

Circuitos Elétricos III

Prof. Danilo Melges

Depto. de Eng. Elétrica

Universidade Federal de Minas Gerais

Filtros Ativos – parte 2

Filtros Butterworth

- Função de Transferência do Butterworth de ganho unitário:

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{1 + (\omega/\omega_c)^{2n}}},$$

onde n é a ordem do filtro.

Características do Filtro:

- ω_c é a frequência de corte para todos os valores de n .
- P/ n grande, o denominador estará próximo a 1, quando $\omega < \omega_c$.
- O expoente de $(\omega < \omega_c)$ é sempre par (condição necessária para que o filtro seja realizável).

Determinando H(s)

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{1 + (\omega/\omega_c)^{2n}}},$$

- Consideremos o filtro protótipo com freq. de corte $\omega_c=1$ rad/s ($\omega^2=-s^2$):

$$|H(j\omega)|^2 = \frac{1}{1 + \omega^{2n}} = \frac{1}{1 + (-s^2)^n} = \frac{1}{1 + (-1)^n s^{2n}}$$

- Mas: $|H(j\omega)|^2 = H(s)H(-s)$.

- Logo:

$$H(s)H(-s) = \frac{1}{1 + (-1)^n s^{2n}}.$$

Determinando H(s)

- Como determinar H(s)?

$$H(s)H(-s) = \frac{1}{1 + (-1)^n s^{2n}}.$$

1. Resolver o polinômio do denominador:

$$1 + (-1)^n s^{2n} = 0$$

2. Atribuir raízes negativas (semi-plano esquerdo) a H(s) e raízes positivas a H(-s).
 3. Combinar termos do denominador para formar fatores de primeira e segunda ordem.
- Posteriormente, pode-se aplicar **mudanças de escala sobre o filtro protótipo** para obter-se o filtro desejado.

Exercício

- Determinar $H(s)$ para $n=2$

$$1 + (-1)^n s^{2n} = 0$$

$$1 + (-1)^2 s^4 = 0$$

$$s_1 = 1 \angle 45^\circ = 1/\sqrt{2} + j/\sqrt{2}$$

$$s_2 = 1 \angle 135^\circ = -1/\sqrt{2} + j/\sqrt{2}$$

$$s_3 = 1 \angle 225^\circ = -1/\sqrt{2} - j/\sqrt{2}$$

$$s_4 = 1 \angle 315^\circ = 1/\sqrt{2} - j/\sqrt{2}$$

As raízes do denominador estão igualmente espaçadas sobre o círculo unitário.

Exercício

- Determinar $H(s)$ para $n=2$

$$1 + (-1)^n s^{2n} = 0$$

$$1 + (-1)^2 s^4 = 0$$

$$s_1 = 1 \angle 45^\circ = 1/\sqrt{2} + j/\sqrt{2}$$

$$s_2 = 1 \angle 135^\circ = -1/\sqrt{2} + j/\sqrt{2}$$

$$s_3 = 1 \angle 225^\circ = -1/\sqrt{2} - j/\sqrt{2}$$

$$s_4 = 1 \angle 315^\circ = 1/\sqrt{2} - j/\sqrt{2}$$

- s_2 e s_3 estão no semi-plano esquerdo, logo:

$$H(s) = \frac{1}{(s + 1/\sqrt{2} - j/\sqrt{2})(s + 1/\sqrt{2} + j/\sqrt{2})} = \frac{1}{(s^2 + \sqrt{2}s + 1)}$$

Polinômios de Butterworth normalizados

- Como determinar $H(s)$?

1 $(s + 1)$

2 $(s^2 + \sqrt{(2)}s + 1)$

3 $(s + 1)(s^2 + s + 1)$

4 $(s^2 + 0,765s + 1)(s^2 + 1,848s + 1)$

5 $(s + 1)(s^2 + 0,618s + 1)(s^2 + 1,618s + 1)$

6 $(s^2 + 0,518s + 1)(s^2 + \sqrt{(2)}s + 1)(s^2 + 1,932s + 1)$

7 $(s + 1)(s^2 + 0,445s + 1)(s^2 + 1,247s + 1)(s^2 + 1,802s + 1)$

8 $(s^2 + 0,390s + 1)(s^2 + 1,111s + 1)(s^2 + 1,6663s + 1)(s^2 + 1,962s + 1)$

Polinômios de Butterworth ($\omega_c=1$ rad/s): formado por produtos de fatores de 1a e 2a ordem em s .

Polinômios de Butterworth normalizados

- Como determinar $H(s)$?

1 $(s + 1)$

2 $(s^2 + \sqrt{(2)}s + 1)$

3 $(s + 1)(s^2 + s + 1)$

4 $(s^2 + 0,765s + 1)(s^2 + 1,848s + 1)$

5 $(s + 1)(s^2 + 0,618s + 1)(s^2 + 1,618s + 1)$

Exemplo

6 $(s^2 + 0,518s + 1)(s^2 + \sqrt{(2)}s + 1)(s^2 + 1,932s + 1)$

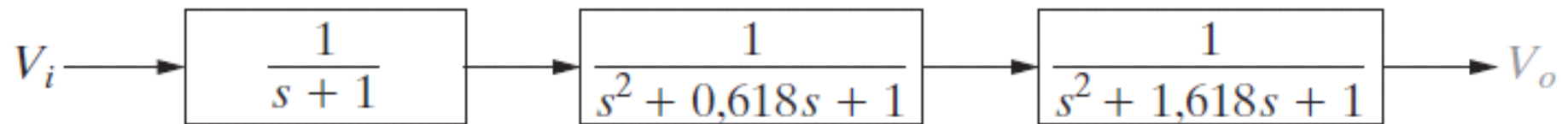
7 $(s + 1)(s^2 + 0,445s + 1)(s^2 + 1,247s + 1)(s^2 + 1,802s + 1)$

8 $(s^2 + 0,390s + 1)(s^2 + 1,111s + 1)(s^2 + 1,6663s + 1)(s^2 + 1,962s + 1)$

Polinômios de Butterworth ($\omega_c=1$ rad/s): formado por produtos de fatores de 1a e 2a ordem em s .

Filtros baseados em polinômios de Butterworth normalizados

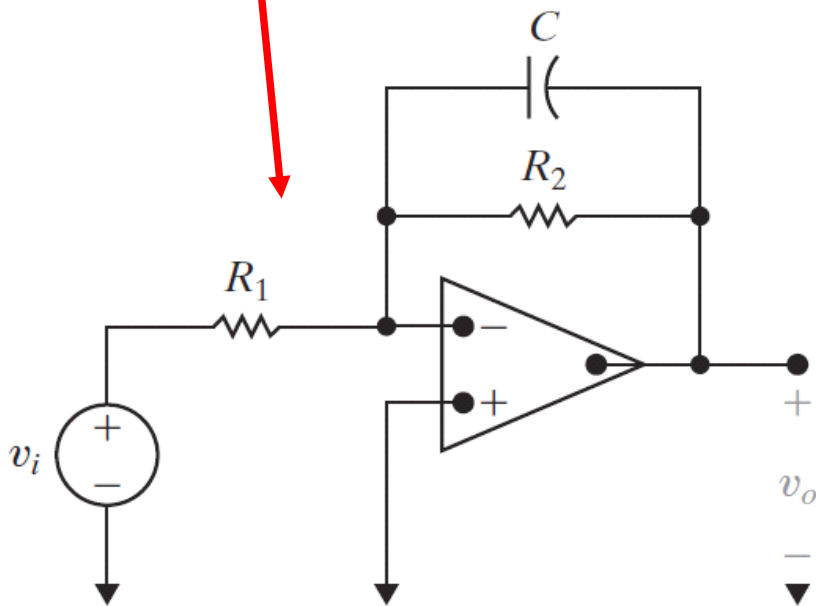
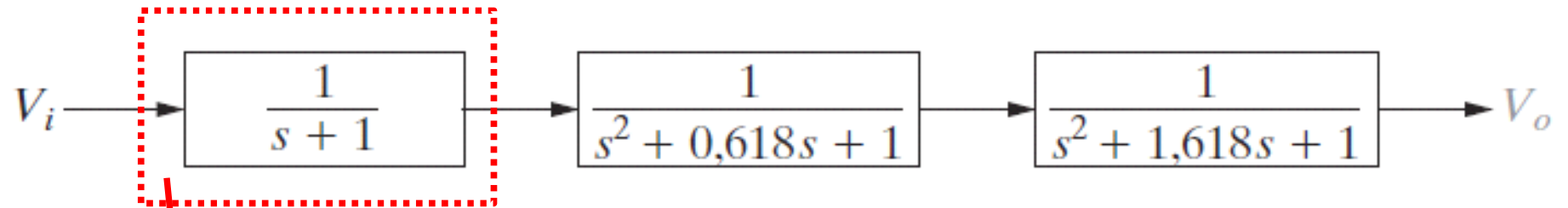
- Construimos os filtros com base em polinômios de 1a e 2a ordem:



Polinômios de Butterworth: formado por produtos de fatores de 1a e 2a ordem em s .

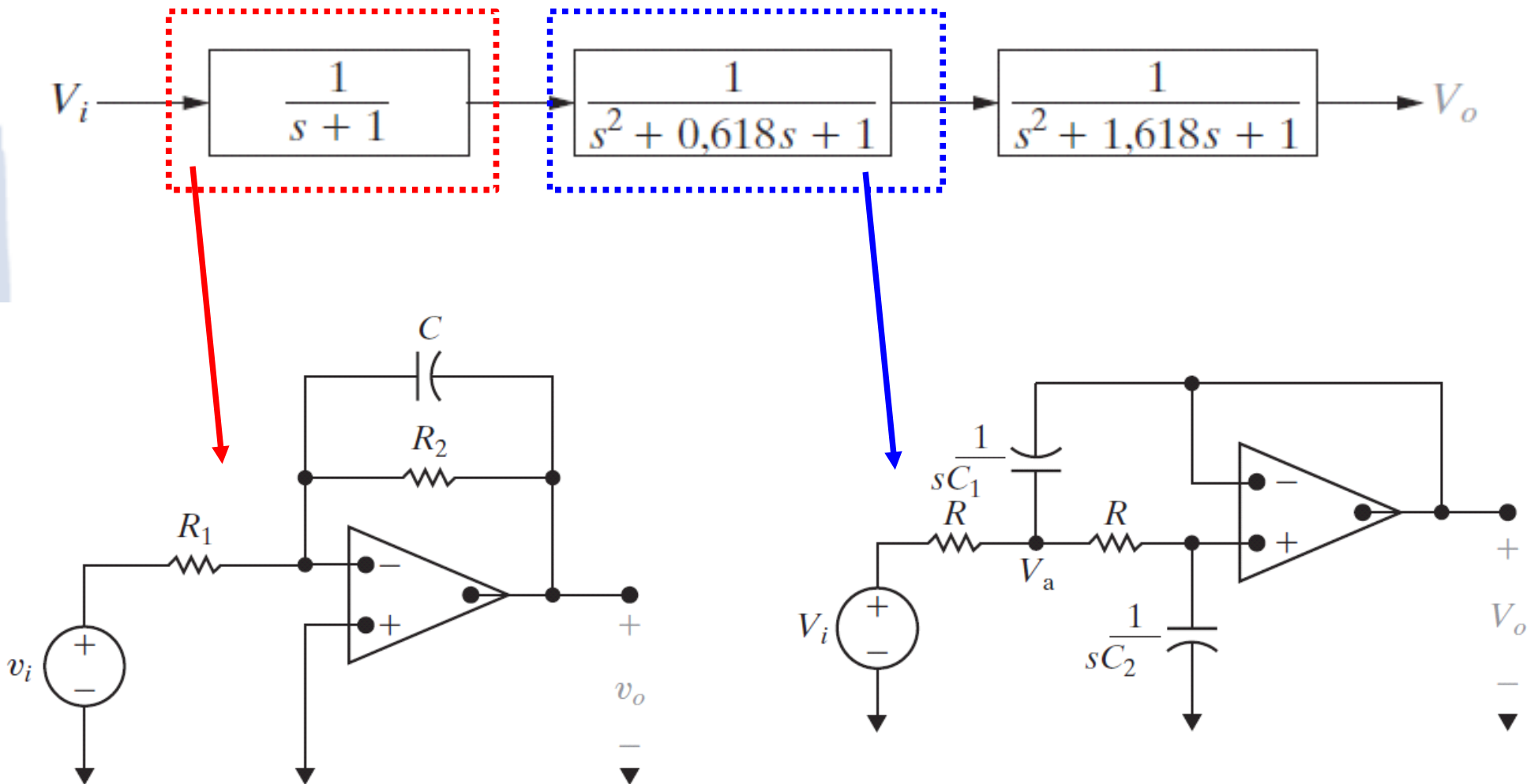
Filtros baseados em polinômios de Butterworth normalizados

- Construimos os filtros com base em polinômios de 1a e 2a ordem:



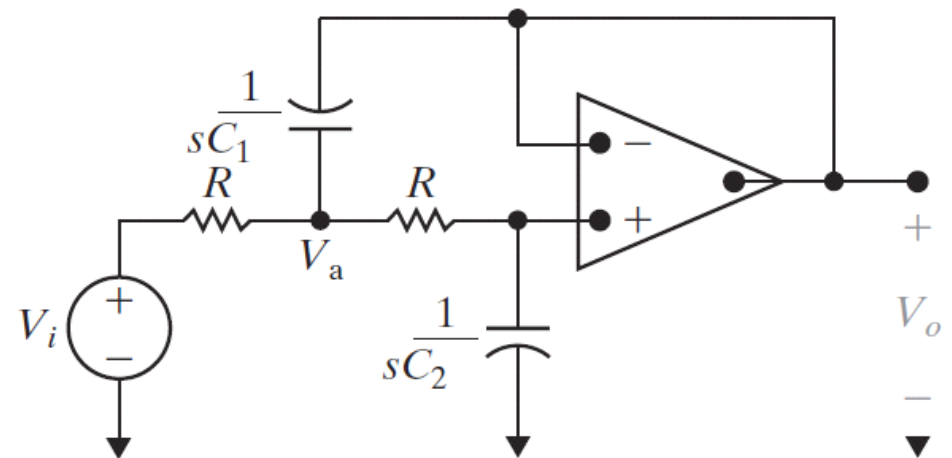
Filtros baseados em polinômios de Butterworth normalizados

- Construimos os filtros com base em polinômios de 1a e 2a ordem:



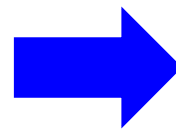
Filtros baseados em polinômios de Butterworth normalizados

- Obtendo o $H(s)$ do filtro de 2a ordem:



$$\frac{V_a - V_i}{R} + (V_a - V_o)sC_1 + \frac{V_a - V_o}{R} = 0,$$

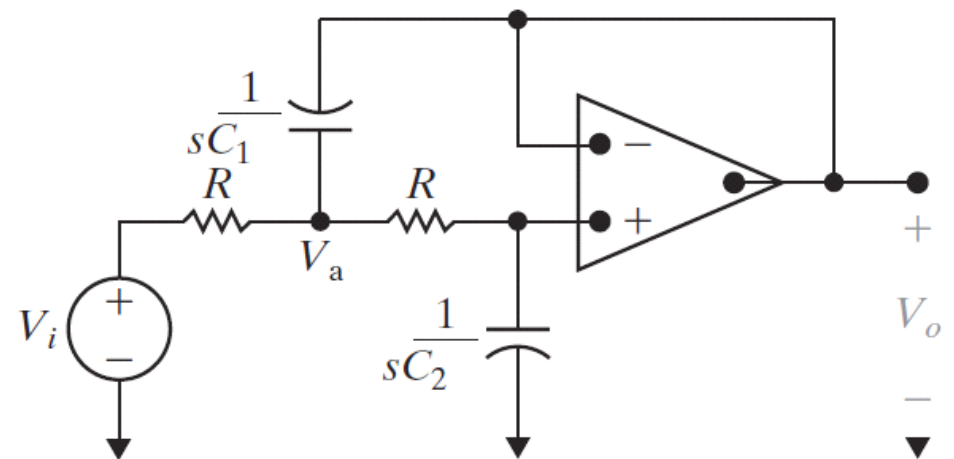
$$V_o sC_2 + \frac{V_o - V_a}{R} = 0.$$



$$(2 + RC_1s)V_a - (1 + RC_1s)V_o = V_i,$$
$$-V_a + (1 + RC_2s)V_o = 0.$$

Filtros baseados em polinômios de Butterworth normalizados

- Empregando Cramer:



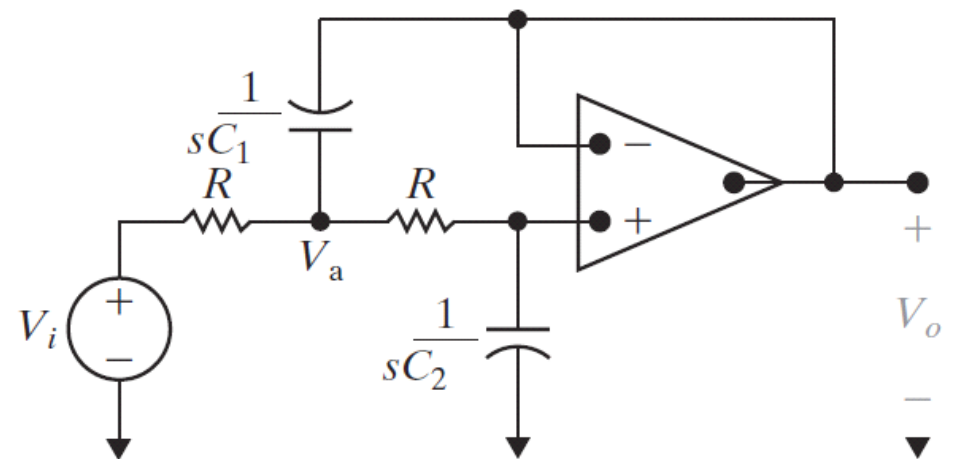
$$V_o = \frac{\begin{vmatrix} 2+RC_1s & V_i \\ -1 & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2+RC_1s & -(1+RC_1s) \\ -1 & 1+RC_2s \end{vmatrix}}$$
$$= \frac{V_i}{R^2C_1C_2s^2 + 2RC_2s + 1}$$

Filtros baseados em polinômios de Butterworth normalizados

$$H(s) = \frac{V_o}{V_i} = \frac{\frac{1}{R^2 C_1 C_2}}{s^2 + \frac{2}{RC_1} s + \frac{1}{R^2 C_1 C_2}}$$

- Fazendo $R=1\Omega$:

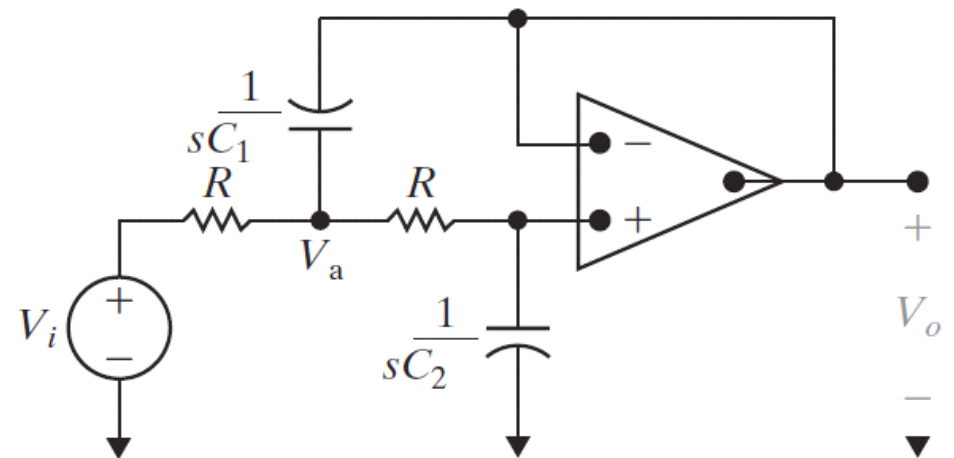
$$H(s) = \frac{\frac{1}{C_1 C_2}}{s^2 + \frac{2}{C_1} s + \frac{1}{C_1 C_2}}$$



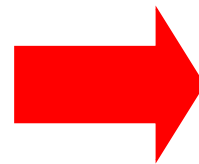
Filtros baseados em polinômios de Butterworth normalizados

- Comparando $H(s)$ obtido com um circuito de 2ª ordem na cascata de Butterworth:

$$H(s) = \frac{1}{s^2 + \frac{2}{C_1}s + \frac{1}{C_1C_2}}$$



$$H(s) = \frac{1}{s^2 + b_1s + 1}$$



$$b_1 = \frac{2}{C_1} \quad \text{e} \quad 1 = \frac{1}{C_1C_2}$$

- Ou seja, sabemos projetar um Butterworth passa-baixas de n -ésima ordem com **freqüência de corte 1 rad/s e ganho unitário**.

Projeto de Filtro Butterworth passa-baixas

- Projetar um filtro Butterworth passa-baixas de 4a ordem: $f_c=500\text{Hz}$, Ganho=10. Utilizar a maior quantidade de resistores de $1\text{k}\Omega$ possível.

Polinômios de Butterworth normalizados

- Como determinar $H(s)$?

1 $(s+1)$

2 $(s^2 + \sqrt{2}s + 1)$

3 $(s+1)(s^2 + s + 1)$

4 $(s^2 + 0,765s + 1)(s^2 + 1,848s + 1)$

5 $(s+1)(s^2 + 0,618s + 1)(s^2 + 1,618s + 1)$

6 $(s^2 + 0,518s + 1)(s^2 + \sqrt{2}s + 1)(s^2 + 1,932s + 1)$

7 $(s+1)(s^2 + 0,445s + 1)(s^2 + 1,247s + 1)(s^2 + 1,802s + 1)$

8 $(s^2 + 0,390s + 1)(s^2 + 1,111s + 1)(s^2 + 1,6663s + 1)(s^2 + 1,962s + 1)$

Projeto de Filtro Butterworth passa-baixas

- Projetar um filtro Butterworth passa-baixas de 4a ordem:
 $f'_c = 500\text{Hz}$, Ganho=10. Utilizar a maior quantidade de resistores de $1\text{k}\Omega$ possível.

Polinômios de 4a ordem (Tabela):

$$(s^2 + 0,765s + 1)(s^2 + 1,848s + 1)$$

1o estágio:

$$H(s) = \frac{\frac{1}{C_1 C_2}}{s^2 + \frac{2}{C_1} s + \frac{1}{C_1 C_2}}$$

$$H(s) = \frac{1}{s^2 + b_1 s + 1}$$

$$b_1 = \frac{2}{C_1} = 0,765 \quad \longrightarrow \quad C_1 = \frac{2}{0,765} = 2,61 \text{ F}$$

$$1 = \frac{1}{C_1 C_2} \quad \longrightarrow \quad C_2 = \frac{1}{C_1} = 0,38 \text{ F}$$

Projeto de Filtro Butterworth passa-baixas

- Projetar um filtro Butterworth passa-baixas de 4a ordem:
 $f'_c = 500\text{Hz}$, Ganho=10. Utilizar a maior quantidade de resistores de $1\text{k}\Omega$ possível.

Polinômios de 4a ordem (Tabela):

$$(s^2 + 0,765s + 1)(s^2 + 1,848s + 1)$$

2o estágio:

$$H(s) = \frac{\frac{1}{C_1 C_2}}{s^2 + \frac{2}{C_1} s + \frac{1}{C_1 C_2}}$$

$$H(s) = \frac{1}{s^2 + b_1 s + 1}$$

$$b_1 = \frac{2}{C_3} = 1,848 \quad \longrightarrow \quad C_3 = \frac{2}{1,848} = 1,08 \text{ F}$$

$$1 = \frac{1}{C_3 C_4} \quad \longrightarrow \quad C_4 = \frac{1}{C_3} = 0,924 \text{ F}$$

Projeto de Filtro Butterworth passa-baixas

- Projetar um filtro Butterworth passa-baixas de 4a ordem:
 $f'_c=500\text{Hz}$, Ganho=10. Utilizar a maior quantidade de resistores de $1\text{k}\Omega$ possível.

Os valores encontrados nos dão uma frequência de corte de 1rad/s.
Para converter para a $f_c=500\text{Hz} \Rightarrow k_f=2\pi \cdot 500\text{Hz}/(1)=3.141$

Também precisamos converter para $k_a=1\text{k}\Omega/1\Omega=1.000$.

Projeto de Filtro Butterworth passa-baixas

- Projetar um filtro Butterworth passa-baixas de 4a ordem: $f_c=500\text{Hz}$, Ganho=10. Utilizar a maior quantidade de resistores de $1\text{k}\Omega$ possível.

Aplicando os fatores de escala: $R=1\text{k}\Omega$

$$C_1' = \frac{C_1}{k_a k_f} = \frac{2,61}{3.141 \times 1.000} = 831\text{nF}$$

$$C_3' = \frac{1,08}{3.141 \times 1.000} = 344\text{nF}$$

$$C_2' = \frac{C_2}{k_a k_f} = \frac{0,38}{3.141 \times 1.000} = 121\text{nF}$$

$$C_4' = \frac{0,924}{3.141 \times 1.000} = 294\text{nF}$$

Projeto de Filtro Butterworth passa-baixas

- Projetar um filtro Butterworth passa-baixas de 4a ordem: $f_c=500\text{Hz}$, Ganho=10. Utilizar a maior quantidade de resistores de $1\text{k}\Omega$ possível.

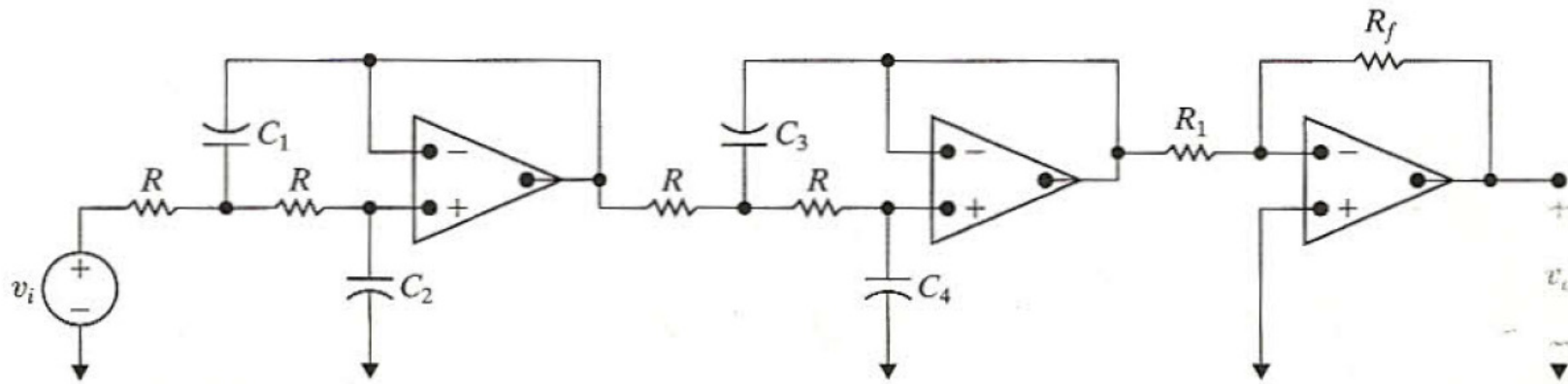
Polinômios de 4a ordem (Tabela):

$$(s^2 + 0,765s + 1)(s^2 + 1,848s + 1)$$

Para obtermos um ganho de 10, pode-se criar um estágio amplificador (inversor) com o resistor de realimentação $10R=10\text{k}\Omega$

Projeto de Filtro Butterworth passa-baixas

- Projetar um filtro Butterworth passa-baixas de 4a ordem: $f_c=500\text{Hz}$, Ganho=10. Utilizar a maior quantidade de resistores de $1\text{k}\Omega$ possível.



$$C_1' = 831\text{nF}$$

$$R = 1\text{k}\Omega$$

$$C_2' = 121\text{nF}$$

$$R_i = 1\text{k}\Omega$$

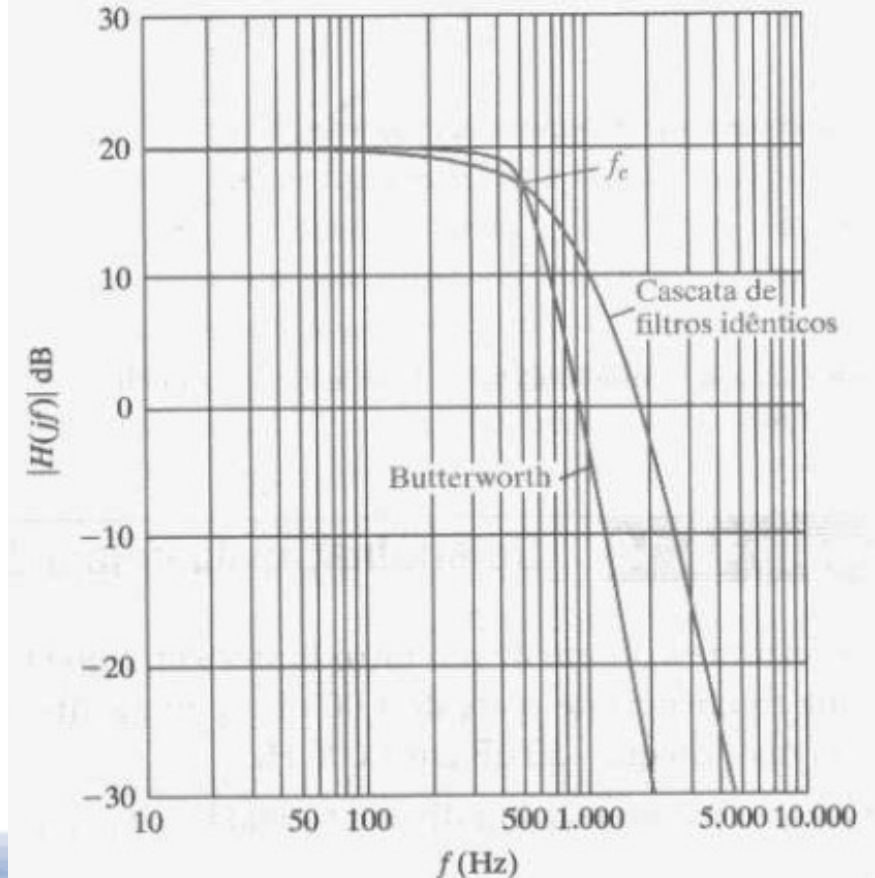
$$C_3' = 294\text{nF}$$

$$R_f = 10\text{k}\Omega$$

$$C_4' = 294\text{nF}$$

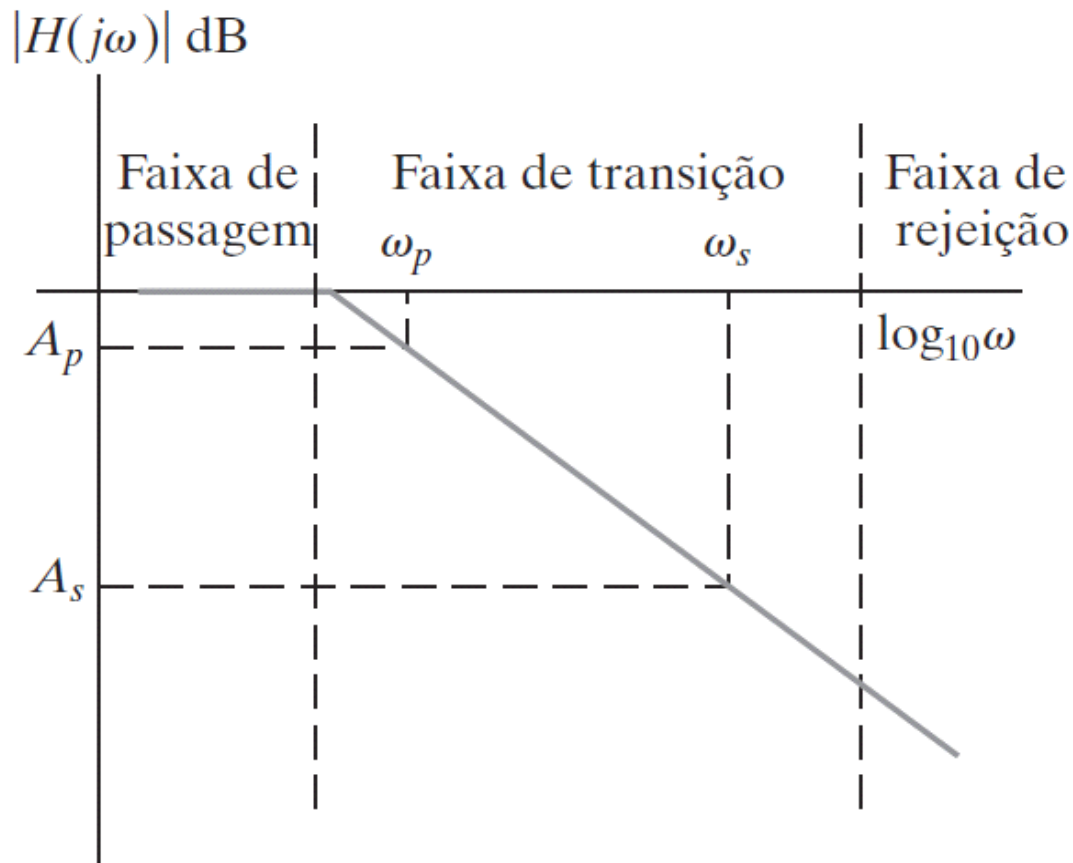
Ordem de um filtro Butterworth

- Quanto mais alta a ordem, mais próximo do ideal será o filtro.
- Quanto mais alta a ordem, maior o número de componentes.
- **Função do projetista: determinar o menor valor de n que atende às especificações do filtro.**



Especificações de um filtro

- Definição em função da largura da faixa de transição: A_p , A_s , ω_p , ω_s .
→ A definição destes 4 parâmetros determina a ordem do filtro.



Especificações de um filtro

- Como obter a ordem em função dos 4 parâmetros fornecidos?

$$A_p = 20 \log_{10} \frac{1}{\sqrt{1 + \omega_p^{2n}}}$$

$$A_p = 20 \log_{10} 1 - 20 \log_{10} (1 + \omega_p^{2n})^{1/2} = -10 \log_{10} (1 + \omega_p^{2n})$$

$$A_s = 20 \log_{10} \frac{1}{\sqrt{1 + \omega_s^{2n}}}$$

$$A_s = 20 \log_{10} 1 - 20 \log_{10} (1 + \omega_s^{2n})^{1/2} = -10 \log_{10} (1 + \omega_s^{2n})$$

Especificações de um filtro

- Como obter a ordem em função dos 4 parâmetros fornecidos?

$$A_p = 20 \log_{10} 1 - 20 \log \left(1 + \omega_p^{2n} \right)^{1/2} = -10 \log_{10} \left(1 + \omega_p^{2n} \right)$$

$$10^{-0,1 A_p} = 1 + \omega_p^{2n}$$

$$A_s = 20 \log_{10} 1 - 20 \log \left(1 + \omega_s^{2n} \right)^{1/2} = -10 \log_{10} \left(1 + \omega_s^{2n} \right)$$

$$10^{-0,1 A_s} = 1 + \omega_s^{2n}$$

$$\left(\frac{\omega_s}{\omega_p} \right)^n = \frac{\sqrt{\left(10^{-0,1 A_s} - 1 \right)}}{\sqrt{\left(10^{-0,1 A_p} - 1 \right)}} = \frac{\sigma_s}{\sigma_p}$$

Especificações de um filtro

- Tomando o logaritmo dos dois lados:

$$\left(\frac{\omega_s}{\omega_p}\right)^n = \frac{\sqrt{(10^{-0,1A_s} - 1)}}{\sqrt{(10^{-0,1A_p} - 1)}} = \frac{\sigma_s}{\sigma_p}$$

$$n \log_{10}\left(\frac{\omega_s}{\omega_p}\right) = \log_{10} \frac{\sigma_s}{\sigma_p}$$

$$n = \frac{\log_{10} \sigma_s / \sigma_p}{\log_{10}(\omega_s / \omega_p)}$$

Especificações de um filtro

• Entretanto, sendo $A_p = 20 \log_{10} \frac{1}{\sqrt{(2)}} = -20 \log_{10} \sqrt{(2)}$

$$\sigma_p = \sqrt{(10^{-0,1 A_p} - 1)} = \sqrt{(10^{-0,1(-20 \log_{10} \sqrt{(2)})} - 1)}$$

$$\sigma_p = \sqrt{(10^{2 \log_{10} \sqrt{(2)}} - 1)} = \sqrt{(10^{2 \log_{10} \sqrt{(2)}} - 1)} = \sqrt{(10^{\log_{10} 2} - 1)}$$

$$\sigma_p = 1$$

$$n = \frac{\log_{10} \sigma_s / \sigma_p}{\log_{10} (\omega_s / \omega_p)} = \frac{\log_{10} \sigma_s}{\log_{10} (\omega_s / \omega_p)}$$

Especificações de um filtro

- Assumindo também que a faixa de transição é acentuada: $10^{-0,1A_s} \gg 1$

$$\sigma_s = \sqrt{(10^{-0,1A_s} - 1)} \approx 10^{-0,05A_s}$$

$$\log_{10} \sigma_s \approx -0,05 A_s$$

- Logo:

$$n = \frac{\log_{10} \sigma_s}{\log_{10}(\omega_s / \omega_p)} = \frac{-0,05 A_s}{\log_{10}(\omega_s / \omega_p)}$$

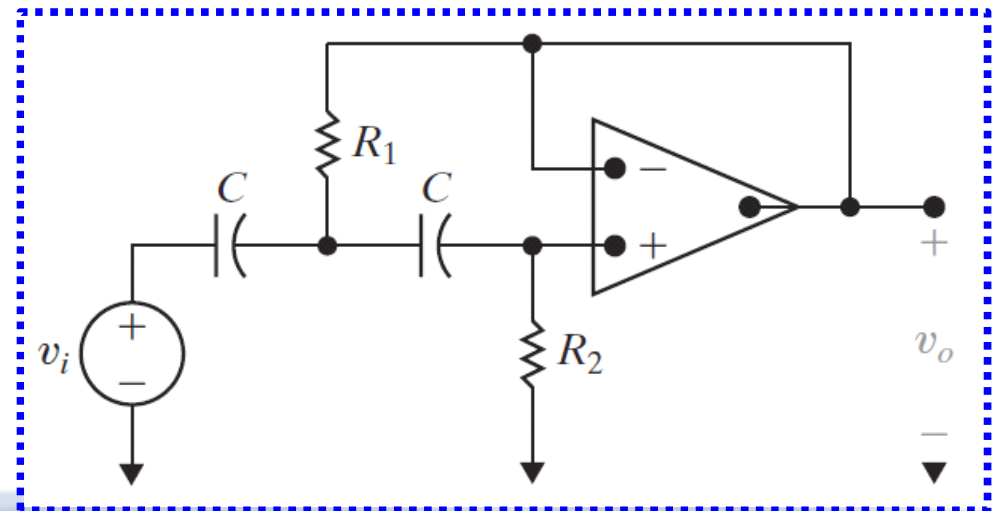
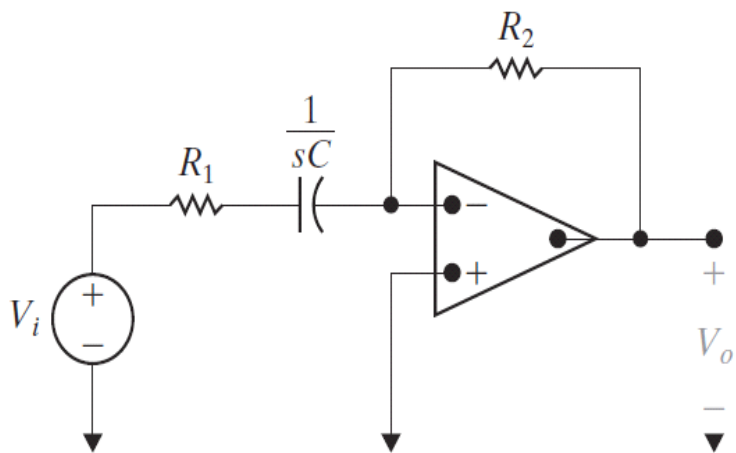
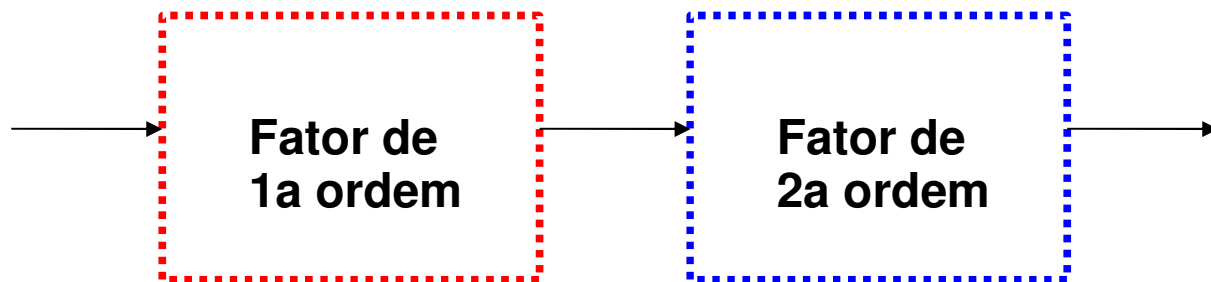
Ou:

$$n = \frac{-0,05 A_s}{\log_{10}(f_s / f_p)}$$

Filtro Butterworth passa-altas

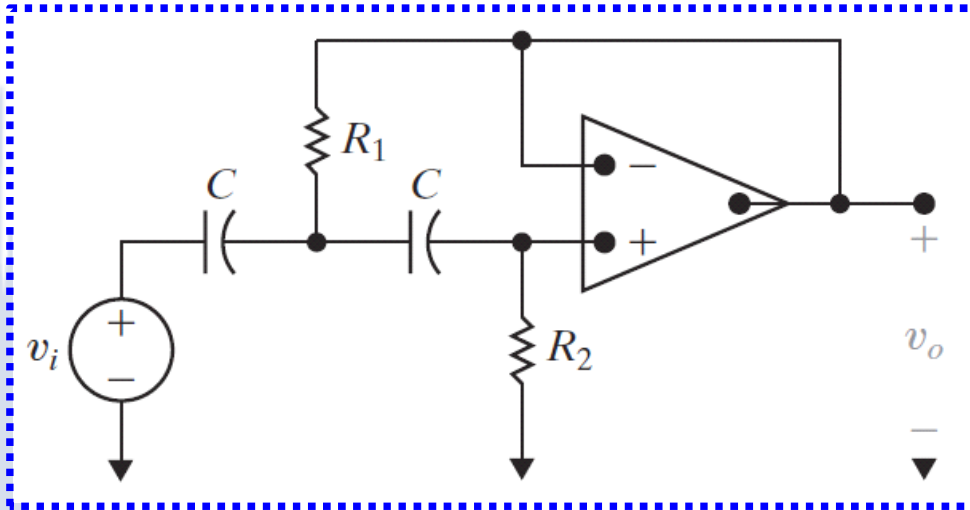
Filtro Butterworth protótipo passa-altas de n-ésima ordem:

- Possui um **polinômio de n-ésima ordem no denominador** de $H(s)$.
- Numerador de $H(s)$: s^n .
- Usamos filtros em cascata para obter $H(s)$ desejado.



Filtro Buterworth passa-altas

- Função de transferência para o circuito passa-altas de 2a ordem.



$$H(s) = \frac{s^2}{s^2 + b_1s + 1}$$

$$H(s) = \frac{V_o}{V_i} = \frac{s^2}{s^2 + \frac{2}{R_2C}s + \frac{1}{R_1R_2C^2}}$$

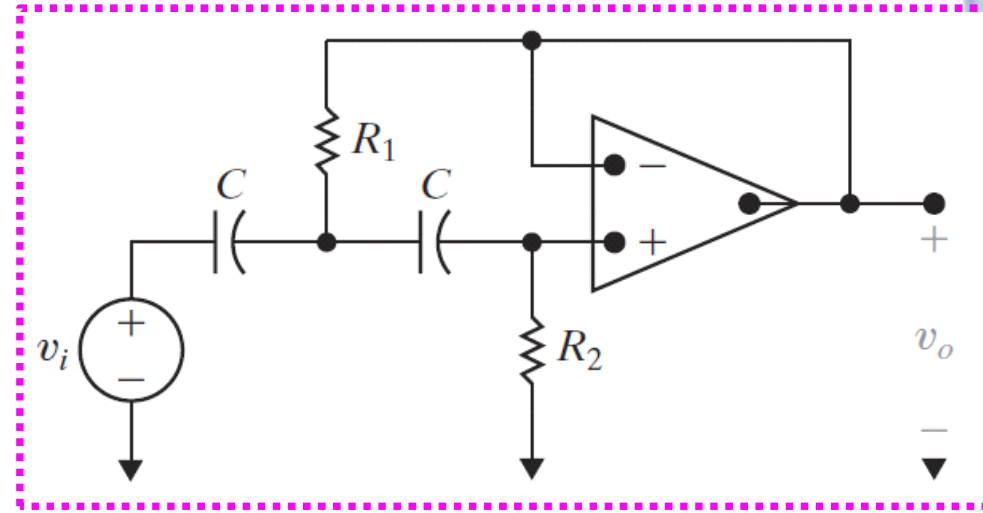
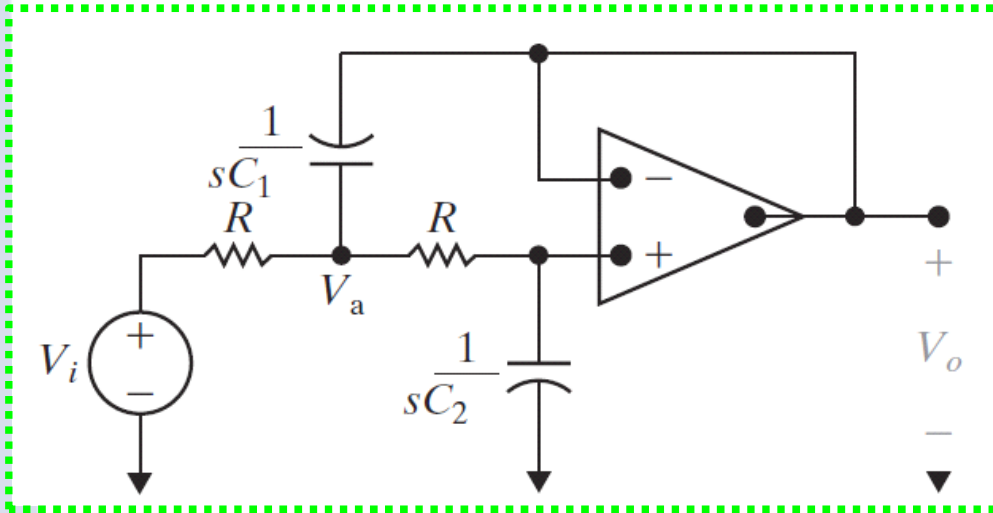
- Fazendo $C=1F$, temos:

$$H(s) = \frac{s^2}{s^2 + \frac{2}{R_2}s + \frac{1}{R_1R_2}}$$

$$b_1 = \frac{2}{R_2} \quad \text{e} \quad 1 = \frac{1}{R_1R_2}$$

Relação entre os Filtros Buterworth passa-baixas e passa-altas e $H(s)$ protótipo

- Obtemos o **P-altas**, trocando Cs e Rs no **P-baixas**.



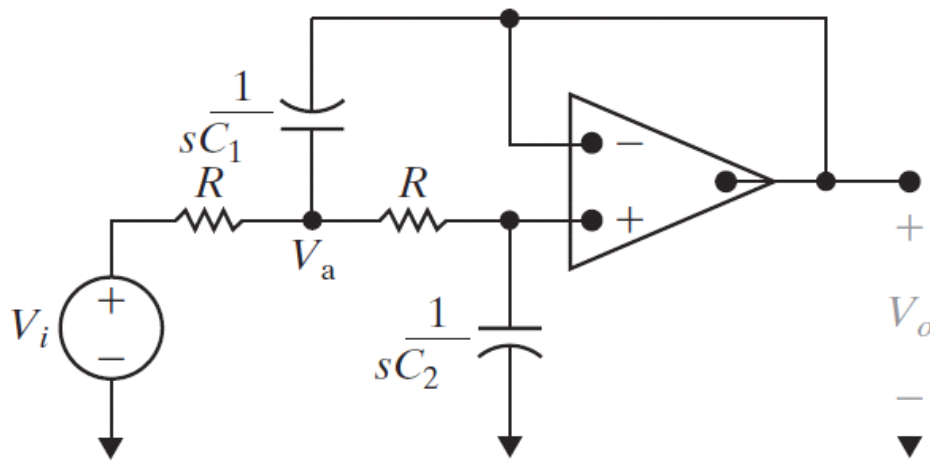
- Obtemos **$H(s)$ do p-altas (protótipo)** substituindo s por $1/s$ no **$H(s)$ do p-baixas (protótipo)**.

$$H(s) = \frac{1}{s^2 + b_1 s + 1}$$

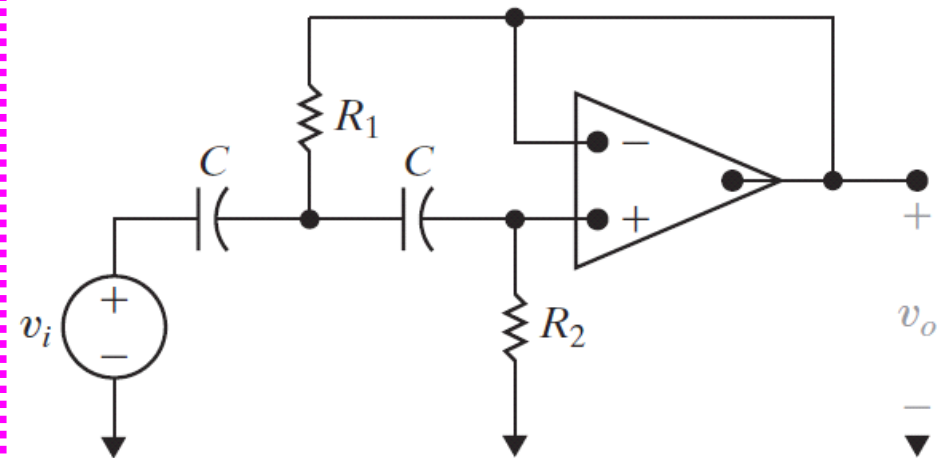
$$H(s) = \frac{s^2}{s^2 + b_1 s + 1}$$

Projeto de filtros passa-baixas ou passa-altas Butterworth

- **Calcular valores de R e C**, com base nos polinômios de Butterworth normalizados.
- **Realizar mudanças de escala de frequência e amplitude** → circuito com valores reais de componentes e $\omega_c \neq 1$ rad/s.



$$H(s) = \frac{1}{s^2 + b_1 s + 1}$$



$$H(s) = \frac{s^2}{s^2 + b_1 s + 1}$$

Projeto de filtros passa-faixa e rejeita-faixa Butterworth

- **Passa-faixa:** obtido por passa-baixas e passa-altas em cascata.
- **Rejeita-faixa:** obtido por passa-baixas e passa-altas em paralelo.

PROBLEMA: esta abordagem leva a **filtros com valores baixos de Q** → técnica funciona para frequências de corte amplamente espaçadas.

Projeto de filtros passa-faixa Butterworth

- Supondo que p-baixas e p-altas tem a mesma freq. corte → **condição para o maior Q possível** p/ p-faixa obtido por cascata.

$$\begin{aligned} H(s) &= \left(\frac{-\omega_c}{s + \omega_c} \right) \left(\frac{-s}{s + \omega_c} \right) \\ &= \frac{s\omega_c}{s^2 + 2\omega_c s + \omega_c^2} \\ &= \frac{0,5\beta s}{s^2 + \beta s + \omega_c^2} \end{aligned}$$

Que está na forma padrão de um filtro passa-faixa.

$$\beta = 2\omega_c,$$

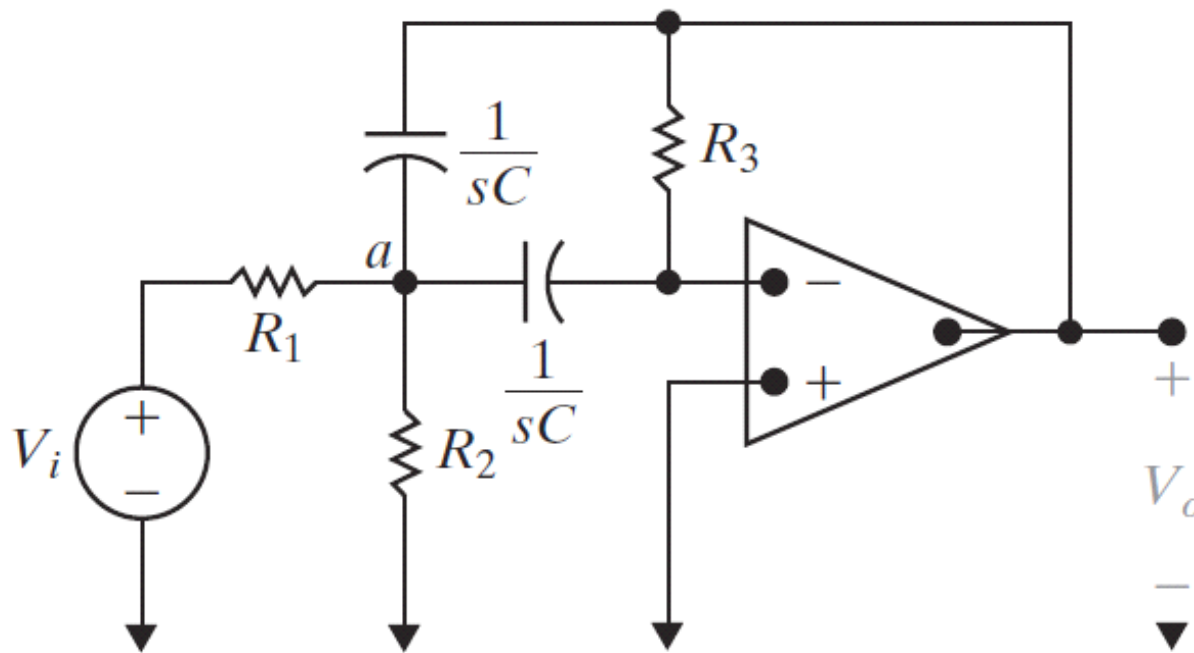
$$\omega_o^2 = \omega_c^2.$$

$$Q = \frac{\omega_o}{\beta} = \frac{\omega_c}{2\omega_c} = \frac{1}{2}.$$

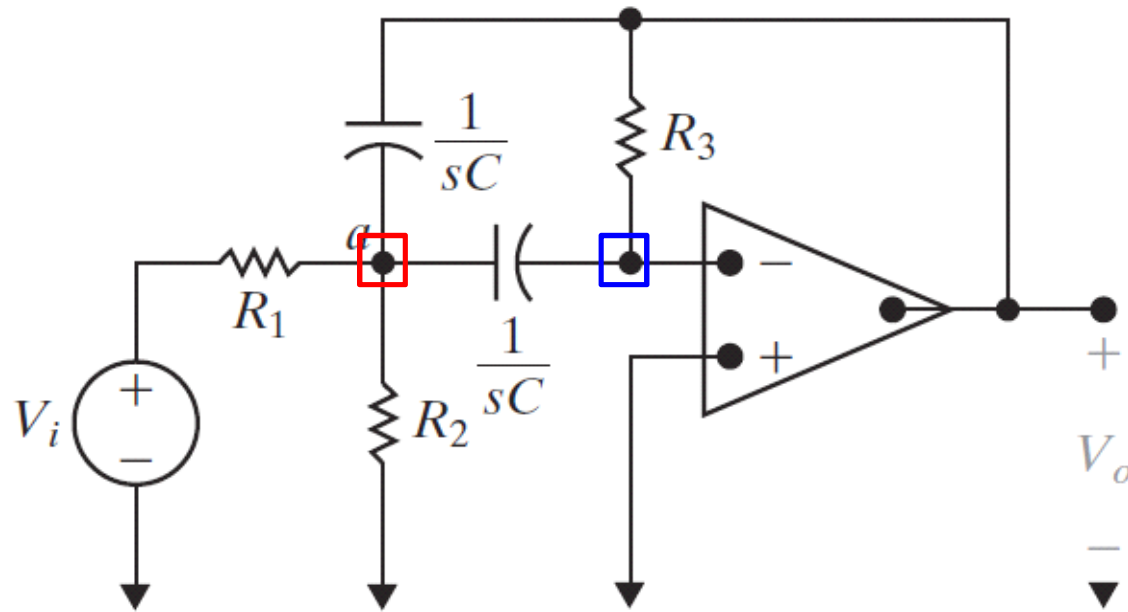
Maior Q possível com pólos discretos reais.

Projeto de filtros passa-faixa Butterworth

- **Filtros com valores mais elevados de Q** -> Precisamos de um circuito cuja função de transferência apresente pólos complexos conjugados.



Projeto de filtros passa-faixa Butterworth



$$\frac{V_a}{1/sC} = \frac{-V_o}{R_3}$$

$$V_a = \frac{-V_o}{sR_3C}$$

$$\frac{V_i - V_a}{R_1} = \frac{V_a - V_o}{1/sC} + \frac{V_a}{1/sC} + \frac{V_a}{R_2}$$

$$V_i = (1 + 2sR_1C + R_1/R_2)V_a - sR_1CV_o$$

Projeto de filtros passa-faixa Butterworth

$$V_a = \frac{-V_o}{sR_3C}.$$

$$V_i = (1 + 2sR_1C + R_1/R_2)V_a - sR_1CV_o.$$

$$H(s) = \frac{\frac{-s}{R_1C}}{s^2 + \frac{2}{R_3C}s + \frac{1}{R_{eq}R_3C^2}},$$

onde

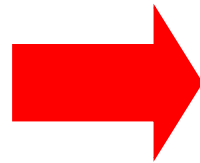
$$R_{eq} = R_1 \parallel R_2 = \frac{R_1R_2}{R_1 + R_2}.$$

Projeto de filtros passa-faixa Butterworth

$$H(s) = \frac{\frac{-s}{R_1 C}}{s^2 + \frac{2}{R_3 C} s + \frac{1}{R_{\text{eq}} R_3 C^2}},$$

Está na forma de um filtro passa-faixa

$$H(s) = \frac{K \beta s}{s^2 + \beta s + \omega_o^2}$$



$$\begin{aligned}\beta &= \frac{2}{R_3 C}; \\ K \beta &= \frac{1}{R_1 C}; \\ \omega_o^2 &= \frac{1}{R_{\text{eq}} R_3 C^2}.\end{aligned}$$

$$R_{\text{eq}} = R_1 \parallel R_2 = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}.$$

Projeto de filtros passa-faixa Butterworth

Definição de um **filtro protótipo** baseado no circuito proposto, fazendo $\omega_o = 1 \text{ rad/s}$ e $C = 1 \text{ F}$;

Logo, **as resistências** podem ser dadas em função do ganho (K) e do fator de qualidade (Q).

$$\beta = \frac{2}{R_3 C};$$

$$K\beta = \frac{1}{R_1 C};$$

$$\omega_o^2 = \frac{1}{R_{\text{eq}} R_3 C^2}.$$

$$R_1 = Q / K$$

$$R_2 = Q / (2Q^2 - K)$$

$$R_3 = 2Q$$

$$R_{\text{eq}} = R_1 \parallel R_2 = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}.$$

Projeto de filtros passa-faixa: Exemplo

- Projetar um filtro Butterworth passa-faixa de alto Q com $f_c=3.000\text{Hz}$, $Q=10$ e ganho na faixa de passagem $K=2$. Utilizar capacitores de $0,01\mu\text{F}$.

$$R_1 = Q / K = 10 / 2 = 5$$

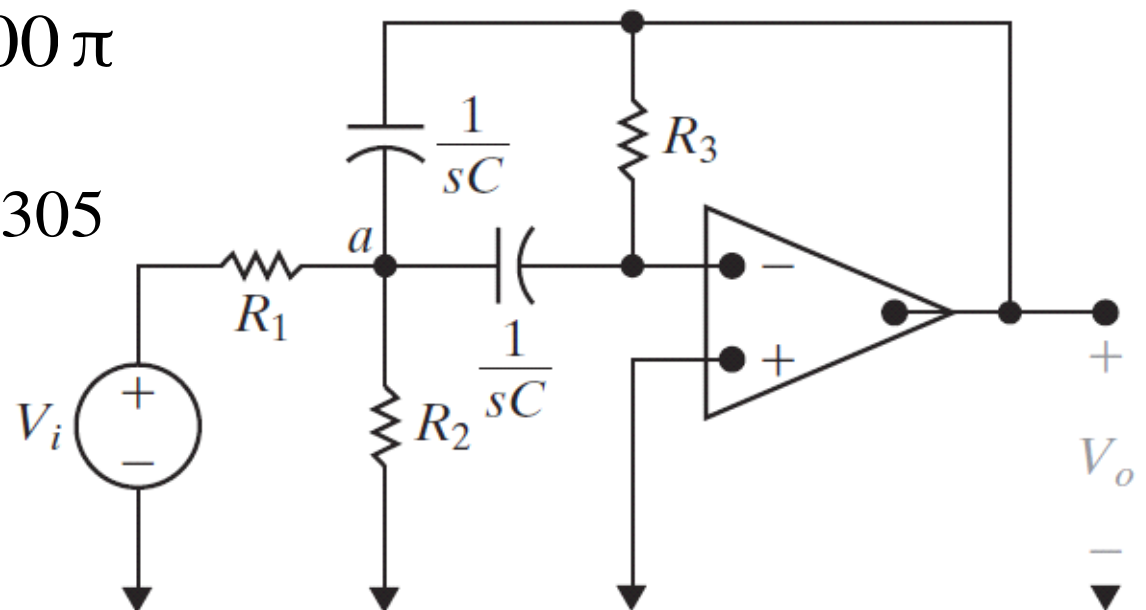
$$R_3 = 2Q = 20$$

$$R_2 = Q / (2Q^2 - K) = 10 / (2 \times 100 - 2) = 10 / 198$$

- Fatores de escala:

$$k_f = 2\pi \times 3.000 / 1 = 6.000\pi$$

$$k_a = \frac{1}{(C' k_f)} C = 10^8 / k_f \approx 5305$$



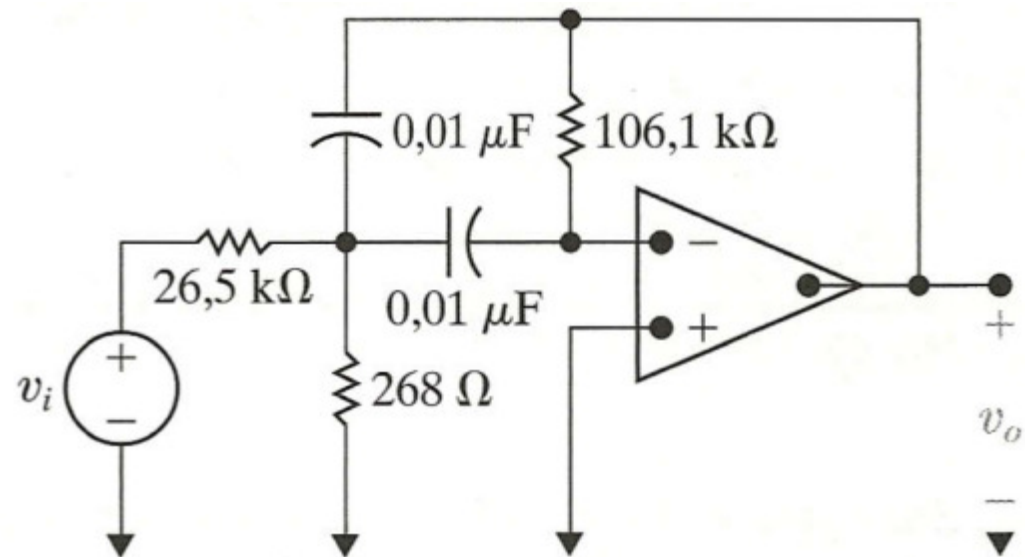
Projeto de filtros passa-faixa: Exemplo

- Projetar um filtro Butterworth passa-faixa de alto Q com $f_c=3.000\text{Hz}$, $Q=10$ e ganho na faixa de passagem $K=2$. Utilizar capacitores de $0,01\mu\text{F}$.

$$R'_1 = 5k_a = 5 \times 5305 = 26,5 \text{ k}\Omega$$

$$R'_2 = 10k_a / 198 = 260$$

$$R'_3 = 20k_a = 106,1 \text{ k}\Omega$$

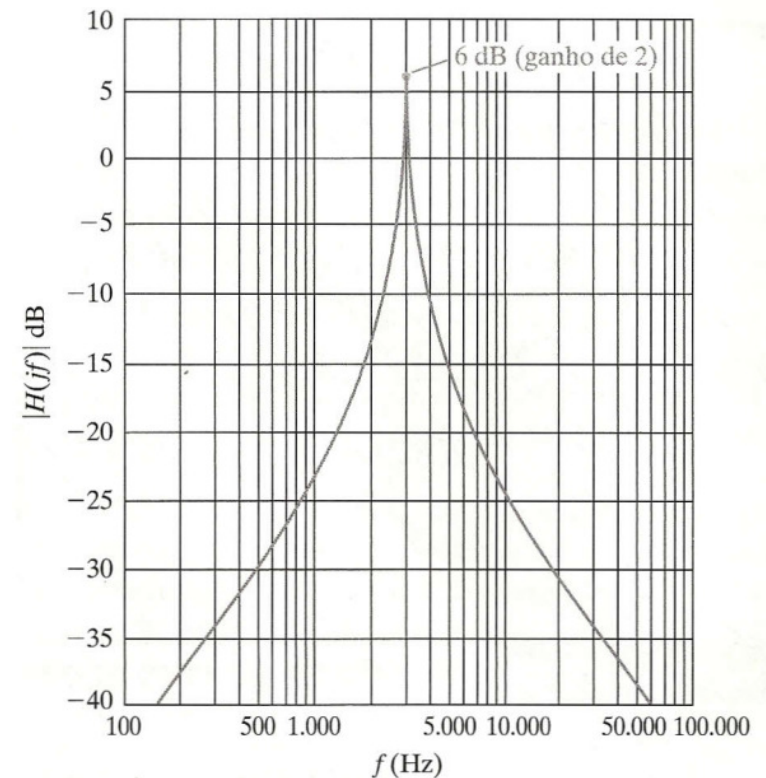


Projeto de filtros passa-faixa: Exemplo

- Projetar um filtro Butterworth passa-faixa de alto Q com $f_c=3.000\text{Hz}$, $Q=10$ e ganho na faixa de passagem $K=2$. Utilizar capacitores de $0,01\mu\text{F}$.

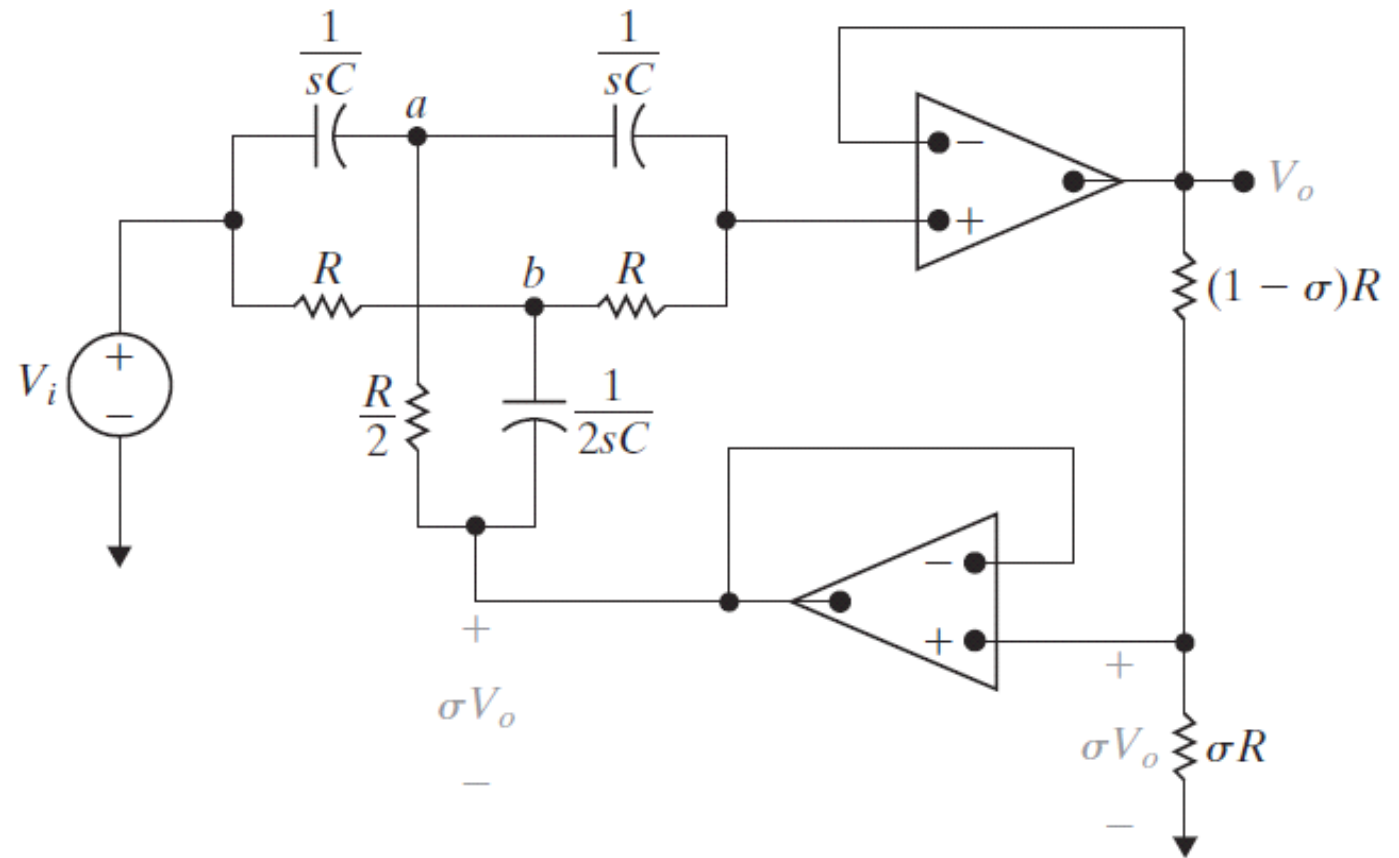
Substituindo valores de capacitores e resistências em $H(s)$, temos:

$$H(s) = \frac{-3.770s}{s^2 + 1.885s + 355 \times 10^6}$$



Projeto de filtros rejeita-faixa Butterworth

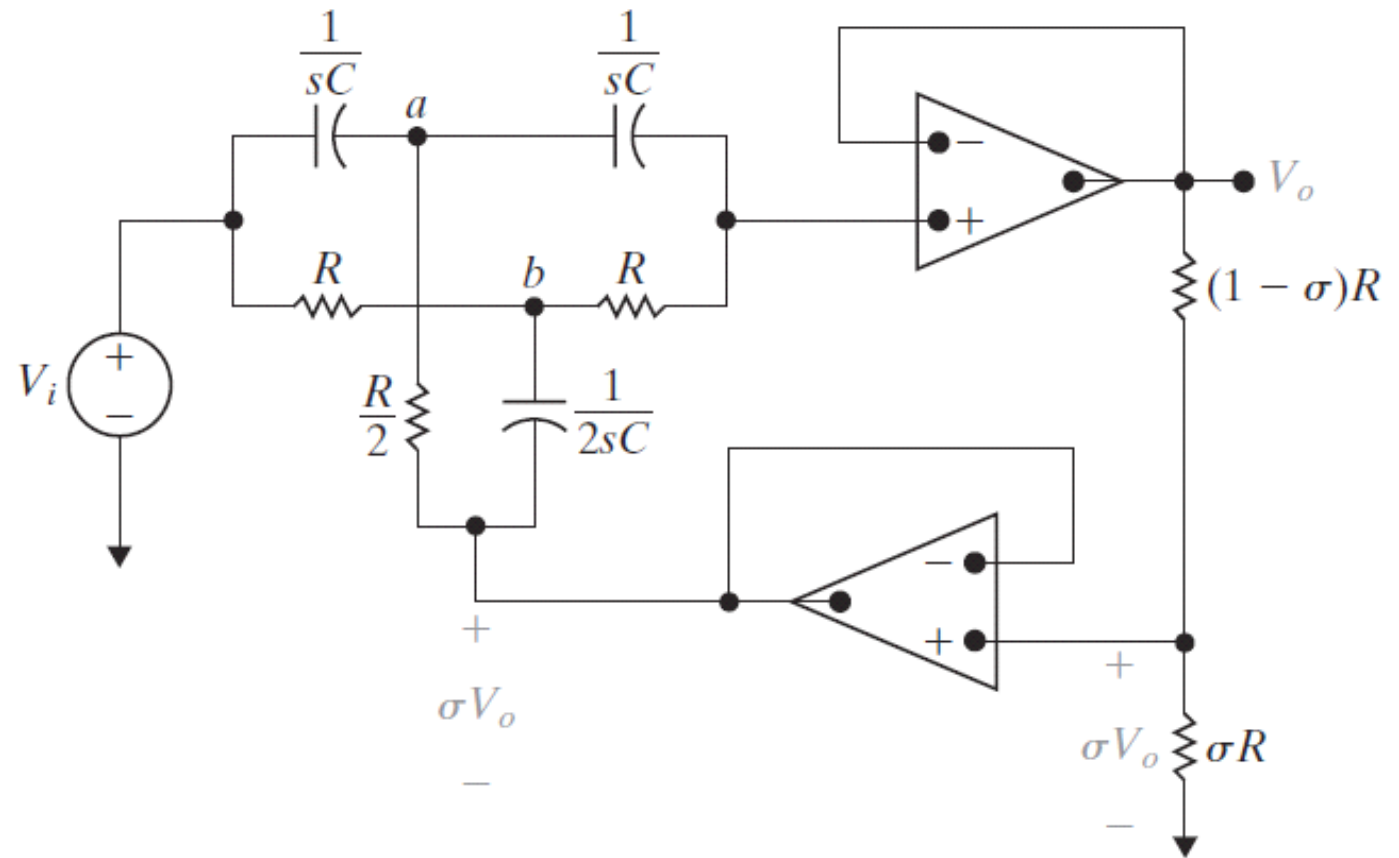
- **Filtro rejeita-faixa** obtido pelo paralelo de passa-baixas e passa-alta: valores baixos de Q .
- **Solução:** Filtro rejeita-faixa Duplo T.



Projeto de filtros rejeita-faixa Butterworth

- Soma das correntes que saem do nó b:

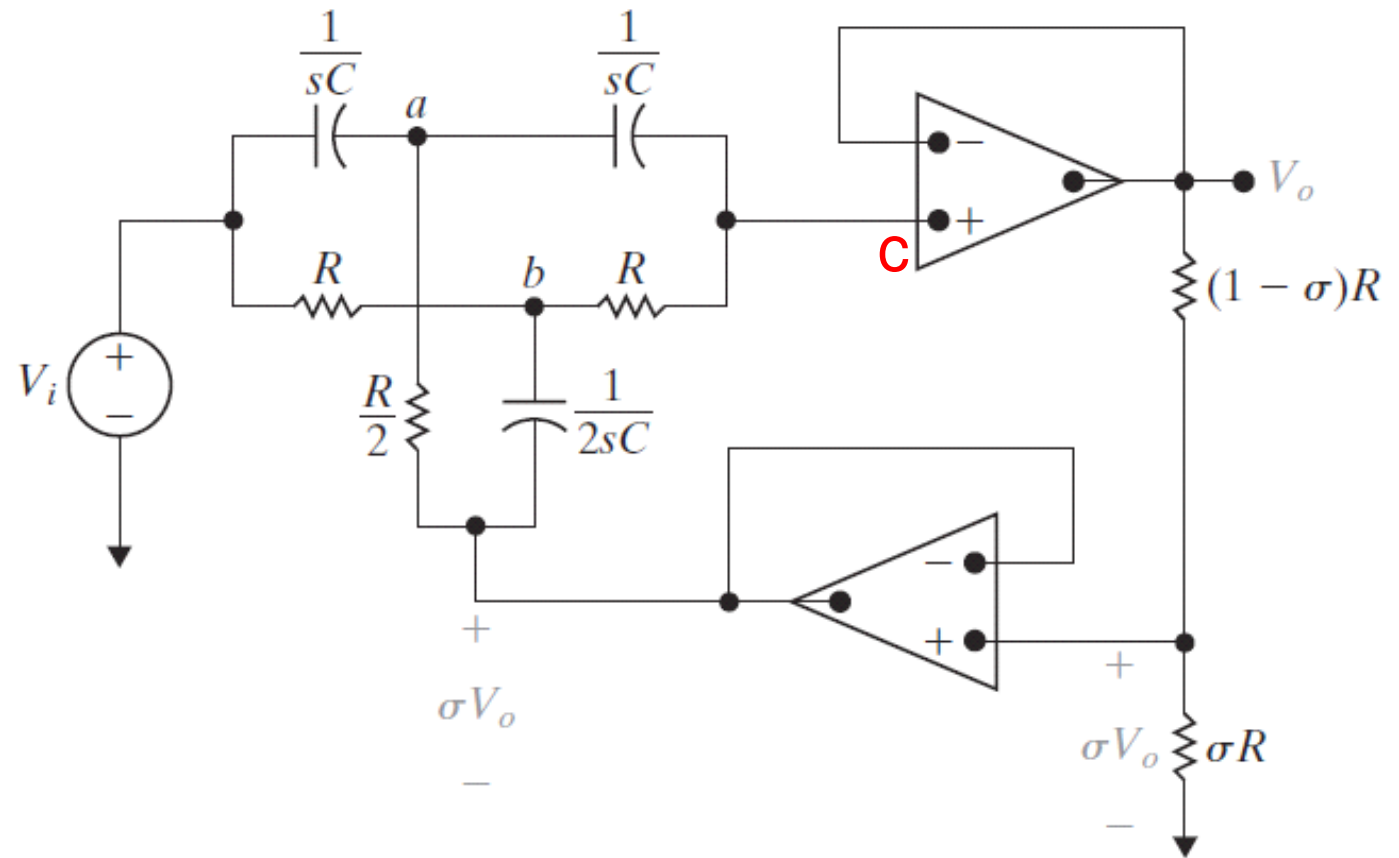
$$V_b[2 + 2RCs] - V_o[1 + 2\sigma RCs] = V_i.$$



Projeto de filtros rejeita-faixa Butterworth

- Soma das correntes que saem do nó c:

$$-sRCV_a - V_b + (sRC + 1)V_o = 0.$$



Projeto de filtros rejeita-faixa Butterworth

$$V_a[2sCR + 2] - V_o[sCR + 2\sigma] = sCRV_i.$$

$$V_b[2 + 2RCs] - V_o[1 + 2\sigma RCs] = V_i.$$

$$-sRCV_a - V_b + (sRC + 1)V_o = 0.$$

- Pela Regra de Cramer, temos:

$$V_o = \frac{\begin{vmatrix} 2(RCs + 1) & 0 & sCRV_i \\ 0 & 2(RCs + 1) & V_i \\ -RCs & -1 & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2(RCs + 1) & 0 & -(RCs + 2\sigma) \\ 0 & 2(RCs + 1) & -(2\sigma RCs + 1) \\ -RCs & -1 & RCs + 1 \end{vmatrix}}$$

Projeto de filtros rejeita-faixa Butterworth

- Pela Regra de Cramer, temos:

$$V_o = \frac{\begin{vmatrix} 2(RCs + 1) & 0 & sCRV_i \\ 0 & 2(RCs + 1) & V_i \\ -RCs & -1 & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2(RCs + 1) & 0 & -(RCs + 2\sigma) \\ 0 & 2(RCs + 1) & -(2\sigma RCs + 1) \\ -RCs & -1 & RCs + 1 \end{vmatrix}}$$
$$= \frac{(R^2C^2s^2 + 1)V_i}{R^2C^2s^2 + 4RC(1 - \sigma)s + 1}$$

- Da qual obtemos a função de transferência:

$$H(s) = \frac{V_o}{V_i} = \frac{\left(s^2 + \frac{1}{R^2C^2} \right)}{\left[s^2 + \frac{4(1 - \sigma)}{RC}s + \frac{1}{R^2C^2} \right]}$$

Projeto de filtros rejeita-faixa Butterworth

$$H(s) = \frac{V_o}{V_i} = \frac{\left(s^2 + \frac{1}{R^2 C^2} \right)}{\left[s^2 + \frac{4(1 - \sigma)}{RC} s + \frac{1}{R^2 C^2} \right]},$$

- Note que $H(s)$ segue a forma de um filtro rejeita-faixa:

$$H(s) = \frac{s^2 + \omega_0^2}{s^2 + \beta s + \omega_0^2}.$$

- De onde podemos extrair:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R^2 C^2},$$

$$\beta = \frac{4(1 - \sigma)}{RC}.$$

Projeto de filtros rejeita-faixa Butterworth

- Temos 3 parâmetros (R, C e σ) e duas restrições de projeto (ω_o e β):

$$\omega_o^2 = \frac{1}{R^2 C^2}, \quad \beta = \frac{4(1 - \sigma)}{RC}.$$

- Logo, precisamos arbitrar um valor (decisão de projeto):

$$R = \frac{1}{\omega_o C}, \quad \sigma = 1 - \frac{\beta}{4\omega_o} = 1 - \frac{1}{4Q}.$$

Projeto de filtros rejeita-faixa: Exemplo

- Projetar um filtro Butterworth rejeita-faixa de alto Q (Duplo T) com $\omega_o = 5000 \text{ rad/s}$ e $\beta = 1000 \text{ rad/s}$. Utilizar capacitores de $1 \mu\text{F}$.

$$Q = \frac{\omega_o}{\beta} = 5 \qquad R = \frac{1}{\omega_o C} = \frac{1}{5.000 \times 1 \times 10^{-6}} = 200 \Omega$$

- Logo: $\sigma = 1 - \frac{1}{4Q} = 0,95$

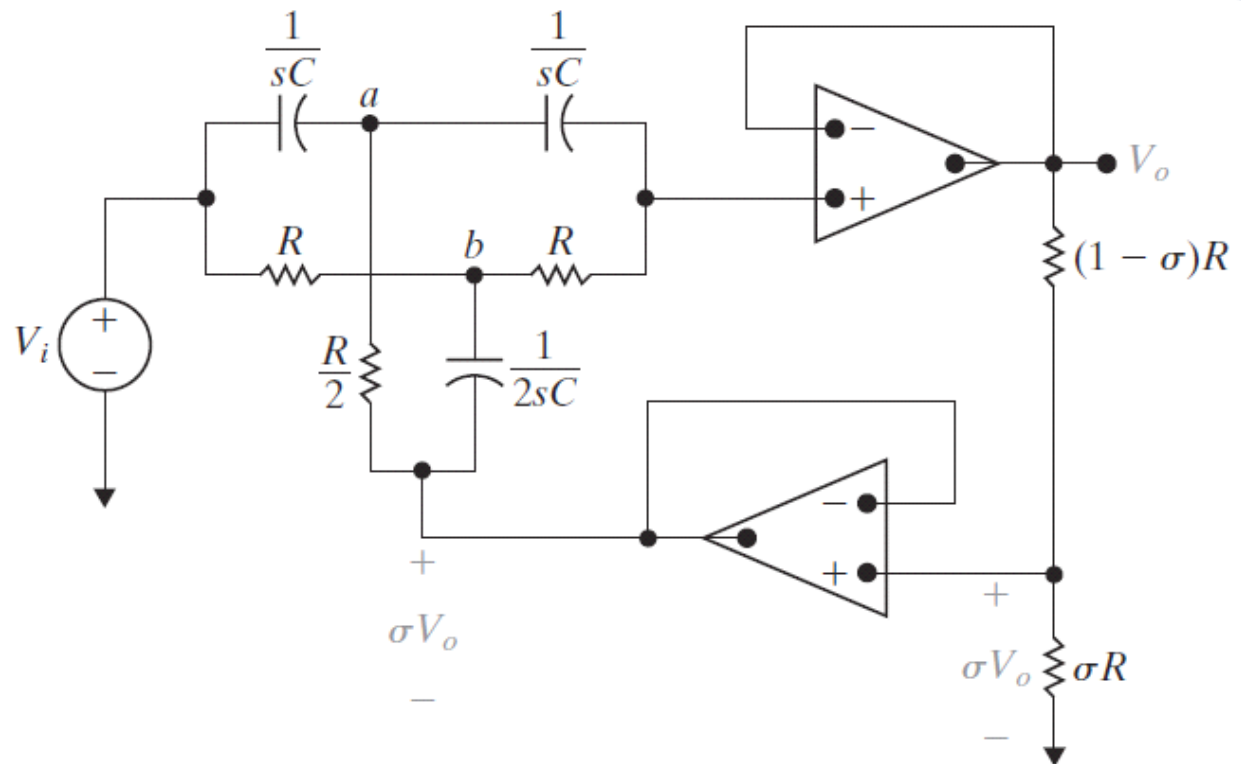
- Outros componentes:

$$R/2 = 100 \Omega$$

$$\sigma R = 190 \Omega$$

$$(1 - \sigma R) = 10 \Omega$$

$$2C = 2 \mu F$$



Projeto de filtros rejeita-faixa: Exemplo

- Projetar um filtro Butterworth rejeita-faixa de alto Q (Duplo T) com $\omega_0=5000$ rad/s e $\beta=1000$ rad/s. Utilizar capacitores de $1\mu\text{F}$.

