

**INSTRUMENTAÇÃO****FILTROS****ATIVOS**

vão ter ganho (vamos ter que fornecer energia)

= a que está no livro!

Definição que vamos usar:

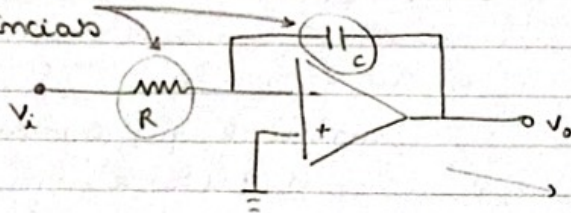
↳ **FILTRO DA 1ª ORDEM**

⊗ = impedância da realimentação
impedância de entrada

termos 2

* **PASSA - BAIXO**

impedâncias



é o amp. integrador

A sua função de transferência:

$$H = - \frac{Z_c}{R} = - \frac{1}{j\omega RC}$$

ganho ⊗ impedância do condensador onde $\omega = 2\pi f$ frequência angular frequência do sinal

substitui aqui

função de transferência

$$H(jf) = - \frac{1}{j(b/f_0)} = \frac{j}{(b/f_0)}$$

$b \neq f_0$

porque queremos

valer a relação entre

f e f_0 (isto queremos sempre comparar as frequências dos sinais).

O módulo da função de transferência é:

$$|H| = \frac{1}{b/f_0}$$

módulo do ganho

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

começa a

cortar o sinal a partir desta! frequência de corte

Relembra: módulo e fase de n.º imaginários

Os ganhos devem poder ser representados por dB:

$$|H|_{dB} = 20 \log |H|$$

$$\Rightarrow |H|_{dB} = 20 \log \left[\frac{1}{(b/f_0)} \right] = -20 \log (b/f_0) \rightarrow \text{variando } b \text{ em relação a } f_0, \text{ vamos variar o ganho}$$

NOTA: o que vai acontecer neste amp é que a partir de frequências = a f_0 , vai deixar de passar (o ganho vai diminuir drasticamente!).

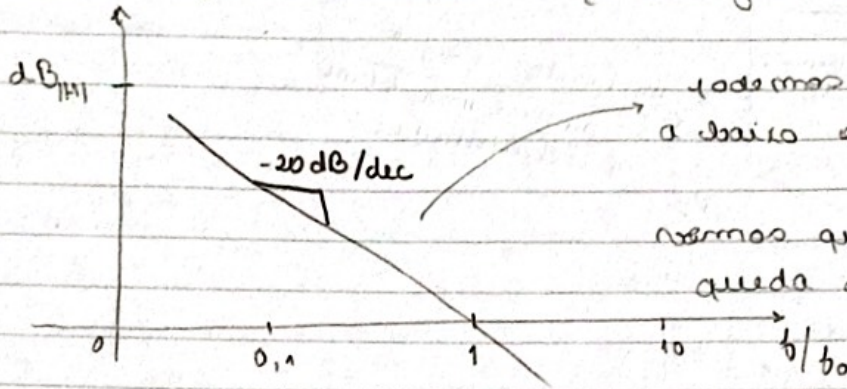
parte imaginária

Calculando agora a fase:

$$\angle H = \arctan\left(\frac{(1/b/b_0)}{0}\right) = 90^\circ$$

→ parte real é 0!

é muito + fácil a representação do ganho em dB!



podemos ver uma década a baixo e uma acima

veremos que temos uma queda de -20 dB por

década

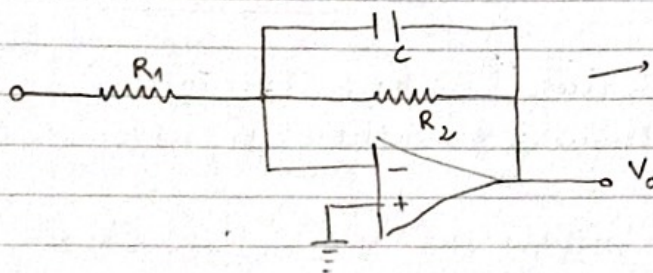
quando $f = b_0$, $\text{dB}|H| = 0$!

o módulo da função de transferência

devido a usarmos um log de base 10.

Outra configuração deste circuito:

o C e o R_2



como está em paralelo:

$$H = - \frac{R_2 \parallel (1/j\omega C)}{R_1}$$

impedância do condensador

FILTRO PASSA-BAIXO COM GANHO → de 1ª ordem!

porque além do condensador temos uma resistência na malha de realimentação

TPC → calcular função de transferência

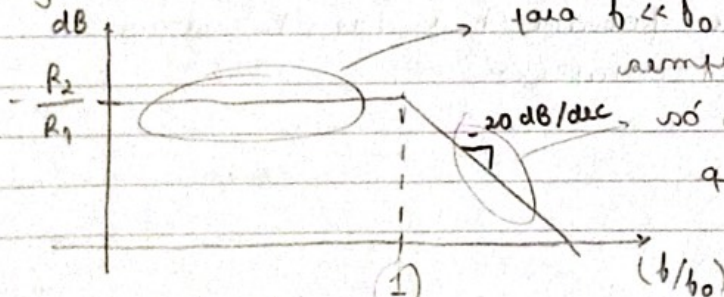
vai ser = a:

$$H(jf) = - \left(\frac{R_2}{R_1} \right) \times \frac{1}{1 + j(f/b_0)} \quad \text{onde } b_0 = \frac{1}{2\pi R_2 C}$$

onde a que é o

tal ganho aumentado

O ganho vai variar da seguinte forma:



para $f \ll b_0$, o ganho, em dB, vai ser sempre = a $20 \log \frac{R_2}{R_1}$.

só aqui é que temos uma queda de -20 dB por década

quando $f = b_0$



é trocar a resistância com o condensador

term que dá: R_2

com ganho

TPC → faz o filtro passa-alto.

$$H = \frac{R_2}{R_1} \frac{j(\omega/\omega_0)}{1 + j(\omega/\omega_0)}$$

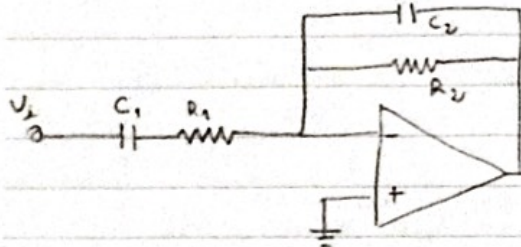
onde $\omega_0 = \frac{1}{2\pi R_1 C}$

* FILTRO PASSA-BANDA:

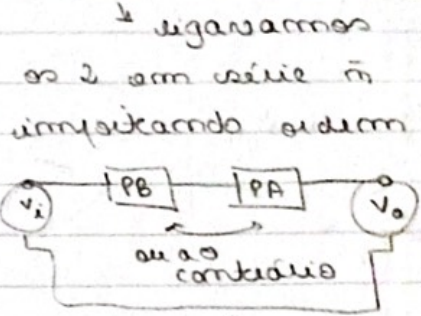
vai ser baseado no passa-alto

e no passa-baixo

o + simples que use todo fazer:



juntamos os 2, e chegando a uma forma + estruturada:



o ganho vai ser:

$$H = - \frac{R_2}{R_1} \frac{j(\omega/\omega_1)}{[1 + j(\omega/\omega_1)][1 + j(\omega/\omega_2)]}$$

a base dos 2 vai ser igual!

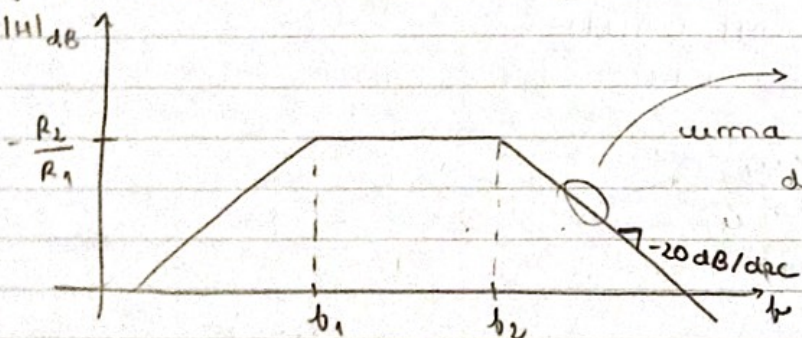
O problema aqui é que vamos ter 2 frequências de corte!

→ considerando que $\omega_2 > \omega_1$, então:

• $\omega_1 = \frac{1}{2\pi R_1 C_1}$ → frequência inferior de corte

• $\omega_2 = \frac{1}{2\pi R_2 C_2}$ → frequência superior de corte
vai funcionar ao passa-baixo

Graficamente, vamos ter que:



é aqui que vamos ter uma queda de -20 dB por década.

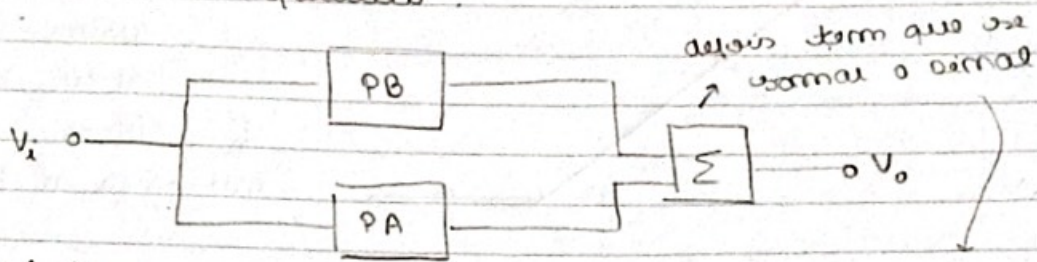


é considerado + de 2º ordem do que propriamente de 1º

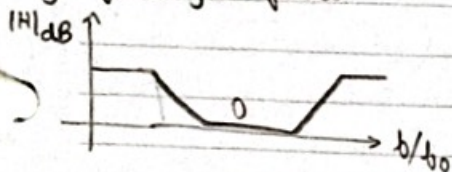
mas de qualquer forma + à frente vamos ver um + complexo

* FILTRO REJEITA - BANDA

coloca-se um passa-alto com um filtro passa-baixo em paralelo:



O gráfico já fica

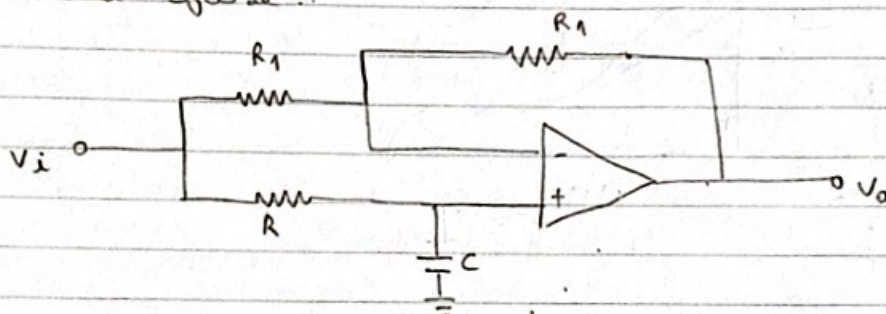


ou seja, aqui já tem a indiférente, com uma soma de duas "rejeições" de frequências.

* FILTRO DESLOCADOR DE FASE

com que vamos alterar a fase e o ganho vai ser = a 1 para manter

basicamente, só queremos a amplitude igual mudar a fase!!



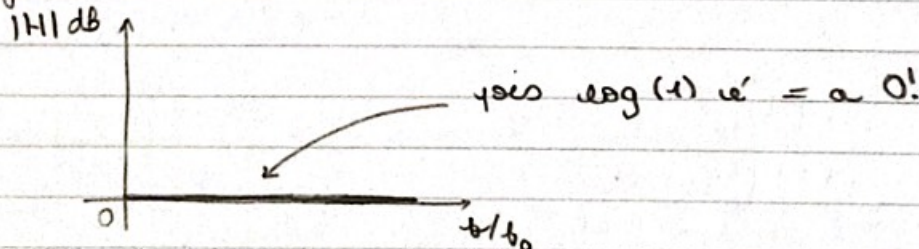
A função de transferência correspondente é:

$$H(jf) = \frac{1 - j(b/b_0)}{1 + j(b/b_0)} \quad \text{onde } f_0 = \frac{1}{2\pi RC}$$

Podemos apenas mexer na fase!

Portanto, em termos de amplitude, vamos ter que $|H|$ é = a 1!

Graficamente:

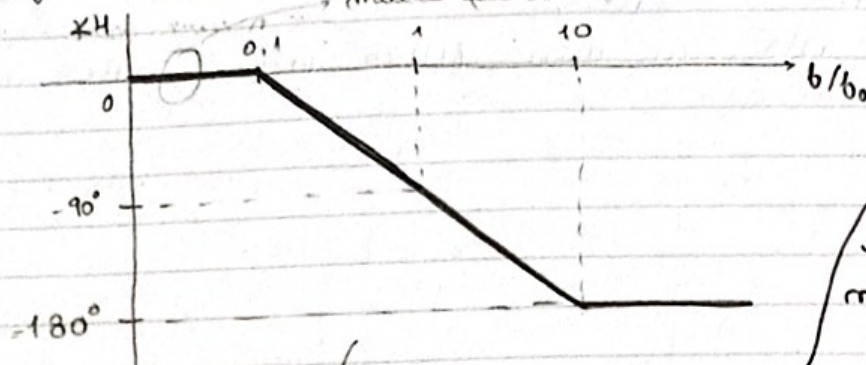


Já a fase é dada por:

$$\begin{aligned} \angle H &= \arctan\left(\frac{-b/b_0}{1}\right) - \arctan\left(\frac{b/b_0}{1}\right) = \\ &= -2 \arctan(b/b_0) \end{aligned}$$



o gráfico considerando a fase:
muito próximo do 0!

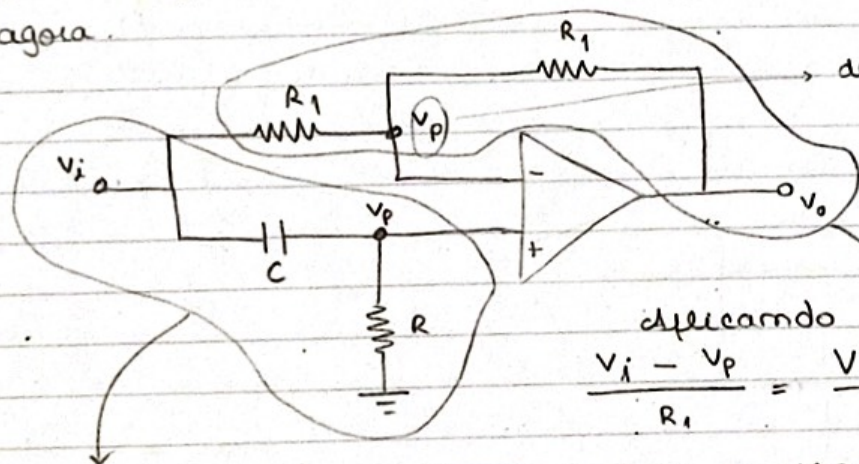


então, variando os valores de f com f_0 , obter-se a mudança de fase

dependendo da escolha de f e b_0 , podemos mudar a fase do circuito

EXERCÍCIO:

Fazer um filtro deslocador de fase, onde trocamos o condensador por uma resistência (e vice-versa). Determinar a função de transferência e a fase. Diga tbm que tipo de circuito tem agora.



devido à regra do sinal negativo
 $V^+ - V^- \approx 0$

aplicando as leis das malhas:

$$\frac{V_i - V_p}{R_1} = \frac{V_p - V_o}{R_1} \Rightarrow V_o = 2V_p - V_i$$

Para obter V_p , vamos aplicar a regra do divisor de tensão:

$$V_p = \frac{V_i \times R}{R + \frac{1}{j\omega C}} = \frac{R}{1 + \frac{R}{j\omega C}} \times V_i = \frac{Rj\omega C}{1 + Rj\omega C} V_i$$

Como $\omega = 2\pi f$, então:

$$V_p = \frac{j \frac{b}{2\pi RC}}{1 + j \frac{b}{2\pi RC}} V_i = \frac{j(b/b_0)}{1 + j(b/b_0)} V_i$$

Logo,

$$V_o = 2 \cdot \frac{j(b/b_0)}{1 + j(b/b_0)} V_i - V_i \Rightarrow V_o = \dots \Rightarrow$$

$$\Rightarrow V_o = \frac{V_i (2j(b/b_0) - 1 - j(b/b_0))}{1 + j(b/b_0)} \quad (\text{ca})$$

$$\Rightarrow V_o = \frac{-1 + j(b/b_0)}{1 + j(b/b_0)} V_i$$

é dada por $\frac{V_o}{V_i}$ saída
entrada

A função de transferência é:

$$H(j\omega) = \frac{-1 + j(\omega/\omega_0)}{1 + j(\omega/\omega_0)}$$

→ até agora aparentemente era um deslocador. Vamos ver como é a fase para verificar se de facto é um deslocador de fase.

O seu módulo é dado por: $|H| = 1$

ou seja, não mudou nada até agora!

já a fase vai ser dada por:

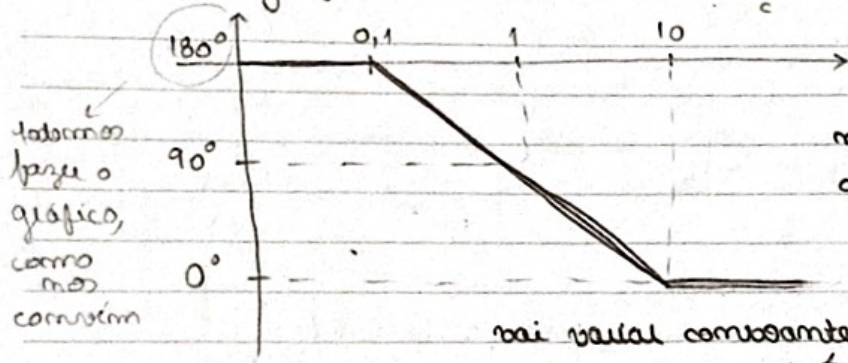
⊗ 1

$$\angle H = 180^\circ - \arctan\left(\frac{\omega/\omega_0}{-1}\right) - \arctan\left(\frac{\omega/\omega_0}{1}\right) \Leftrightarrow$$

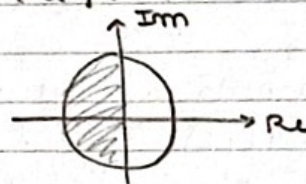
$$\Leftrightarrow \angle H = 180^\circ - \arctan(\omega/\omega_0) - \arctan(\omega/\omega_0) \Leftrightarrow$$

$\Leftrightarrow \angle H = 180^\circ - 2 \arctan(\omega/\omega_0)$ ← como a fase altera e depende das frequências, trata-se de um deslocador de fase.

Vendo graficamente a evolução da fase:



⊗ 1 → se a parte real é negativa, o $\angle \alpha$ estará no 2º ou 3º quadrante, daí que usaremos 180° na fase ($180^\circ + \alpha$):



→ FILTROS DE 2ª ORDEM

A função de transferência:

$$H(j\omega) = \frac{N}{1 - (\omega/\omega_0)^2 + jQ(\omega/\omega_0)}$$

vai depender de que tipo de filtro estamos a tratar

vai ser sempre = (vai ser sempre o mesmo denominador)

vai depender de o } fator de qualidade

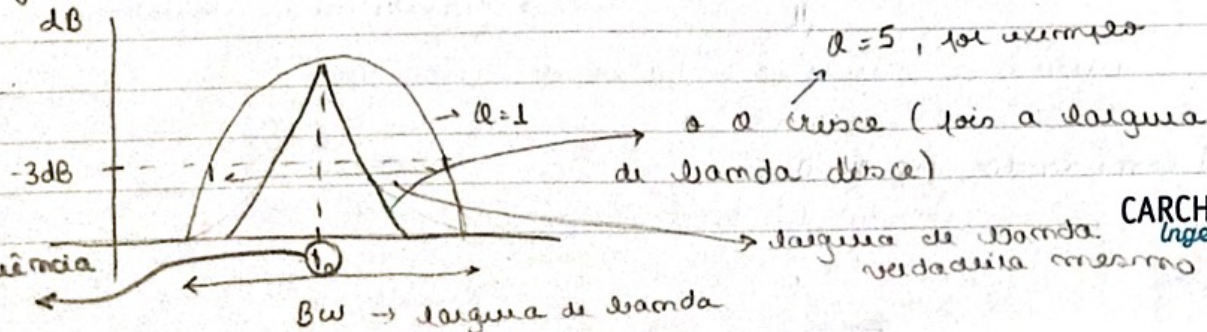
filtro é muito bom ou não

vai ser dado por:

$$Q = \frac{\omega_0}{\Delta\omega} \rightarrow \text{frequência central}$$

largura de banda

Graficamente, vamos ter que:



≠ da frequência de corte

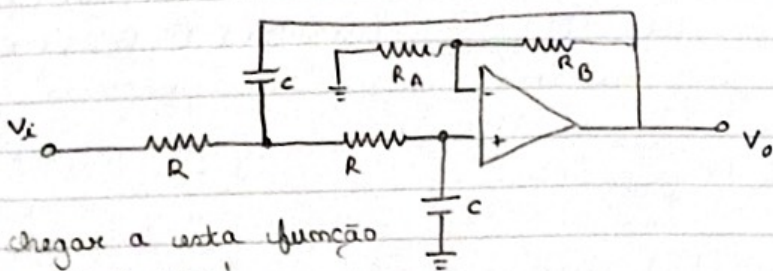
BW → largura de banda



⚠ O N vai variar com o tipo de filtro!

vai ser muito + eficiente no corte

⚡ KRC 2ª ordem passa-baixa:



TPC: chegar a esta função de transferência!

A função de transferência:

$$H(jf) = \frac{k}{1 - (f/b_0)^2 + (j/Q)(f/b_0)}$$

está na realimentação

como o denominador tem que ser aquele, obriga-nos a que o k seja visto!

(k) → ganho

$$k = 1 + \frac{R_B}{R_A}$$

$$b_0 = \frac{1}{2\pi RC}$$

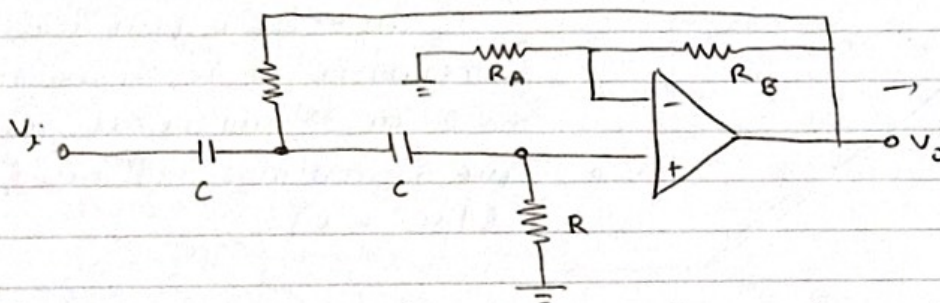
$$Q = \frac{1}{3-k}$$

isto é verdade se:

exato na malha de realimentação

KRC 2ª ordem passa-alto

Se quisermos o passa-alto trocamos o condensador por resistências (e vice-versa):



como não mudamos a malha de realimentação então o k, que é o ganho, fica =.

Reduzindo a expressão da função de transferência:

$$H(jf) = \frac{-k (f/b_0)^2}{1 - (f/b_0)^2 + (j/Q)(f/b_0)}$$

$$k = 1 + \frac{R_B}{R_A}$$

$$Q = \frac{1}{3-k} \quad b_0 = \frac{1}{2\pi RC}$$

⚠ O filtro de 2ª ordem é muito + eficiente no corte do que 1ª ordem.

m é fixo (daí usarmos o potenciômetro)

tenta-se sempre que b_0 seja assim exato nos casos em que não se utilizam resistências.

EXERCÍCIO:

Considere um filtro passa-alto de 2ª ordem. Quer-se que o Q varie entre $0,5 \leq Q \leq 5$ e uma frequência de corte $f_0 = 100 \text{ Hz}$. Para isto, é aconselhado usar um potenciômetro com $R_{10k} = 100 \text{ k}\Omega$.



→ resistência do potenciômetro

queremos variar o fator de qualidade!

$$Q = 0,5 \rightarrow \text{como } Q = \frac{1}{3-k} \text{ e } k = 1 + \frac{R_B}{R_A}$$

1ª) Começando por $Q = 0,5$:

$$0,5 = \frac{1}{3-k} \quad (\Rightarrow) \quad 0,5(3-k) = 1 \quad (\Rightarrow) \quad k = 1$$

2º) Para o caso em que $Q = 5$:

já que $Q = 5 \rightarrow 5 = \frac{1}{3-k} \Rightarrow k = 2,8$

Com os valores de k , tiramos o valor de R_B e R_A .

• $k = 1 \Rightarrow 1 = 1 + \frac{R_B}{R_A} \Rightarrow \frac{R_B}{R_A} = 0 \rightarrow \text{logo } R_B = 0 \Omega$
 $R_A = \text{pode ser qualquer valor}$

• $k = 2,8 \Rightarrow 2,8 = 1 + \frac{R_B}{R_A} \Rightarrow 1,8 = \frac{R_B}{R_A} \Rightarrow R_B = 1,8 R_A$

Temos que escolher o que vamos ter que colocar no circuito. \rightarrow dimensioná-lo

\rightarrow de acordo com o que é dado!

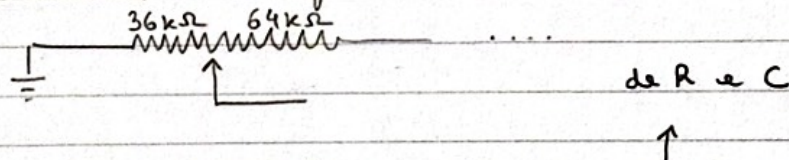
\rightarrow assim, ao variar a pontilhinha do potenciômetro, conseguimos gerar 2 resistências que esforcem a R_A e R_B !
Logo, basicamente vamos substituir R_A e R_B por um potenciômetro!

\rightarrow com a resistência + ponto da terna e a seta + longe (para o 1º caso). Para o 2º

caso:

$$\begin{cases} R_{\text{tot}} = 400 \text{ k}\Omega = R_A + R_B \\ R_B = 1,8 R_A \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} R_B = 64 \text{ k}\Omega \\ R_A = 36 \text{ k}\Omega \end{cases}$$

basicamente, quando no potenciômetro ficar



Já para calcular (dimensionar) o valor do condensador e da resistência:

(considerando $C = 1 \text{ mF}$)

escolhermos o C porque existe + valores de resistências!!

$$100 = \frac{1}{2\pi \times 1 \text{ mF} \cdot R} \Rightarrow R = 1,5 \text{ M}\Omega$$

\rightarrow vem de:

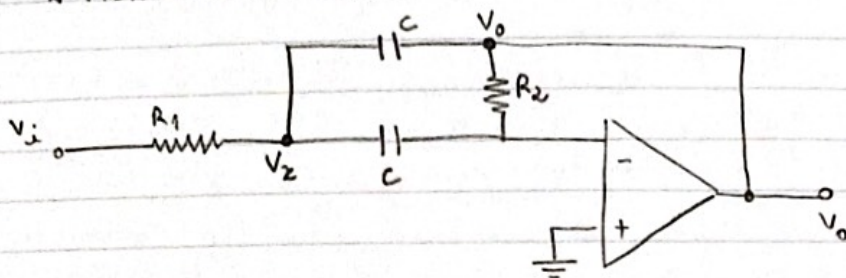
$$R = \frac{1}{2\pi \times 1 \text{ mF} \times 100 \text{ Hz}} = 1,5 \text{ M}\Omega$$

2º \rightarrow Como sabemos, os valores dos condensadores são + "limitados" (existem - exemplares com valores \neq), por isso vamos atribuir-lhe um valor "padrão".



tem o KRC porque tem ganho, resistências e condensadores

FILTRO PASSA-BANDA DE 2ª ORDEM



basicamente, 1º vamos obter V_x e em 2º usaremos V_o em ordem a V_x .

Deduzindo a função de transferência: TPC

vamos ter que escrever $\frac{V_o}{V_i}$ mais propriamente $\frac{V_o}{V_x}$.

$$H(j\omega) = -2Q^2 \frac{(j/\omega)(1/b_0)}{1 - (b/b_0)^2 + (j/\omega)(b/b_0)}$$

dai isto com a condição de que:

$$Q = \frac{1}{2} \left(\frac{R_2}{R_1} \right)^{1/2}$$

vai ser dado

$$b_0 = \frac{1}{2\pi C \sqrt{R_1 R_2}}$$

o que

$$Q = \frac{b_0}{\beta\omega}$$

largura de banda

resistência na malha de realimentação
(logo m é $\frac{1}{2\pi RC}$)

\Rightarrow frequência central