

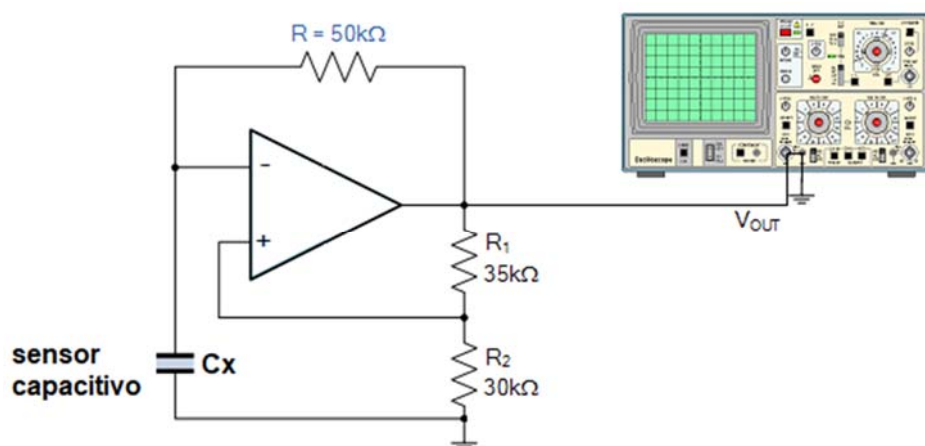
Antes de começar o exame leia atentamente as seguintes instruções:

- Para além da calculadora, só é permitido ter em cima da mesa de exame, os enunciados e folhas entregues pelo docente.
- A cotação das perguntas encontra-se indicada, no fim das mesmas, entre parêntesis retos.
- O aluno detetado a plagiar verá o seu exame anulado e poderá incorrer em processo disciplinar.

Duração da prova: 1 hora e 1/2.

- 1) Considere o seguinte circuito de condicionamento de sinal para um sensor capacitivo. Trata-se de um circuito oscilador (multivibrador a estável) construído em torno de um amplificador operacional. A frequência de oscilação deste circuito depende do valor da resistência da malha de realimentação R , neste caso $50\text{k}\Omega$, e o valor da capacidade do sensor capacitivo C_x de acordo com a expressão:

$$f = \frac{1}{2 \cdot R \cdot C_x}$$



- a) Determine o majorante do erro relativo na medida da capacidade C_x considerando que $\varepsilon_R = 5\%$ e que $\varepsilon_f = 10\%$. [4 valores]

R:

A capacidade do condensador é medida, de forma indireta, a partir da medição da frequência, com uma dada incerteza, e conhecendo o valor da resistência com um determinado erro relativo. Com base nesses dois valores, a capacidade desconhecida é calculada por:

$$C_x = \frac{1}{2 \cdot R \cdot f}$$

Aplicado a fórmula fundamental da propagação dos erros obtém-se:

$$\varepsilon_{C_x} \leq \left| \frac{\partial C_x}{\partial R} \frac{R}{C_x} \right| \varepsilon_R + \left| \frac{\partial C_x}{\partial f} \frac{f}{C_x} \right| \varepsilon_f$$

Onde as derivadas parciais são:

$$\frac{\partial C_x}{\partial R} = -\frac{1}{2 \cdot R^2 \cdot f} \quad \text{e} \quad \frac{\partial C_x}{\partial f} = -\frac{1}{2 \cdot R \cdot f^2}$$

Assim,

$$\varepsilon_{C_x} \leq \left| -\frac{1}{2 \cdot R^2 \cdot f} \frac{R}{\frac{1}{2 \cdot R \cdot f}} \right| \varepsilon_R + \left| -\frac{1}{2 \cdot R \cdot f^2} \frac{f}{\frac{1}{2 \cdot R \cdot f}} \right| \varepsilon_f$$

$$\varepsilon_{C_x} \leq |-1| \varepsilon_R + |-1| \varepsilon_f$$

Logo,

$$\varepsilon_{C_x} \leq 5 + 10 \Rightarrow \varepsilon_{C_x} \leq 15\%$$

Ou seja, no limite, espera-se um erro relativo de 15% na medição da capacidade usando o método acima descrito.

- b) Admita que o sensor pode ser aproximado a um condensador de placas paralelas com área entre placas variável. Neste caso o valor da capacidade C_x , em pF, depende da área efetiva entre placas, A , segundo a lei:

$$C_x = \varepsilon \frac{A}{d}$$

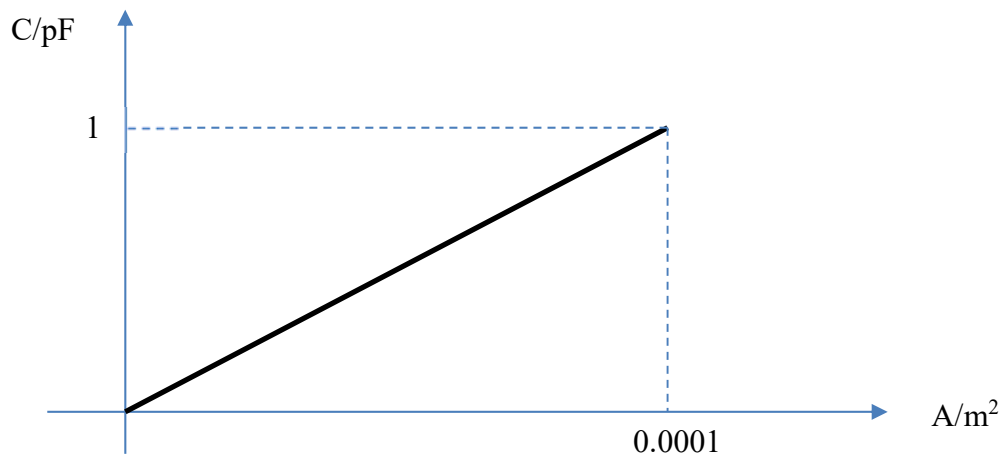
onde $\varepsilon = 10 \text{ pF/m}$, $d = 1 \times 10^{-3} \text{ m}$. Esboce a curva de calibração do sensor para valores de área entre 0 e 100 mm². Qual o valor da sensibilidade do sensor? [2 valores]

R:

Como se pode verificar, a relação entre a capacidade e a área efetiva entre placas é linear da forma:

$$\begin{aligned} C_x &= \frac{\varepsilon}{d} A \\ &= \frac{10}{1 \times 10^{-3}} A \\ &= 10A \text{ nF} \end{aligned}$$

Onde A se refere à área efetiva entre placas que deve ser expressa em m² (basta observar as unidades dos outros parâmetros). Assim, a capacidade deve ser avaliada para valores de A entre 0 e 0.0001 m².



- c) Para além de área entre placas variável, um sensor capacitivo também pode ser contruído de forma a ter, em alternativa, distância entre placas variável. Nesse caso, qual o valor da sensibilidade da capacidade relativamente à distância entre placas? O que dizer acerca da linearidade do sensor? Dê o exemplo de uma aplicação onde poderia ser utilizado um sensor capacitivo de distância entre placas variável. [2 valores]

R:

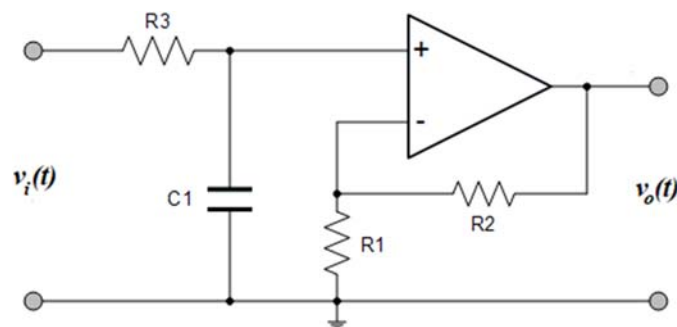
A sensibilidade da capacidade relativamente à distância entre placas, considerando tanto a área como a permissividade do dielétrico constantes, é dada por:

$$S = \frac{\partial C_x}{\partial d} = \varepsilon A \frac{\partial}{\partial d} \left(\frac{1}{d} \right)$$

$$= -\frac{\varepsilon A}{d^2}$$

Verifica-se que a sensibilidade não é constante e depende da distância entre placas. Por isso mesmo o comportamento é não-linear. Na aula, deu-se o acelerómetro como exemplo de aplicação de um sensor capacitivo com distância entre placas variável.

- 2) A figura que se segue mostra o circuito de um filtro passa-alto construído em torno de um amplificador operacional.



Obtenha a função de transferência do circuito. [5 valores]

R:

Seja $v'(t)$ a tensão aos terminais do condensador C1. Como o amplificador operacional está ligado em configuração não-inversor, a saída $v_o(t)$ é dada por:

$$v_o(t) = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot v'(t)$$

Ou, alternativa no domínio de Laplace,

$$V_o(s) = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot V'(s)$$

Por sua vez, a relação entre $V'(s)$ e $V_i(s)$ num filtro passa-baixo RC de primeira ordem é:

$$V'(s) = \frac{1}{R_3 C_1 s + 1} V_i(s)$$

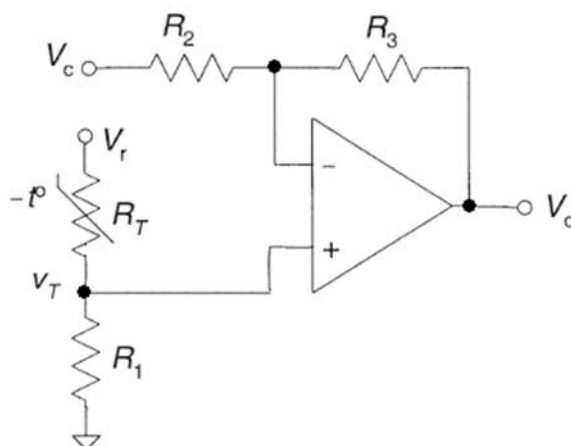
Considerando o amplificador operacional ideal, a corrente de polarização é nula pelo que:

$$V_o(s) = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot \left(\frac{1}{R_3 C_1 s + 1}\right) V_i(s)$$

Ou seja,

$$\frac{V_o(s)}{V_i(s)} = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot \left(\frac{1}{R_3 C_1 s + 1}\right)$$

- 3) Admita que o termistor NTC que integra o circuito da figura em baixo possui um comportamento linear entre a temperatura de 0°C e 50°C. Considere ainda que o seu valor de resistência a essas duas temperaturas é 30 kΩ e 4 kΩ respetivamente. A tensão de saída do circuito deve ser igual a 0 V para a temperatura de 0° C e 5 V para 50°C.



- a) Admitindo que será utilizado o TL082 para implementar o circuito diga, justificando convenientemente, qual o valor e tipo de tensão de alimentação a utilizar. [2 valor]

R:

A tensão máxima à saída do AMPOP é de 5V. Considerando que o AMPOP satura a cerca de 70% da sua tensão de alimentação, deve ser utilizada uma tensão SIMÉTRICA com amplitude mínima de 7V. Um valor razoável poderia ser ±10V.

- b) Determine os valores das três resistências e das tensões V_r e V_c . Considere que a corrente de polarização do NTC deve ser, no máximo, igual a 0.5 mA. Arbitre os valores que achar necessários justificando convenientemente. [5 valores]

R:

A partir do circuito tira-se que:

$$V_T = \frac{R_1}{R_1 + R_T} V_r$$

$$V_o = \left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) V_T - \frac{R_3}{R_2} V_c$$

$$V_o = \left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) \left(\frac{R_1}{R_1 + R_T} \right) V_r - \frac{R_3}{R_2} V_c$$

Existem ao todo cinco variáveis. No entanto, tendo em consideração a operação do circuito, temos apenas duas equações linearmente independentes:

- Para $T=0^\circ\text{C}$ a resistência do termistor é de $30\text{k}\Omega$ e a tensão à saída do circuito deve ser 0V o que leva a:

$$0 = \left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) \left(\frac{R_1}{R_1 + 30 \times 10^3} \right) V_r - \frac{R_3}{R_2} V_c$$

- Para $T=50^\circ\text{C}$ a resistência do termistor é de $4\text{k}\Omega$ e a tensão à saída do circuito deve ser 5V o que leva a:

$$5 = \left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) \left(\frac{R_1}{R_1 + 4 \times 10^3} \right) V_r - \frac{R_3}{R_2} V_c$$

Da primeira equação tira-se que:

$$\frac{R_3}{R_2} V_c = \left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) \left(\frac{R_1}{R_1 + 30 \times 10^3} \right) V_r$$

Por isso,

$$5 = \left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) \left(\frac{R_1}{R_1 + 4 \times 10^3} \right) V_r - \left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) \left(\frac{R_1}{R_1 + 30 \times 10^3} \right) V_r$$

$$5 = \left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) V_r \left(\frac{R_1}{R_1 + 4 \times 10^3} - \frac{R_1}{R_1 + 30 \times 10^3} \right)$$

Como a corrente de polarização de termistor deve ser inferior a 0.5mA, e para a pior situação (em que a resistência do termistor é mais baixa), tem-se:

$$I_T = \frac{V_r}{R_1 + 4 \times 10^3} \leq 0.5 \times 10^{-3}$$

Considerando a tensão V_r como sendo igual à tensão de alimentação do TL082 (e determinado na primeira alínea) fica:

$$\frac{10}{R_1 + 4 \times 10^3} \leq 0.5 \times 10^{-3} \Rightarrow R_1 + 4 \times 10^3 \geq \frac{10}{0.5 \times 10^{-3}}$$

Logo

$$R_1 \geq 16k\Omega$$

Vamos considerar $R_1 = 16k\Omega$ dado que é um valor standard. Assim,

$$5 = \left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) V_r \left(\frac{R_1}{R_1 + 4 \times 10^3} - \frac{R_1}{R_1 + 30 \times 10^3} \right)$$

\Leftrightarrow

$$5 = \left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) 10 \left(\frac{16}{16 + 4} - \frac{16}{16 + 30} \right)$$

\Rightarrow

$$\frac{R_3}{R_2} = 0.1058$$

Admitindo que $R_2 = 10k\Omega$ então $R_2 \approx 1k\Omega$

E finalmente,

$$V_c = \frac{\left(\frac{R_3}{R_2} + 1 \right) \left(\frac{R_1}{R_1 + 30 \times 10^3} \right) V_r}{\frac{R_3}{R_2}} = \frac{1.1058 \left(\frac{16}{16 + 30} \right) 10}{0.1058}$$

Ou seja,

$$V_c = \frac{1.1058 \left(\frac{16}{16 + 30} \right) 10}{0.1058} = 36.35V$$

FIM