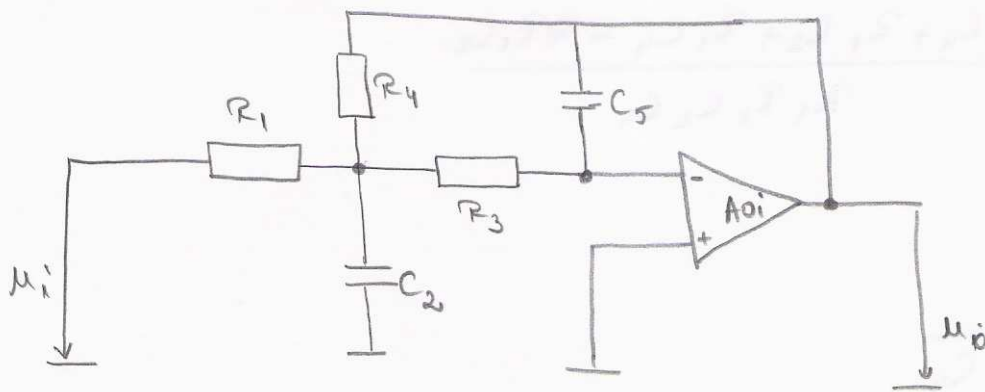
(se a tinut cont ca  $Q$  are o valoare relativ mare)

$$|H(j\omega)|_{\max} = \frac{H_0 Q}{\sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}}} \approx H_0 Q \text{ (pt. valori mari ale lui } Q > 5)$$



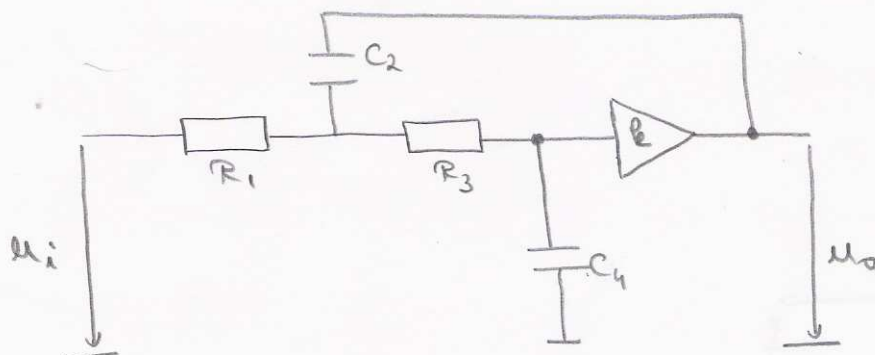
(Caracteristicile de frecvență și de fază pentru FTJ cu funcții de transfer de ordinul 2)

- Schema cu reacție multiplă:



$$H(s) = - \frac{\frac{1}{R_1} \cdot \frac{1}{R_3}}{\Delta C_5 \left[ \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} \right) + s C_2 \right] + \frac{1}{R_3} \cdot \frac{1}{R_4}} \quad (\text{cu reacție})$$

- Implementarea FTJ cu AO cu câștig scosut



$$H(s) = \frac{\frac{k}{R_1 R_3}}{\left( \frac{1}{R_1} + s C_2 \right) \left( \frac{1}{R_3} + s C_4 \right) + \frac{1}{R_3} s C_4 - \frac{k}{R_3} s C_2}$$

$$H(s) = \frac{\frac{k}{R_1 R_3}}{s^2 (C_2 C_4) + s \left( \frac{C_4}{R_1} + \frac{C_2}{R_3} + \frac{C_4}{R_3} - \frac{k C_2}{R_3} \right) + \frac{1}{R_1 R_3}}$$

$$H(s) = \frac{k \cdot \frac{1}{R_1 R_3 C_2 C_4}}{s^2 + s \left( \frac{1}{R_1 C_2} + \frac{1}{R_3 C_4} + \frac{1}{R_3 C_2} - \frac{k}{C_4 R_3} \right) + \frac{1}{R_1 R_3 C_2 C_4}}$$



unde:

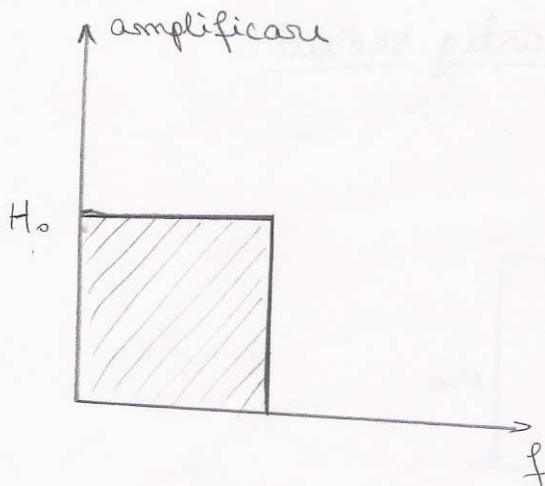
$$\alpha = \frac{\omega_0}{Q} = \frac{R_3 C_4 + R_1 C_2 + R_1 C_4 - k R_1 C_2}{R_1 R_3 C_2 C_4}$$

$$H_0 = k$$

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_1 R_3 C_2 C_4}$$

Definiție:

FTJ este un dispozitiv electronic ce permite rejctarea (atenuarea) selectivă a semnalelor în funcție de parametrul frecvență, cu caracteristici de frecvență ideale din figure:

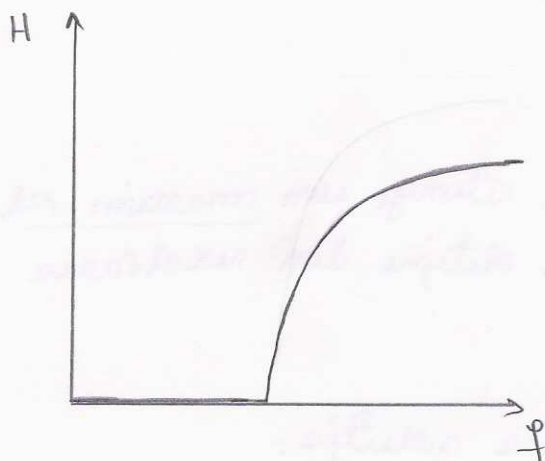


FTJ permite trecerea semnalelor de frecvență joasă și blocarea semnalelor de frecvență înaltă.



## FILTRE de ORDINUL II cu AO

### 2. FTS (Filtre trece sus)



#### • Funcție de transfer

$$H(s) = \frac{H_0 s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

- $H_0$  - amplificarea (atenuearea) la frecvențe înalte
- $\omega_0$  - pulsație caracteristică a filterului
- $Q$  - factorul de calitate al filterului
- $\alpha = \frac{1}{Q}$  - factorul de amortizare al filterului și are influența mare asupra formei caracteristicilor filterului.

#### • Caracteristicile de frecvență și de fază ale filterului

În cazul unui semnal sinusoidal permanent, funcția de transfer devine:

$$H(j\omega) = - \frac{H_0 \omega^2}{-\omega^2 + j\omega \frac{\omega_0}{Q} + \omega_0^2}$$

Din această relație, se deduc caracteristicile de frecvență și de fază ale filterului sub formă:

$$|H(j\omega)| = \frac{H_0 \omega^2}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + \left(\omega \frac{\omega_0}{Q}\right)^2}}$$

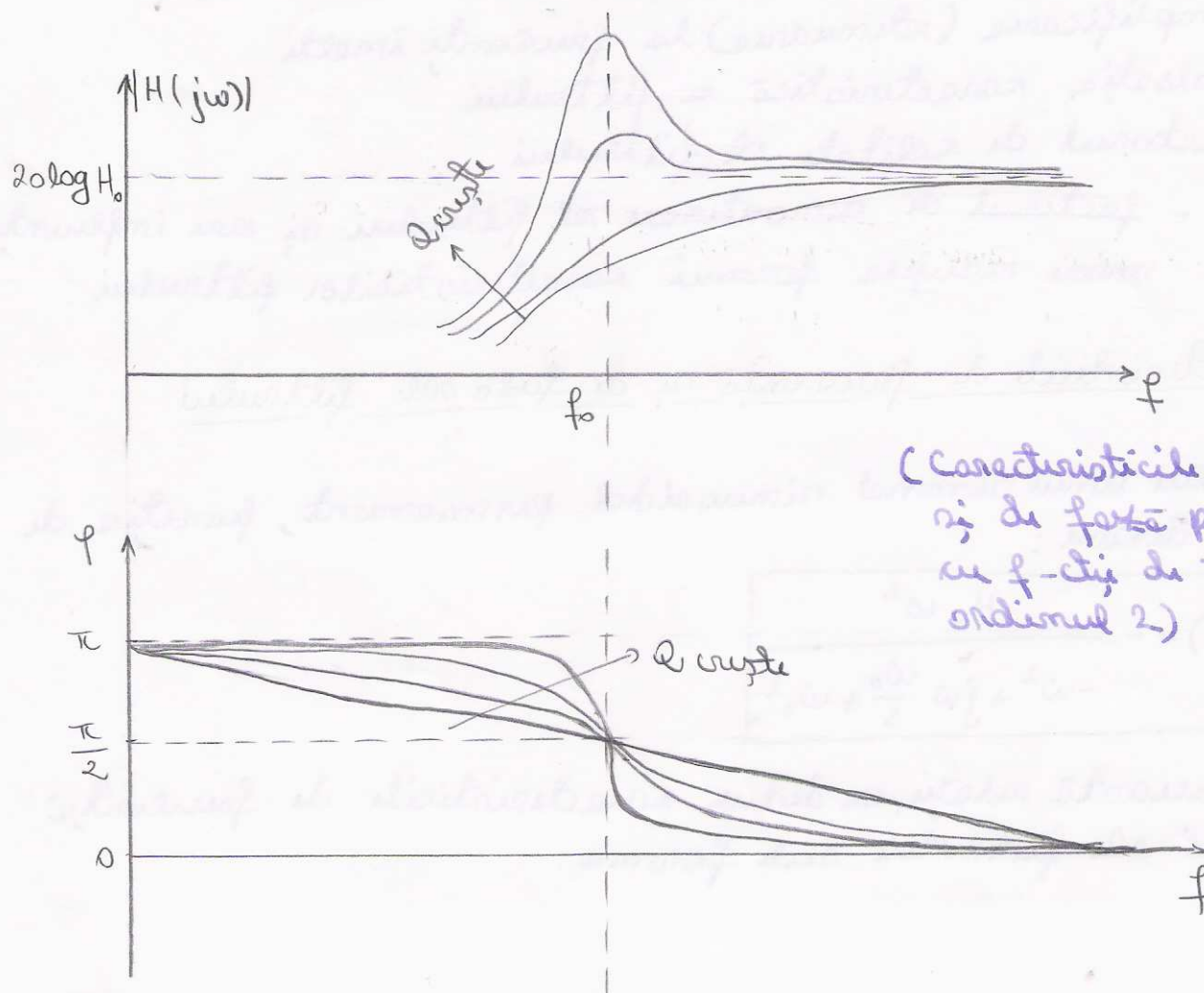
$$\varphi = \pi - \arctg \frac{\omega \frac{\omega_0}{Q}}{\omega_0^2 - \omega^2}$$

Valoarea pulsatiei pentru care se atinge un maxim al modulului functiei de transfer se obtine din rezolvarea ecuatiei:

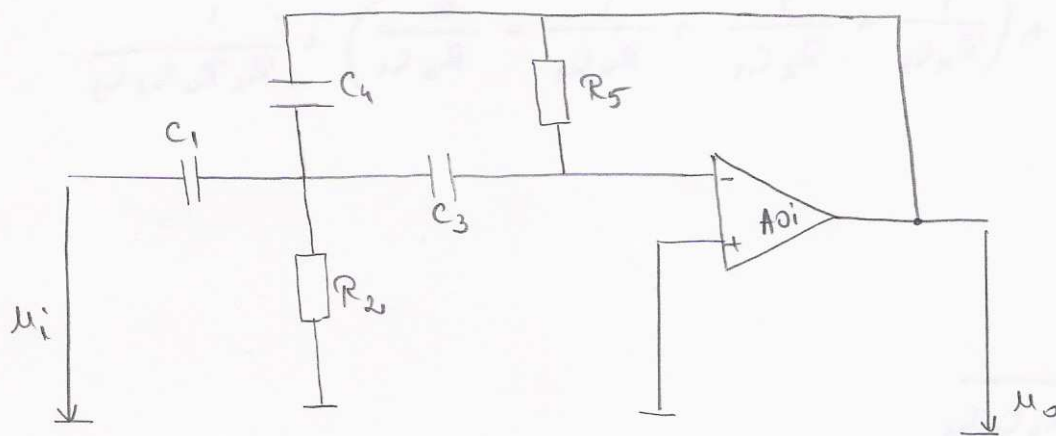
$$\frac{d|H(j\omega)|}{d\omega} = 0, \text{ ce a conduce la solutie:}$$

$$\omega_M = \frac{\omega_0}{\sqrt{1 - \frac{1}{2Q^2}}} \approx \omega_0 \quad (\text{pt. valori mari ale lui } Q \text{ } (Q > 5))$$

$$|H(j\omega)|_{\max} \approx H_0 Q \text{ (pt. valori mari ale lui } Q)$$

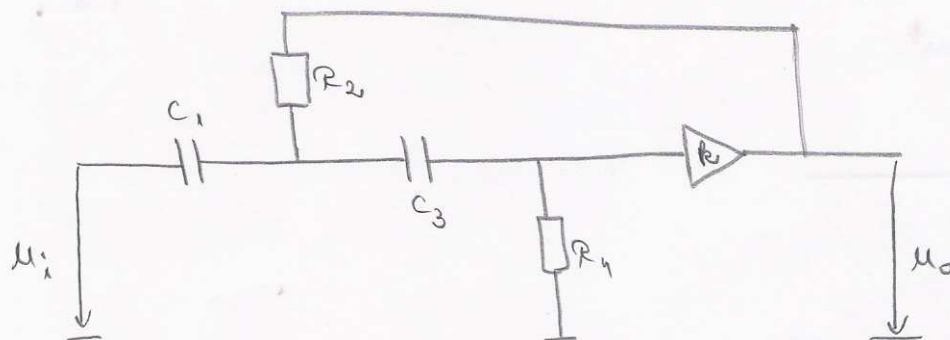


- Schema cu reacție multiplă:



$$H(s) = - \frac{s^2 C_1 C_3}{\frac{1}{R_5} \left[ \frac{1}{R_2} + s (C_1 + C_3 + C_4) \right] + s^2 C_3 C_4} \quad (\text{mura curu})$$

- Implementarea FTS cu AO cu câștig sczut



$$H(s) = \frac{s^2 C_1 C_3 k}{\left( s C_1 + \frac{1}{R_2} \right) \left( s C_3 + \frac{1}{R_4} \right) + s C_3 \frac{1}{R_4} - \frac{1}{R_2} s C_3 k}$$

$$H(s) = \frac{s^2 C_1 C_3 k}{s^2 (C_1 C_3) + s \left( \frac{C_1}{R_4} + \frac{C_3}{R_2} + \frac{C_3}{R_4} - \frac{k C_3}{R_2} \right) + \frac{1}{R_2 R_4}}$$

$$H(s) = \frac{s^2 \cdot k}{s^2 + s \left( \frac{1}{R_4 C_3} + \frac{1}{R_2 C_1} + \frac{1}{R_4 C_1} - \frac{k}{R_2 C_1} \right) + \frac{1}{R_2 R_4 C_1 C_3}}$$

unde:

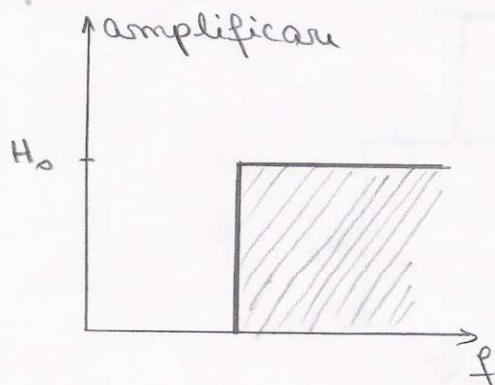
$$H_0 = k$$

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_2 R_4 C_1 C_3}$$

$$\alpha = \frac{\omega_0}{Q} = \frac{R_2 C_1 + R_4 C_3 + R_2 C_3 - k R_4 C_3}{R_2 R_4 C_1 C_3}$$

• Definiție:

FTS este un dispozitiv electronic ce permite rejctarea (atenuarea) selectivă a semnalelor în funcție de parametrul frecvență, cu caracteristica de frecvență identă din figură:

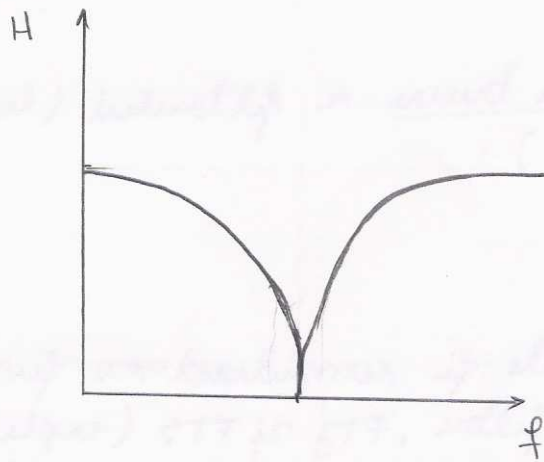


FTS permite trecerea semnalelor de frecvență înaltă și blocarea semnalelor de frecvență joasă.



## FILTRE de ORDINUL II cu A0

### [3]. FRB (Filteru rejector de bandă)



#### • Funcție de transfer:

$$H(s) = H_0 \frac{s^2 + \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

- $H_0$  - amplificarea la frecvențe joase și la frecvențe înalte, adică în afara benzii de rejectie
- $\omega_0$  - frecvența centrală de rejectie
- $Q$  - factorul de calitate care stabilește lățimea benzii de rejectie
- $\Delta\omega = \frac{\omega_0}{Q}$  - bandă de rejectie definită la 3 dB

#### • Caracteristicile de frecvență și de fază ale filtrului

$$|H(j\omega)| = \frac{H_0 \sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2}}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + \left(\omega \frac{\omega_0}{Q}\right)^2}}$$

În cazul unui semnal sinusoidal pur, funcția de transfer este

$$H(j\omega) = \frac{H_0 (\omega_0^2 - \omega^2)}{-\omega^2 + j\omega \frac{\omega_0}{Q} + \omega_0^2}$$

Se observă că :

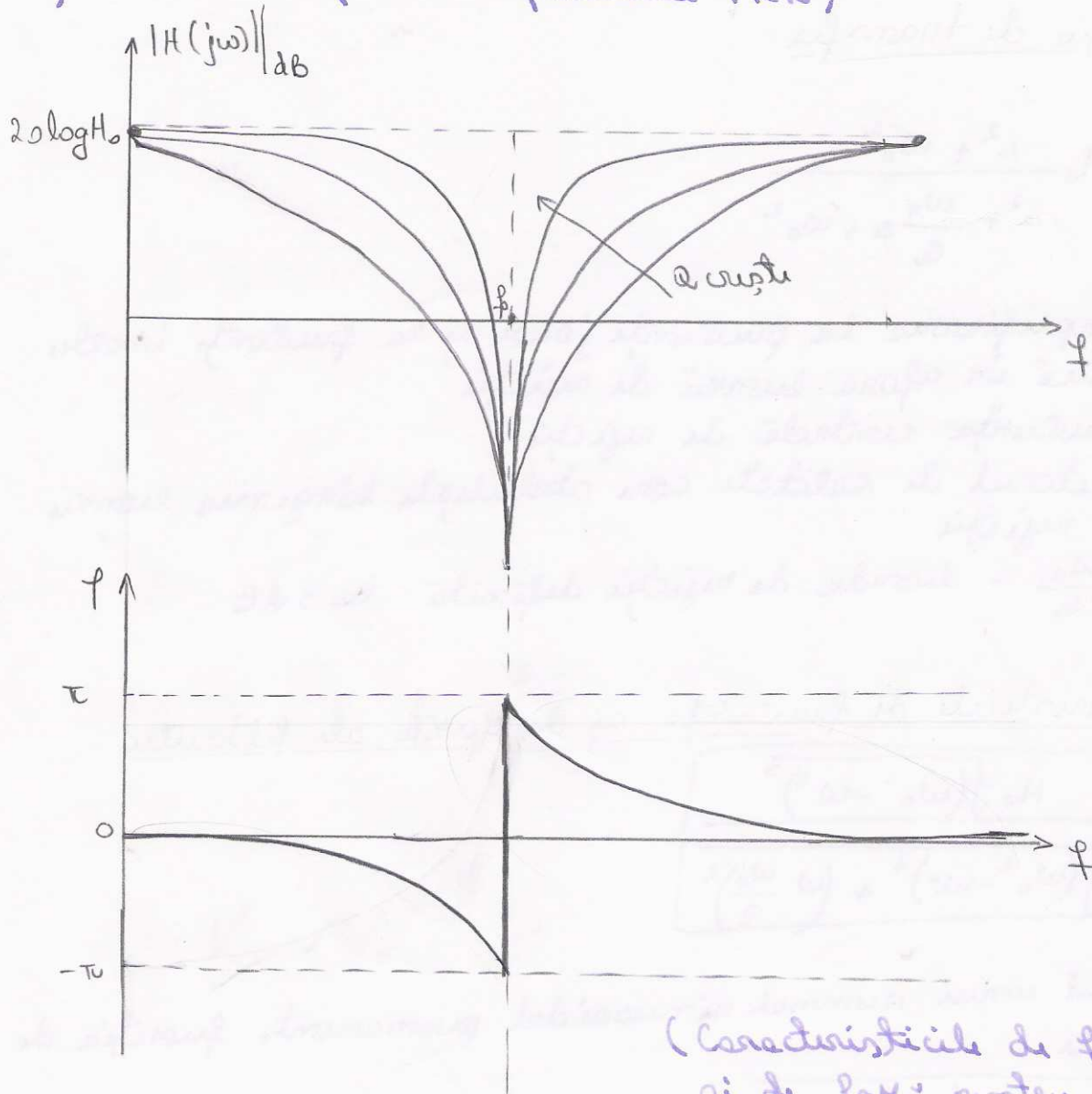
$$|H(j\omega)| = H_0, \text{ când } \omega \rightarrow 0 \text{ sau } \omega \rightarrow \infty$$

$$|H(j\omega)| = 0, \text{ când } \omega = \omega_0$$

Se poate determina banda de trecere a filterului (la o scădere cu 3 dB a caracteristicii) :

$$BT = \frac{\omega_0}{Q}$$

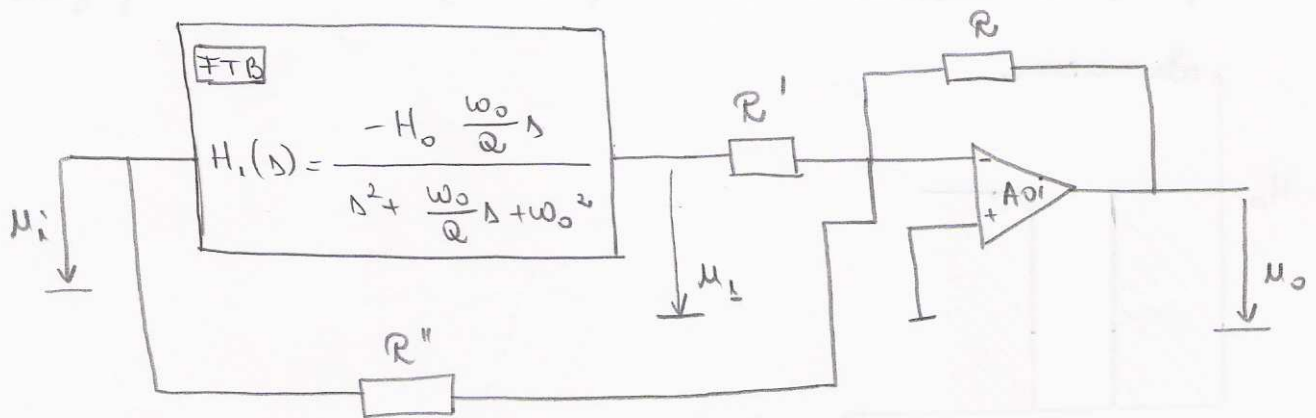
Filterul rejecție de bandă poate fi considerat ca fiind realizat din însumarea a două filtre, FTJ și FTS (explicați și saltul de fază al filterului FRB)



(Caracteristicile de frecvență și de fază pentru FRB cu funcție de transfer de ordinul 2)

• Schemă cu reacție multiple:

Implementarea poate fi făcută utilizând un FTB și un AO în configurație de sumator:



$$u_1(s) = H_1(s) \cdot u_i(s)$$

$$u_o(s) = -u_1 \frac{R}{R'} - u_i \frac{R}{R''} = -u_i(s) \left( H_1(s) \frac{R}{R'} + \frac{R}{R''} \right)$$

$$H_2(s) = \frac{\frac{R}{R'} \left( s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2 \right) - \frac{R}{R''} H_0 \frac{\omega_0}{Q} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2} =$$

$$= \frac{\frac{R}{R'} (s^2 + \omega_0^2) + \frac{s R \omega_0}{R' Q} \left( 1 - \frac{R'}{R''} H_0 \right)}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

Pentru ca schema să fie un FTB trebuie îndeplinită condiția:

$$1 - \frac{R'}{R''} H_0 = 0 \Rightarrow H_0 = \frac{R''}{R'}$$

Amplificarea noului filtru  $H_0'$  va fi  $\frac{R}{R'}$ .

# Definitie:

FRB este un dispozitiv electronic ce permite rejectarea (atenuare) selectivă a semnelor în funcție de parametrul frecvență, cu caracteristica de frecvență ideală din figură:

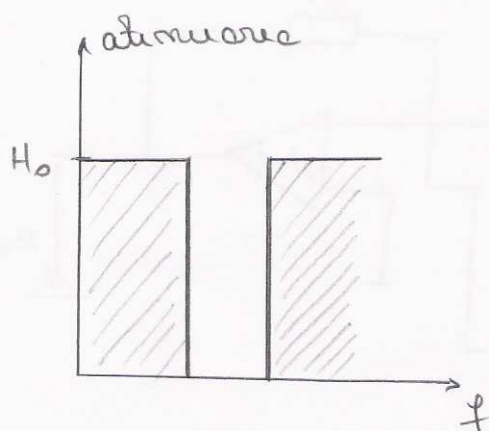


Fig. 1.1. Caracteristica de frecvență a FRB-ului ideal



(a) FRB ideal,  $H = 0$  în  $\omega_0$

$$\left( \frac{1}{L} + \frac{1}{C} \right) (L) H = \frac{1}{L} H - \frac{1}{C} H = 0 \Rightarrow H = 0$$

$$\frac{1}{L} H - \frac{1}{C} H = \left( \omega^2 + \frac{1}{LC} \right) \frac{1}{\omega} H = 0 \Rightarrow \omega^2 + \frac{1}{LC} = 0$$

$$\left( \omega^2 + \frac{1}{LC} \right) \frac{1}{\omega} H = 0 \Rightarrow \omega^2 + \frac{1}{LC} = 0$$

$$\omega^2 + \frac{1}{LC} = 0$$

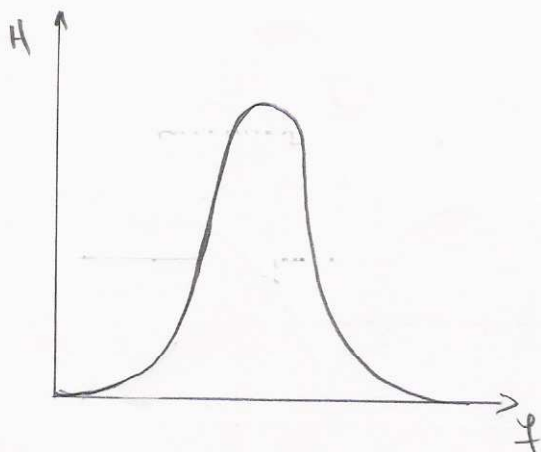
$$\omega^2 = -\frac{1}{LC} \Rightarrow \omega = \pm j \frac{1}{\sqrt{LC}}$$

$$\omega = \pm j \frac{1}{\sqrt{LC}} \Rightarrow \omega = \pm j \omega_0$$



## FILTRE de ORDINUL II cu AO

### [4.] FTB (Filtru trece banda)



#### • Funcție de transfer:

$$H(s) = \frac{H_0 \frac{\omega_0}{Q} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

- $H_0$  - amplificarea la frecvența de rezonanță (de acord)
- $\omega_0$  - pulsație (frecvență) centrală, de acord, de rezonanță
- $Q$  - factorul de calitate al circuitului rezonant.

#### • Caracteristicile de frecvență și de fază ale filterului:

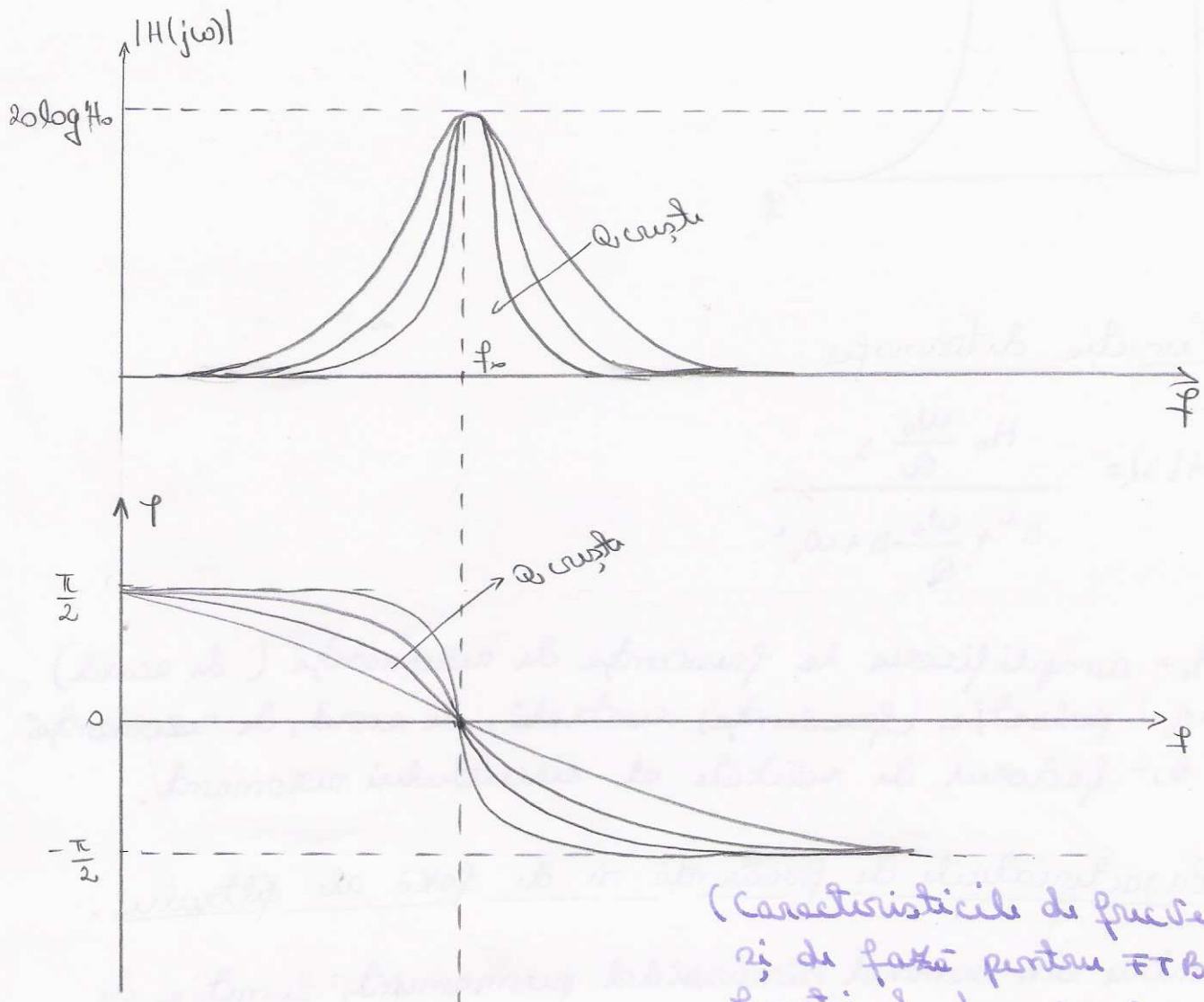
Pentru un semnal sinusoidal permanent, funcția de transfer devine:

$$H(j\omega) = \frac{H_0 \cdot \frac{\omega_0}{Q} \cdot \omega j}{-\omega^2 + j\omega \frac{\omega_0}{Q} + \omega_0^2}$$

Din această relație se deduc caracteristicile de frecvență și de fază ale filterului sub formă:

$$|H(j\omega)| = \frac{H_0 \frac{\omega \omega_0}{Q}}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + \left(\omega \frac{\omega_0}{Q}\right)^2}} = \frac{H_0}{\sqrt{1 + \left(Q \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{\omega \omega_0}\right)^2}}$$

$$\varphi = -\arctg\left(Q \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{\omega \omega_0}\right)$$



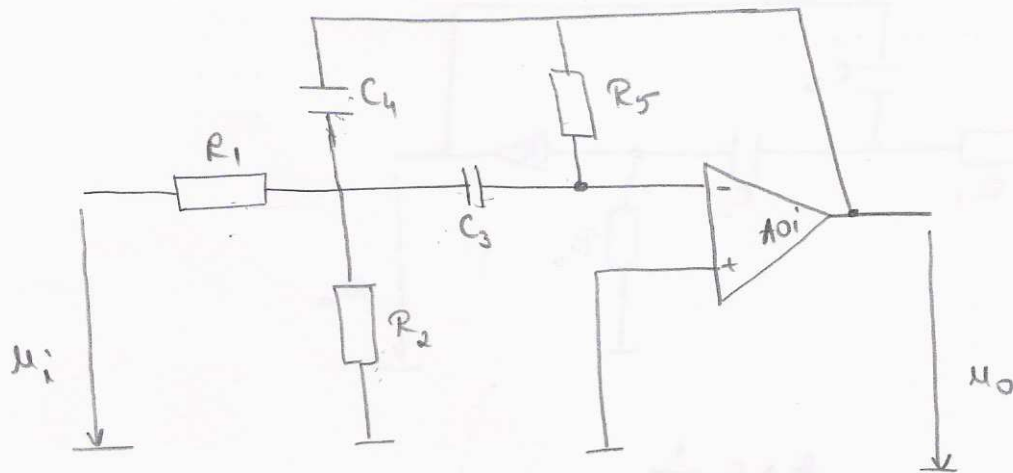
(Caracteristicile de frecvență și de fază pentru FTB cu funcții de transfer de ordinul II)

$$B = \frac{\omega_0}{Q}$$

(B - lărgime de trecere a filtrului)

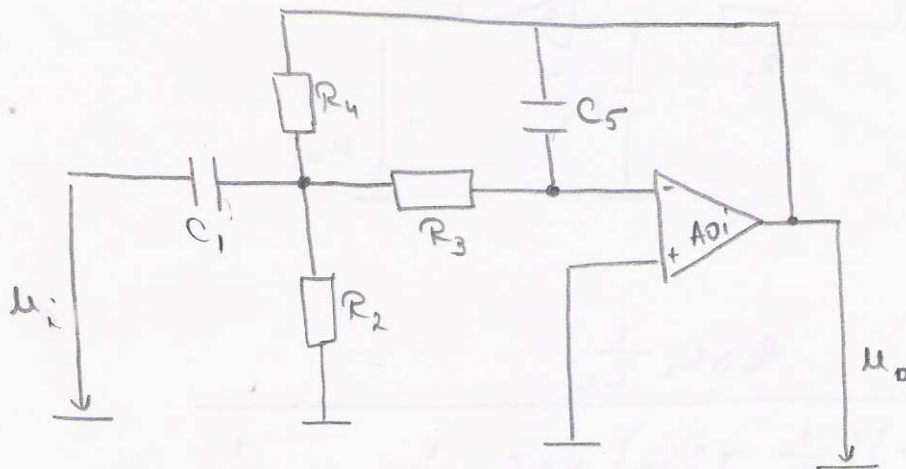
- Soluție cu reacție multiple:

a)



$$H(s) = - \frac{\frac{1}{R_1} C_3 s}{\frac{1}{R_5} \left[ \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) + s(C_3 + C_4) \right] + s^2 C_3 C_4} \quad (\text{măsurăm})$$

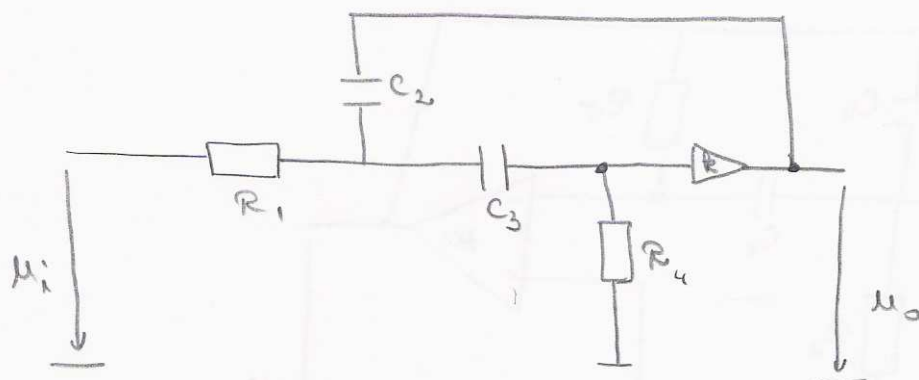
b)



$$H(s) = - \frac{s C_1 \frac{1}{R_3}}{s C_5 \left[ \left( \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} \right) + s C_1 \right] + \frac{1}{R_3 R_4}} \quad (\text{măsurăm})$$

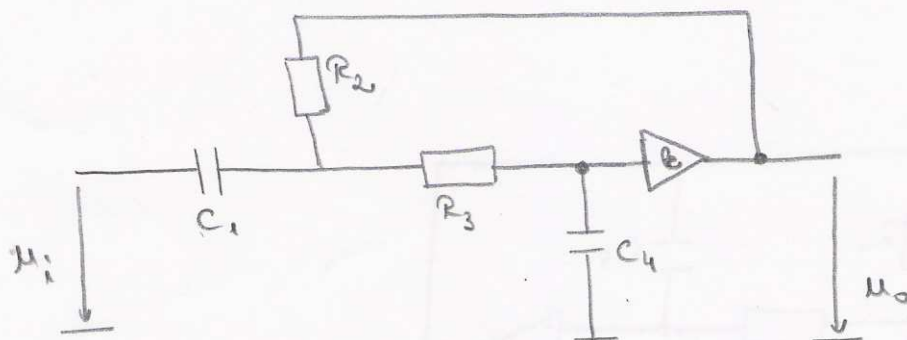
• Implementarea FTB cu AO cu câștig scăzut

a)



$$H(s) = \frac{k s C_3 \frac{1}{R_1}}{\left( \frac{1}{R_1} + s C_2 \right) \left( s C_3 + \frac{1}{R_4} \right) + s C_3 \frac{1}{R_4} - k s^2 C_2 C_3}$$

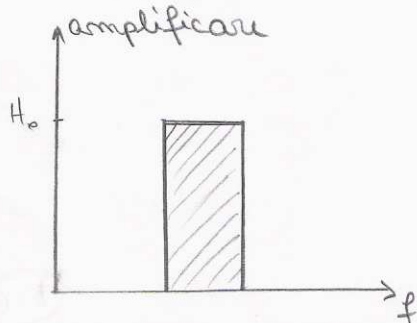
b)



$$H(s) = \frac{k s C_1 \frac{1}{R_2}}{\left( s C_1 + \frac{1}{R_2} \right) \left( \frac{1}{R_3} + s C_4 \right) + s C_4 \frac{1}{R_3} - k \frac{1}{R_2 R_3}}$$

• Definiție:

**FTB** este un dispozitiv electronic ce permite rejctarea (atenuarea) selectivă a semnelor în funcție de parametrul frecvență, cu caracteristică de frecvență ideală din figură.

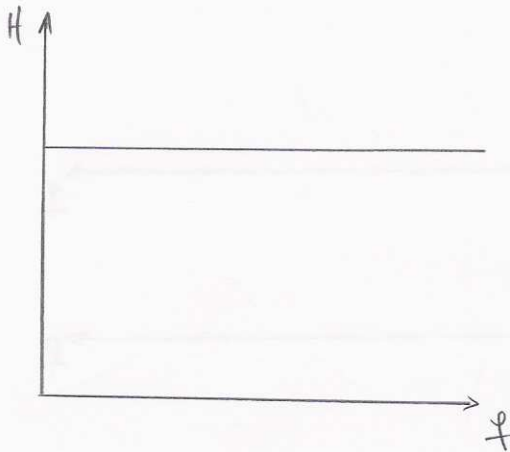


Desă nu trece numai o bandă de frecvență, cuprinsă între 2 frecvențe de tăiere sus și jos



# FILTRE de ORDINUL II cu AO

## [5.] FTT (Filteru trecu tot)



### • Definiție:

FTT este un dispozitiv electronic ce permite rejecția (atenuarea) selectivă a semnelor în funcție de parametrul frecvență, la care amplificarea este constantă pentru tot domeniul de frecvență.

### • Funcție de transfer:

$$H(s) = H_0 \cdot \frac{s^2 - \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

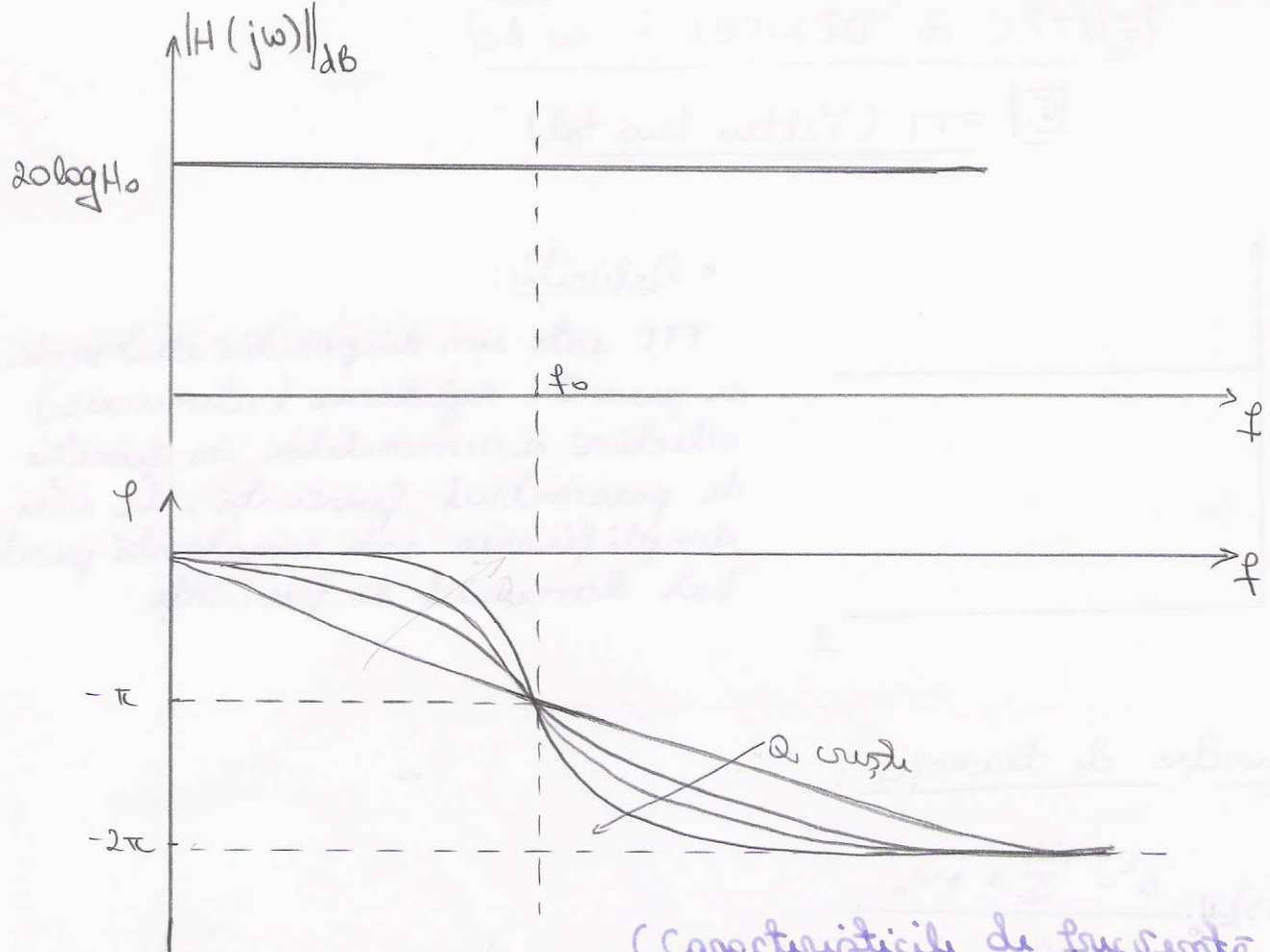
- $H_0$  - amplificarea (în modul) la frecvențele din afara benzii de rejecție a filterului
- $\omega_0$  - frecvență caracteristică a filterului.

### • Caracteristicile de frecvență și de fază ale filterului:

În cazul unui semnal sinusoidal permanent, funcția de transfer devine:

$$H(j\omega) = H_0 \cdot \frac{-\omega^2 - j\omega \frac{\omega_0}{Q} + \omega_0^2}{-\omega^2 + j\omega \frac{\omega_0}{Q} + \omega_0^2}$$

$$|H(j\omega)| = H_0$$



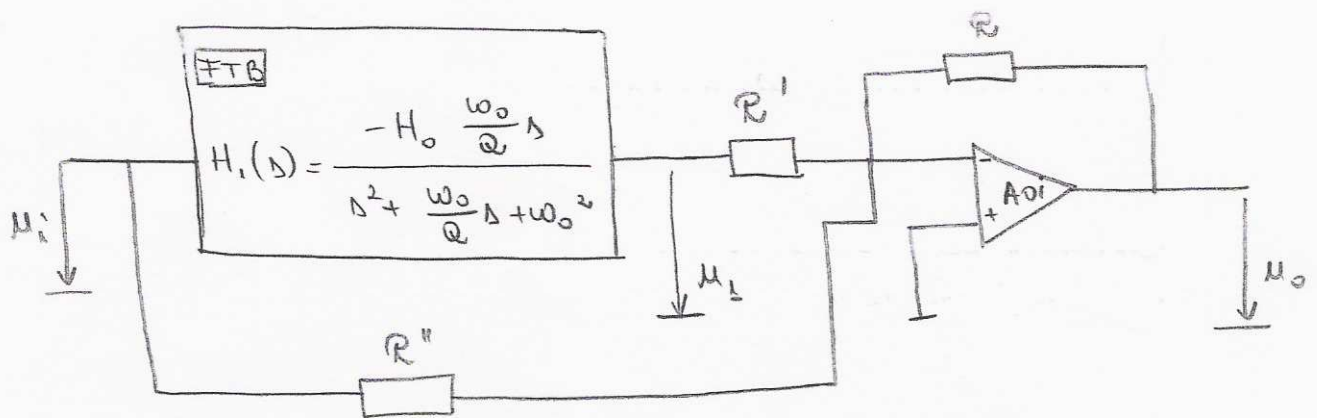
(Caracteristicile de frecvență și de fază pentru FTT cu funcții de transfer de ordinul 2.)

$$H(s) = \frac{K}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

$$|H(j\omega)| = \frac{K}{\omega^2 \sqrt{1 - \zeta^2 + 2\zeta^2 - \zeta^4}}$$

• Schemă cu reacție multiple.

Implementarea poate fi făcută utilizând un FTB și un AO în configurație de sumator:



$$u_1(s) = H_1(s) \cdot u_i(s)$$

$$u_o(s) = -u_1 \frac{R}{R'} - u_i \frac{R}{R''} = -u_i(s) \left( H_1(s) \frac{R}{R'} + \frac{R}{R''} \right)$$

$$H_2(s) = \frac{\frac{R}{R'} \left( s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2 \right) - \frac{R}{R''} H_0 \frac{\omega_0}{Q} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2} =$$

$$= \frac{\frac{R}{R'} (s^2 + \omega_0^2) + \frac{s R \omega_0}{R' Q} \left( 1 - \frac{R'}{R''} H_0 \right)}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

Pentru ca schema să fie un FTI trebuie îndeplinită condiția:

$$-1 = 1 - \frac{R'}{R''} H_0 \Rightarrow H_0 = 2 \frac{R''}{R'}$$