

UNIVERSIDADE FEDERAL DO RIO GRANDE DO SUL
ESCOLA DE ENGENHARIA
DEPARTAMENTO DE ENGENHARIA ELÉTRICA

Tiaraju Vasconcellos Wagner

**EVALUATION TESTS WITH SOLUTION, APPLIED IN
DISCIPLINE ELETRÔNICA FUNDAMENTAL 2B
FROM 2001/2 UNTIL 2015/1**

Porto Alegre, Rio Grande do Sul, Brasil
(2015)

ABSTRACT

This document is a collection of Evaluation Tests with solution, applied to the students at Federal University of Rio Grande do Sul (UFRGS), Electrical Engineering Department (DELET), Porto Alegre, Brazil.

The main subject is analog electronic circuits, taught in Eletrônica Fundamental 2B, in the middle of the engineering course.

This document is divided in 3 sets of Evaluation Tests:

Prova 1 deals with operational amplifiers, linear circuits, integrators, differentiators, comparators and function generators.

Prova 2 deals with logarithms and exponential circuits, mathematical functions and active filters in the time domain.

Recuperação or Exame is the final exam and deals with the above two.

There is similar a document dealing with introduction to analog electrical circuits, taught in Introdução à Engenharia Elétrica, also divided into 3 parts.

It is a small insight of what happens in our university, ranked the first in Brazil and one of the best 500 universities in the world.

Students must reply the questions writing step-by-step the solution. Together with the Tests, a template hand-made shows what is expected in the student's answers. Each Test is evaluated, thoroughly commented and returned to each student a week later.

When possible, I put some real world situations in one or more questions and used standard component values so any student can build the circuit and see it doing some useful action. The combination of components values was carefully chosen so the calculation at each step and in the final answer give nice numbers with few digits. On many questions, an electrical simulation confirms the results.

This is a public domain document so feel free to use and modify at will. As a teacher at UFRGS, I am happy to spread this knowledge.

Tiaraju Vasconcellos Wagner.

Keywords: Evaluation Tests, solutions, Operational Amplifiers, analog cells, comparators, signal generators, log / antilog circuits, mathematical operations, active filters, Electrical Circuit Simulation, Analog Electronic Circuits.

RESUMO

Este documento é uma coleção de Provas de Avaliação com o gabarito da solução, aplicadas aos alunos da Universidade Federal do Rio Grande do Sul (UFRGS), Departamento de Engenharia Elétrica (DELET), Porto Alegre, Brasil.

O assunto principal é circuitos eletrônicos analógicos, ministrado na disciplina Eletrônica Fundamental 2B, na metade do curso de engenharia.

Este documento está dividido em 3 conjuntos de Provas de Avaliação:

Parte 1 trata de amplificadores operacionais, circuitos lineares, integradores, diferenciadores, comparadores e geradores de funções.

Parte 2 trata de circuitos logarítmicos e exponenciais, funções matemáticas e filtros ativos no domínio tempo.

Parte 3 é a Prova de recuperação e abrange todos os itens acima.

Existe documento semelhante tratando sobre introdução aos circuitos elétricos analógicos, ministrado na disciplina de Introdução à Engenharia Elétrica, também dividido em 3 partes.

É uma pequena visão do que acontece em nossa universidade, classificada como a primeira no Brasil e uma das 500 melhores universidades do mundo.

Os estudantes devem responder às perguntas escrevendo passo-a-passo a solução. Juntamente com os testes, um gabarito feito à mão mostra o que é esperado nas respostas dos estudantes. Cada prova é avaliada, extensivamente comentada e devolvida para o aluno uma semana mais tarde.

Quando possível, eu coloquei algumas situações do mundo real em uma ou mais questões e utilizei componentes com valores padronizados de modo que qualquer estudante pode construir o circuito e vê-lo fazer alguma ação útil. A combinação de valores dos componentes foi cuidadosamente escolhida para que o cálculo de cada etapa e a resposta final resultem em números agradáveis, com poucos dígitos. Em muitas questões, a simulação do circuito confirma os resultados.

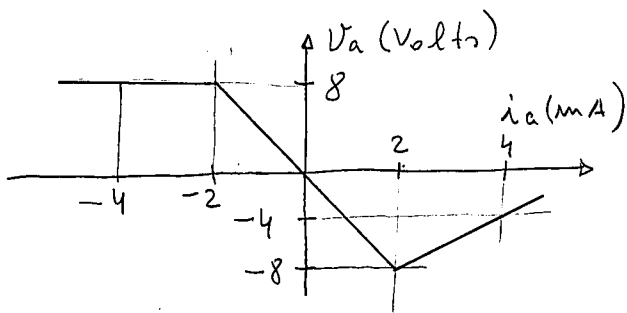
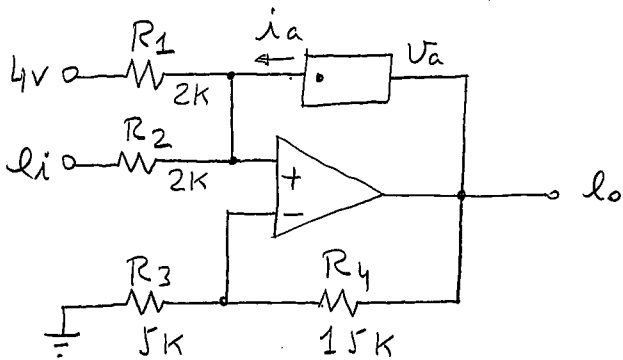
Este é um documento de domínio público, então sinta-se livre para usar e modificar à vontade. Como professor da UFRGS, estou feliz por divulgar estes conhecimentos.

Tiaraju Vasconcellos Wagner.

Palavras-chaves: Provas de Avaliação, Gabaritos da solução, Amplificadores Operacionais, células analógicas, comparadores, geradores de sinais, circuitos log/antilog, operações matemáticas, filtros ativos, Simulação de Circuitos Elétricos, Circuitos Eletrônicos Analógicos.

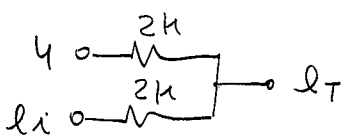
O circuito abaixo possui uma rede não-linear no laço de realimentação.

Desenhe, com precisão, a curva de transferência $l_i \times l_o$ deste circuito, descrevendo passo-a-passo o seu trabalho.



P1 2001/2

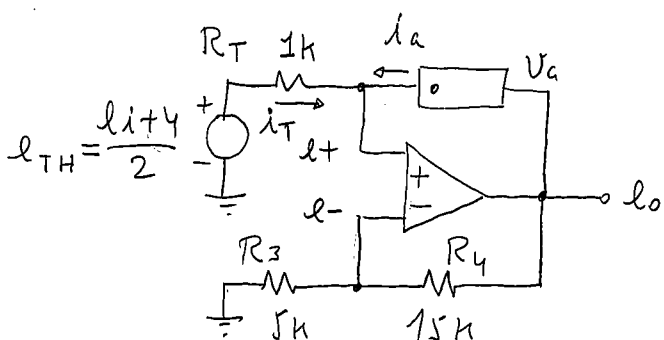
Simplificando: Thévenin:



$$R_{TH} = \frac{4 \cdot 2k}{2k+2k} + \frac{l_i \cdot 2k}{2k+2k}$$

$$l_{TH} = \frac{l_i + 4}{2}$$

$$R_{TH} = 2k // 2k = 1k$$



Supondo o circuito operando na zona linear, $l_+ = l_-$:

$$l_- = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4} = l_o \frac{5}{5+15} = \frac{l_o}{4}$$

KCL em l_+ :

$$-i_T - i_a = 0$$

$$i_T = -i_a$$

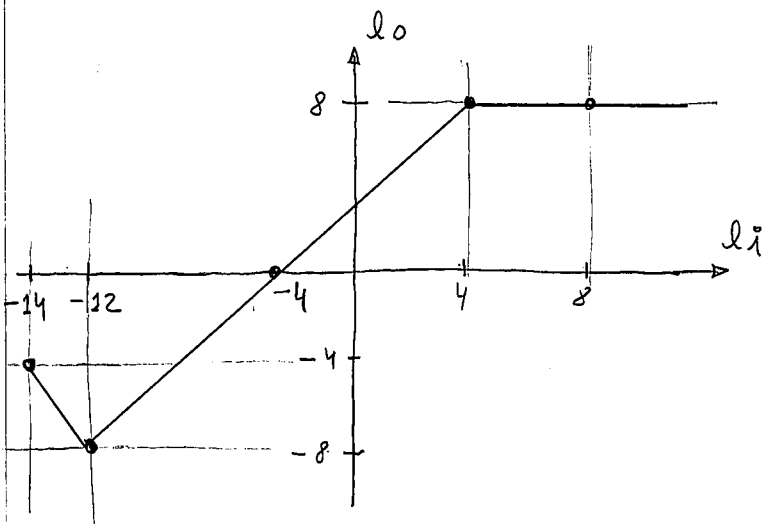
$$i_T = \frac{l_{TH} - l_+}{R_{TH}} = \frac{\frac{l_i + 4}{2} - \frac{l_o}{4}}{1k}$$

$$i_T = \frac{2l_i + 8 - l_o}{4k} = -i_a \quad \text{Então:}$$

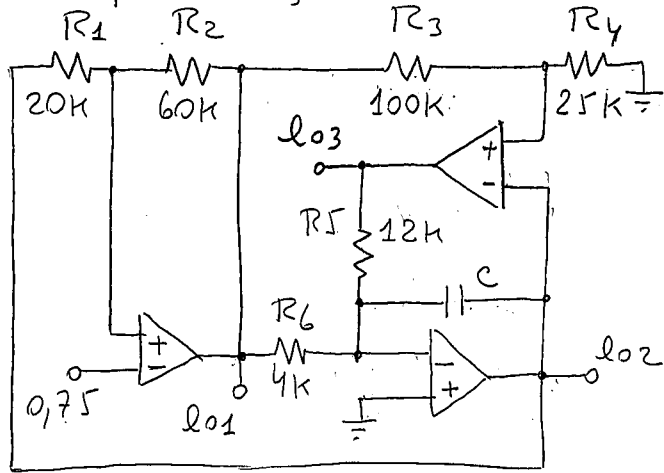
$$l_i = \frac{l_o}{2} - 2k \cdot i_a - 4$$

Para montar a curva de transferência do circuito, é preciso determinar os valores de l_i que levam V_a ou l_o aos pontos de quebra:

i_a (mA)	$V_a = l_o$	l_i
0	0	-4
2	-8	-12
4	-4	-14
-2	8	4
-4	8	8



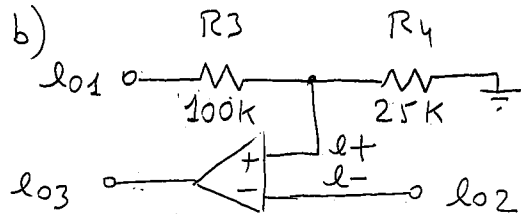
Determine a resposta temporal de l_{o1} , l_{o2} e l_{o3} do circuito abaixo. Descreva cuidadosamente cada passo de cálculo, componentes ideais. $V_{cc} = \pm 15V$



$$l_{o2} = \frac{3 - l_{o1}}{3}$$

Substituindo $l_{o1} = \pm V_{cc}$:

$$l_{o2} = \begin{cases} \frac{3 - 15}{3} = -4 \\ \frac{3 + 15}{3} = 6 \end{cases}$$

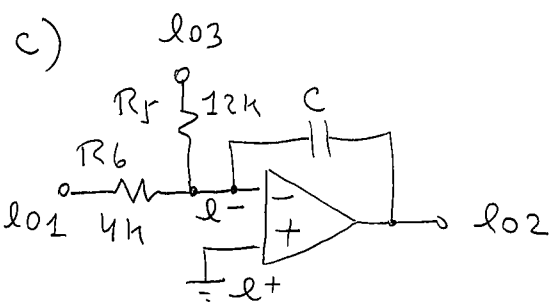


Comparador simples com histerese.

$$l_+ = \frac{l_{o1} \cdot 25}{100 + 25} = \frac{l_{o1}}{5}$$

l_{o3} troça de estado para $\pm V_{cc}$ quando $l_+ = l_-$, ou seja:

$$l_{o2} = \begin{cases} \frac{15}{5} = 3 \\ \frac{-15}{5} = -3 \end{cases}$$



Simplificando: Thévenin:

$$l_{TH} = l_- = \frac{l_{o1} \cdot R_5 + l_{o3} \cdot R_6}{R_5 + R_6}$$

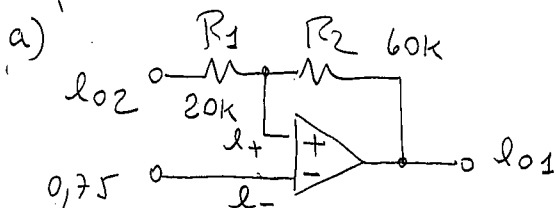
$$l_- = \frac{3l_{o1} + l_{o3}}{4}$$

$$R_{TH} = 4k \parallel 12k = 3k$$

Massa virtual: $V_c = l_{o2}$

P1 2002/2

Separando em blocos e equacionando:



Comparador com histerese e V_{ref} .

Por superposição:

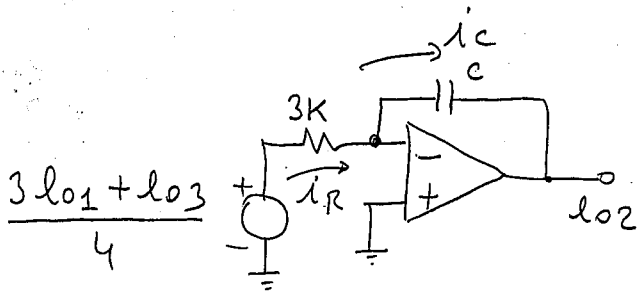
$$l_+ = \frac{l_{o2} \cdot R_2 + l_{o1} \cdot R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_- = 0,75$$

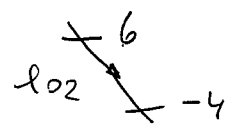
A transição para $l_{o1} = \pm V_{cc}$ ocorre quando $l_+ = l_-$:

$$0,75 = \frac{l_{o2} \cdot 60}{20 + 60} + \frac{l_{o1} \cdot 20}{20 + 60}$$

Isolando l_{o2} :



Partindo do valor inicial $lo_2 = 6$, o integrador começa a descer até o limite inferior de $lo_2 = -4$ que faz lo_1 mudar novamente.



Integrador inversor.

KCL em e^- : $i_R = i_c$

$$i_R = \frac{V_{TH}}{R_{TH}}$$

$$i_c = -C \frac{d}{dt}(lo_2)$$

Entretanto, quando $lo_2 = +3$ o comparador $lo_3 \rightarrow +15$, mudando a contribuição de corrente para o integrador.

Iguando e integrando:

Tempo para lo_2 ir de $+6$ até $+3$ volts:

$$lo_2(t) = \frac{-1}{R_{TH} \cdot C} \int_0^t (I_{TH}(t) + V_c(t=0)) dt$$

$$3 = - \frac{3 \cdot 15 + (-15)}{15} T_1 + 6$$

Como I_{TH} e $V_c(t=0)$ são constantes:

Então, $T_1 = 1,5$ seg //

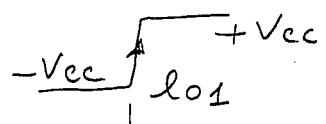
$$lo_2(t) = - \left(\frac{3 \cdot lo_1 + lo_3}{4 \cdot 3k \cdot 1,25 \cdot 10^{-3}} \cdot T + V_c(t=0) \right)$$

Para lo_2 ir de $3 \rightarrow -4$:

$$-4 = - \frac{3 \cdot 15 + 15}{15} T_2 + 3$$

Após equacionar os blocos, vamos supor uma condição inicial qualquer, por exemplo, o instante em que lo_1 muda de estado:

Então, $T_2 = 1,75$ s //

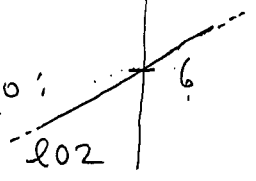


Agora, $lo_1 \rightarrow +15$, influenciando em lo_3 :

$$lo_{3+} = \frac{lo_1}{5} = -3 \begin{matrix} + \\ - \end{matrix} \Rightarrow lo_3 = 15$$

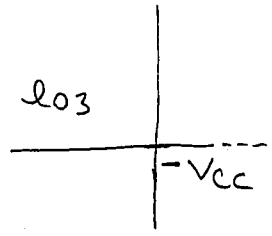
$$lo_{3-} = lo_2 = -4 \begin{matrix} + \\ - \end{matrix}$$

Neste momento:



Quando $lo_2 \rightarrow -3$ então $lo_3 \rightarrow -15$

E também:



Tempo para lo_2 ir de $-4 \rightarrow -3$:

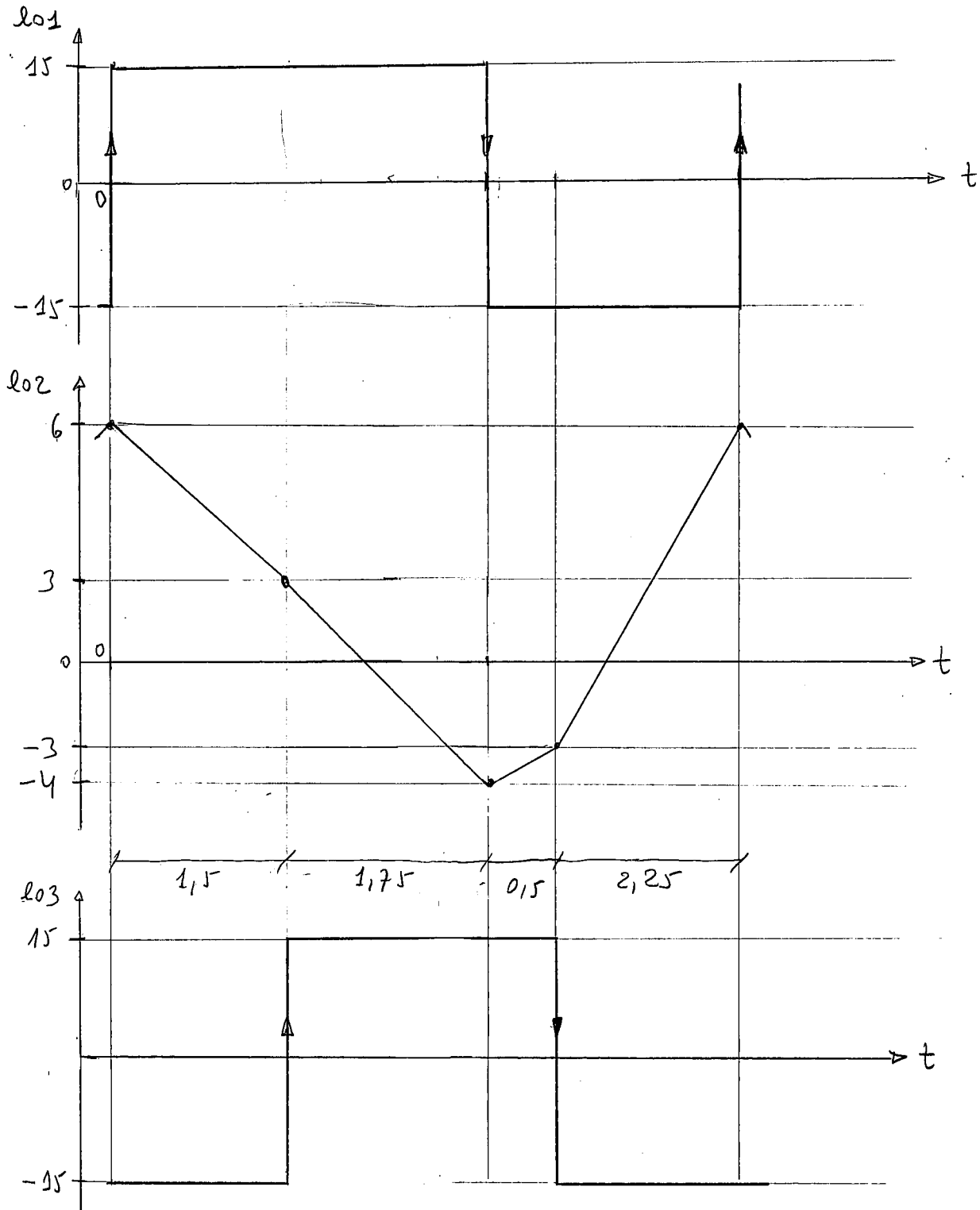
$$-3 = - \frac{3 \cdot (-15) + 15}{15} T_3 + (-4)$$

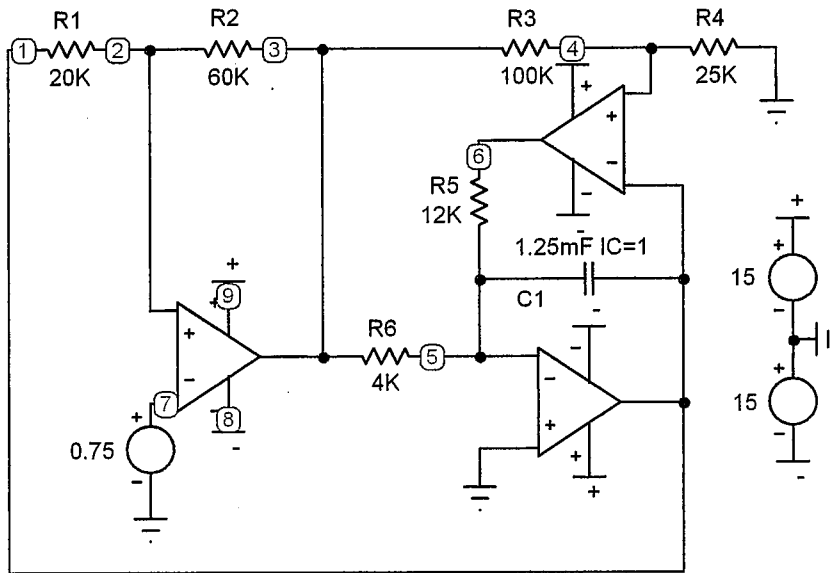
Então, $T_3 = 0,5$ s //

Tempo para loz ir
de -3 → 6 :

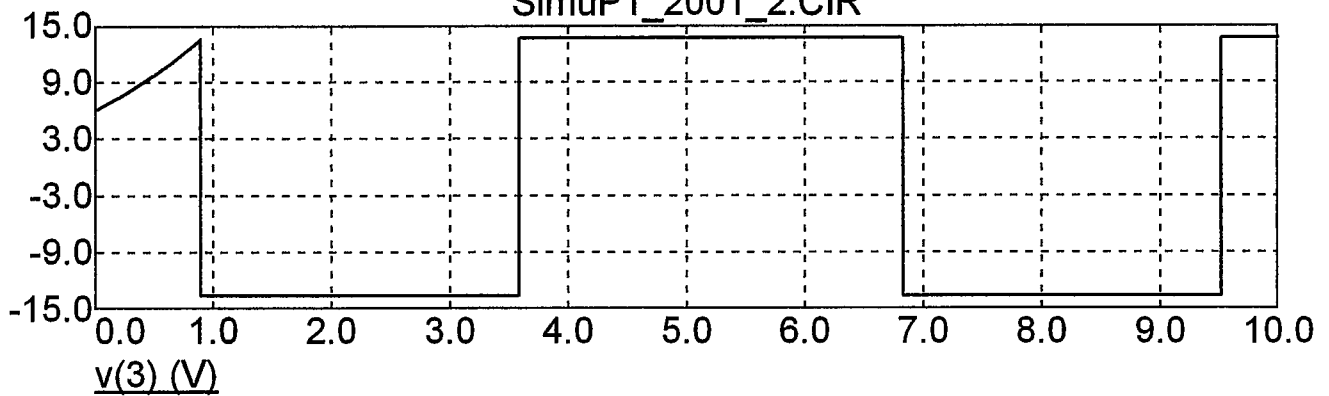
$$6 = - \frac{3(-15) + (-15)}{15} T_4 + (-3)$$

Então, $T_4 = 2,25 \text{ s} //$

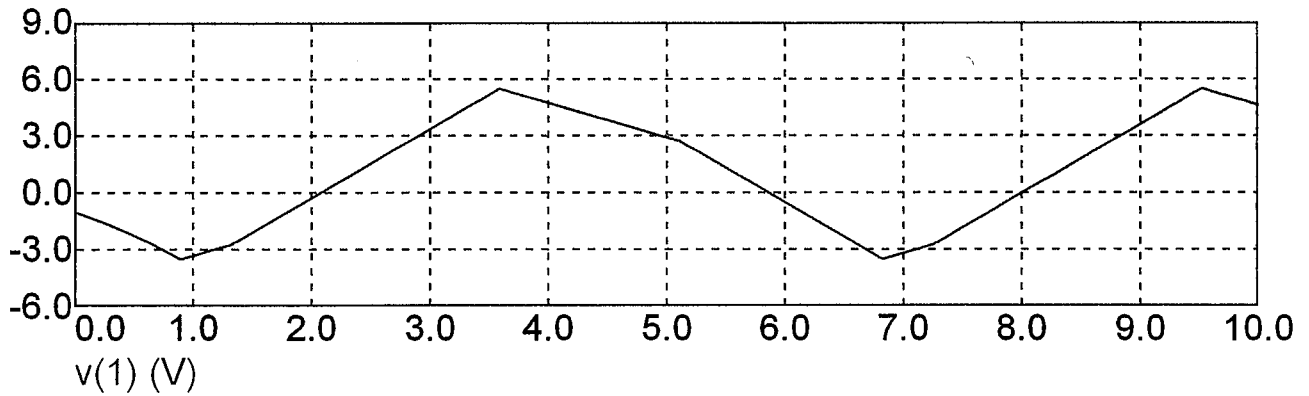




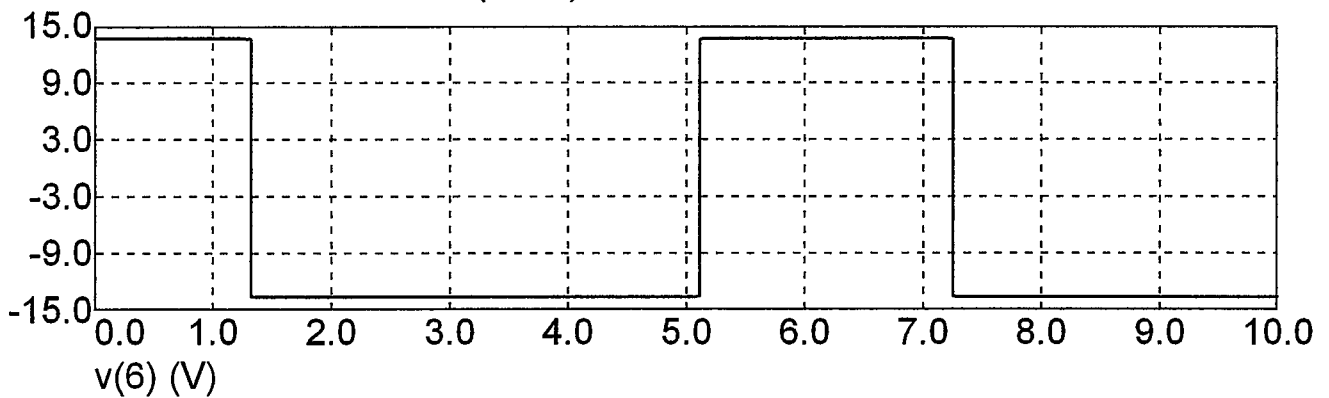
Micro-Cap 8 Evaluation Version
 SimuP1_2001_2.CIR



T (Secs)



T (Secs)



T (Secs)

$$l_a = V_{off} + \frac{R_2}{R_1} (V_{off} - l_i) //$$

Do mesmo modo:

$$l_b = V_{off} + \frac{R_3}{R_1} (V_{off} - l_i) //$$

Observações:

- Se $V_{off} = 0$ então o circuito é um simples inversor.

Substituindo os valores:

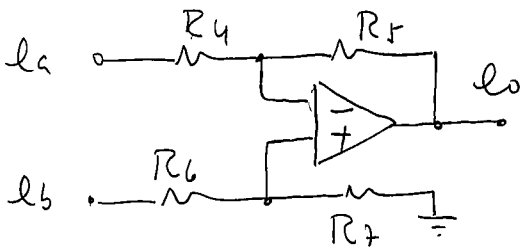
$$l_a = 0,2 + \frac{15k}{30k} (0,2 - l_i)$$

$$l_a = 0,3 - 0,5 l_i //$$

$$l_b = 0,2 + \frac{15k}{30k} (0,2 - l_i)$$

$$l_b = 0,3 - 0,5 l_i //$$

Bloco A2:



Amplificador subtrator.

Equacionamento:

$$l_- = l_a \frac{R_5}{R_4 + R_5} + l_b \frac{R_4}{R_4 + R_5}$$

$$l_+ = l_b \frac{R_7}{R_6 + R_7} \text{ igualando:}$$

$$l_0 = \frac{R_4 + R_5}{R_4} \left[l_b \frac{R_7}{R_6 + R_7} - l_a \frac{R_5}{R_4 + R_5} \right]$$

Substituindo os valores:

$$l_0 = \frac{R + 4R}{R} \left[l_b \frac{4R}{R + 4R} - l_a \frac{4R}{R + 4R} \right]$$

$$l_0 = 4(l_b - l_a) //$$

Juntando os blocos:

Supondo l_i positivo, então

$$l_{0a} \text{ é negativo} \rightarrow l_a = V_{off} = 0,2$$

$$\rightarrow l_b = 0,3 - 0,5 l_i$$

$$l_0 = 4(0,3 - 0,5 l_i - 0,2)$$

$$l_0 = 0,4 - 2 \cdot l_i //$$

Supondo l_i negativo, então

$$l_{0a} \text{ é positivo} \rightarrow l_a = 0,3 - 0,5 l_i$$

$$\rightarrow l_b = V_{off} = 0,2$$

$$l_0 = 4[0,2 - (0,3 - 0,5 l_i)]$$

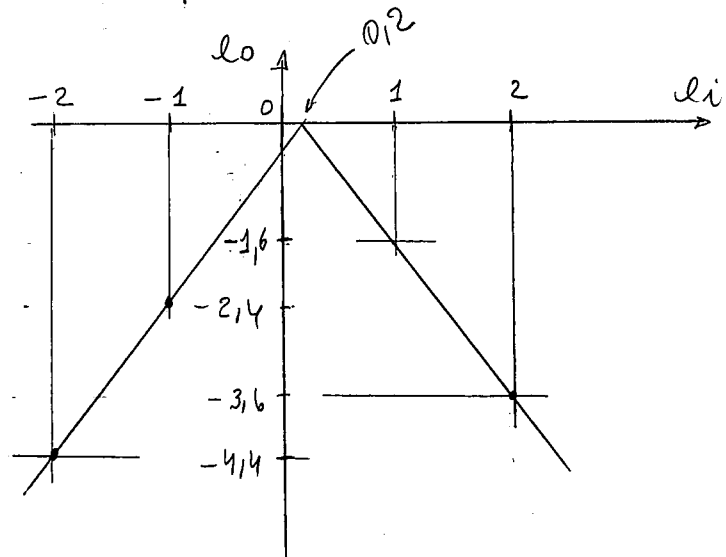
$$l_0 = -0,4 + 2 \cdot l_i //$$

l_i	l_0
-2	-4,4
-1	-2,4
0	-0,4
1	-0,6
2	-3,6

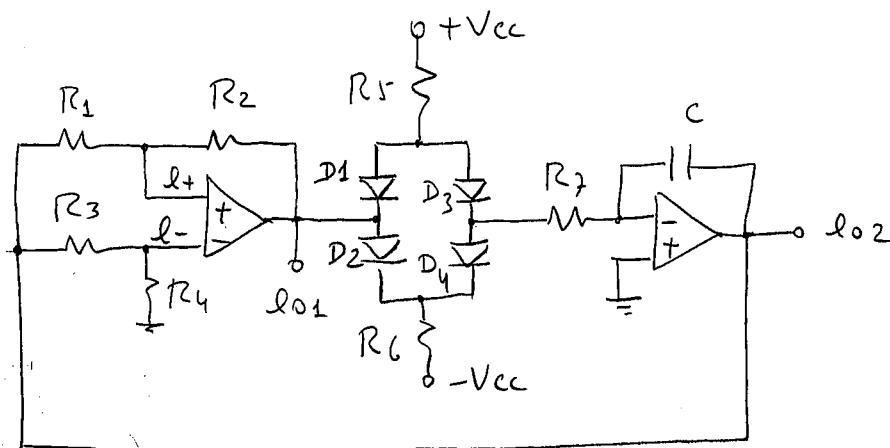
Para $l_0 = 0$:

$$0 = 0,4 - 2 \cdot l_i$$

$$l_i = 0,2 //$$



Examine o circuito abaixo, procurando entender o seu funcionamento. Classifique e equacione literalmente cada bloco funcional, colocando depois os valores dos componentes nas equações. Descreva passo-a-passo o seu trabalho. Desenhe precisamente as curvas de l_{o1} , l_{o2} e l_{o3} , em um mesmo gráfico, indicando os valores calculados. Escreva suas conclusões. Operacionais ideais, queda nos diodos = 0,6 Volts.



$$\begin{aligned} \pm V_{cc} &= \pm 18 \text{ Volts} \\ R_1 &= R_4 = 10k \\ R_2 &= R_3 = 100k \\ R_5 &= 1,8k \\ R_6 &= 36,6k \\ R_7 &= 33k \\ C &= 10mF \end{aligned}$$

Bloco do l_{o1} : Parece ser um comparador pois tem histerese e não tem realim. negativa.

$$l_+ = l_{o2} \frac{R_2}{R_1+R_2} + l_{o1} \frac{R_1}{R_1+R_2}$$

$$l_- = l_{o2} \frac{R_4}{R_3+R_4}$$

Ponto de virada quando $l_+ = l_-$:

$$l_{o2} \frac{R_4}{R_3+R_4} = l_{o2} \frac{R_2}{R_1+R_2} + l_{o1} \frac{R_1}{R_1+R_2}$$

$$l_{o2} \left(\frac{R_4}{R_3+R_4} - \frac{R_2}{R_1+R_2} \right) = l_{o1} \frac{R_1}{R_1+R_2}$$

Substituindo os valores:

$$l_{o2} \left(\frac{10}{100+10} - \frac{100}{10+100} \right) = l_{o1} \frac{10}{10+100}$$

$$-90 l_{o2} = 10 \cdot l_{o1}$$

$$l_{o2} = - \frac{l_{o1}}{9}$$

Como a saída do comparador não pode assumir $\pm V_{cc}$, então os pontos de virada são:

$$l_{o2} < - \frac{18}{9} = -2 \text{ Volts}$$

$$l_{o2} < - \frac{(-18)}{9} = 2 \text{ Volts}$$

Bloco dos diodos:

Diodes conduzem ou cortam conforme o sinal l_{o1} que for aplicado.

Bloco do lo_2 :

Integrador inversor.

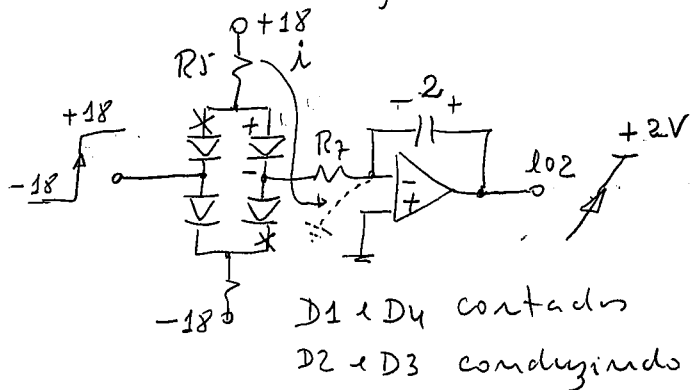
$lo_2 = V_{cap}$, devido a massa virtual na entrada.

$$\Delta V_c = \frac{1}{C} \int_0^t i_c dt = \frac{1}{C} i_c \cdot \Delta t$$

Funcionamento e cálculos:

Supondo que o comparador vinha para $lo_1 = +18$ Volts neste momento; então lo_2 estava subindo e alcançou $+2V$

O circuito fica:



A corrente de carga do capacitor vale então:

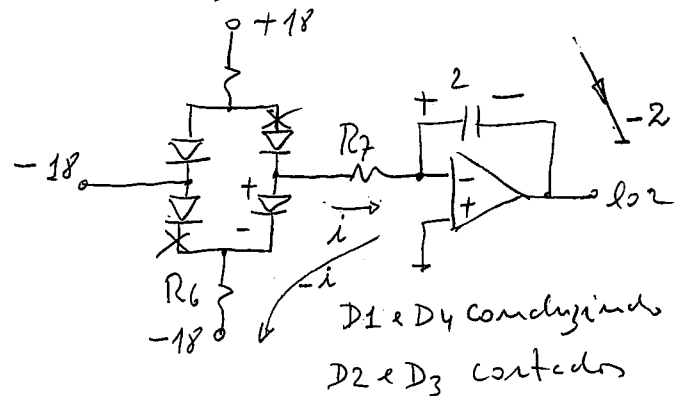
$$i = \frac{V_{cc} - V_{D3}}{R_5 + R_7} = \frac{18 - 0,6}{1,8 + 33} = 0,5 \text{ mA}$$

O tempo para o capacitor passar de $+2$ para -2 Volts vale:

$$2 - (-2) = \frac{1}{10 \cdot 10^{-3}} 0,5 \cdot 10^{-3} \cdot \Delta t$$

$$\Delta t = T_1 = 80 \text{ segundos. //}$$

Após este tempo, $lo_2 = -2$ Volts. O comparador, portanto, muda de modo que $lo_1 = -18V$, e o circuito fica:



A corrente de descarga no capacitor vale:

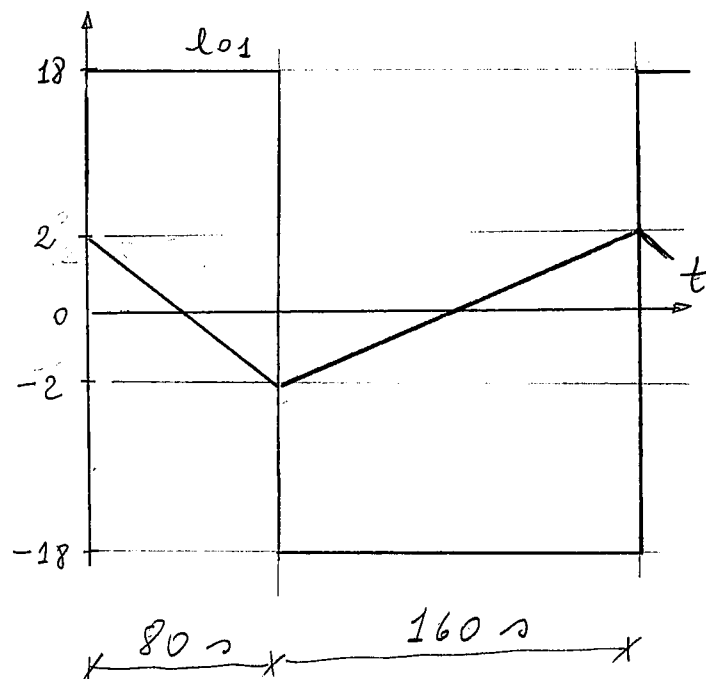
$$i = \frac{-V_{cc} - (-0,6)}{R_6 + R_7} = \frac{-18 + 0,6}{36,6 + 33}$$

$$i = -0,25 \text{ mA}$$

O tempo para o capacitor alcançar $+3$ volts novamente é:

$$-2 - (+2) = \frac{1}{10 \cdot 10^{-3}} (-0,25 \cdot 10^{-3}) \cdot \Delta t$$

$$\Delta t = T_2 = 160 \text{ segundos //}$$

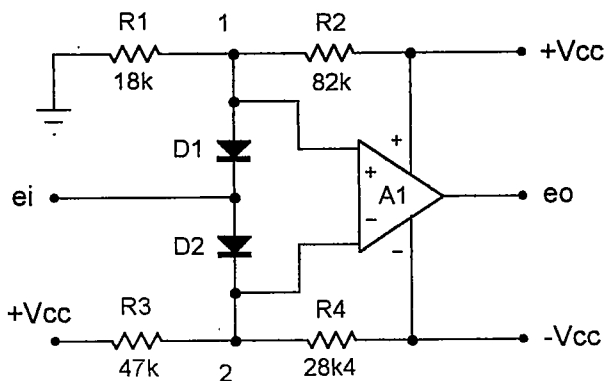


Nome: GABARITO Turma: _____

1. Examine o circuito abaixo, procurando entender o seu funcionamento (relate suas idéias). Determine a curva de resposta de e_o x e_i com a entrada variando entre +20V e -20V. Descreva cada passo da resolução e indique os valores nos nós 1 e 2. Por último, classifique o circuito e escreva as suas conclusões.

Alimentação = $\pm 15V$ $V_d = 0,6V$ Operacional ideal.

Dica: Calcule as tensões V_1 e V_2 supondo inicialmente diodo ideal cortado e depois conduzindo.

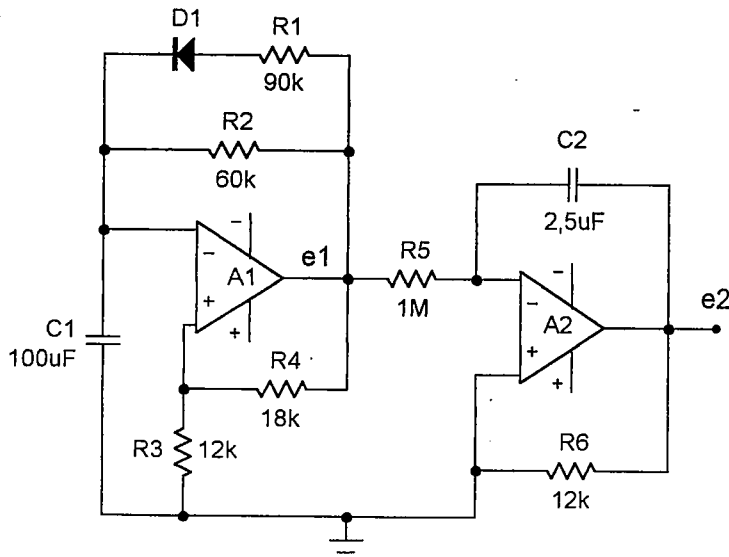


2. Estude o circuito abaixo a partir do momento em que é alimentado: em $t=0$ C_1 e C_2 estão descarregados e e_1 está com algum valor positivo. Divida o circuito em blocos, classifique e procure entender cada bloco e como eles se relacionam entre si.

Calcule, com precisão os valores de tensão em C_1 e e_1 ao longo do tempo, esboçando o gráfico e marcando os intervalos de tempo entre pontos de interesse.

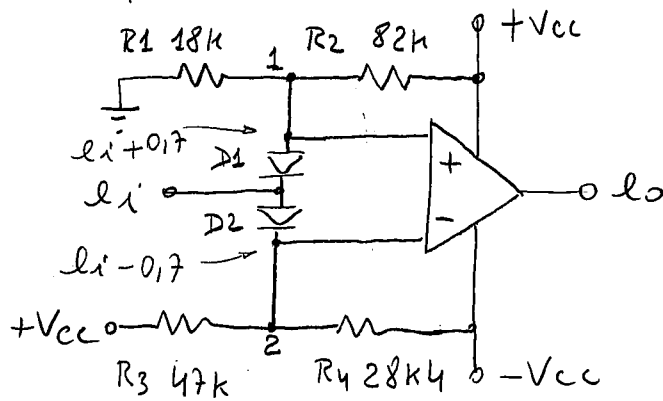
Calcule agora quanto tempo leva a saída e_2 para saturar, partindo de $t=0$ acima. Descreva todos os passos da sua solução.

Componentes ideais e alimentação $\pm 10V$. Use 3 dígitos significativos.



Examine o circuito abaixo, procurando entender o seu funcionamento. Determine a curva de resposta de $l_o \times l_i$ com a entrada variando entre $+20$ e -20 Volts. Descreva cada passo de cálculo e indique os valores nos eixos 1 e 2.

Existe alguma restrição quanto a relação entre os valores de V_1 e V_2 ? Por último, classifique o circuito. Alimentação $\pm 15V$ $V_D = 0,6V$



Dica: calcule primeiro as tensões V_1 e V_2 supondo diodo ideal, cortado e depois conduzindo

P1 2002-2

O circuito não possui realimentação, logo é um comparador sem histerese.

conforme o valor de l_i , D_1 ou D_2 podem estar cortados. Neste caso, as tensões nas entradas do operacional são:

$$V_1 = V_{cc} \frac{R_1}{R_1 + R_2} = 15 \frac{18k}{18k + 82k}$$

$$V_1 = 2,7 \text{ Volts} //$$

$$V_2 = \left[V_{cc} - (-V_{cc}) \right] \frac{R_4}{R_3 + R_4} + (-V_{cc})$$

$$V_2 = 30 \frac{28,4k}{47k + 28,4k} - 15$$

$$V_2 = -3,7 \text{ Volts} //$$

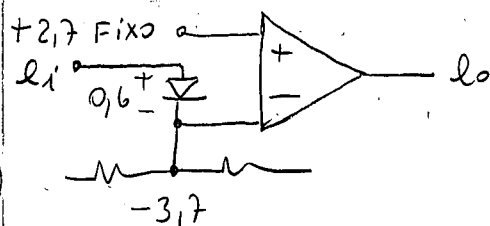
Estes valores mudam se houver corrente pelo diodo, suposto ideal, no momento:

$$D_1 \text{ conduz} \rightarrow l_i \leq V_1 \Rightarrow l_i \leq 2,7$$

$$D_2 \text{ conduz} \rightarrow l_i \geq V_2 \Rightarrow l_i \leq -3,7$$

Funcionamento do circuito, considerando $V_D = 0,6V$:

a) Supondo D_1 cortado e D_2 conduzindo. Comparador invertido quando $l_+ = l_-$:



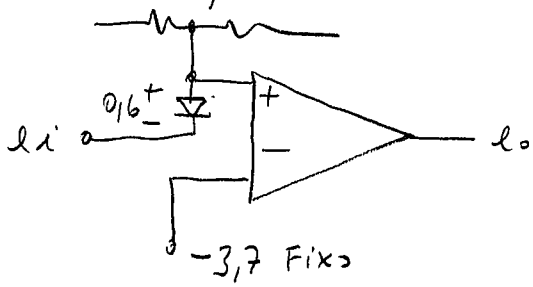
$$l_- = l_i - 0,6$$

$$l_+ = 2,7$$

$$\text{Então } l_i = 2,7 + 0,6 = 3,3V \text{ e}$$

$$l_o \rightarrow -V_{cc}$$

b) Supondo D2 cortado e D1 conduzindo, comparemos
vires quando $l_+ = l_-$:



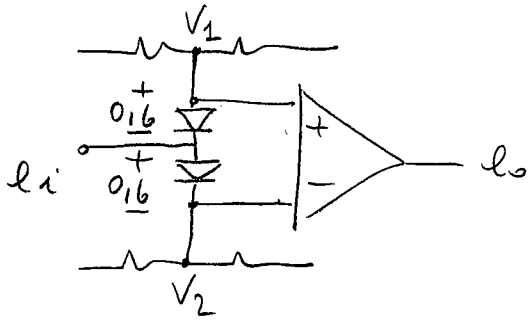
$$l_+ = l_i + 0,6$$

$$l_- = -3,7$$

$$\text{Então } l_i = -3,7 - 0,6 = -4,3 \text{ e}$$

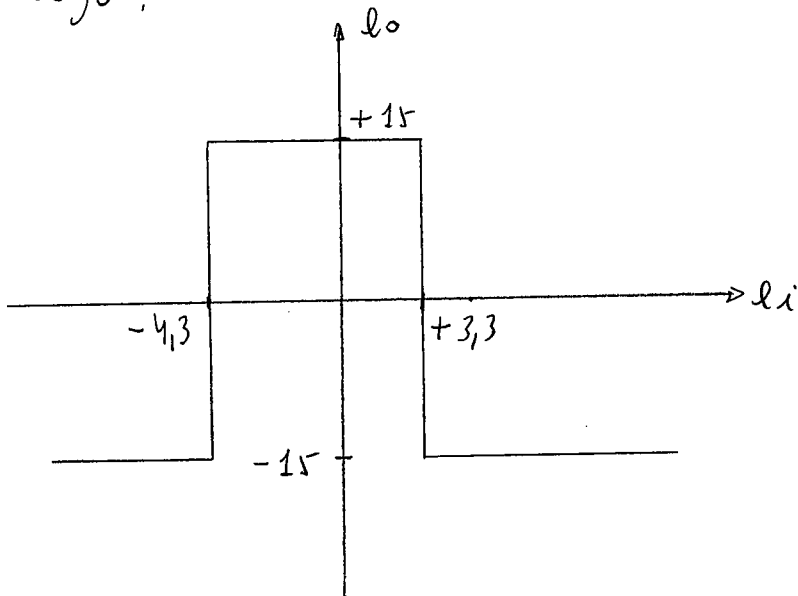
$$l_o \rightarrow -V_{cc}$$

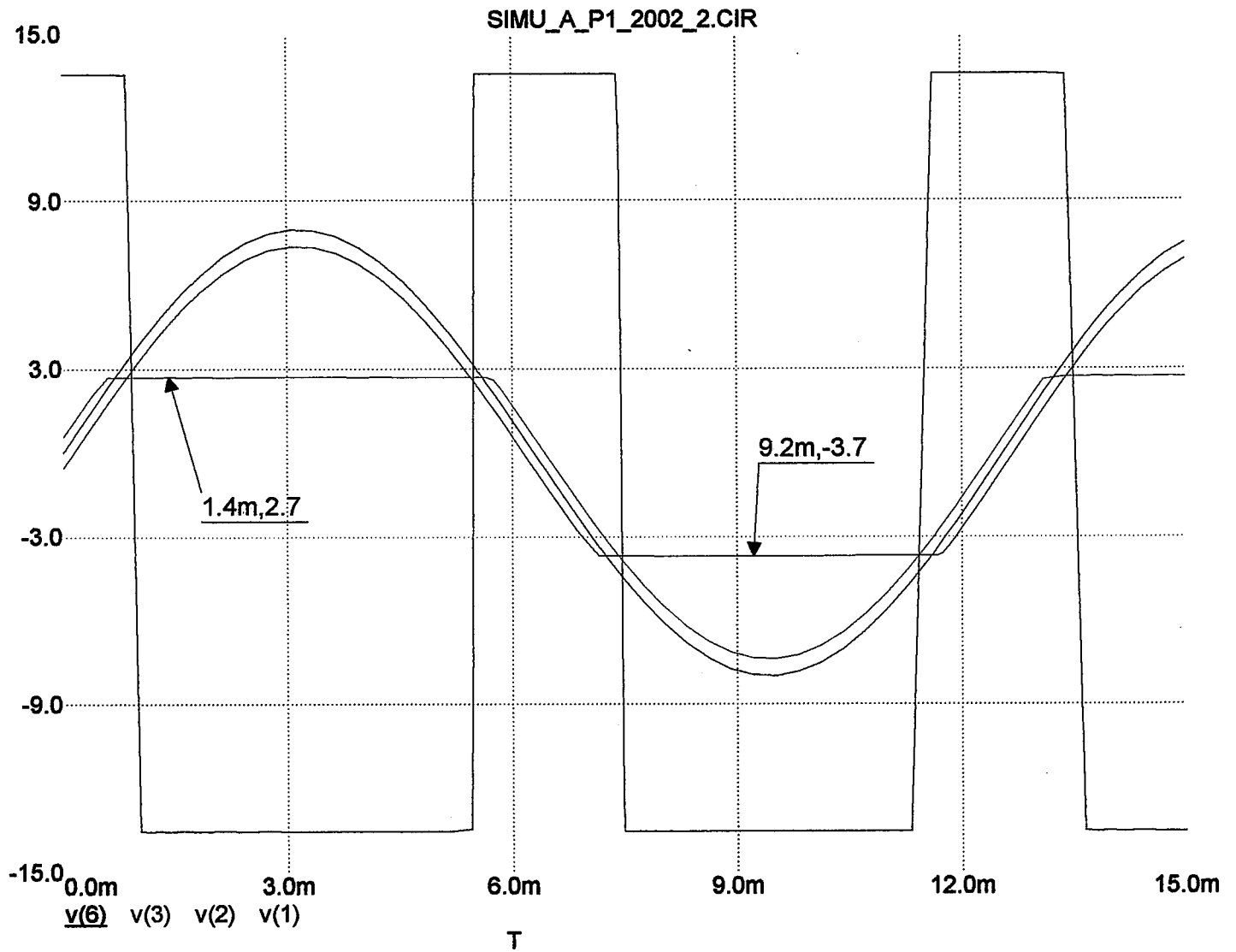
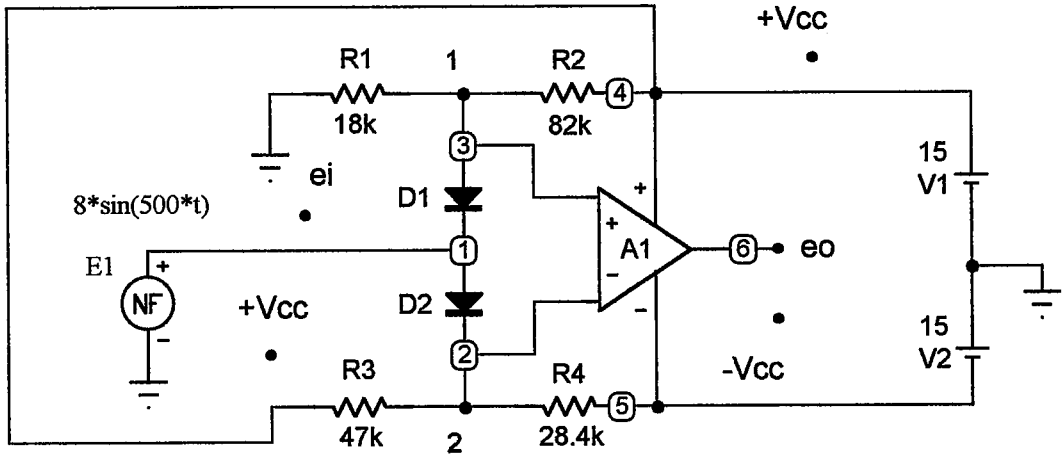
c) Supondo D1 e D2 conduzindo:



Como $V_1 > V_2$, $l_o \rightarrow +V_{cc}$

Logo:



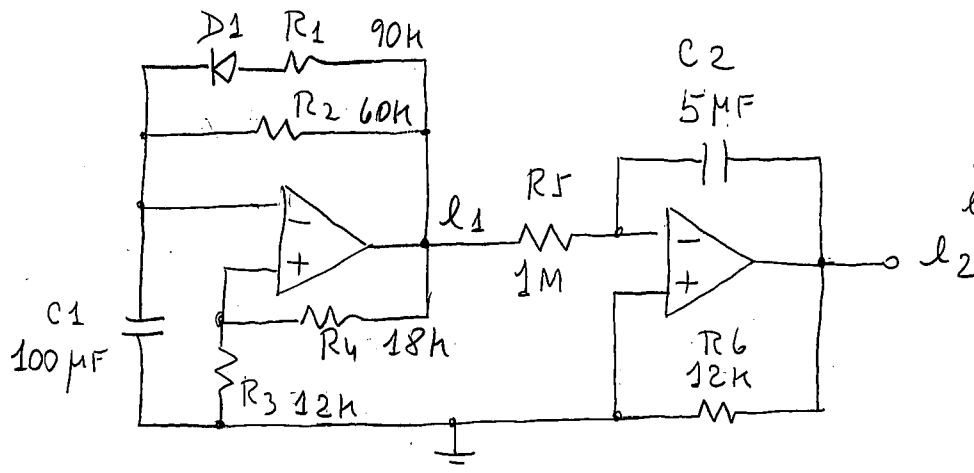


Examine com atenção o circuito abaixo, divida em blocos e procure entender o funcionamento de cada bloco e do conjunto. Calcule, com precisão os valores de C_1 e t_1 ao longo do tempo. Suponha que em $t=0$ C_1 e C_2 estão descarregados e l_1 esteja com alguma tensão positiva. Esboce o gráfico marcando os intervalos de tempo.

Calcule agora quanto tempo leva para a saída l_2 saturar, partindo do instante $t=0$ acima.

Componentes ideais, $\pm V_{cc} = \pm 10$ Volts

Arredonde os valores para 3 dígitos significativos.



Lembrar que o capacitor parte de um valor inicial e se carrega até um valor final.

P1 2002-2

Bloco 1: Gerador de onda retangular. Diodo define 2 tempos diferentes para a carga/descarga de C_1 .

Comparador com histerese define que $l_1 = \pm 10V$

Quando $l_1 = 10V$, diodo conduz e $R = R_1 \parallel R_2$

$$R = \frac{90 \cdot 60}{90 + 60} = 36k$$

Quando $l_1 = -10V$, diodo corta e $R = R_2$ apenas.

Pontos de virada do compar.:

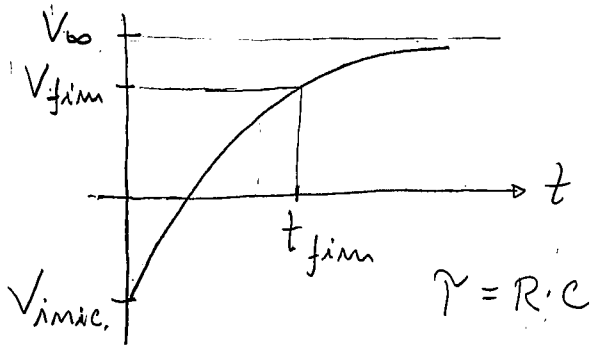
$$l_+ = l_1 \frac{R_3}{R_3 + R_4} = +10 \frac{12}{12 + 18}$$

$$l_+ = \pm 4 \text{ Volts} //$$

Funcionamento, partindo de $V_{c1} = 0$ e $l_1 = +10$:

a) C_1 vai de zero em direção a $+10$ mas ao chegar em $+4$ o comparador inverte.

para +10 volts:



$$t_{fim} = -\tau \ln\left(\frac{V_{\infty} - V_{fim}}{V_{\infty} - V_{inic}}\right)$$

Então: $\tau_a = 36k \cdot 100\mu = 3,6s$

$$t_{fim}(a) = -3,6 \ln\left(\frac{10-4}{10-0}\right) = \underline{\underline{1,84s}}$$

b) C_1 se descarrega de +4 em direção a -10 mas ao chegar em -4 o comparador muda para +10:

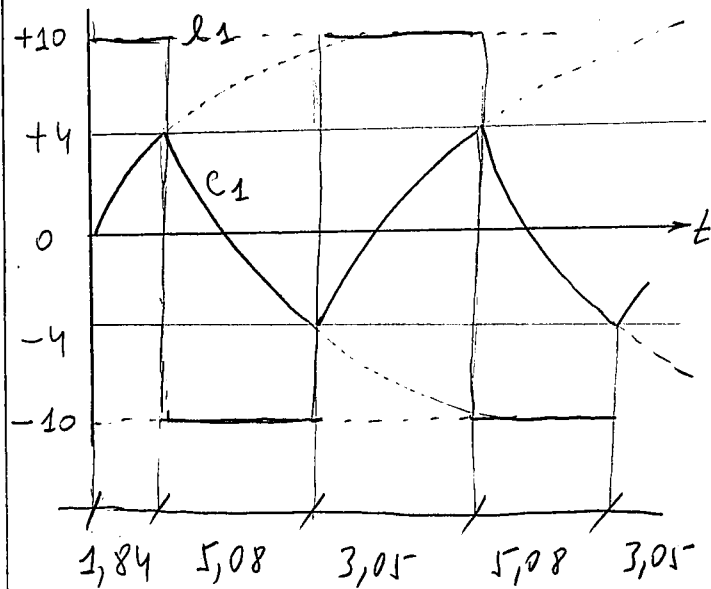
$$\tau_b = 60k \cdot 100\mu F = 6s$$

$$t_{fim}(b) = -6 \ln\left(\frac{-10 - (-4)}{-10 - 4}\right) = \underline{\underline{5,08s}}$$

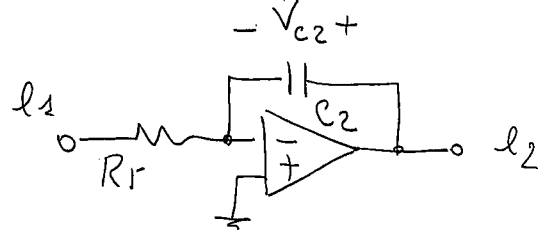
c) C_1 parte de -4 e vai em direção a +10 mas ao chegar em +4 o comparador muda para -10:

$$t_{fim}(c) = -3,6 \ln\left(\frac{10-4}{10 - (-4)}\right) = \underline{\underline{3,05s}}$$

A partir daí o ciclo se repete com estes dois últimos valores.



Levando este sinal para o integrador, partindo de $V_{c2} = 0$:



$$l_2(t) = l_2(t=0) - \frac{1}{R_f \cdot C_2} \cdot l_1 \cdot t$$

a) condições iniciais do funcionamento:

$$t=0 \quad V_{c2} = 0 \quad l_1 = +10$$

Após 1,84s C_2 fica com:

$$V_{c2}(a) = 0 - \frac{1}{1 \cdot 10^6 \cdot 5 \cdot 10^{-6}} \cdot 10 \cdot 1,84$$

$$V_{c2}(a) = -3,68 \text{ Volts}$$

b) com o valor inicial de -3,68, C_2 é carregada pelo -10V durante 5,08s;

$$V_{c2}(b) = -3,68 - \frac{1}{5} \cdot (-10) \cdot 5,08 = 6,48 \text{ V}$$

c) Partindo de 6,48 inicial, c_2 é carregado por +10 Volts durante 3,05s:

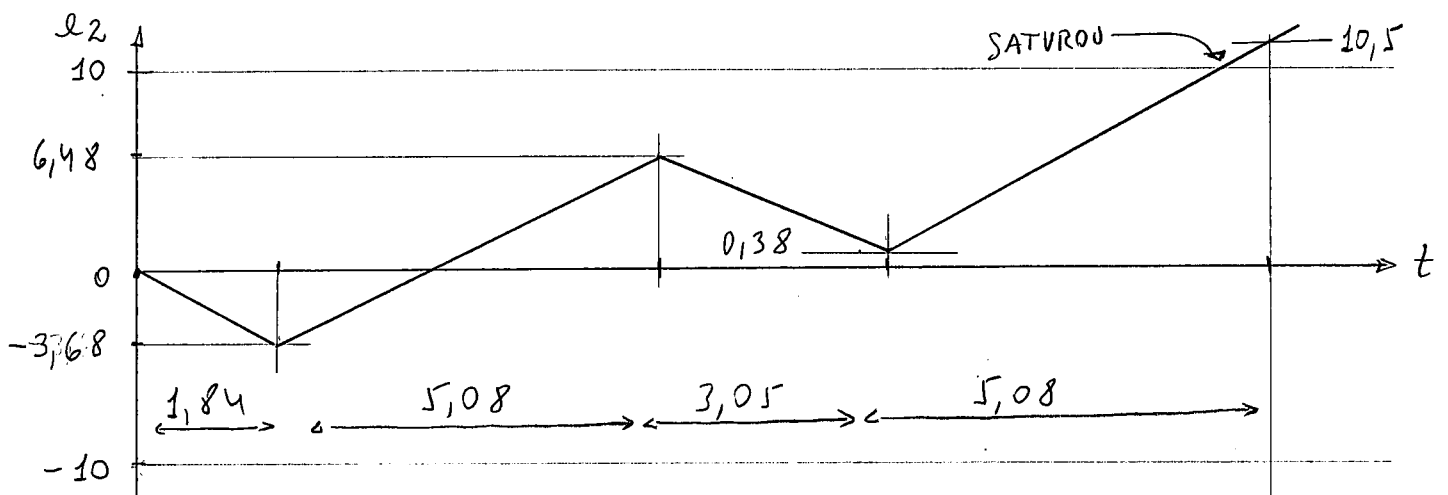
$$V_{c2}(c) = 6,48 - \frac{1}{5} (10 \cdot 3,05) = 0,38 \text{ Volts}$$

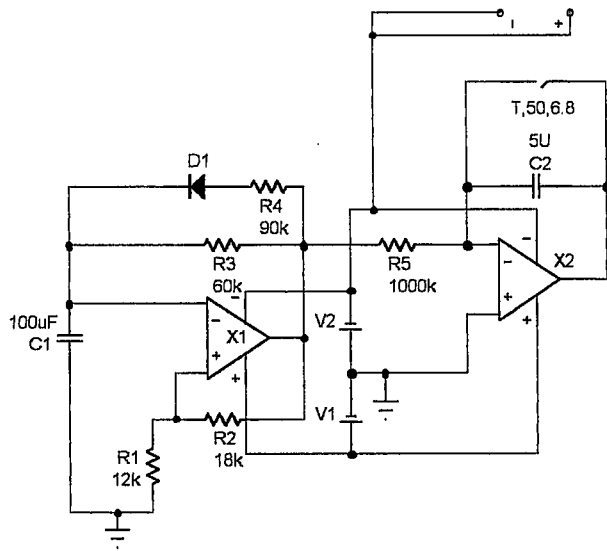
d) Agora, com 0,38 inicial, c_2 é carregado com -10 durante 5,08s:

$$V_{c2}(d) = 0,38 - \frac{1}{5} (-10) \cdot 5,08 = 10,5 \Rightarrow \text{SATURADO}$$

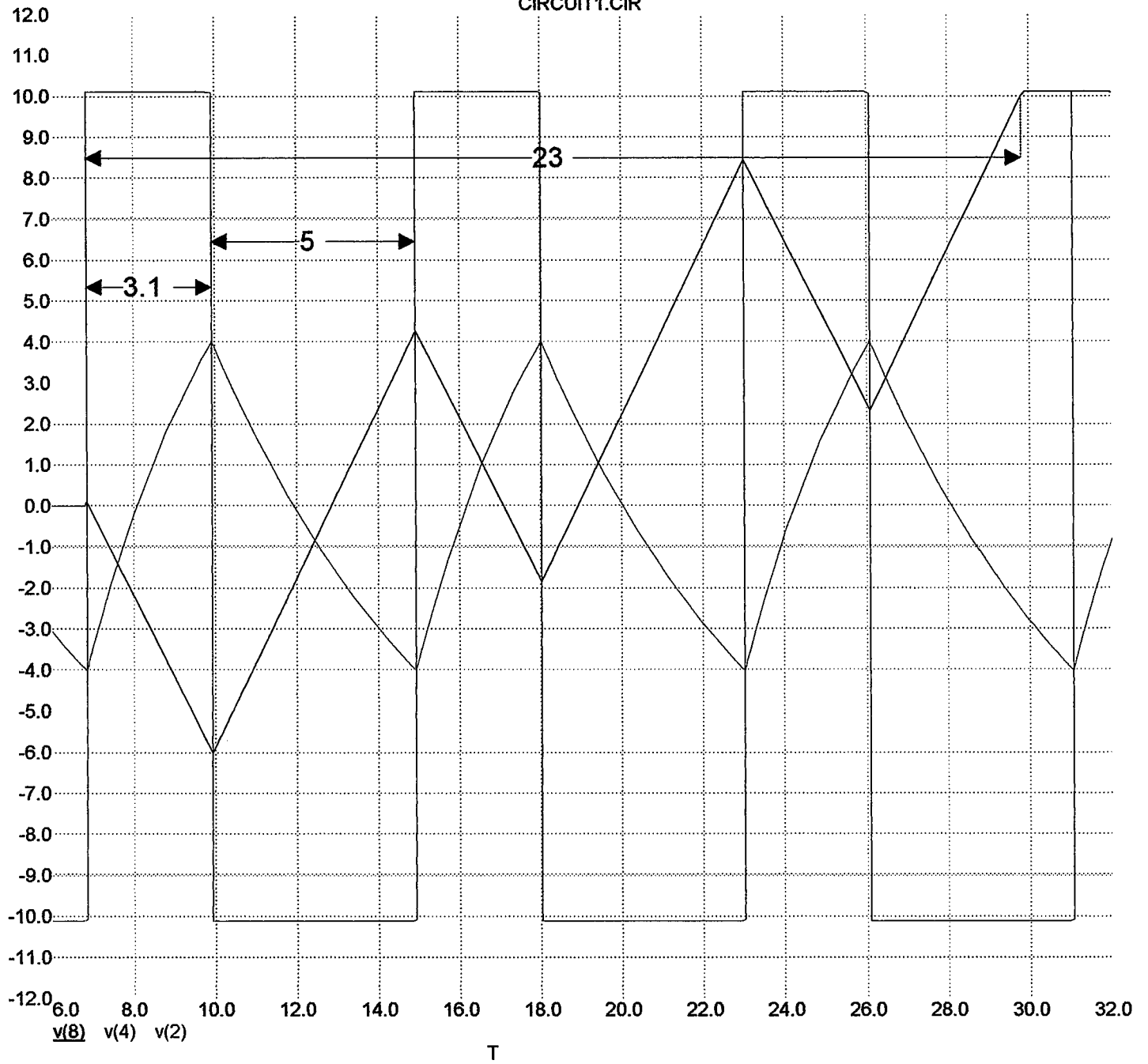
Então, o tempo que leva l_2 para saturar em $\pm V_{cc}$ é aproximadamente:

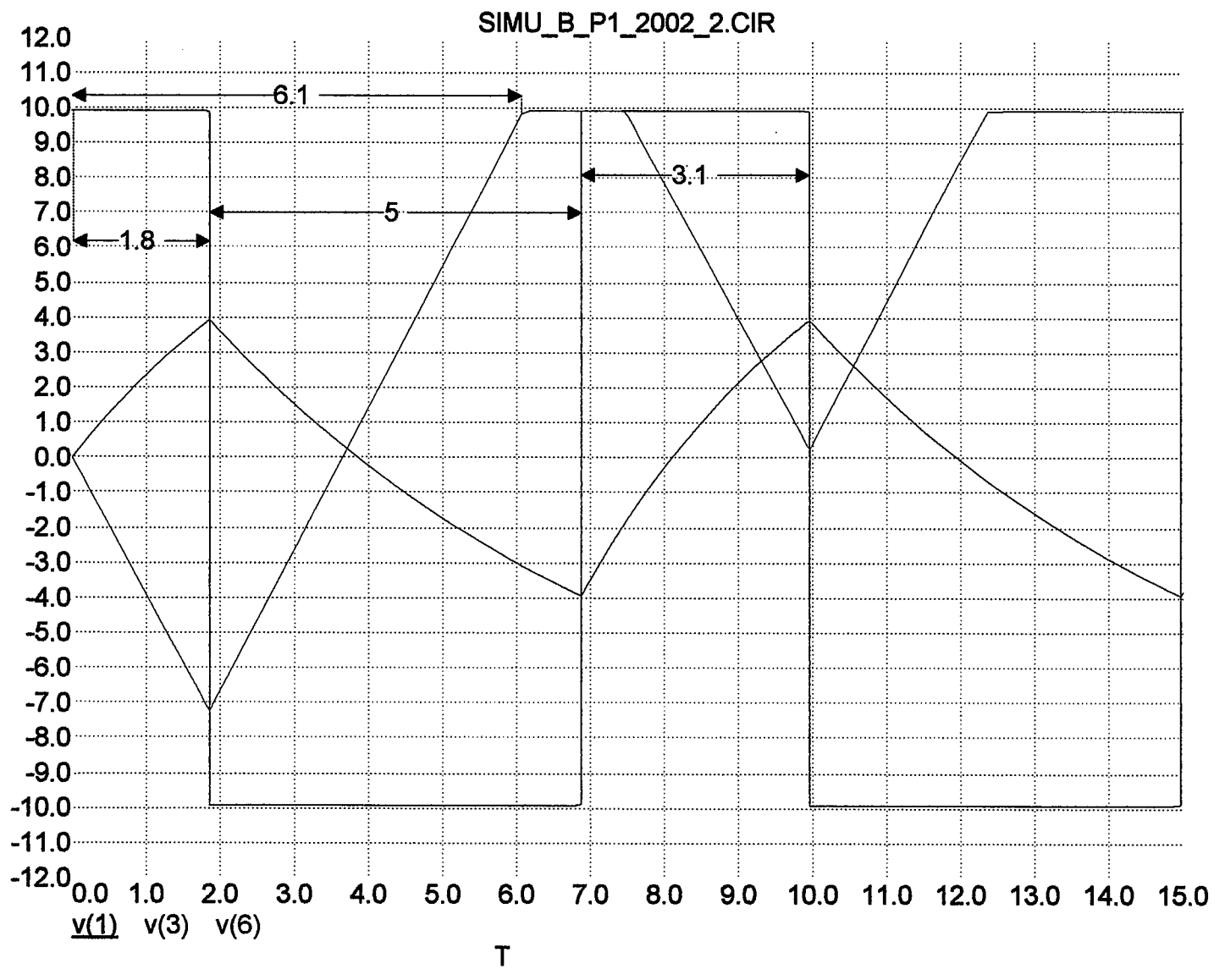
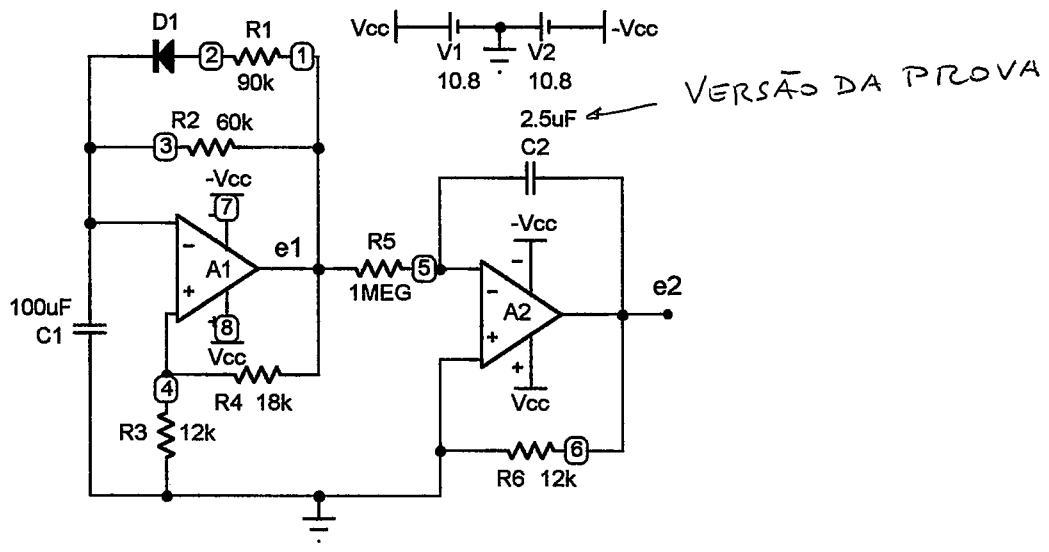
$$t_{\max} = 1,84 + 5,08 + 3,05 + 5,08 = 15,05 \text{ segundos} //$$

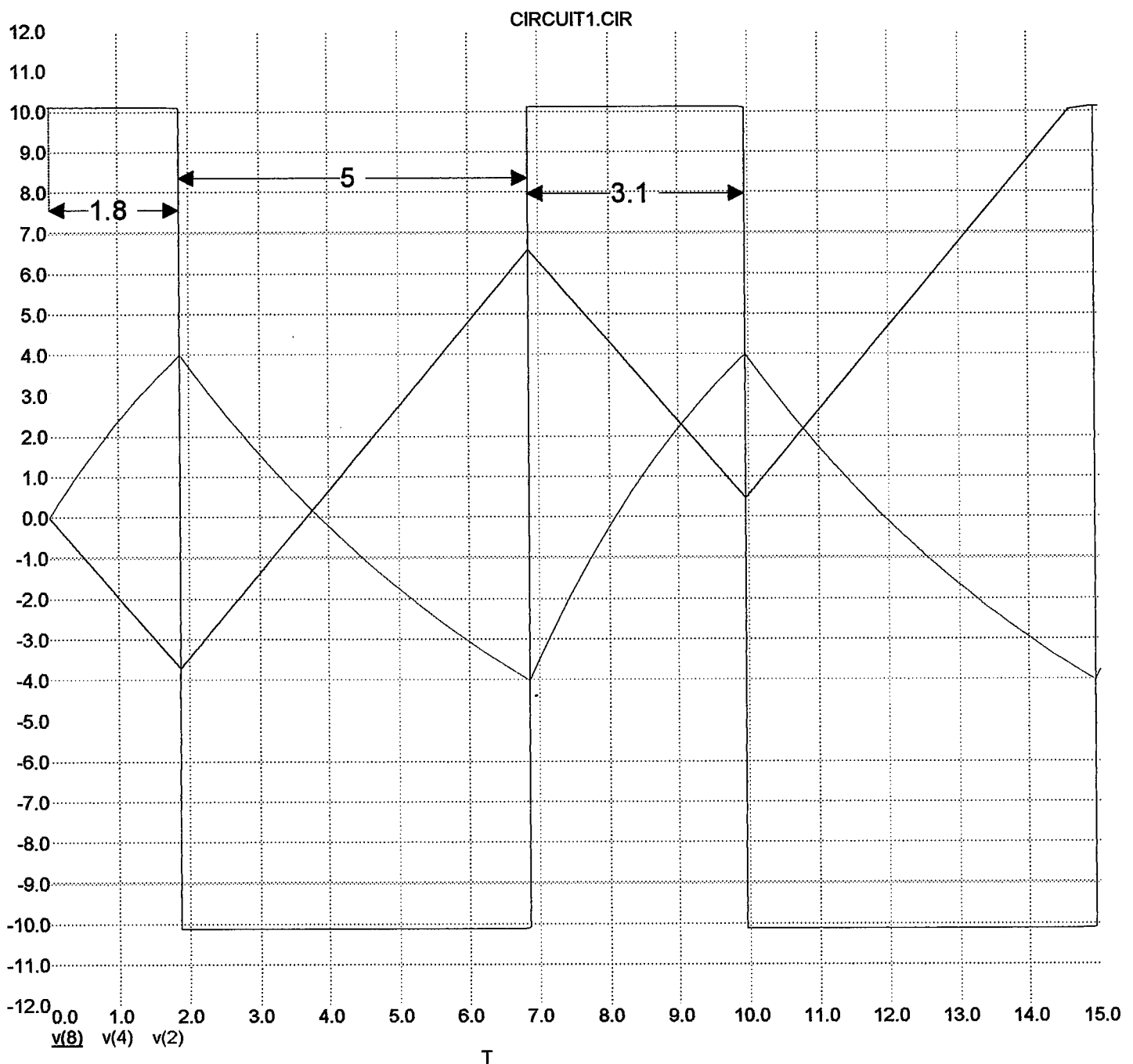
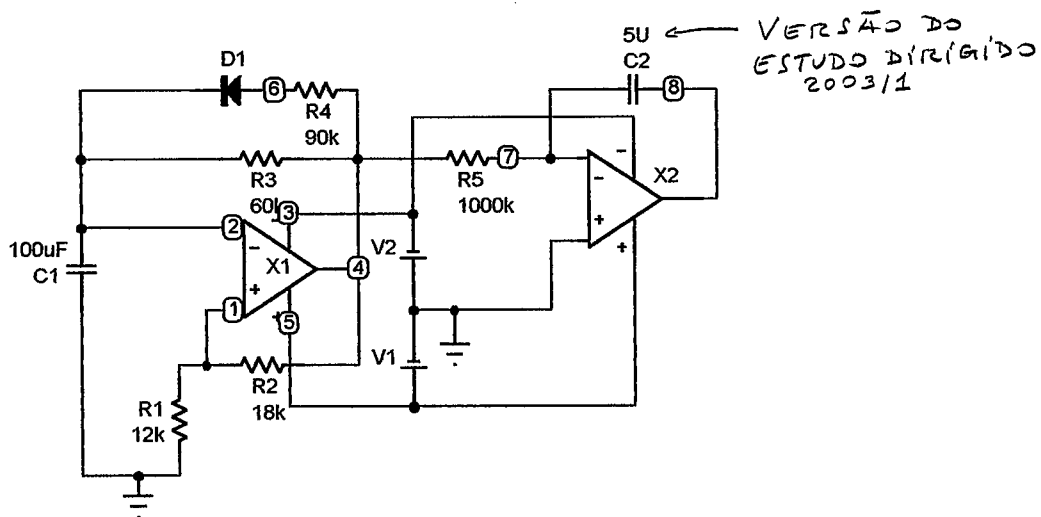


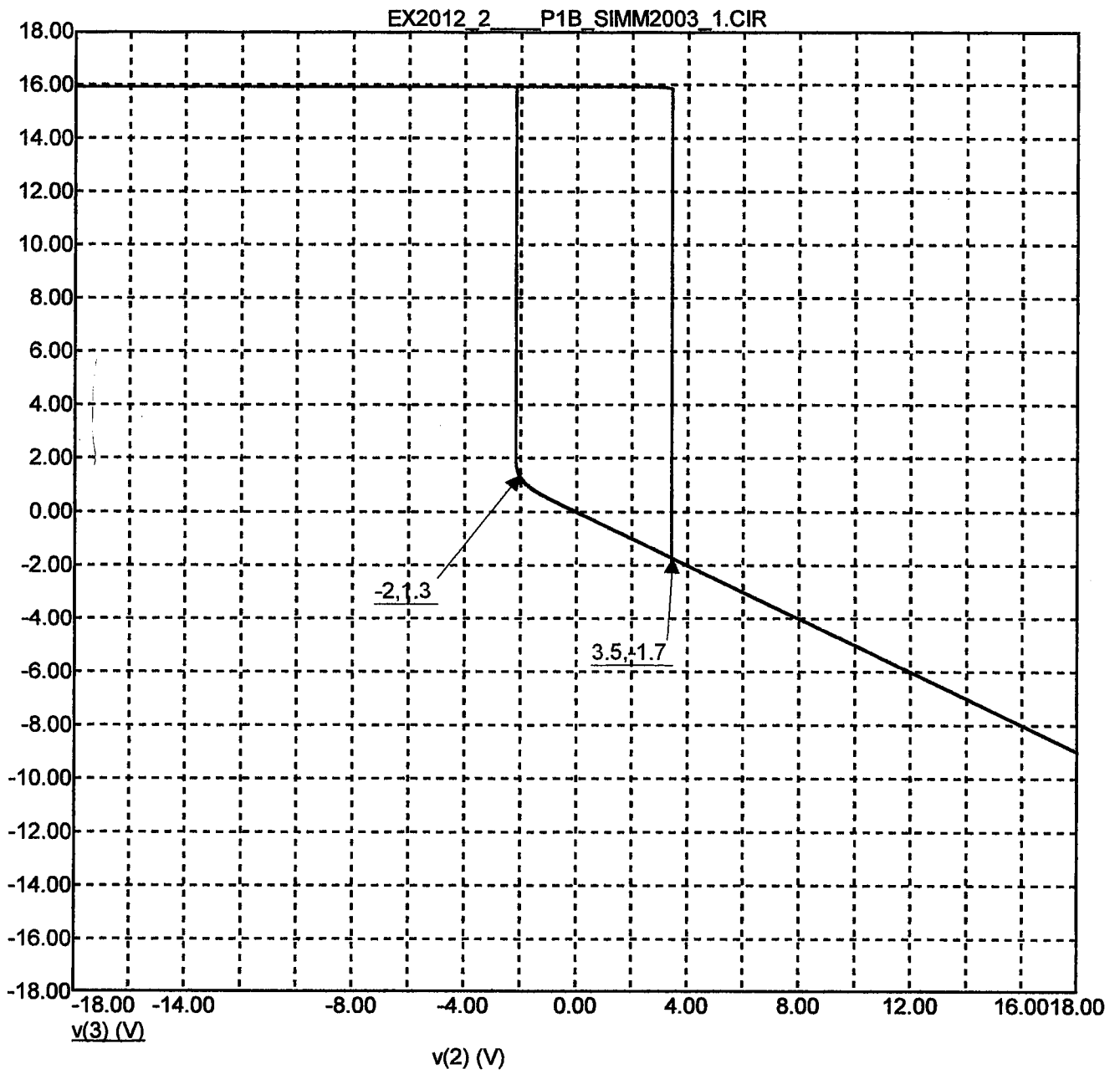
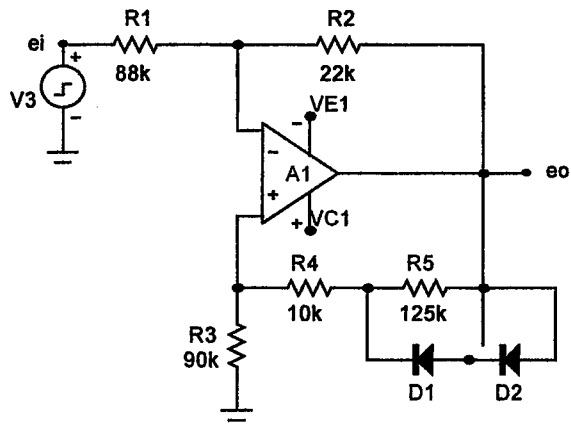


CIRCUIT1.CIR





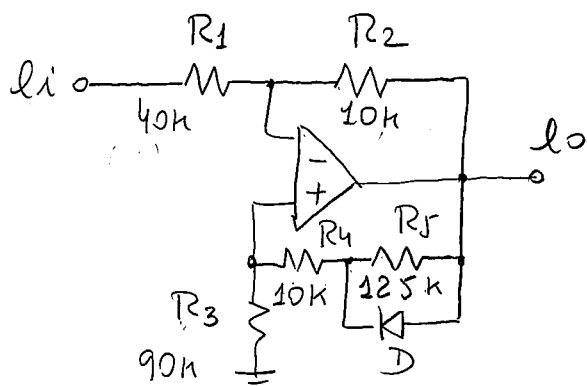




Trace a curva $l_o \times l_i$ marcando todos os pontos de interesse.

$$V_{cc} = 16V \quad V_D = 1V$$

Componentes ideais.



456 71 1703

Circuito possui realim. negativa e positiva. Realim. positiva varia conforme a polaridade de l_o .

Hipótese: $l_i =$ negativo então $l_o =$ positivo e D1 está conduzindo.

Qual a maior realimentação? Metade l_i :

$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} = l_o \frac{40}{40 + 10} = 0,8 l_o$$

$$l_+ = (l_o - V_D) \frac{R_3}{R_3 + R_4} = (l_o - V_D) \frac{90}{90 + 10}$$

$$l_+ = 0,9 (l_o - V_D)$$

A saída retorna em maior quantidade para a entrada não-inversora logo o circuito é um comparador com histerese.

Ponto de virada: $l_+ = l_-$:

$$l_- = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_- = l_i \frac{10}{40 + 10} + l_o \frac{40}{40 + 10}$$

$$l_- = \frac{l_i}{5} + \frac{4}{5} l_o$$

Iguelandos com l_+ :

$$0,9(16 - 1) = \frac{l_i}{5} + \frac{4}{5} \cdot 16$$

$$l_i = 3,5 \text{ Volts} = V_{HIGH} //$$

Hipótese: $l_i =$ positivo.

Então $l_o =$ negat. e D1 = cortado.

Comparando as realimentações:

$$l_- = 0,8 l_o \text{ (não mudou)}$$

$$l_+ = l_o \cdot \frac{R_3}{R_3 + R_4 + R_5}$$

$$l_+ = l_o \cdot \frac{90}{90 + 10 + 125} = 0,4 \cdot l_o$$

Realim. negativa é maior

logo amplificador inversor.

Calculando do ganho: $l_+ = l_-$

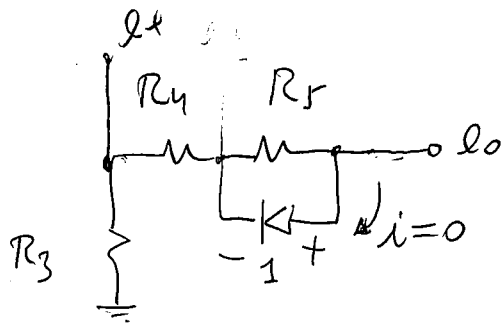
$$0,4 l_o = \frac{l_i}{5} + \frac{4}{5} l_o$$

$$l_o = -0,5 \cdot l_i //$$

Reduzindo l_i , voltamos a condição do diodo conduzindo:

Ponto onde o diodo

começa a conduzir, com corrente zero ainda:



Como a tensão sobre R_5 é $V_D = 1 \text{ Volt}$;

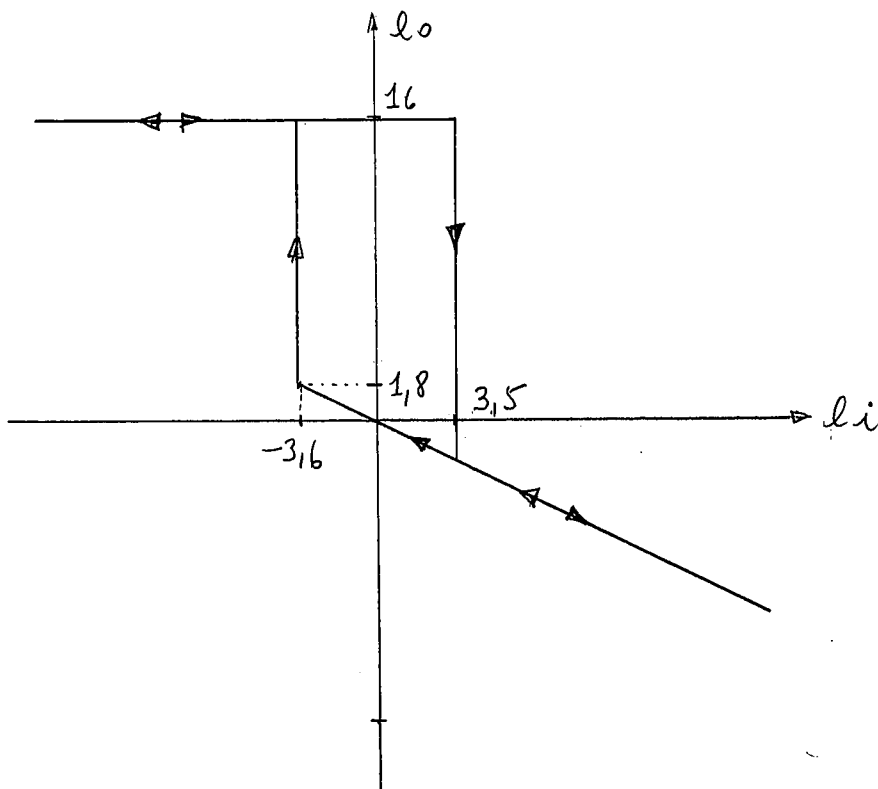
$$V_{R5} = 1 = i_0 \frac{R_5}{R_3 + R_4 + R_5}$$

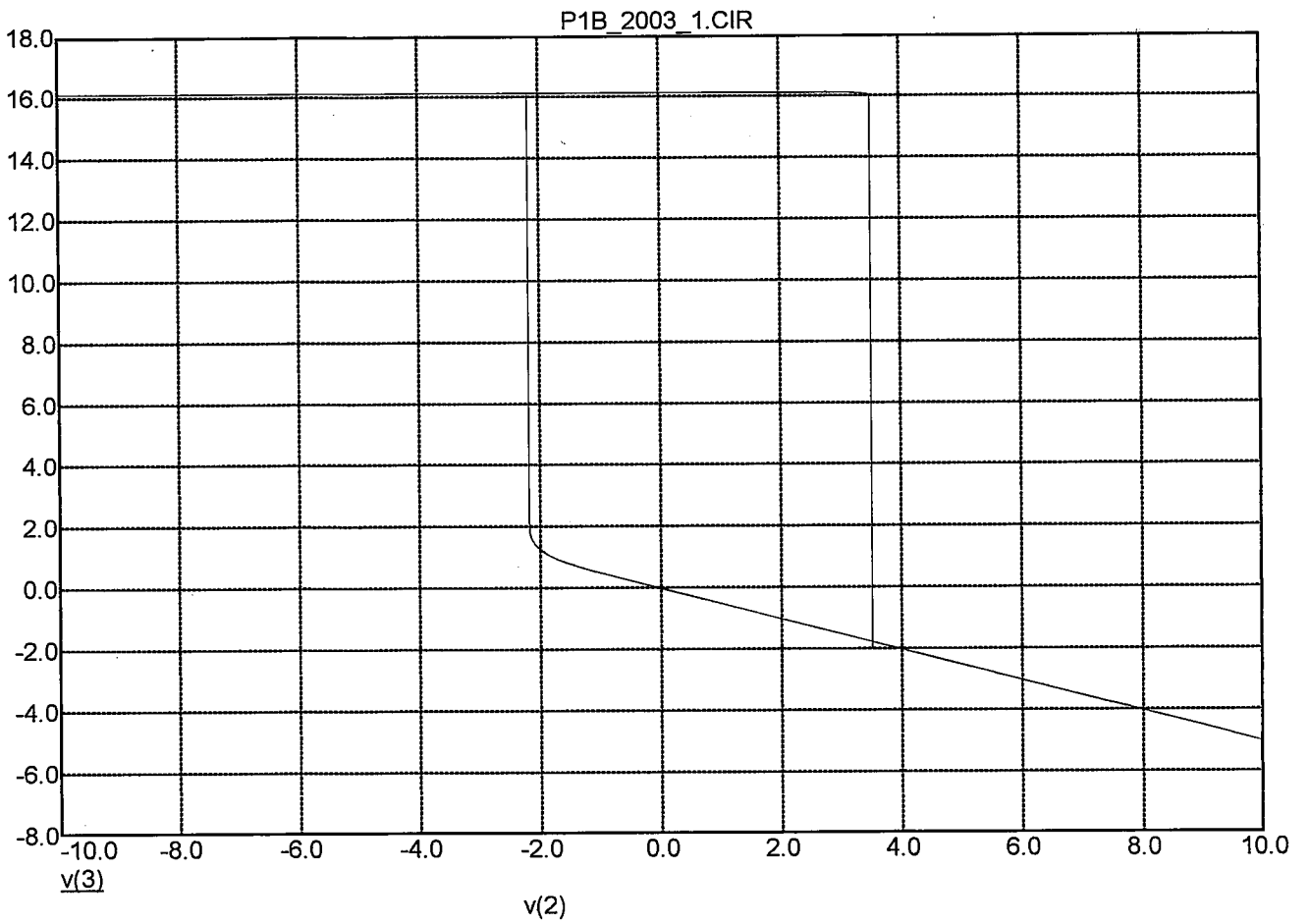
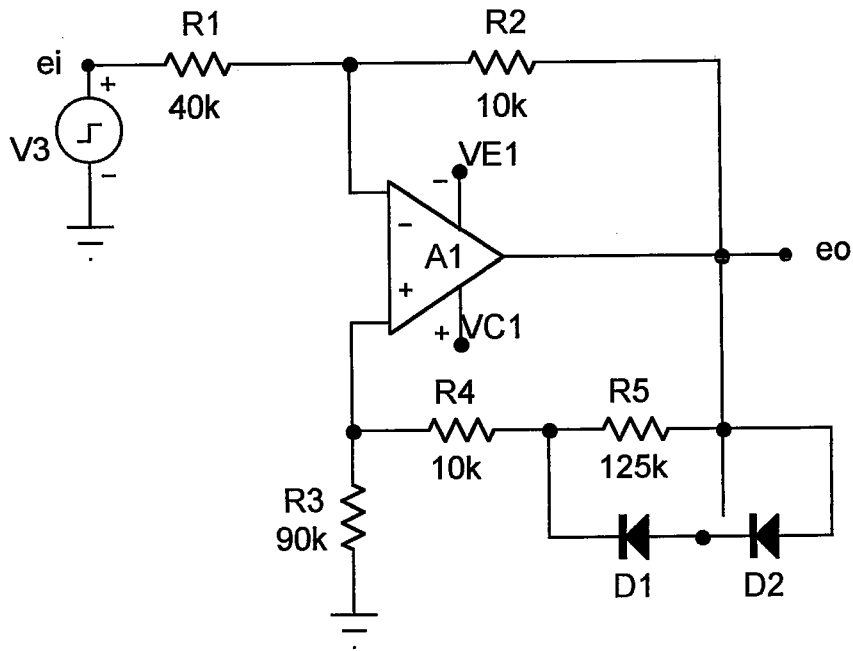
$$i_0 = 1 \cdot \frac{90 + 10 + 125}{125} = 1,8 //$$

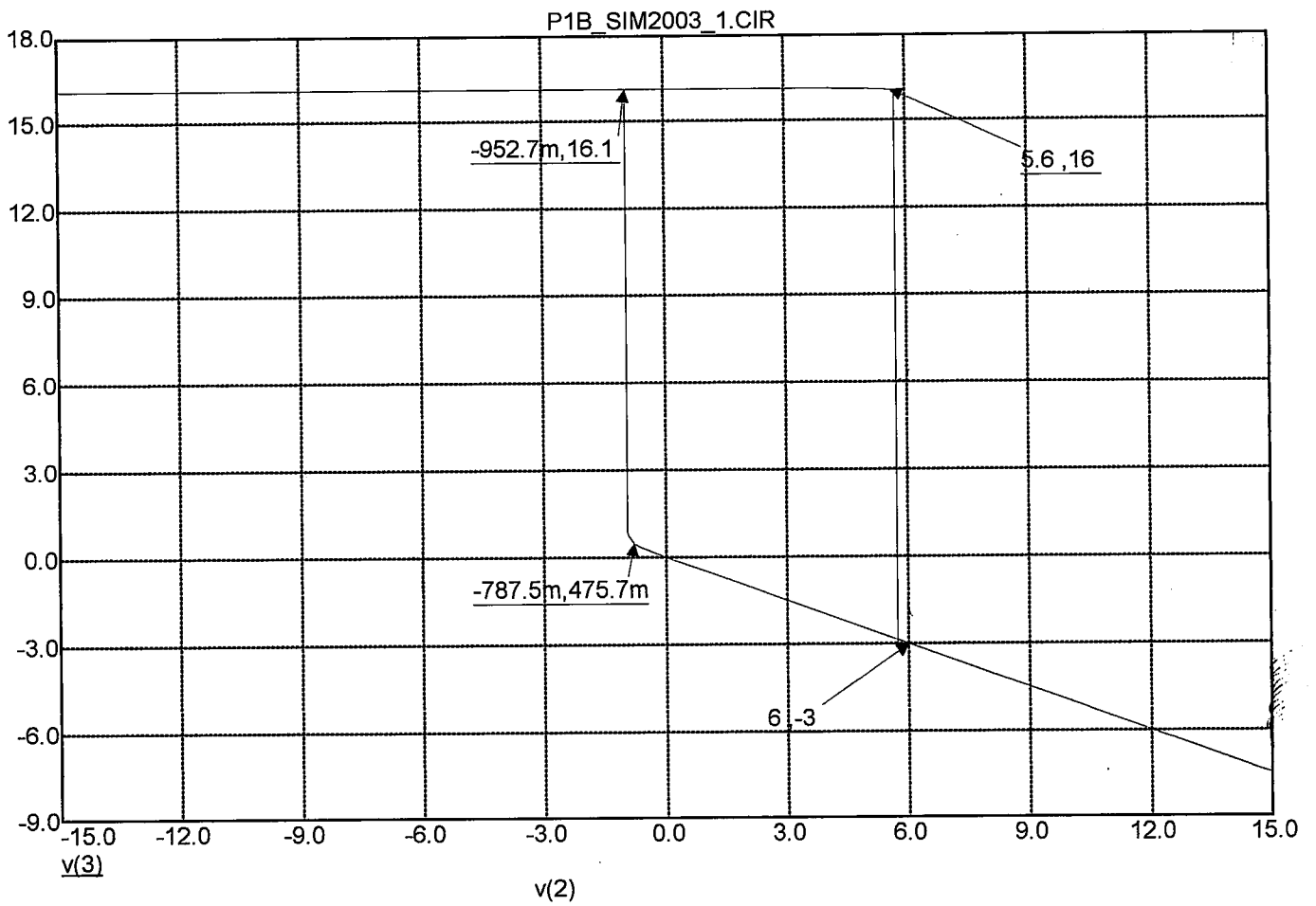
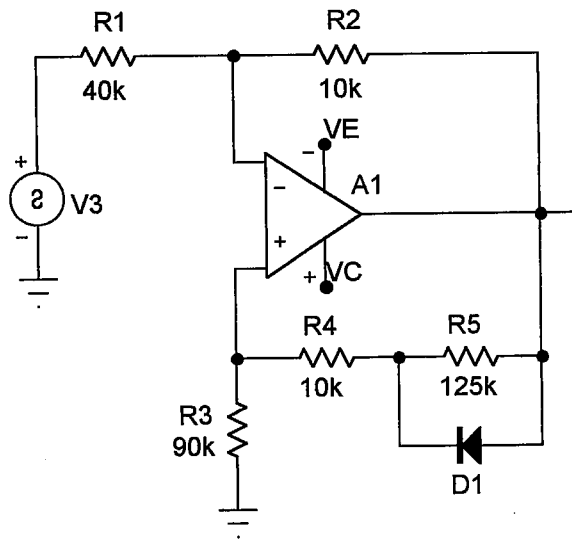
Usando o ganho do amplificador,

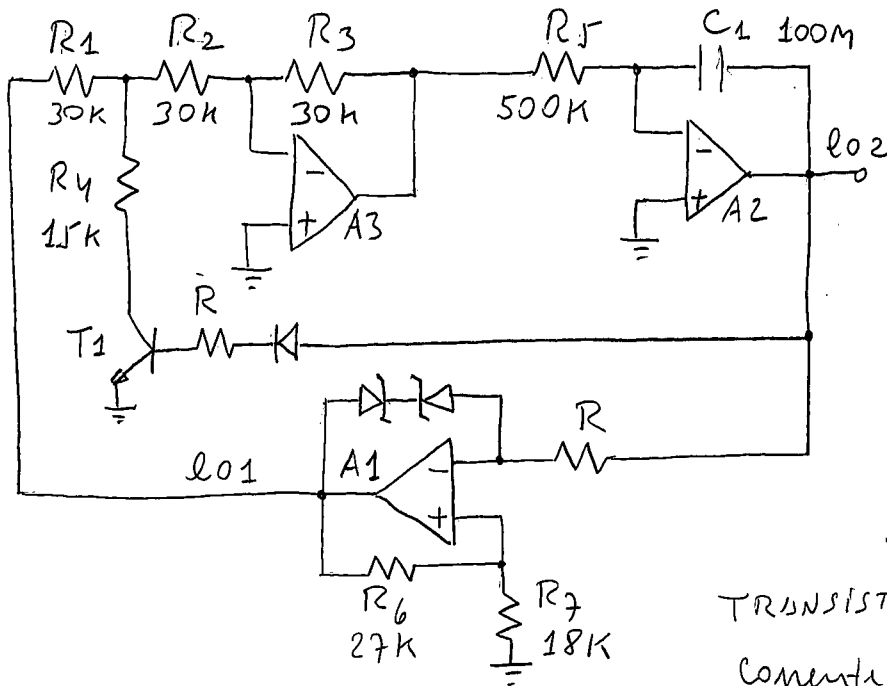
$$i_0 = -0,5 \cdot i_i \rightarrow i_i = -3,6 //$$

Montando o gráfico:









Desenhe com precisão os gráficos de l_{o1} , l_{o2} e l_{o3} ao longo do tempo. Componentes ideais. $V_D = V_{BE} = 0,7V$ $V_Z = 5,3V$

Explique cada passo de solução.

TRANSISTOR \rightarrow Fechado \uparrow $V_{BE} \geq 0,7$
 \rightarrow Aberto \uparrow $V_{BE} < 0,7$
 Comente para qual dos coletor e para o emissor.

Análise dos blocos:

A2: Integrador inversor.

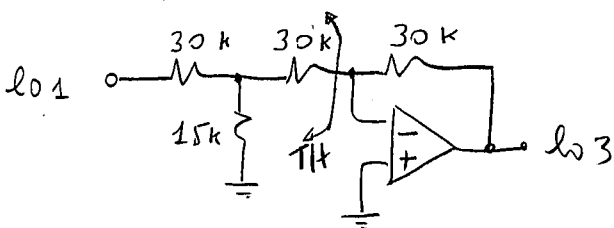
$$l_{o2} = \frac{-1}{R_1 \cdot C_1} \int_0^t l_{o1} \cdot dt + l_{o2}(t=0)$$

A3: Amplificador inversor com ganho controlado.

a) Transistor cortado:

$$l_{o3} = -l_{o1} \frac{30}{2 \cdot 30} = -\frac{l_{o1}}{2} //$$

b) Transistor saturado:

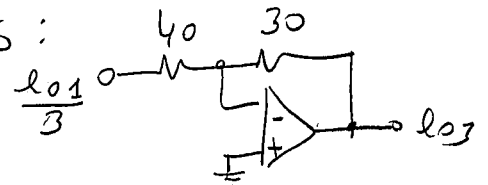


Thévenin:

$$V_{TH} = l_{o1} \frac{15}{30+15} = \frac{l_{o1}}{3}$$

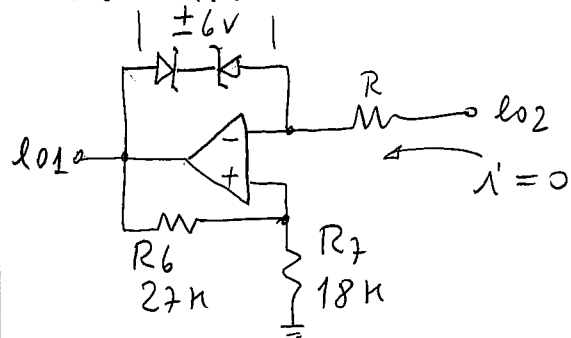
$$R_{TH} = 30 + (30 // 15) = 40$$

Fica então:



$$l_{o3} = -\frac{l_{o1}}{3} \cdot \frac{30}{40} = -\frac{l_{o1}}{4} //$$

A1: Comparador inversor com histerese e limitador.



No limiar de condução, $i=0$ e $l_+ = l_-$. Por KVL:

$$l_{o1} = \pm V_Z + l_-$$

$$l_- = l_+ = l_{o1} \frac{R_7}{R_6 + R_7}$$

$$l_{o1} = \pm 6 + l_{o1} \frac{18}{27+18}$$

$$l_{o1} = \pm 10 \text{ Volts} //$$

Ponto de repouso:

com $i = 0$ ainda:

$$l_{o2} = l_{o1} \frac{R_7}{R_6 + R_7}$$

$$l_{o2} = \pm 10 \frac{18}{27 + 18} \rightarrow l_{o2} = \pm 4V //$$

Juntando os blocos:

Quando a rampa em l_{o2} atinge $\pm 4V$, o comparador vira para ∓ 10 e o inversor corrige o ganho, imediata e aplica na entrada do integrador.

Hipótese: l_{o2} diminui e alcança -4 Volts. $\downarrow -4V$

Neste instante $l_{o1} \rightarrow +10V$ como o transistor está cortado,

$$l_{o3} = -\frac{l_{o1}}{2} = -5 \text{ Volts}$$

A rampa começa a subir até atingir

$$l_{o2} = V_D + V_{BE} = 0,7 + 0,7 = 1,4$$

quando então o transistor satura e o ganho de

A3 muda para:

$$l_{o3} = -\frac{l_{o1}}{4} = -2,5 \text{ Volts}$$

Tempo para ir de -4 a $+1,4$:

$$V_{final} = V_{inicial} - \frac{1}{R_5 \cdot C_1} l_{o3} \cdot t$$

$$1,4 = -4 - \frac{1}{500k \cdot 100\mu} (-5) \cdot T_1$$

$$T_1 = 54 \text{ ms} //$$

Tempo para ir de $1,4$ a 4 Volts:

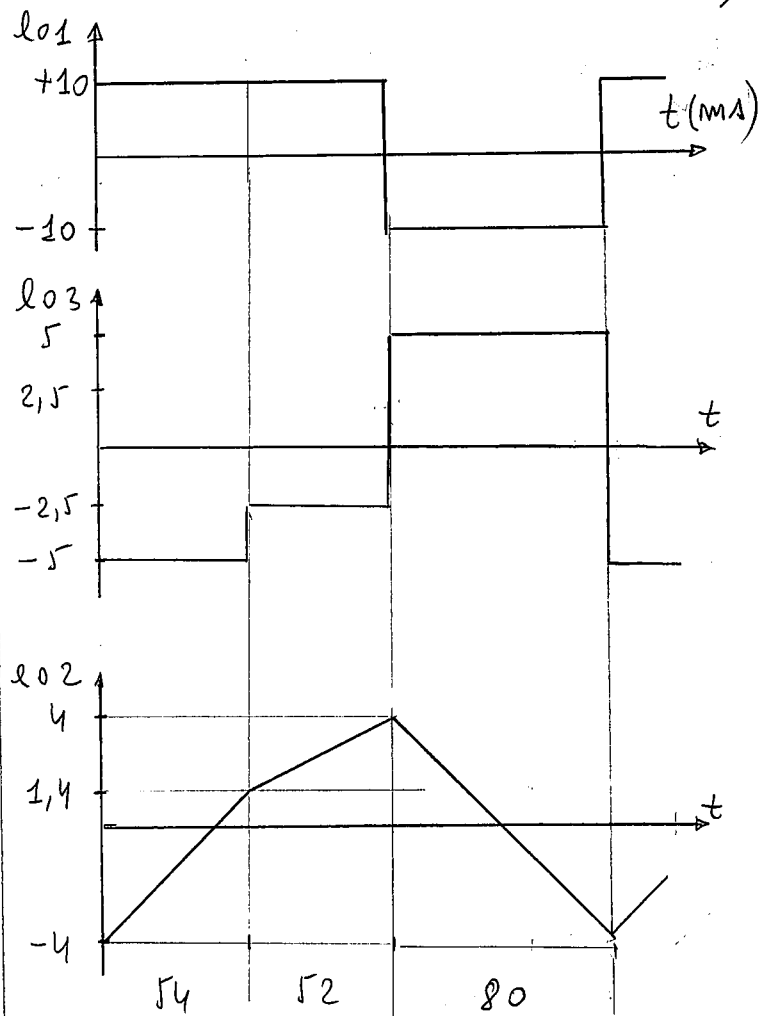
$$4 = 1,4 - \frac{1}{500k \cdot 100\mu} (-2,5) \cdot T_2$$

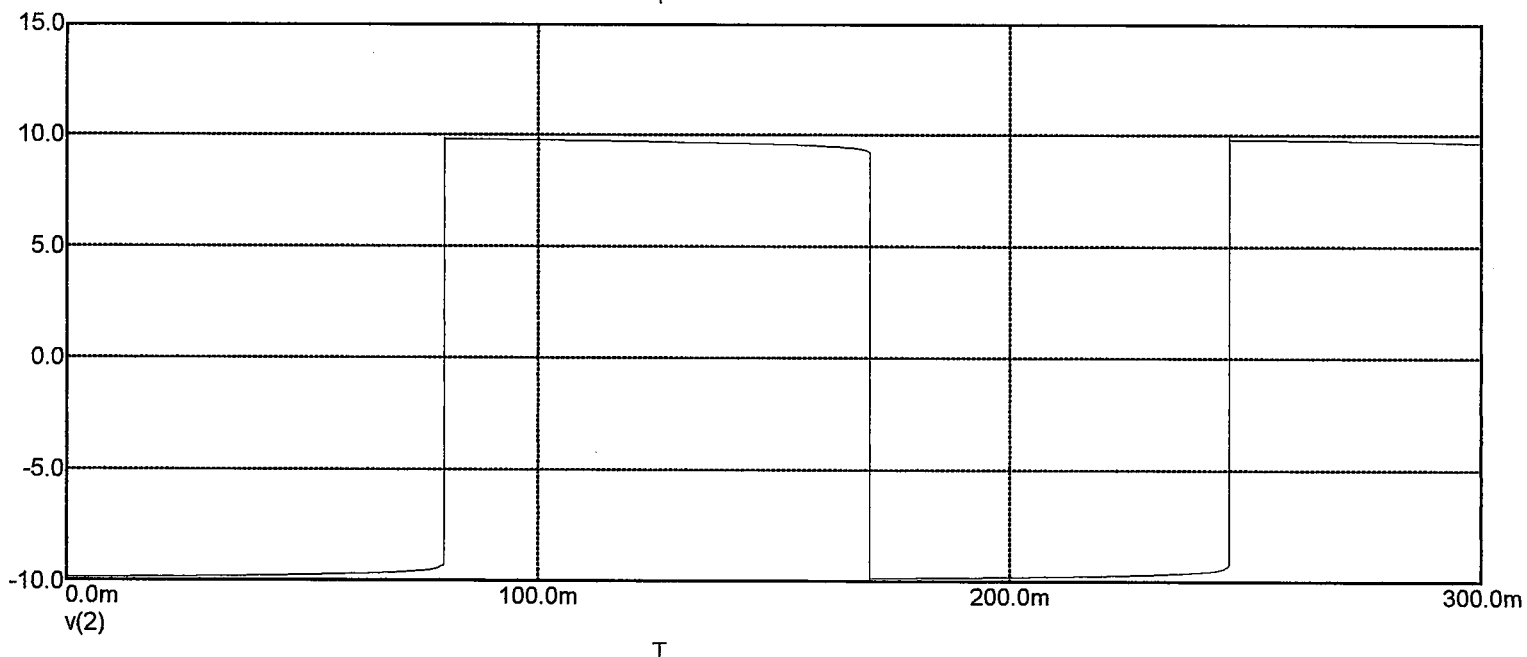
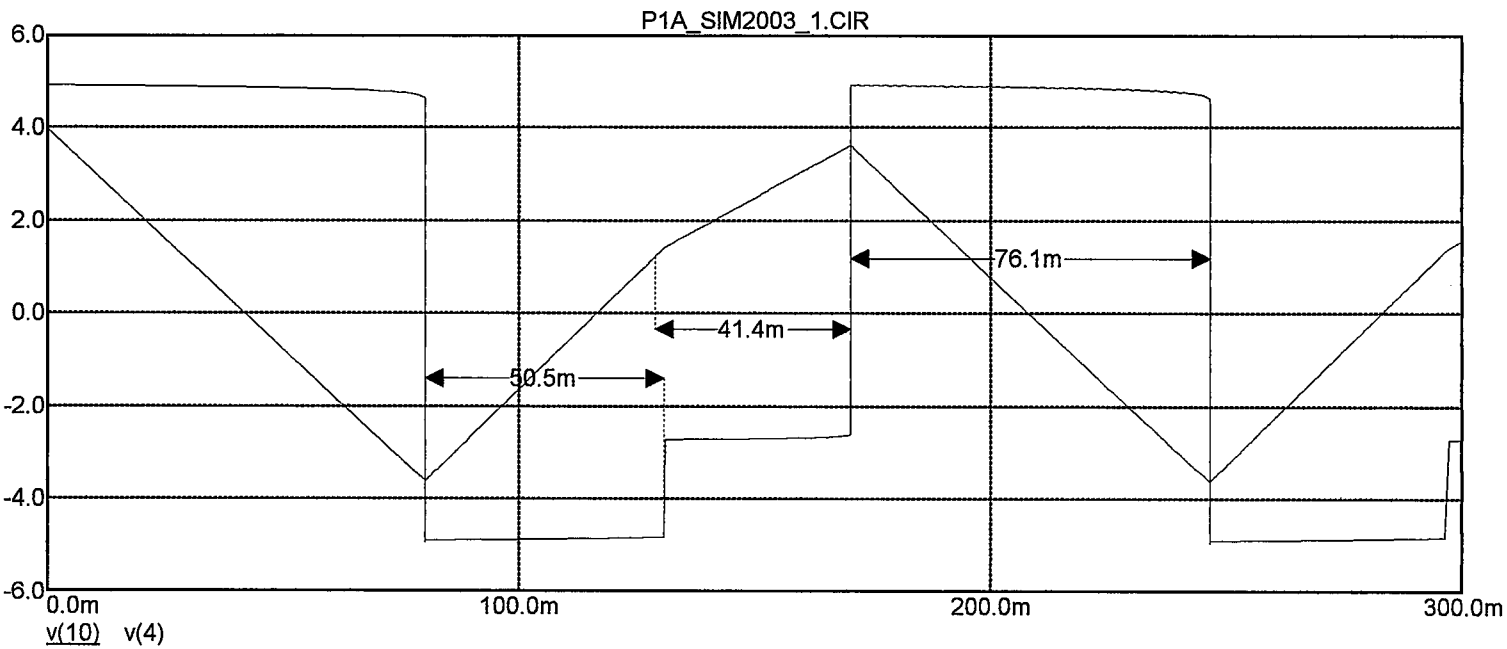
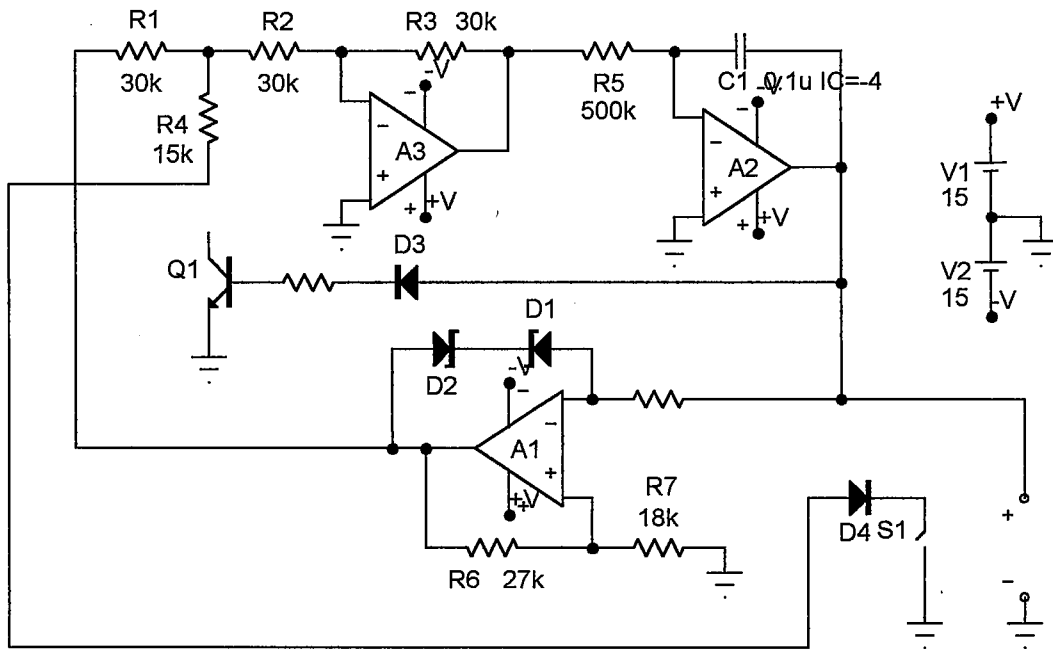
$$T_2 = 52 \text{ ms} //$$

O comparador age para $l_{o1} = -10V$; o coletor fica negativo e o transistor não conduz $\Rightarrow l_{o3} = +5$

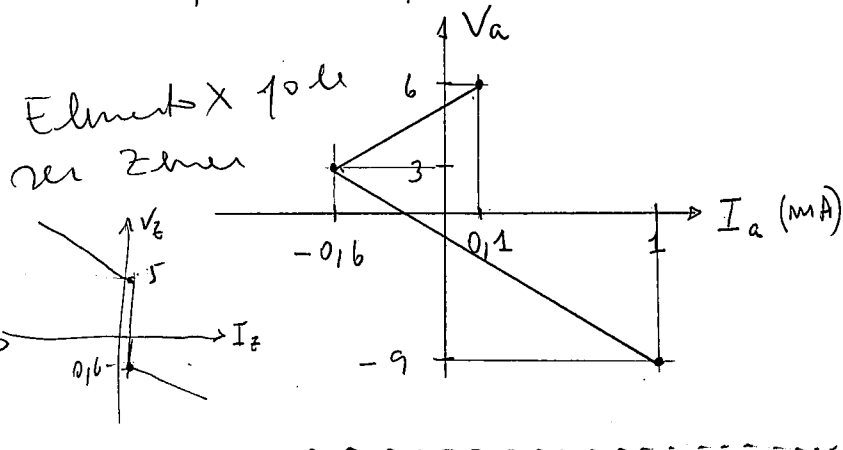
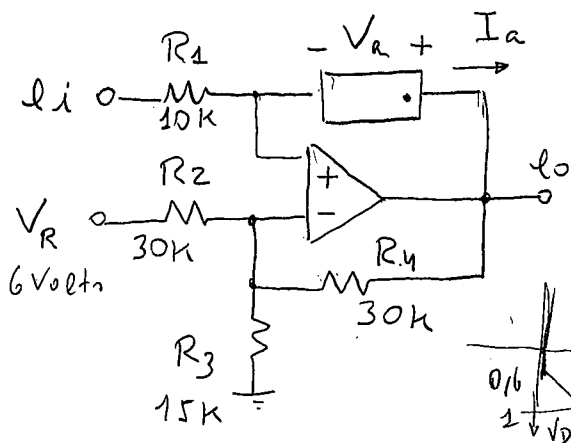
A rampa vai de $+4$ até -4 :

$$-4 = 4 - \frac{1}{500k \cdot 100\mu} 5 \cdot T_3 \Rightarrow T_3 = 80 \text{ ms} //$$

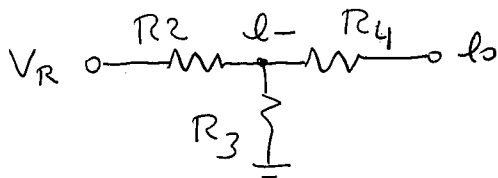




Desenhe com precisão o gráfico de $l_o \times l_i$. Componentes ideais. Dica: faça um Thévenin do circuito de entrada. Suponha operação linear.



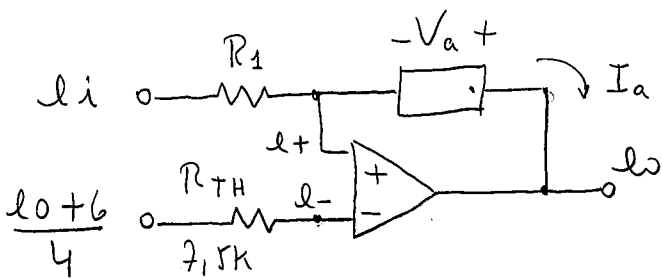
Thévenin de entrada:



$$l^- = V_{TH} = \frac{V_R (R_3 // R_4)}{R_2 + (R_3 // R_4)} + \frac{l_o (R_2 // R_3)}{R_4 + (R_2 // R_3)}$$

$$V_{TH} = \frac{6 \cdot 10}{30 + 10} + \frac{l_o \cdot 10}{30 + 10} = \frac{l_o + 6}{4} //$$

$$R_{TH} = R_2 // R_3 // R_4 = 7,5k //$$



KVL:

$$l_o = V_a + l_+$$

Supondo operação linear, $l_+ = l^- = \frac{l_o + 6}{4}$

$$l_o = V_a + \frac{l_o + 6}{4}$$

$$l_o = \frac{4}{3} V_a + 2 //$$

$$I_a = \frac{l_i - l_+}{R_1}$$

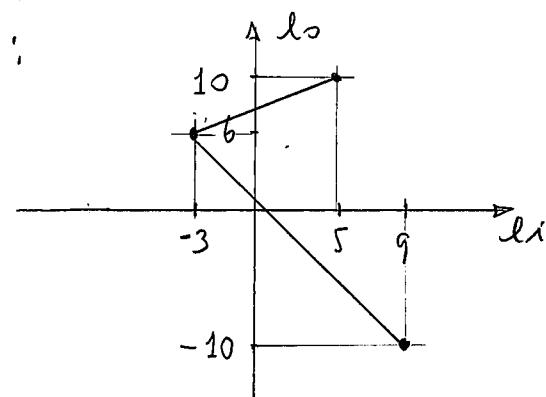
$$I_a = \frac{l_i - \frac{l_o + 6}{4}}{10k}$$

$$l_i = 10k \cdot I_a + \frac{l_o}{4} + 1,5 //$$

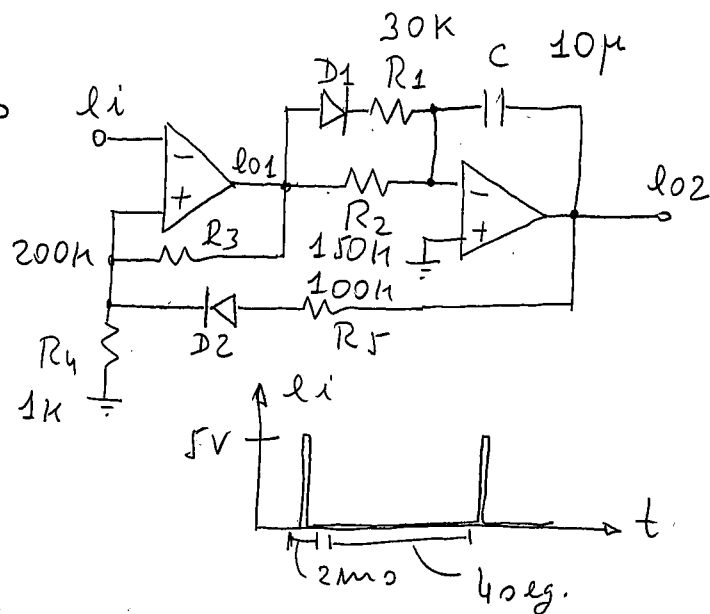
Cada valor de V_a I_a vai definir uma relação entre l_i l_o :

I_a (mA)	V_a	l_o	l_i
0,1	6	10	5
-0,16	3	6	-3
1	-9	-10	9

Gráfico:



Determine o gráfico de l_{o1} e l_{o2} ao longo do tempo. Alimentação ± 15 , componentes ideais. Faça hipótese sobre a situação inicial do circuito.



Examinando o circuito:

l_{o1} → comparador inversor com histerese.

l_{o2} → integrador inversor.

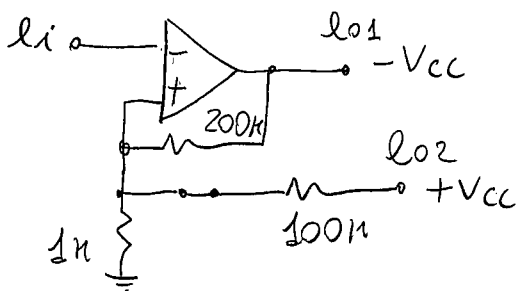
Hipótese:

$$l_i = 0$$

l_{o1} = saturado em $-V_{cc}$

l_{o2} = rampa saturada em $+V_{cc}$

Logo D2 está conduzindo:



comparador não quando

$$l_- = l_+ \rightarrow l_- = l_i = 0$$

$$l_+ = \frac{l_{o1} \cdot 1k \parallel 100k}{1k \parallel 100k + 200k} + \frac{l_{o2} \cdot 1k \parallel 200k}{1k \parallel 200k + 100k}$$

$$l_+ = \frac{-15}{201} + \frac{15}{101} = +0,074V //$$

Então l_{o1} não muda e está em $+V_{cc}$

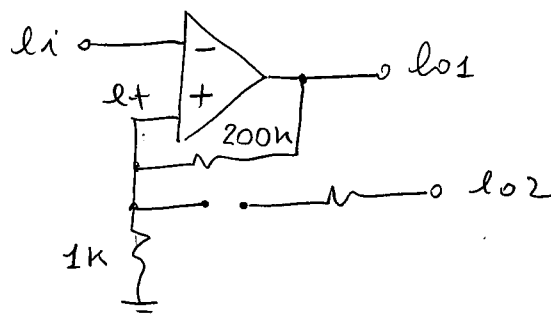
Nova hipótese:

$$l_i = 0$$

l_{o1} = saturado em $+V_{cc}$

l_{o2} = rampa saturada em $-V_{cc}$

Logo D2 está conduzindo:

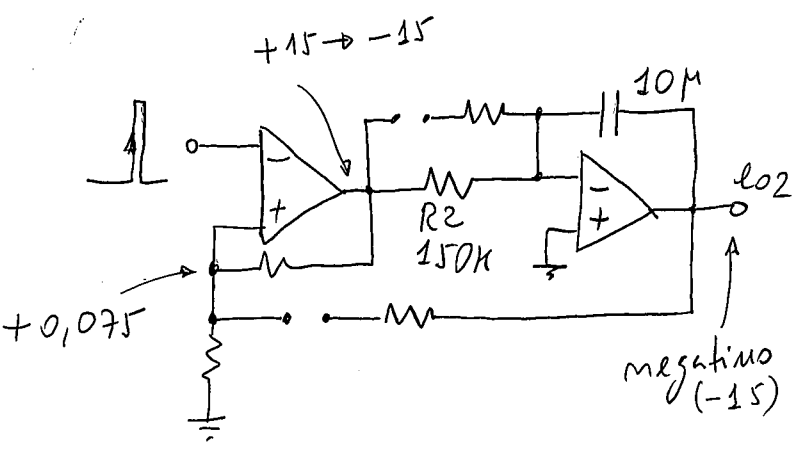


Deste modo:

$$l_+ = \frac{l_{o1} \cdot 1k}{1k + 200k} = \frac{15}{201} = +0,075V //$$

Este ponto de operação é coerente, l_{o2} está saturado em $-V_{cc}$.

Ao chegar um pulso em l_i , a saída l_{o1} → $-V_{cc}$ e o circuito fica:



A tensão lo_2 aumenta conforme uma rampa crescente:

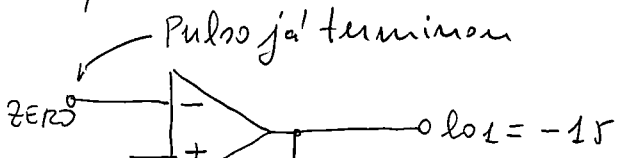
$$lo_2 = -\frac{1}{R_2 \cdot C} \int_0^t lo_1 dt + lo_2(t=0)$$

$$lo_2 = \frac{-1}{150k \cdot 10\mu} (-15) \cdot t + lo_2(t=0)$$

$$lo_2 = 10 \cdot t + lo_2(t=0) \quad (1)$$

↑ indeterminado por enquanto.

O comparador vira para +Vcc quando a rampa atingir:



Pulso já terminou

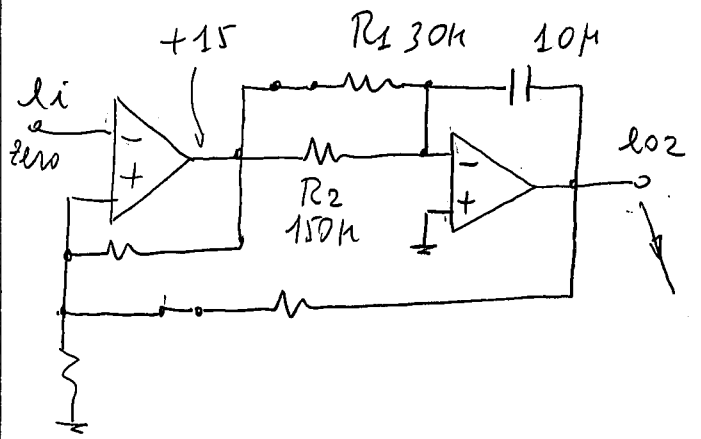
(D condiz pois $lo_2 > 0$ para vencer $lo_1 = -15$)

$$l_+ = 0 = \frac{lo_1 \cdot R_4 \parallel R_5}{R_3 + R_4 \parallel R_5} + \frac{lo_2 \cdot R_4 \parallel R_3}{R_5 + R_4 \parallel R_3}$$

$$0 = \frac{-15 \cdot 1}{200 + 1} + \frac{lo_2 \cdot 1}{100 + 1}$$

Então $lo_2 = 7,54$ Volts //

Agora, $lo_1 = +15V$ e lo_2 é uma rampa decrescente:



condição inicial: $lo_2 = 7,54V$

Qual o tempo para lo_2 alcançar $-V_{cc}$?

$$R = 30k \parallel 150k = 25k$$

$$lo_2 = \frac{-1}{25k \cdot 10\mu} (+15) \cdot t + lo_2(t=0)$$

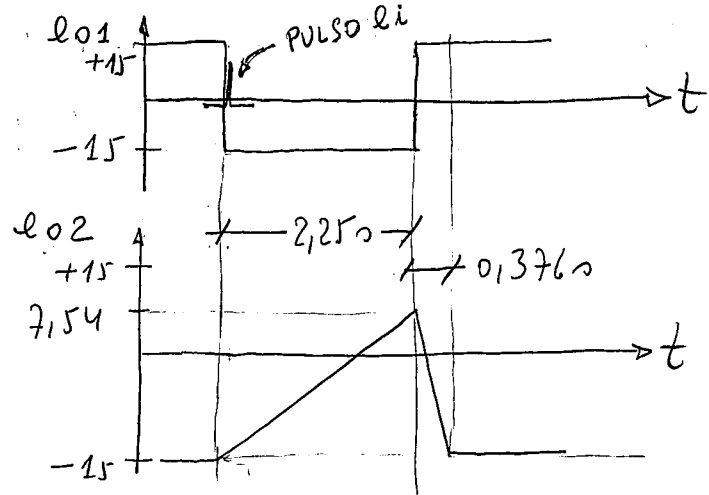
↑ $lim_{inf} = -15$ ↑ $inicial = 7,54$

Então: $t = 0,376$ seg //

Confirma que lo_2 satura em -15 no intervalo entre os pulsos.

O tempo para ir de -15 até $+7,54$ é obtido de (1):

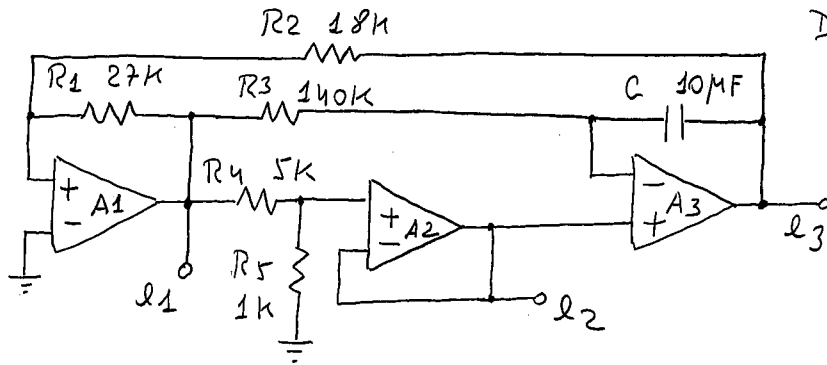
$$7,54 = 10 \cdot t + (-15) \rightarrow t = 2,25s$$



Equacione o circuito com o objetivo de desenhar os gráficos da tensão de saída de cada operacional ao longo do tempo.

Examine, classifique e equacione cada bloco do circuito para depois estudar o funcionamento do conjunto. Descreva cada etapa de soluções.

Componentes ideais. Alimentações ± 12 Volts.



Dica: A tensão no cap. não pode variar instantaneamente.

Use KVL para determinar a tensão l_3 .

P1 2003/2

A1: Comparador não-inversor, com histerese.

Ponto de quebra: $l_+ = l_-$

Por superposição:

$$\frac{l_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} + \frac{l_3 \cdot R_1}{R_1 + R_2} = 0$$

$$l_3 = -l_1 \frac{R_2}{R_1} = -l_1 \frac{18k}{27k}$$

$$\text{como } l_1 = \pm V_{cc} = \pm 12V$$

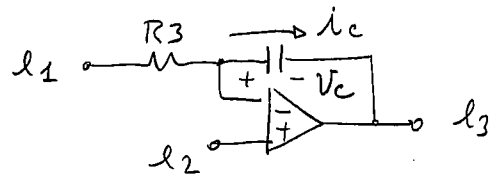
$$l_3 = \pm 8 \text{ Volts para virar. //}$$

A2: Seguidor de tensão, ganho unitário.

$$l_2 = l_1 \frac{R_5}{R_4 + R_5} = \pm 12 \frac{1}{5+1}$$

$$l_2 = \pm 2 \text{ Volts //}$$

A3: Integrador inversor com tensão na entrada l_+ .



$$\text{como } v_c = \frac{1}{C} \int i_c dt :$$

$$\text{KVL: } l_3 = -v_c + l_2$$

$$l_3 = -\frac{1}{C} \int i_c dt + l_2$$

$$\text{como } i_c = \frac{l_1 - l_2}{R_3}$$

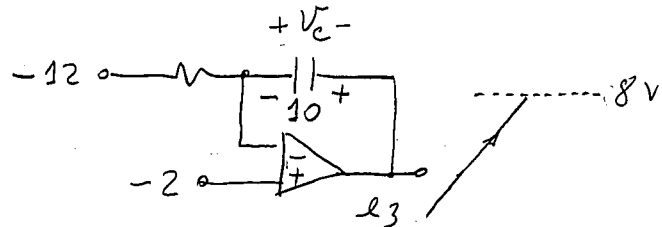
$$l_3 = -\frac{1}{R_3 \cdot C} \int (l_1 - l_2) dt + l_2$$

Como l_1 e l_2 são constantes durante o tempo de integração e lembrando de constante de integração, que vale $v_c(t=0)$ vem:

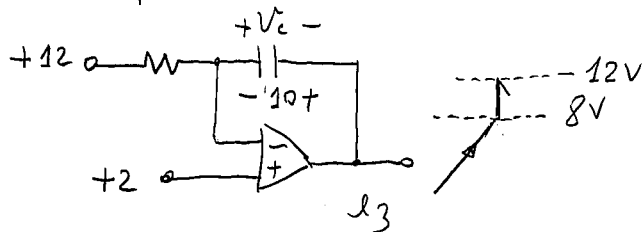
$$l_3 = -\frac{l_1 - l_2}{R_3 \cdot C} \cdot t - V_C(t=0) + l_2$$

Juntando os blocos:

a) Supondo l_3 subindo em direção a +8 Volts:



Note o valor de $V_C = -10V$
Neste momento o comparador vira, para 12V ficando:



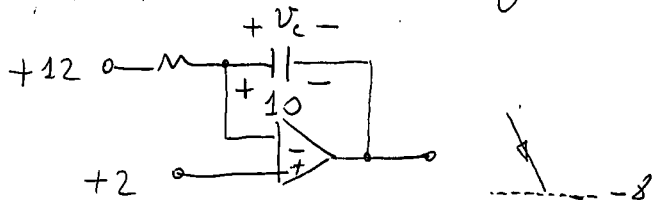
$$KVL: l_3 = 2 + 10 = 12V$$

Tempo para l_3 descer de 12V para -8V:

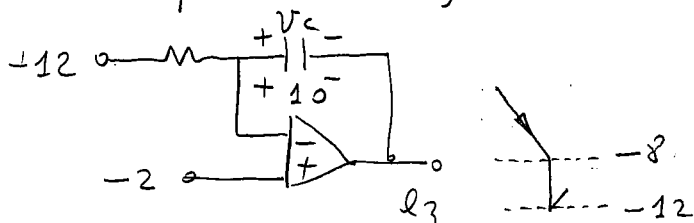
$$-8 = -\frac{12 - 2}{140 \cdot 10^3 \cdot 10 \cdot 10^{-6}} \cdot T_1 - (-10) + 2$$

$$T_1 = 2,8 \text{ segundos} //$$

Circuito ao atingir $l_3 = -8$:



Neste momento o comparador vira para -12V ficando:



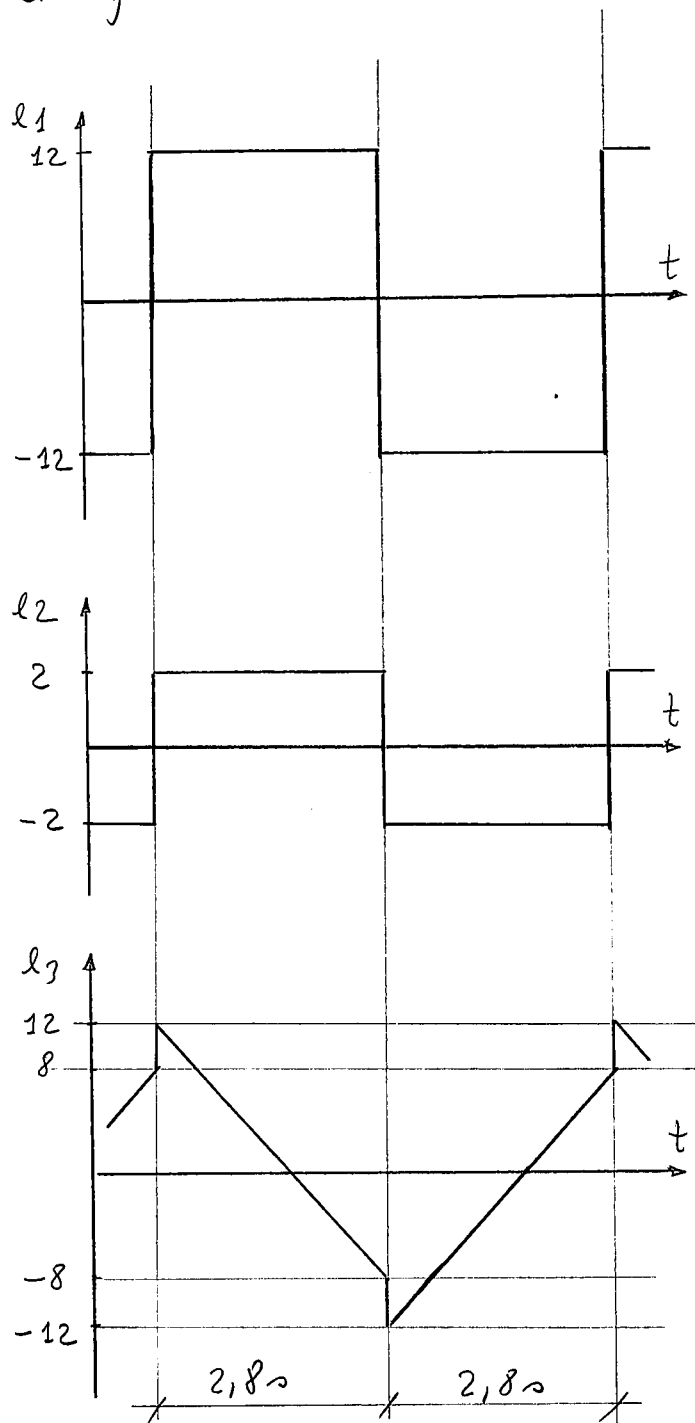
$$KVL: l_3 = -2 - 10 = -12 \text{ volts}$$

Tempo para l_3 subir de -12 para +8 Volts:

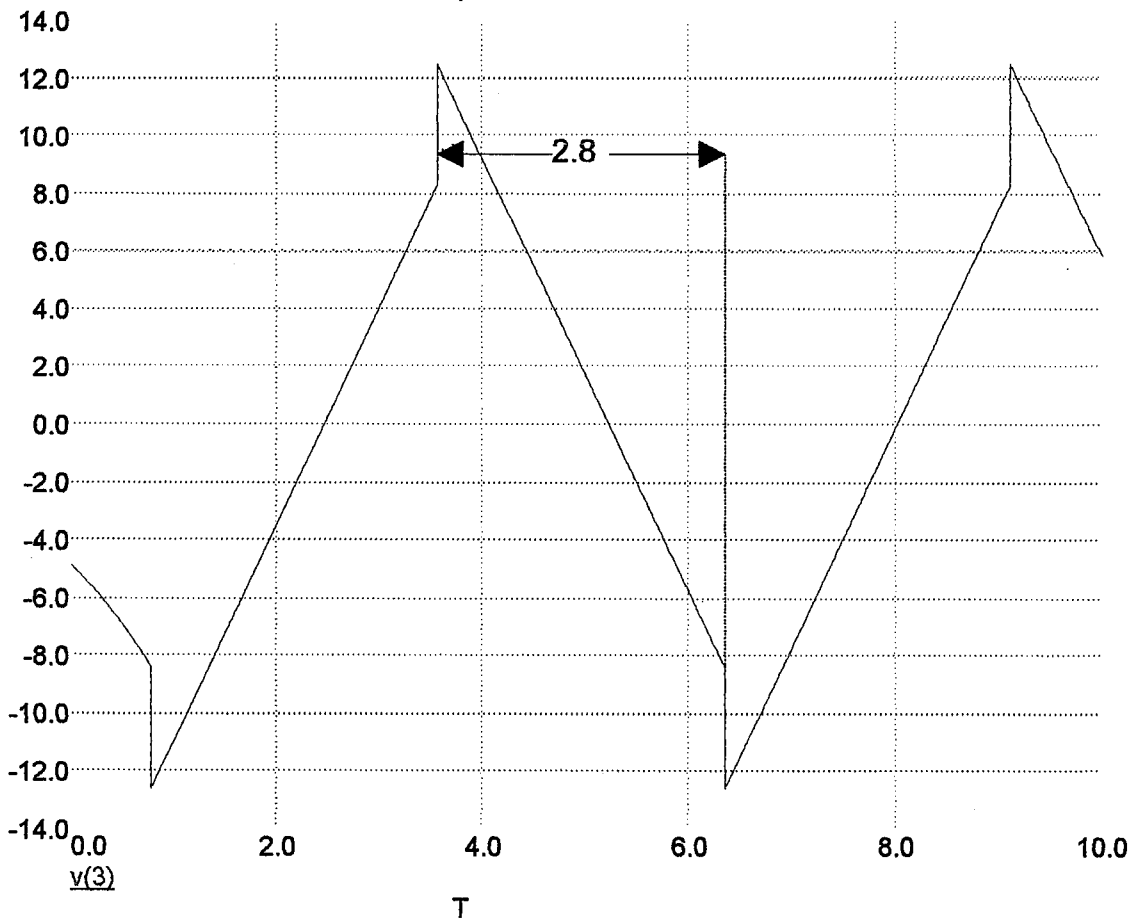
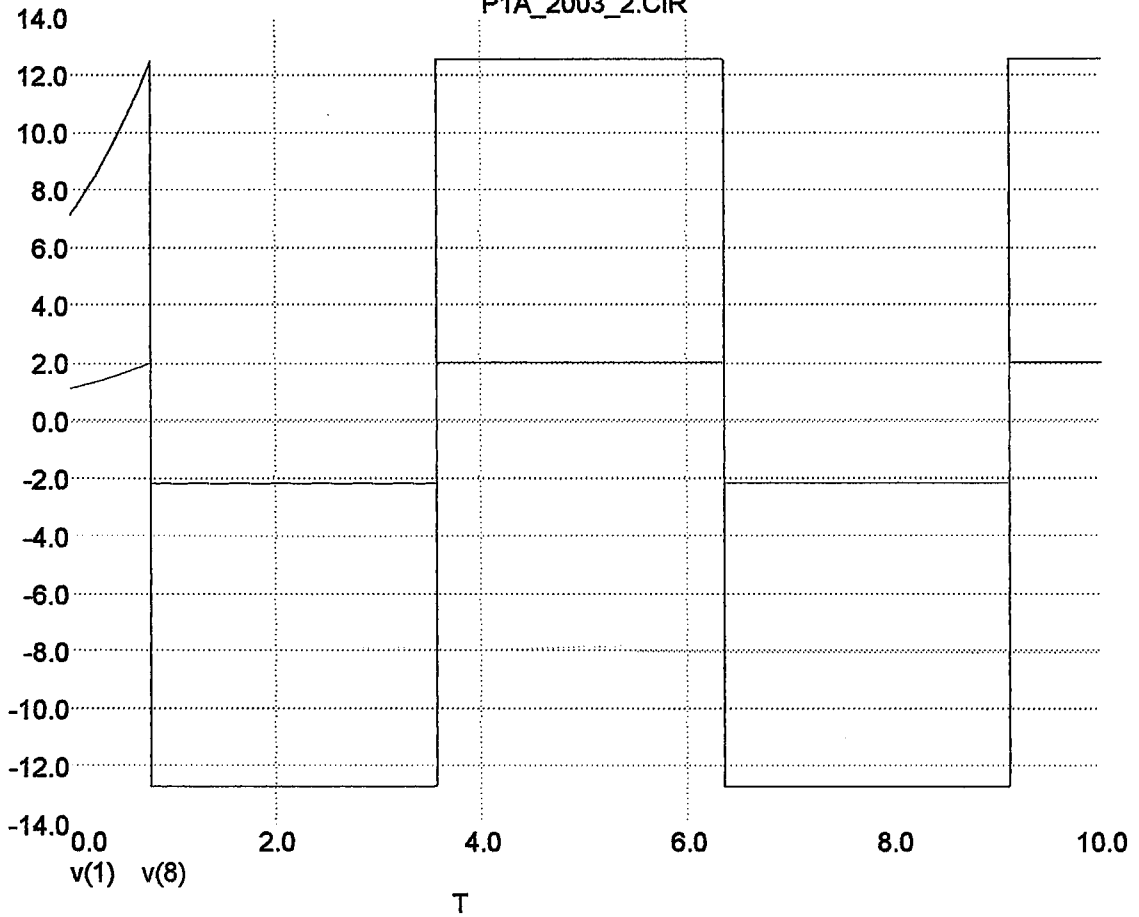
$$8 = -\frac{-12 - (-2)}{140 \cdot 10^3 \cdot 10 \cdot 10^{-6}} \cdot T_2 - 10 - 2$$

$$T_2 = 2,8 \text{ segundos.}$$

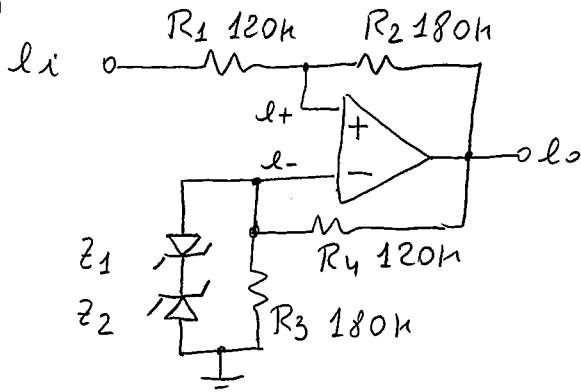
Gráficos:



P1A_2003_2.CIR



Examine o circuito e desenhe o gráfico de $l_o \times l_i$ calculando precisamente todos os pontos de quebra. Escreva todos os valores no gráfico. Componentes ideais. $V_Z = 6,5V$ $V_D = 0,7V$ $V_{cc} = \pm 15V$.



Descreva e equacione cada passo de soluções.

Examinando o circuito:

Existe realimentação positiva e negativa e um ganho maior com zeners.

a) com $l_- < V_Z + V_D = 7,2V$:

Zeners não conduzem.

Retorno de l_o para l_+ , (mistando l_i):

$$l_+ = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} = l_o \frac{120}{120 + 180} = 0,4 l_o$$

Retorno de l_o para l_- :

$$l_- = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4} = l_o \frac{180}{180 + 120} = 0,6 l_o$$

Realimentação negativa e maior \Rightarrow amplif. não-inversor.

Ganho: $l_+ = l_-$

$$l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

$$l_i \frac{180}{120 + 180} + l_o \frac{120}{120 + 180} = l_o \frac{180}{120 + 180}$$

$$180 l_i = l_o (180 - 120)$$

$$l_o = 3 \cdot l_i //$$

No limite de condução dos diodos, $l_- = \pm (V_Z + V_D)$

então:

$$\pm 7,2 = l_o \frac{180}{180 + 120}$$

$$l_o = \pm 12V //$$

$$l_o \text{ ou } l_i = \frac{l_o}{3} = \pm 4V //$$

b) com $l_- > V_Z + V_D = 7,2V$:

Zeners conduzem e

$$l_- = 7,2V \text{ fixo}$$

Não existe realimentação negativa e o circuito é

um comparador com histerese não-inversor.

A saída pulsa para $+15$ ou -15 Volts.

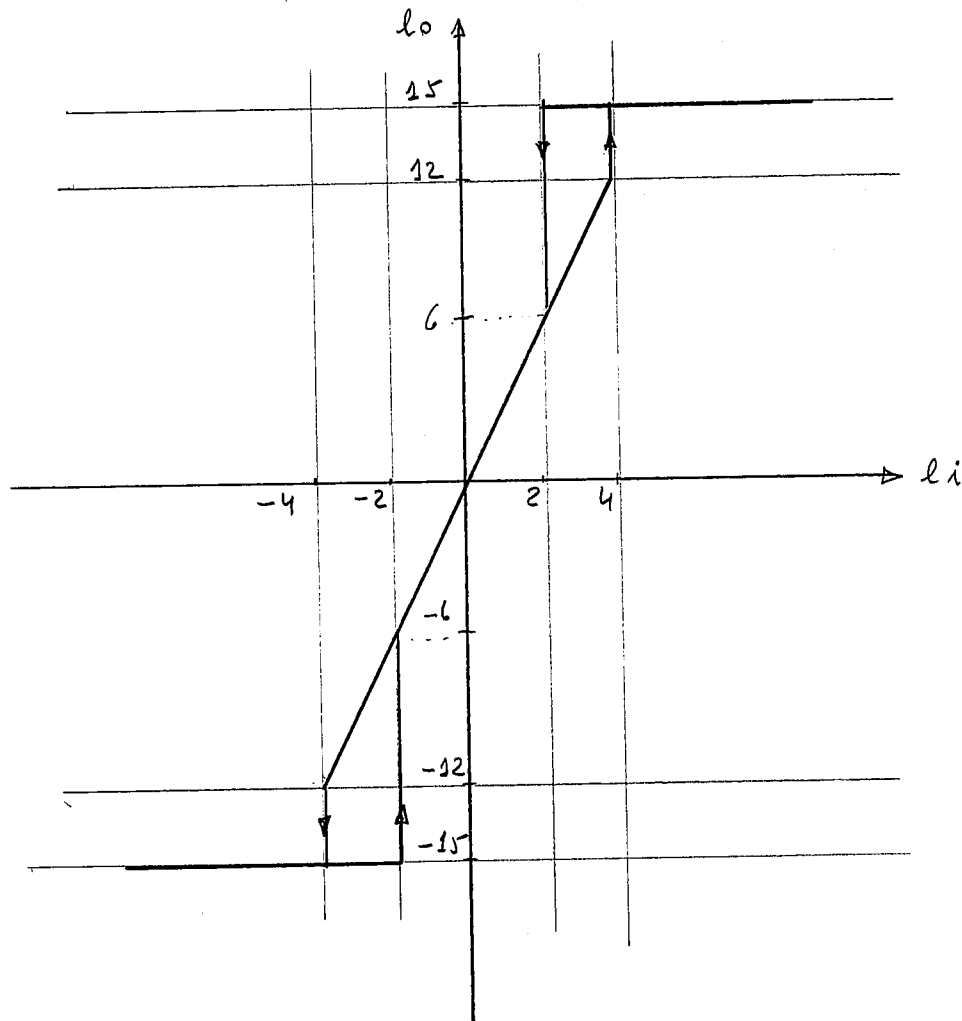
Supondo então $l_0 = 15$ (para qualquer $l_i > 4$ volts)
 vamos reduzir l_i para descobrir o ponto de
 virada, que ocorre quando $l_+ = l_- = 7,2$ Volts:

$$\frac{l_i \cdot R_2}{R_1 + R_2} + \frac{l_0 \cdot R_1}{R_1 + R_2} = 7,2 \quad \text{com } l_0 = 15 \text{ V:}$$

$$\frac{l_i \cdot 180}{120 + 180} + \frac{15 \cdot 120}{120 + 180} = 7,2 \quad \rightarrow l_i = 2 \text{ V} \rightarrow l_0 = 3 \cdot 2 = 6 \text{ Volts}$$

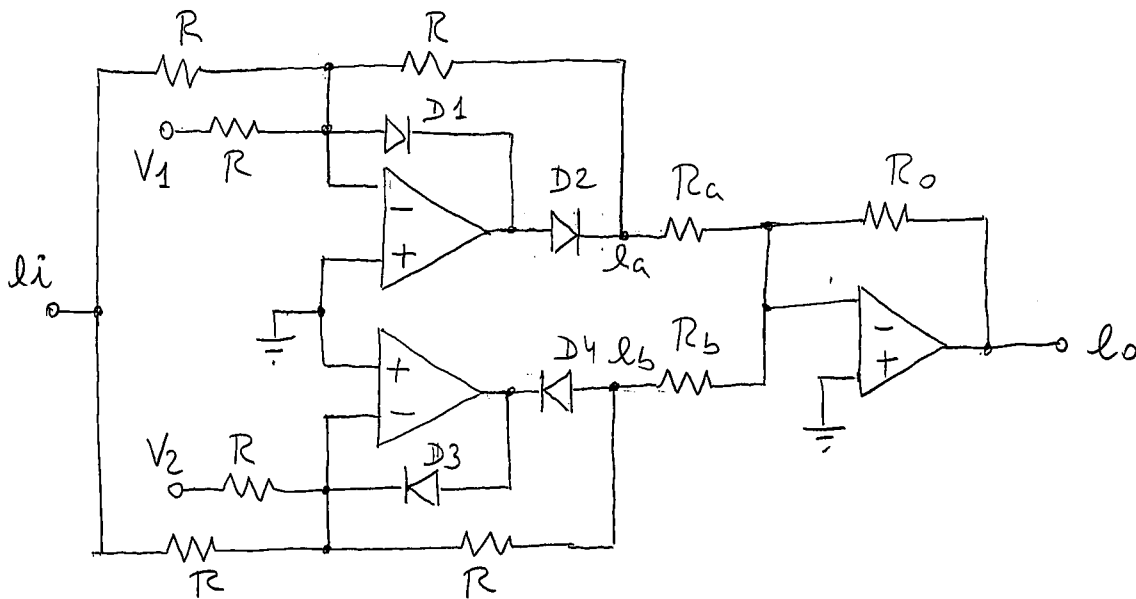
Como o circuito é simétrico, vale o mesmo
 para as tensões negativas.

Gráfico com os valores:



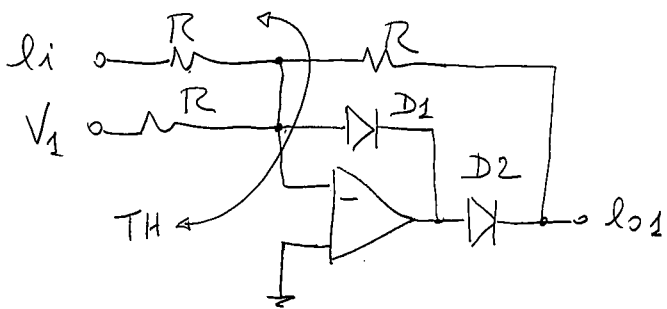
Determine o gráfico de funções de transferência de $l_i \times l_o$, sabendo que $V_1 > V_2$.

Divida o circuito em blocos, analise, equacione e desenhe a curva de transferência de cada bloco (importante para o entendimento). Junte então os blocos e os gráficos e apresente os resultados ($l_i \times l_o$) no caso de $V_1 = 2V$, $V_2 = -5V$, $R_a = 10k$, $R_b = 15k$ e $R_o = 30k$. Documente cada etapa da sua solução. $V_{diodo} = 0,6V$ $V_{cc} = \pm 10$ volts.



P1 2004/1

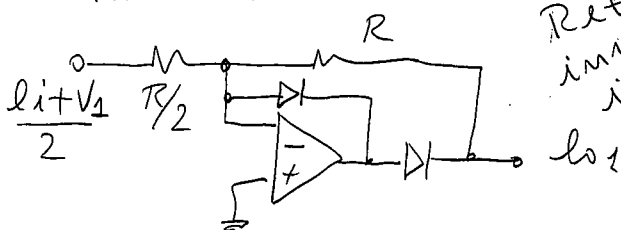
Dividindo em blocos:



Threshold na entrada:

$$V_{TH} = l_i \frac{R}{R+R} + V_1 \frac{R}{R+R} = \frac{l_i + V_1}{2}$$

$$R_{TH} = R \parallel R = R/2$$



Retific. inversa ideal!

a) Supondo $\frac{l_i + V_1}{2} > 0$:

D1 conduz, D2 corta, $l_a = 0$

b) Supondo $\frac{l_i + V_1}{2} < 0$:

D1 corta, D2 conduz

$V_{diodo} = 0,6$ é anulado pela realimentação.

$$l_a = - \left(\frac{l_i + V_1}{2} \right) \cdot \frac{R}{R/2}$$

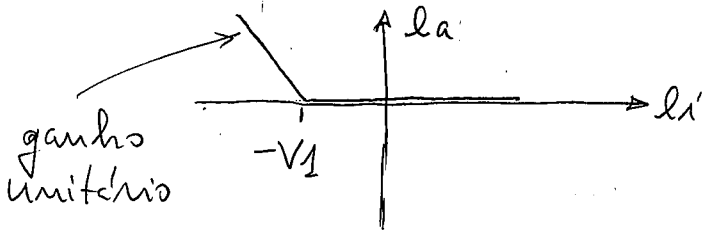
$$l_a = - (l_i + V_1) \parallel$$

No limite, $\frac{l_i + V_1}{2} = 0$

$$\rightarrow l_i = -V_1$$

Então D2 conduz com

$$i_i \leq -V_1$$



No bloco do i_o , os diodos estão invertidos:

Supondo $\frac{i_i + V_2}{2} > 0$,

D3 corte, D4 conduz,

$$i_b = -\left(\frac{i_i + V_2}{2}\right) \frac{R}{R/2}$$

$$i_b = -(i_i + V_2)$$

Supondo $\frac{i_i + V_2}{2} < 0$,

D3 conduz, D4 corte

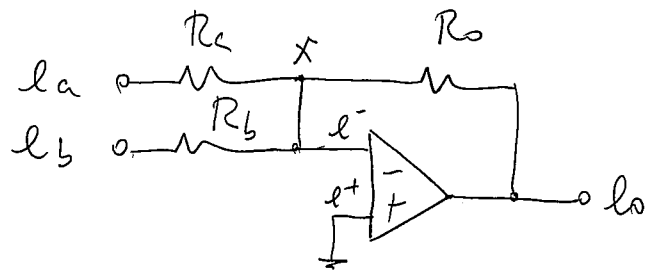
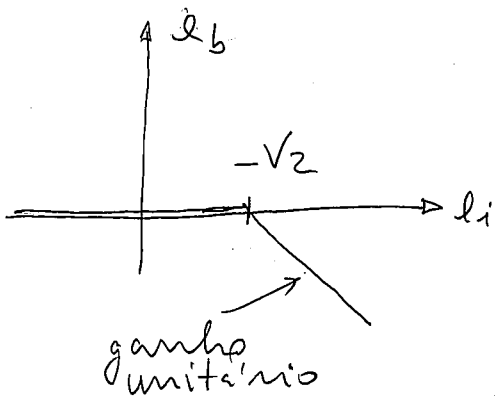
$$i_b = 0$$

O limite de condução de D4 ocorre com:

$$\frac{i_i + V_2}{2} = 0$$

$$i_i = -V_2$$

D4 conduz com $i_i \geq -V_2$



Somador inversor ponderado:

$$i_o = -\left(i_a \frac{R_o}{R_a} + i_b \frac{R_o}{R_b}\right)$$

Juntando os blocos e aplicando os valores: contribuições de i_a :

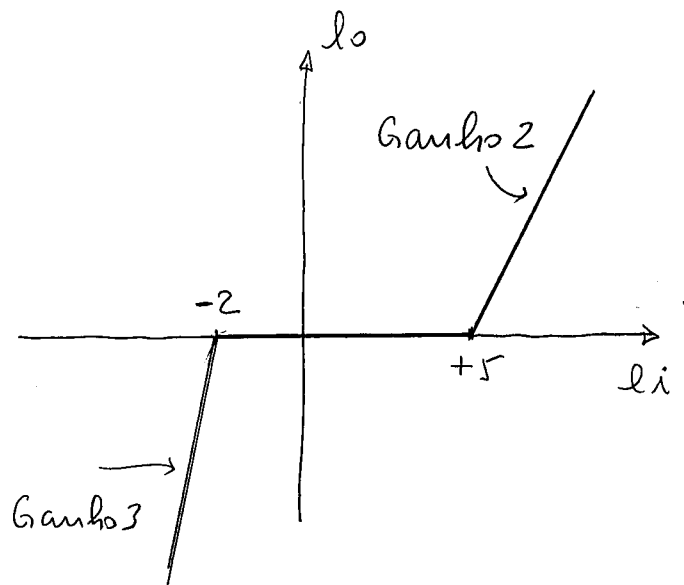
$$i_o = -i_a \frac{R_o}{R_a} = -\left[-(i_i + 2)\right] \frac{30k}{10k}$$

$$i_o = 3i_i + 6 \rightarrow \text{equação de reta}$$

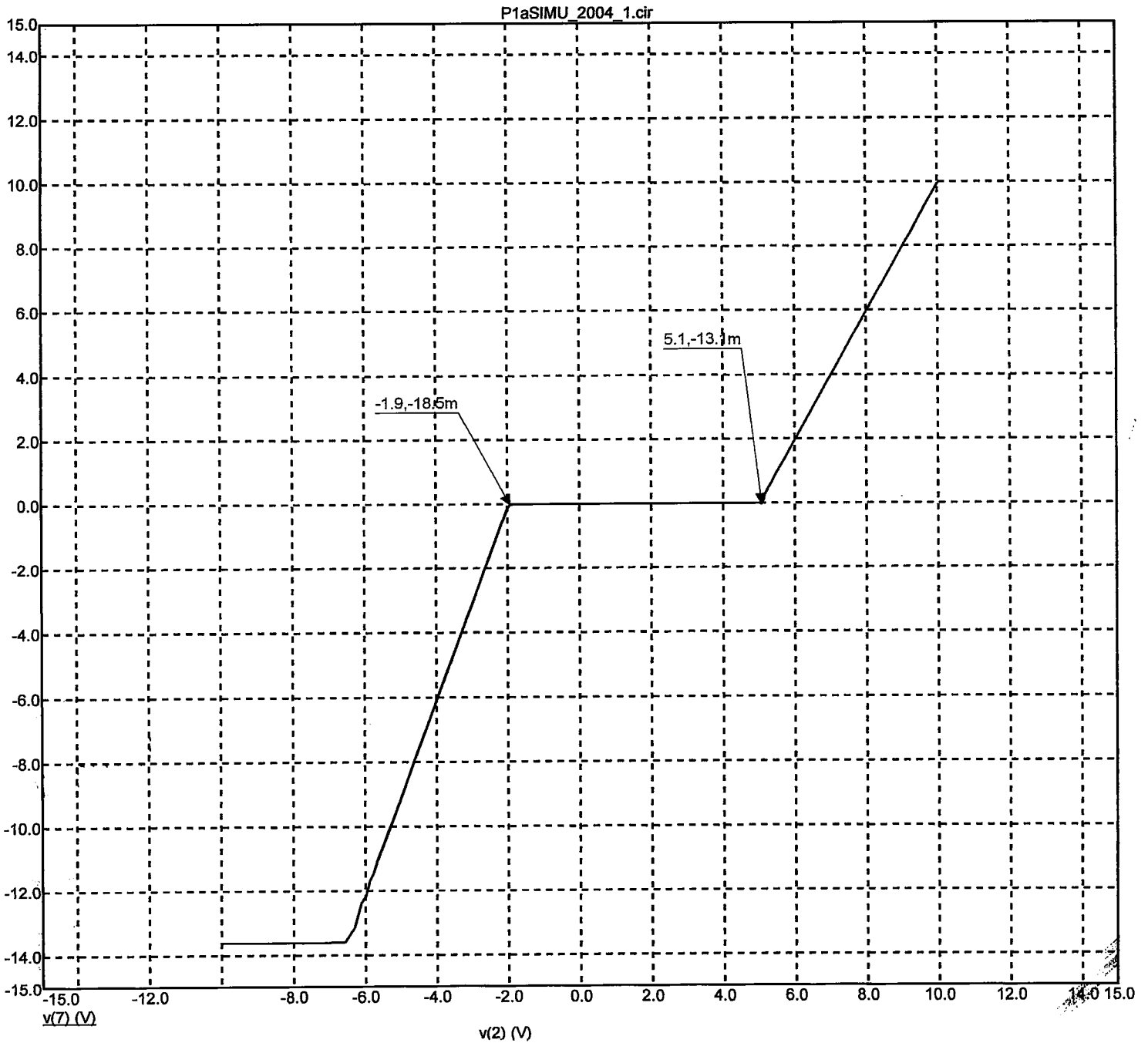
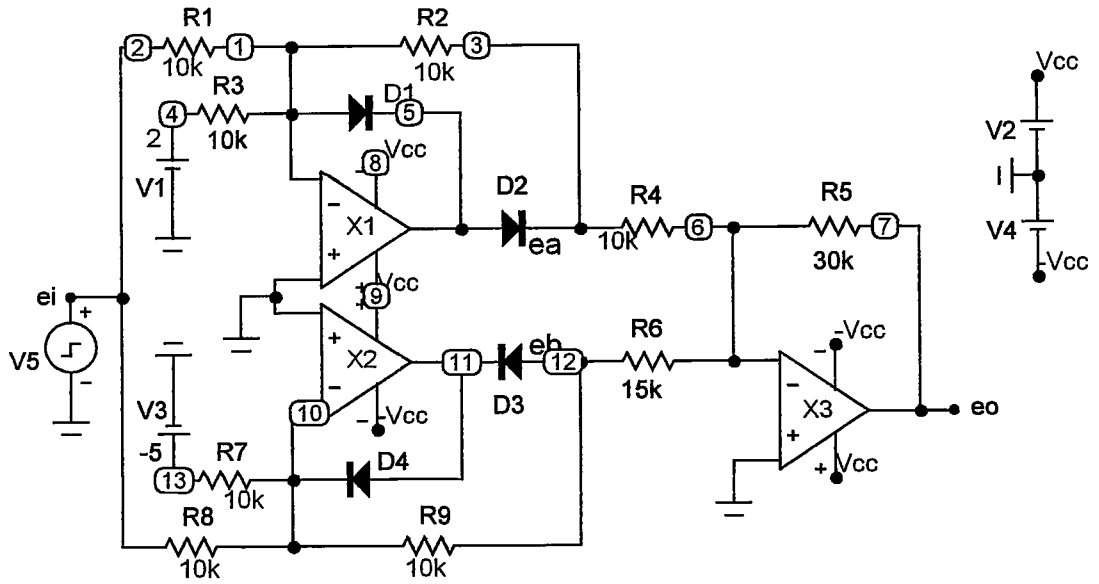
Contribuições de i_b :

$$i_o = -i_b \frac{R_o}{R_b} = -\left[-(i_i + (-5))\right] \frac{30k}{15k}$$

$$i_o = 2i_i - 10 \rightarrow \text{equação de reta.}$$



Precision deadspace

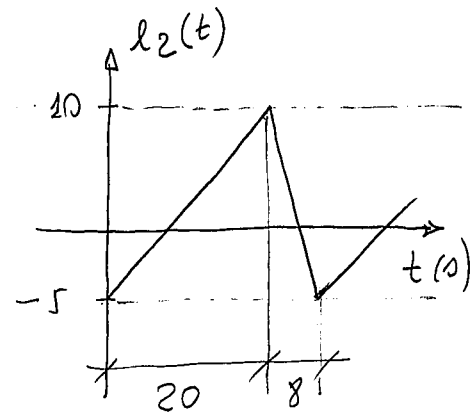
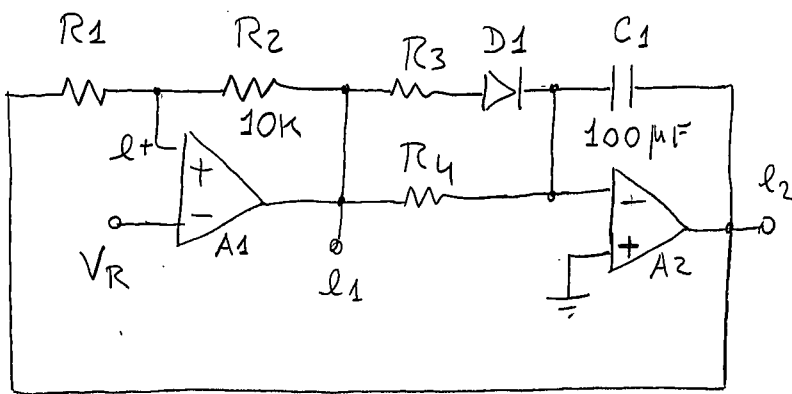


Calcule os componentes que estão indicados de modo que o circuito produza precisamente a tensão l_2 especificada no gráfico.

Use uma aproximação hierárquica, identificando os elementos que determinam cada particularidade de l_2 . Documente cada etapa. Componentes ideais. Alimentação ± 15 Volts.

Dica: Com $V_R = 0$ inicialmente, calcule R_2 .

A seguir determine V_R aplicando os limites especificados (a histerese depende apenas de realimentação positiva).



PL 2004/1

Bloco A1: Comparador com histerese, não-inversor e com tensão de referência.

Com $V_R = 0$: Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_2 \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_1 \frac{R_1}{R_1 + R_2} = 0$$

$$l_2 = -l_1 \frac{R_1}{R_2} \quad (1)$$

A histerese desejada vale:

$$10 - (-5) = 15$$

Como o comparador é simétrico, $V_H = 7,5$ e $V_L = -7,5$ (com $V_R = 0$, conforme a dica)

Supondo $l_1 = -V_{cc}$ e l_2 subindo até que $l_+ = V_H = 7,5$ o comparador virará para $+V_{cc}$.

Aplicando (1):

$$7,5 = -(-15) \frac{R_1}{R_2}$$

Então $\frac{R_1}{R_2} = 0,5 //$

$$R_1 = 0,5 \cdot 10k = 5k //$$

Vale o mesmo para V_L .

Instalando V_R , é preciso descobrir o seu valor para que $V_H = 10$ e $V_L = -5$:

Ponto de partida: $l_+ = l_-$:

$$l_2 \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_1 \frac{R_1}{R_1 + R_2} = V_R$$

$$l_2 \frac{10}{15} + l_1 \frac{5}{15} = V_R$$

$$V_R = \frac{2l_2}{3} + \frac{l_1}{3}$$

Supondo $l_1 = -V_{cc}$ e l_2 subindo, quando $l_+ = V_H = 10$ o comparador mira para $+V_{cc}$:

$$V_R = \frac{2 \cdot 10}{3} + \frac{-15}{3}$$

$$V_R = \frac{5}{3} //$$

confirmando:

Se $l_1 = +V_{cc}$ e l_2 desce até $V_L = -5$, o comparador mira para $-V_{cc}$:

$$V_R = \frac{2 \cdot (-5)}{3} + \frac{15}{3} = \frac{5}{3} \text{ ok.}$$

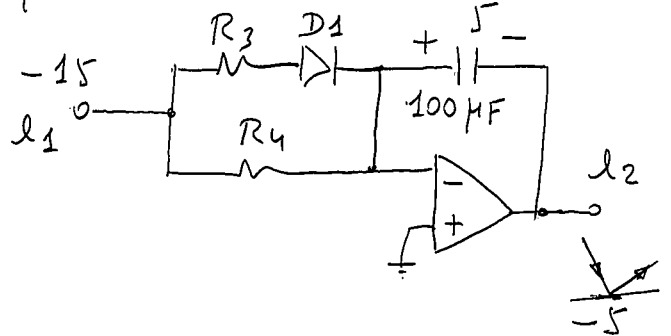
Falte agora acertar os tempos de subida e descida de l_2 .

Bloco A2:

Integrador inversor:

Ponto de partida:

Em $t=0$ l_2 alcançou $-5V$ e o comparador está mirando para $-V_{cc}$ ∴ D1 cortado.



l_2 deve subir para $10V$ em 20 segundos:

$$l_2 \text{ fim} = l_2 \text{ inic} - \frac{1}{R_4 \cdot C} l_1 \cdot t$$

$$10 = -5 - \frac{-15 \cdot 20}{R_4 \cdot 100 \cdot 10^{-6}}$$

$$R_4 = 200 \text{ k}\Omega //$$

Agora, l_1 está mirando para $+15$ e l_2 desce até -5 em 8s:

Diodo conduz:

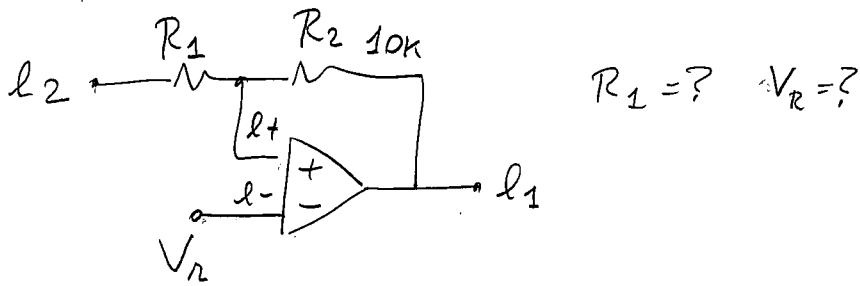
$$-5 = 10 - \frac{15 \cdot 8}{(R_3 // R_4) \cdot 100 \cdot 10^{-6}}$$

$$R_3 // R_4 = 80 \cdot 10^3$$

$$\text{logo } \frac{R_3 \cdot 200 \text{ k}}{R_3 + 200 \text{ k}} = 80 \text{ k}$$

$$R_3 = 133 \text{ k} //$$

Outra maneira de resolver:



Ponto de mira de: $l_+ = l_-$

$$\frac{l_1 \cdot R_1}{R_1 + R_2} + \frac{l_2 \cdot R_2}{R_1 + R_2} = V_R$$

$$V_R (R_1 + R_2) = l_1 \cdot R_1 + l_2 \cdot R_2$$

com $l_1 = -V_{cc}$, $l_2 = -5$

com $l_1 = +V_{cc}$, $l_2 = 10$

Substituindo:

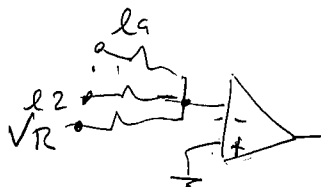
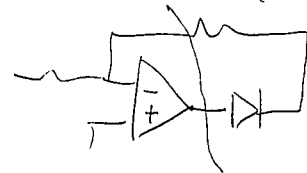
$$\frac{R_1}{R_2} = \frac{1}{2} \rightarrow R_1 = 5k\Omega$$

$$V_R = \frac{5}{3} \text{ V}$$

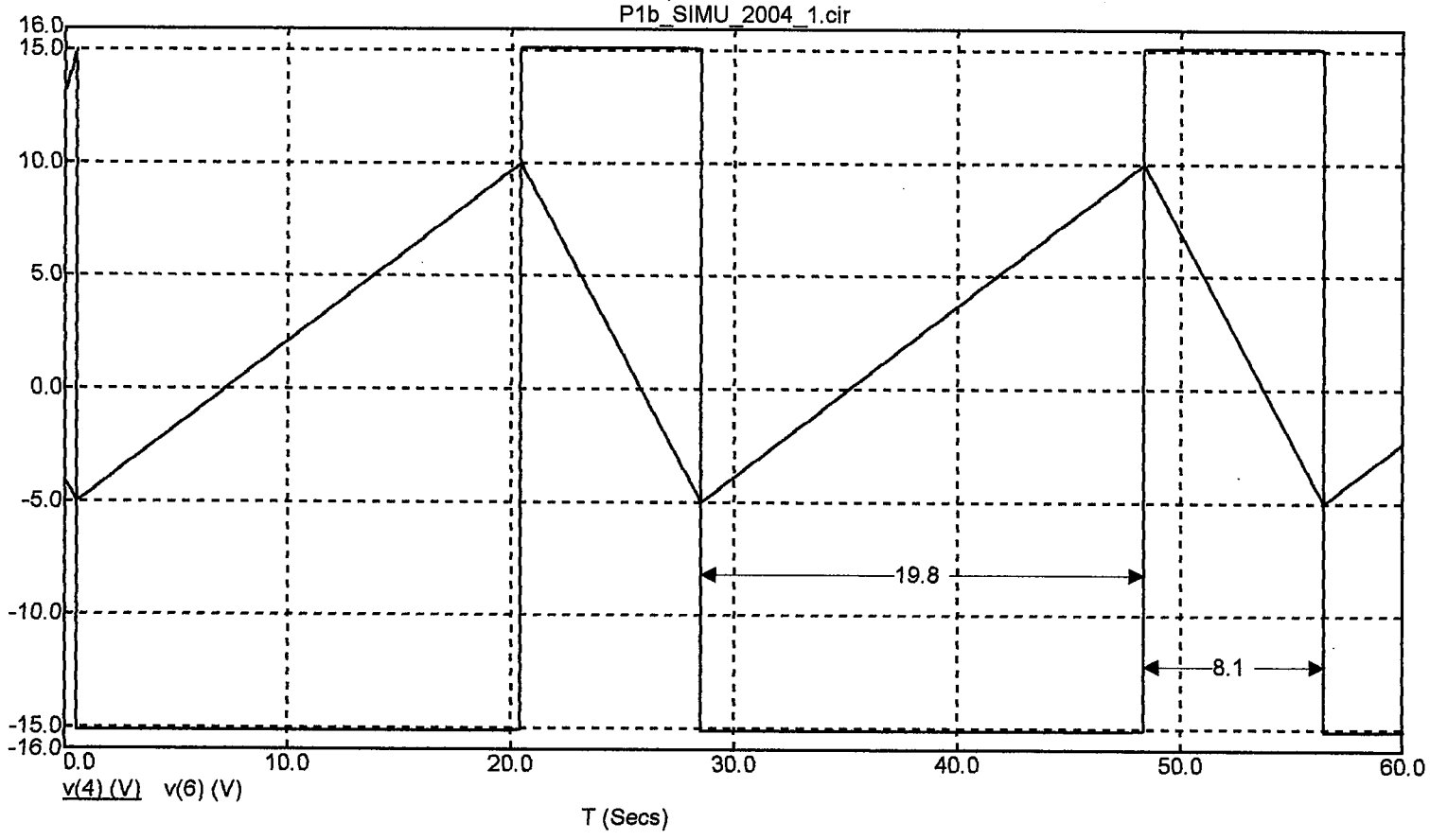
ERROS MAIS COMUNS

- Falta de organização,
- Interpretações incorretas (leia as questões)
- Descreve uma situação, escreve a equação mas não lê até o fim, descrevendo outras situações ...
- Divisão incorreta dos blocos
- Mistura sinais com a realimentação.
- Diodos — não realimentados: não compensados
— ideais: $V_D = 0$ $R_D = 0$

Sem frases descritivas
Escrevendo para os lados

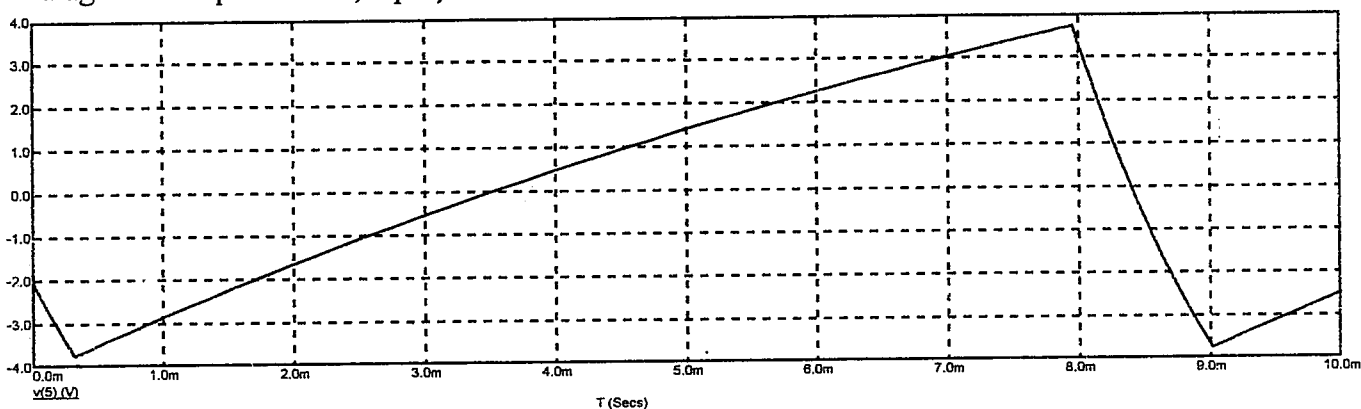


Micro-Cap 8 Evaluation Version
P1b_SIMU_2004_1.cir



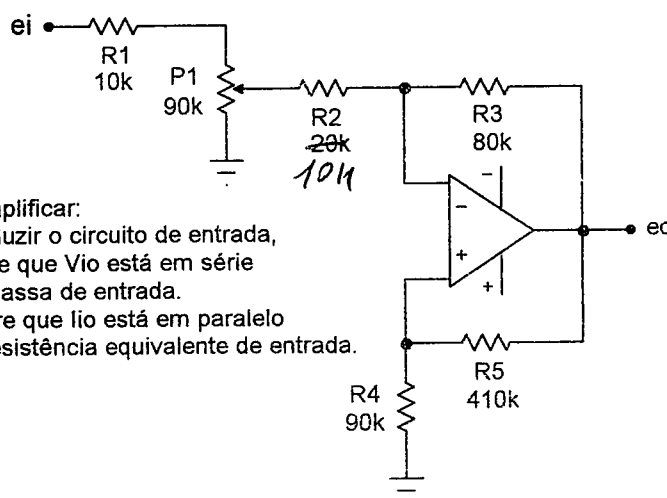
Nome: GABARITO Turma: _____

1. Projete um circuito capaz de gerar uma forma de onda exponencial, descrita a seguir, sobre um capacitor de 470nF. O semi-ciclo de descida tem duração constante de 1mS. O semiciclo de subida varia conforme a iluminação ambiente, detetada por um LDR (light dependent resistor $R_{LDR\text{ escuro}} = \infty$). A frequência no escuro deve ser 200Hz e a tensão pico-a-pico 7,5V. Use em seu projeto componentes ideais. Alimentação $\pm 12V$. Descreva cada passo da solução, usando diagramas esquemáticos, equações e texto.

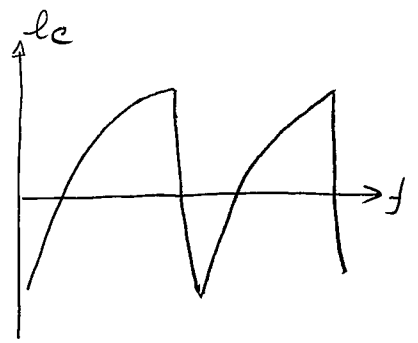


2. Calcule o máximo e o mínimo offset na saída do circuito a seguir, sabendo que a tensão offset de entrada é de $V_{i0} = 5mV$ e a corrente de polarização em cada entrada vale $I_{b+} = I_{b-} = 200nA$. Documente cada etapa do seu trabalho, completando a tabela a medida em que for obtendo os resultados intermediários. Arredonde os cálculos para 3 dígitos significativos.

Ganho máximo	+ 12,9	
Ganho mínimo	- 2,23	- 5,61
Voo máximo	64,5 mV	
Voo mínimo	-11,2 mV	-28 mV
e+ (causado por I_b)	14,8 mV	
(e-)máximo	2 mV	
(e-)mínimo	120 mV	7 mV
(e+ - e-)máximo	12,8 mV	
(e+ - e-)mínimo	105,2 mV	7,8 mV
Ioo máximo	165 mV	
Ioo mínimo	235 mV	-43 mV
(Σ eo) máximo	230 mV	
(Σ eo) mínimo	224 mV	-71,8 mV



Projete um circuito capaz de gerar a forma de onda exponencial ao lado, sobre um capacitor de 470 nF. O semi-ciclo negativo tem duração constante de 1ms.

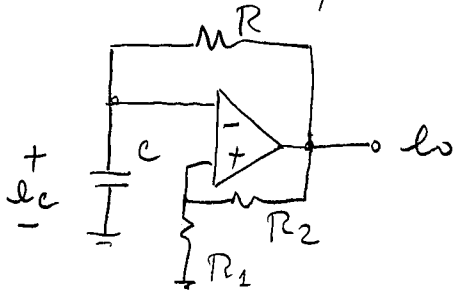


O semi-ciclo positivo varia conforme a iluminação ambiental, detectada por um LDR. A frequência no escuro deve ser de 200 Hz. A tensão pico-a-pico é de 7,5 Volts.

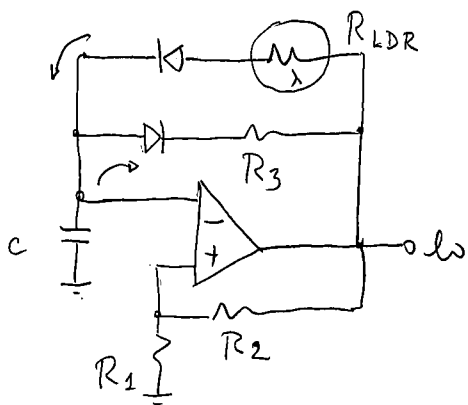
Alimentado ± 12 Volts. $R_{LDR}(\text{escuro}) = \infty$.

Componentes ideais.

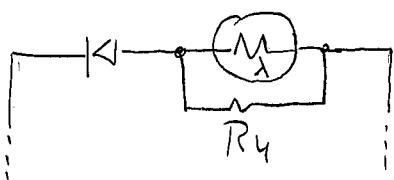
Circuito básico: gerador de ondas quadradas:



Carga de 'c' e' pelo LDR e a descarga e' por resistor fixo; usar diodos para direcionar as correntes.



Precise ainda ajustar a freq. quando o LDR estiver no escuro:



Equacionamento e células:

Histerese do comparador:

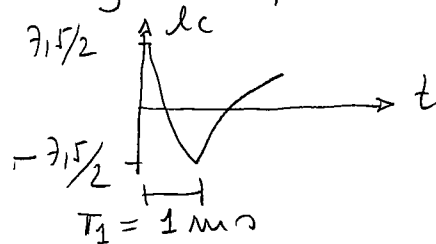
Ponto de virada ocorre quando $lc = l+$:

$$l+ = \pm l_0 \frac{R_1}{R_1 + R_2} \quad l+ = V_{pico} = \frac{7,5}{2}$$

$$\frac{7,5}{2} = \pm 12 \frac{R_1}{R_1 + R_2} \rightarrow R_2 = 2,2 \cdot R_1$$

Escolhendo $R_2 = 22k \rightarrow R_1 = 10k$

Descarga do capacitor em 1ms:



$$T_1 = -\tau \ln \left(\frac{V_{\infty} - V_{final}}{V_{\infty} - V_{inicial}} \right)$$

$$\tau = R_3 \cdot C \quad V_{\infty} = -12$$

$$V_{inicial} = 7,5/2 \quad V_{final} = -7,5/2$$

Então:

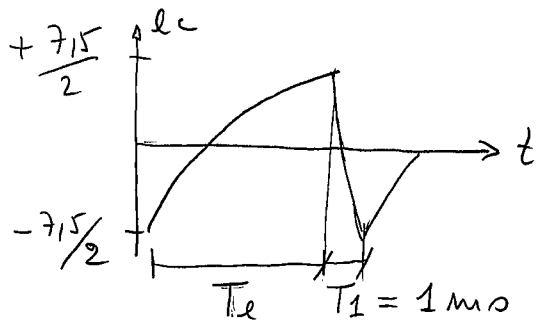
$$10^{-3} = -R_3 \cdot 470 \cdot 10^{-9} \ln \left(\frac{-12 - (-3,75)}{-12 - 3,75} \right)$$

$$R_3 = 3290 \rightarrow R_3 = 3,3k$$

Carga do capacitor pelo LDR:

No escuro, $R_{LDR} = \infty$ e a

frequência deve ser $f_e = 200\text{Hz}$



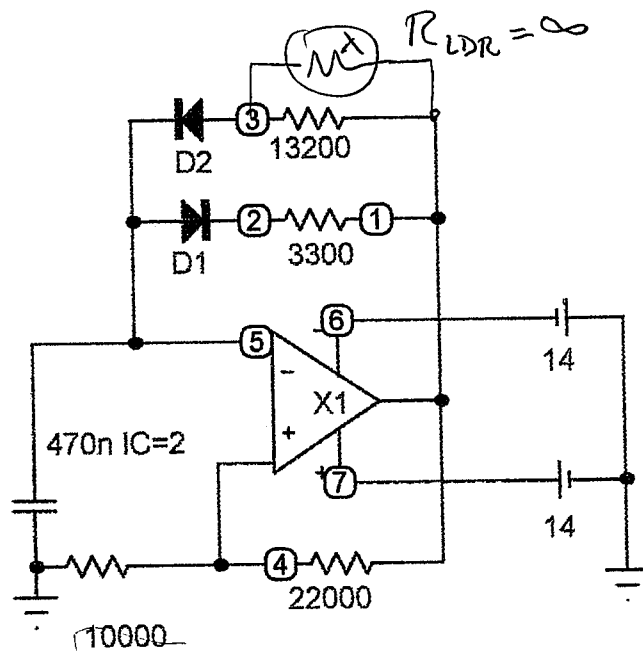
$$f_e = \frac{1}{T_e + T_1}$$

$$200 = \frac{1}{T_e + 10^{-3}} \rightarrow T_e = 4 \cdot 10^{-3} \text{ s}$$

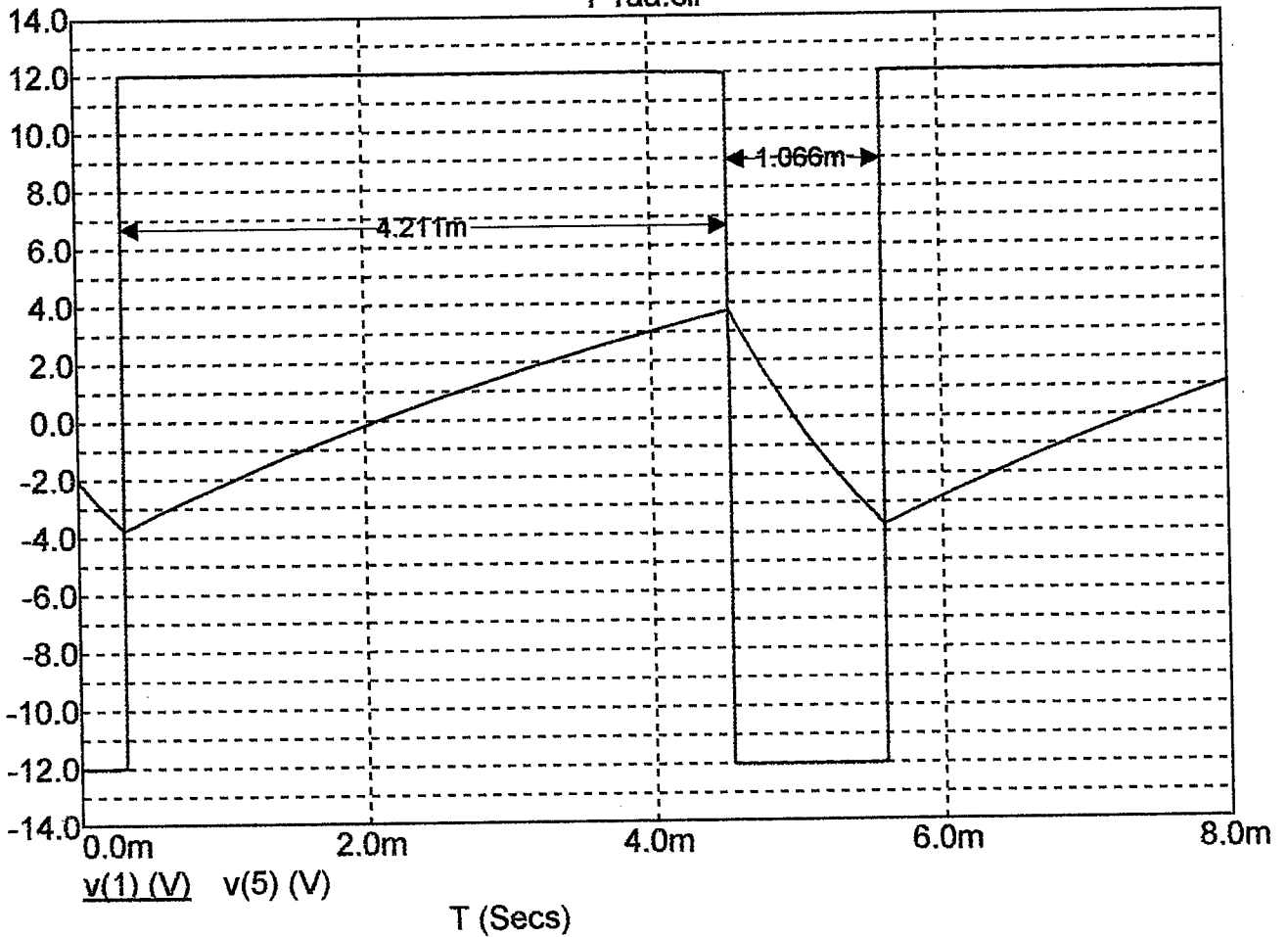
Cálculo de R_4 , usando a mesma equação anterior:

$$T_e = R_4 \cdot C \ln \left(\frac{-12 - (-3,75)}{-12 - 3,75} \right)$$

$$\text{Então, } R_4 = 13,2 \text{ k}\Omega //$$

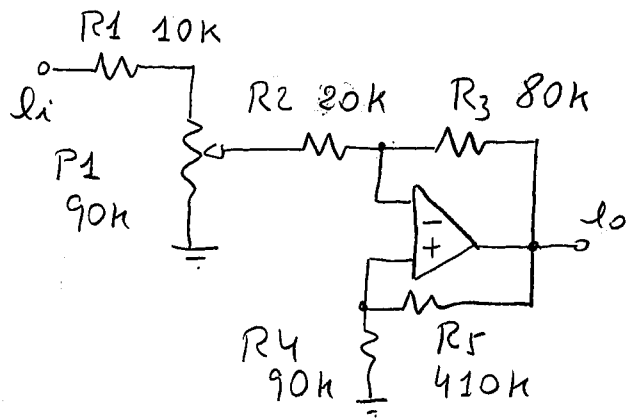


Micro-Cap 8 Evaluation Version
P1aa.cir



Versão A

Calcule o máximo e o mínimo offset na saída do circuito, sabendo que $V_{io} = 5\text{mV}$ e $I_{b+} = I_{b-} = 200\text{nA}$. Arredonde os cálculos para 3 dígitos significativos. Documente cada passo do seu trabalho.

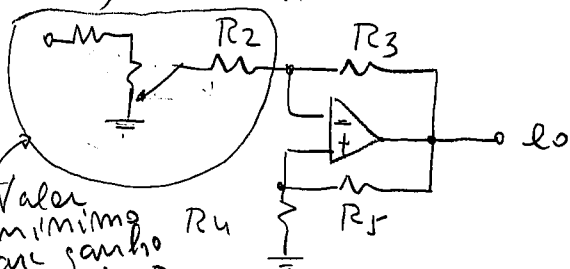


P1 2004/2

Circuito com realimentação positiva e negativa e ganho variável.

Equacionando $i_+ = i_-$:

a) Ganho máximo:



Valor mínimo para ganho máximo

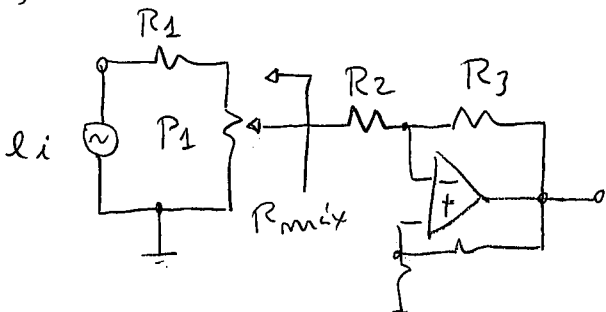
$$i_+ = i_- \Rightarrow \frac{V_{io}}{R_4 + R_5} = \frac{V_{out}}{R_4 + R_5} \Rightarrow V_{out} = V_{io} = 5\text{mV}$$

$$i_- = \frac{V_{li} \cdot R_3}{R_2 + R_3} + \frac{V_{out} \cdot R_2}{R_2 + R_3} = \frac{V_{li} \cdot 80}{100} + \frac{V_{out} \cdot 20}{100}$$

$$0,18 V_{out} - \frac{2 \cdot V_{out}}{10} = \frac{8 \cdot V_{li}}{10}$$

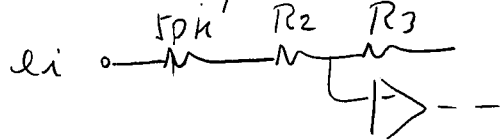
$$\frac{V_{out}}{V_{li}} = -40 \quad \text{Amplificador com real. negat. e maior que a real. posit.}$$

b) Ganho mínimo:



$$R_{mex} = \frac{R_1 + P_1}{2} = \frac{10 + 90}{2} = 50\text{k}$$

Circuito equivalente:



$$i_- = \frac{V_{li} \cdot R_3}{R_{mex} + R_2 + R_3} + \frac{V_{out} (R_{mex} + R_2)}{R_{mex} + R_2 + R_3}$$

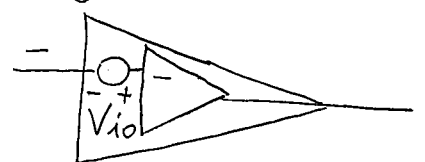
$$i_- = \frac{V_{li} \cdot 80}{150} + \frac{V_{out} \cdot 70}{150}$$

com $i_+ = i_-$:

$$0,18 V_{out} - \frac{V_{out} \cdot 7}{15} = \frac{V_{li} \cdot 8}{15}$$

$$\frac{V_{out}}{V_{li}} = -1,86 \quad \text{continua sendo um amplif. linear.}$$

A tensão offset de entrada aparece como uma fonte de $V_{io} = 5\text{mV}$ em série com o terminal inversor e aparece na saída multiplicada pelo ganho do circuito:



Com ganho máximo:

$$V_{ool|_{m\acute{e}x}} = V_{io} \cdot \left. \frac{I_o}{I_i} \right|_{m\acute{e}x} = 5 \text{ mV} \cdot (-40) = -200 \text{ mV} //$$

com ganho m\u00ednimo:

$$V_{ool|_{m\acute{i}n}} = V_{io} \cdot \left. \frac{I_o}{I_i} \right|_{m\acute{i}n} = 5 \text{ mV} \cdot (-1,86) = -9,3 \text{ mV} //$$

As correntes de polariza\u00e7\u00e3o causam quedas de tens\u00e3o nos resistores conectados \u00e0s entradas I_+ e I_- :

Em I_+ :

$$V_+ = I_{b+} (R_4 // R_5) = 200 \cdot 10^{-9} \frac{90 \cdot 410}{90 + 410} \cdot 10^3 = 14,8 \text{ mV} //$$

Em I_- com ganho m\u00e1ximo

$$V_-|_{m\acute{e}x} = I_{b-} (20 // 80) = 200 \cdot 10^{-9} \frac{20 \cdot 80}{20 + 80} \cdot 10^3 = 3,2 \text{ mV} //$$

Em I_- com ganho m\u00ednimo

$$V_-|_{m\acute{i}n} = I_{b-} [(R_{max} + R_2) // R_3] = 200 \cdot 10^{-9} \frac{(20 + 50) \cdot 80}{20 + 50 + 80} \cdot 10^3 = 7,47 \text{ mV} //$$

Entre as entradas I_+ e I_- fica ent\u00e3o:

$$\Delta V_{m\acute{e}x} = V_+ - V_-|_{m\acute{e}x} = 14,8 - 3,2 = 11,6 \text{ mV}$$

$$\Delta V_{m\acute{i}n} = V_+ - V_-|_{m\acute{i}n} = 14,8 - 7,47 = 7,33 \text{ mV}$$

Na sa\u00edda fica:

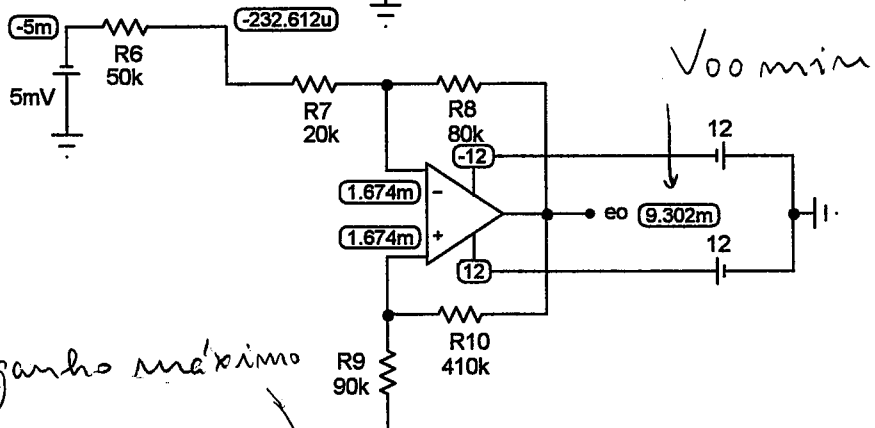
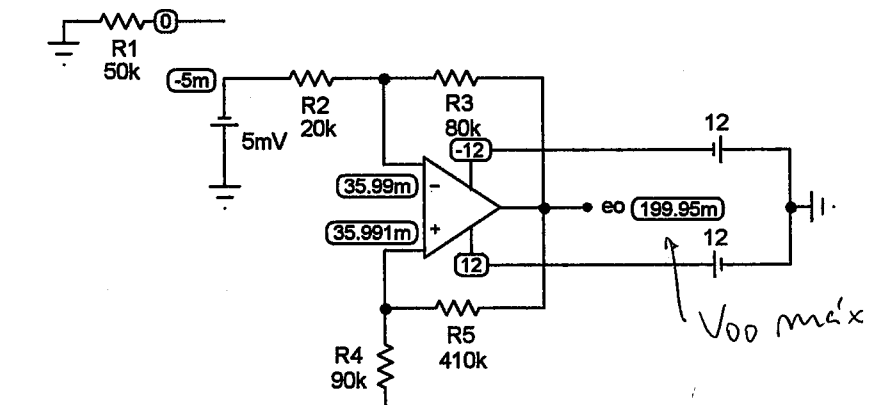
$$I_{oo}|_{m\acute{e}x} = \Delta V_{m\acute{e}x} \cdot \left. \frac{I_o}{I_i} \right|_{m\acute{e}x} = 11,6 \cdot 10^{-3} \cdot (-40) = -464 \text{ mV} //$$

$$I_{oo}|_{m\acute{i}n} = \Delta V_{m\acute{i}n} \cdot \left. \frac{I_o}{I_i} \right|_{m\acute{i}n} = 7,33 \cdot 10^{-3} \cdot (-1,86) = -13,6 \text{ mV} //$$

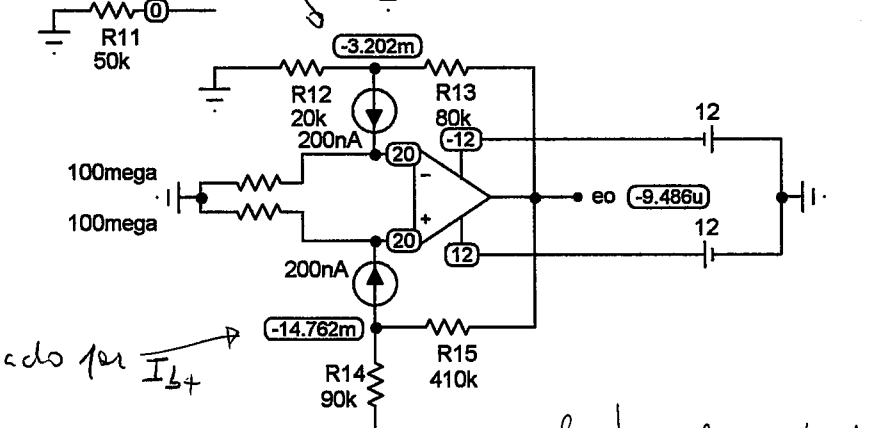
Somando os 2 tipos de offset:

$$V_{sa\u00edda|_{m\acute{e}x}} = V_{ool|_{m\acute{e}x}} + I_{oo}|_{m\acute{e}x} = -200 - 464 = -664 \text{ mV}$$

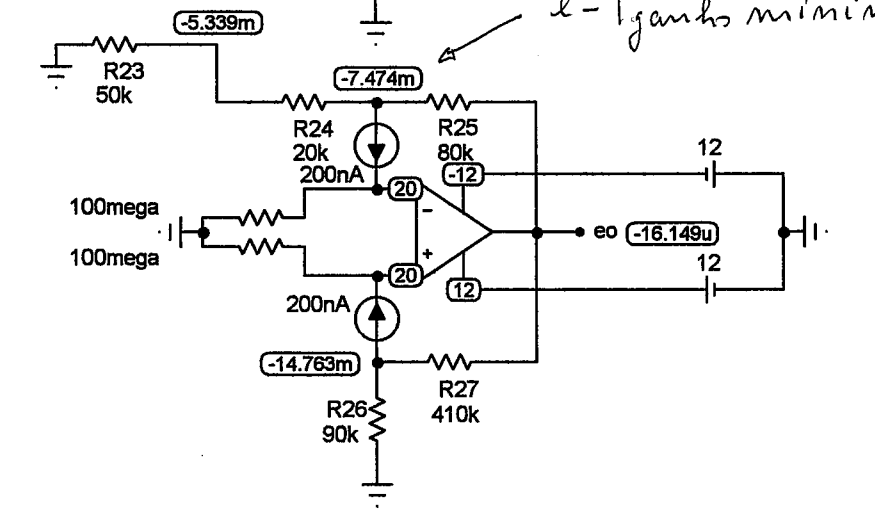
$$V_{sa\u00edda|_{m\acute{i}n}} = V_{ool|_{m\acute{i}n}} + I_{oo}|_{m\acute{i}n} = -9,3 - 13,6 = -22,9 \text{ mV} //$$



l-ganho máximo



causado por I4+



l-ganho mínimo

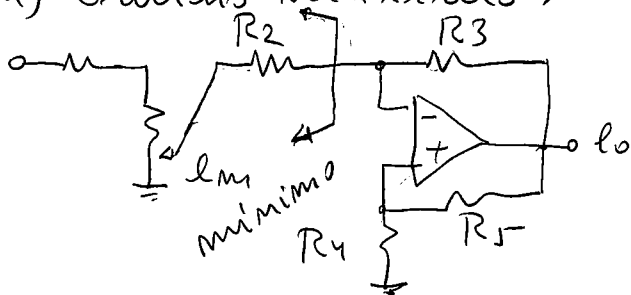
Calcular o máximo e o mínimo offset na saída, sabendo que $V_{io} = 5mV$ e $I_{b+} = I_{b-} = 200\mu A$.

Aonde os cálculos pare 3 dígitos significativos. Documente cada passo do seu trabalho. Dica: $V_{io} \neq R_{eq}$

Circuito com realimentação positiva e negativa.

Equacionando $i_+ = i_-$:

a) Ganho máximo:



$$i_+ = i_- \Rightarrow l_o \frac{R_4}{R_4 + R_5} = l_m \frac{R_2}{R_2 + R_3} + l_o \frac{R_3}{R_2 + R_3}$$

$$l_- = \frac{l_m \cdot R_3}{R_2 + R_3} + l_o \frac{R_2}{R_2 + R_3}$$

$$l_- = \frac{l_m \cdot 80}{10 + 80} + l_o \frac{10}{10 + 80}$$

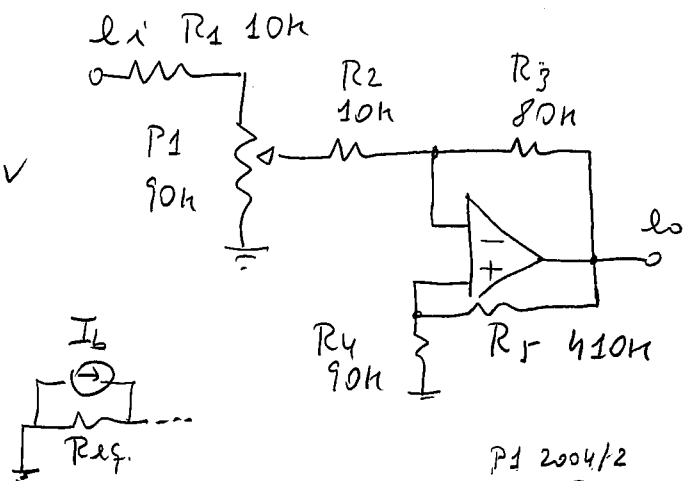
Ignorando:

$$0,18 l_o = l_m \frac{8}{9} + l_o \frac{1}{9}$$

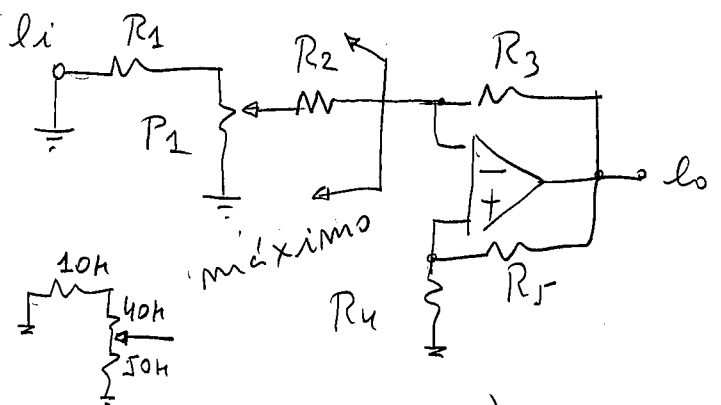
$$\frac{l_o}{l_m} = +12,9$$

Realimentação positiva e maior. \Rightarrow comparador.

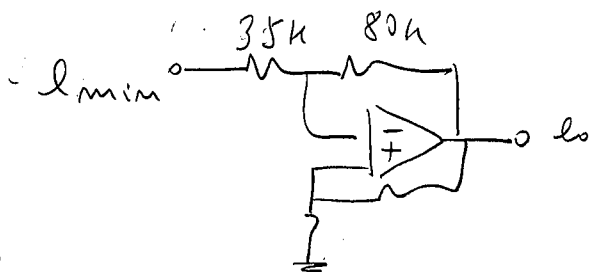
Note: $\frac{l_m}{l_i} = 0$ Atenuado pelos potenciômetros



b) Ganho mínimo



$$R_{mix} = R_2 + (50 || 50) = 35k$$



$$l_- = l_{min} \frac{R_3}{R_{mix} + R_3} + l_o \frac{R_{mix}}{R_{mix} + R_3}$$

$$l_- = l_{min} \frac{80}{35 + 80} + l_o \frac{35}{35 + 80}$$

Ignorando:

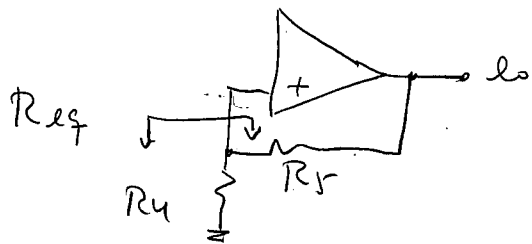
$$0,18 l_o = 0,696 l_{min} + 0,304 l_o$$

$$\frac{l_o}{l_{min}} = -5,61$$

Realimentação negativa e maior. \Rightarrow amplificador.

Versões B

Resistência equivalente da entrada não inversora:

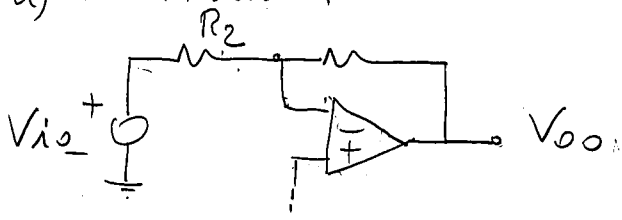


$$R_{eq} = R_4 // R_5 = 90k // 410k$$

$$R_{eq} = 73,8k$$

Cálculo de tensões offset de saída:

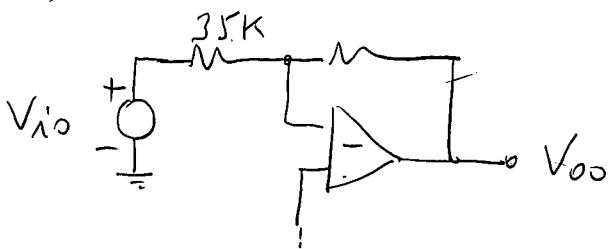
a) máxima



$$V_{oo} = V_{io} \cdot \text{ganho máx}$$

$$V_{oo} = 5 \cdot 10^{-3} \cdot 12,9 = 64,5 \text{ mV}$$

b) mínima

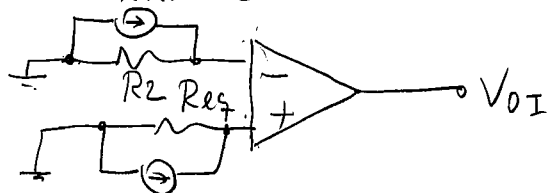


$$V_{oo} = V_{io} \cdot \text{ganho min}$$

$$V_{oo} = 5 \cdot 10^{-3} (-5,61) = -28 \text{ mV}$$

Cálculo de tensões de saída devido as correntes I_b :

a) máxima



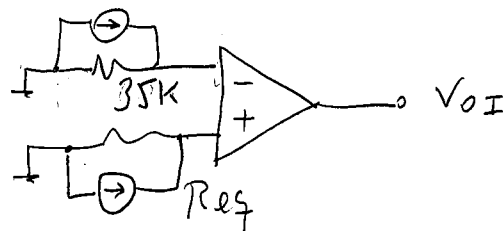
$$l_- = R_2 \cdot I_b = 10k \cdot 200 \mu A = 2 \text{ mV}$$

$$l_+ = R_{eq} \cdot I_b = 73,8k \cdot 200 \mu A = 14,8 \text{ mV}$$

$$V_{oI} = \text{ganho máx} \cdot (l_+ - l_-)$$

$$V_{oI} = 12,9 (14,8 - 2) 10^{-3} = 165 \text{ mV}$$

b) mínima:



$$l_- = 35k \cdot I_b = 35k \cdot 200 \mu A = 7 \text{ mV}$$

$$l_+ = R_{eq} \cdot I_b = 14,8 \text{ mV}$$

$$V_{oI} = \text{ganho min} \cdot (l_+ - l_-)$$

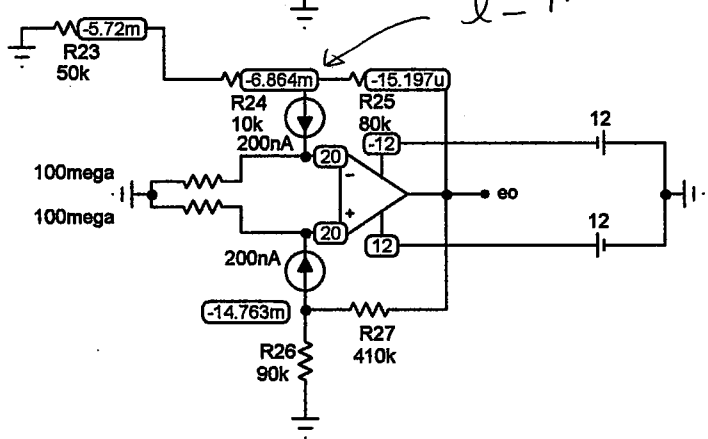
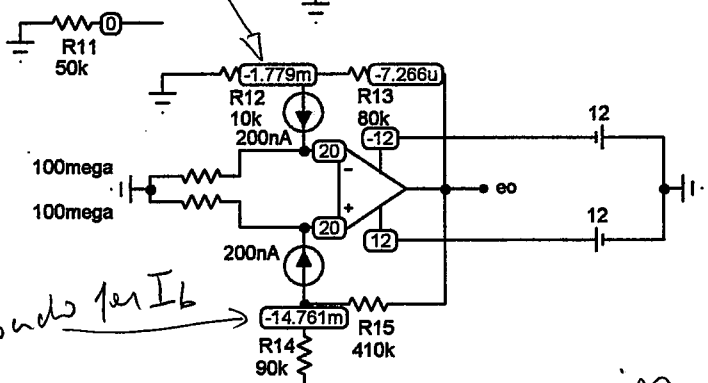
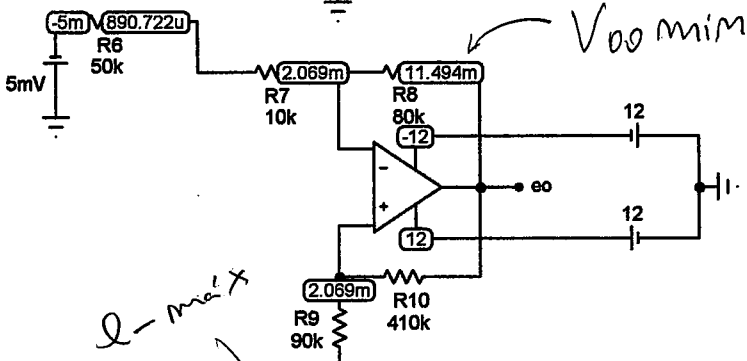
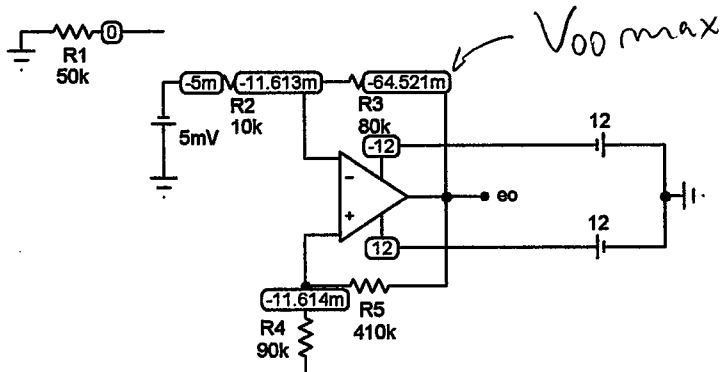
$$V_{oI} = (-5,61) (14,8 - 7) = -43,8 \text{ mV}$$

Somando os efeitos:

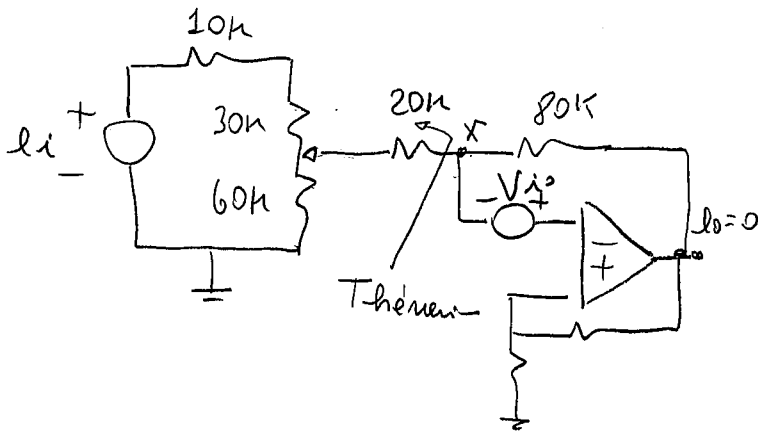
$$V_{oo} |_{\text{máx}} = 64,5 + 165 = 230 \text{ mV}$$

$$V_{oo} |_{\text{min}} = (-28) + (-43,8) = -71,8 \text{ mV}$$

Versão B



Com o potenciômetro na posição solicitada:



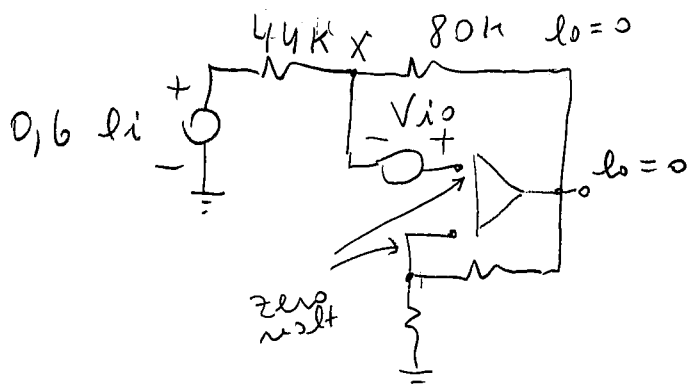
$$R_{TH} = 60 \parallel (10 + 30) + 20k$$

$$R_{TH} = 24k + 20k = 44k //$$

$$V_{TH} = li \frac{60}{10 + 30 + 60}$$

$$V_{TH} = 0,6 \cdot li //$$

O circuito fica:



Para obter $lo = 0,0$

o ponto x deve ficar em

$$V_x = -V_{io}. \text{ Então:}$$

$$V_x = -5mV = 0,6 li \frac{80}{80 + 44k}$$

$$li = \frac{-5mV}{0,387} \rightarrow li = -12,9mV //$$

Nome: GABARITO Turma: _____

1. (4,5) Um motor de corrente contínua ideal é fácil de controlar:

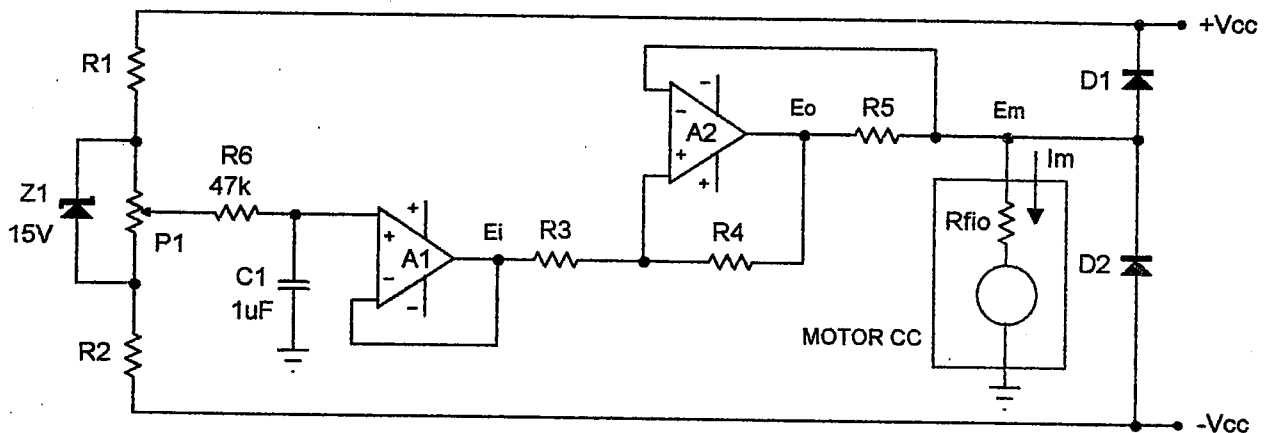
$$RPM = K \cdot V_{\text{alimentação}}$$

No motor CC real, a resistência dos fios dos enrolamentos faz com que a tensão diminua com a corrente drenada, que é proporcional ao torque mecânico no eixo:

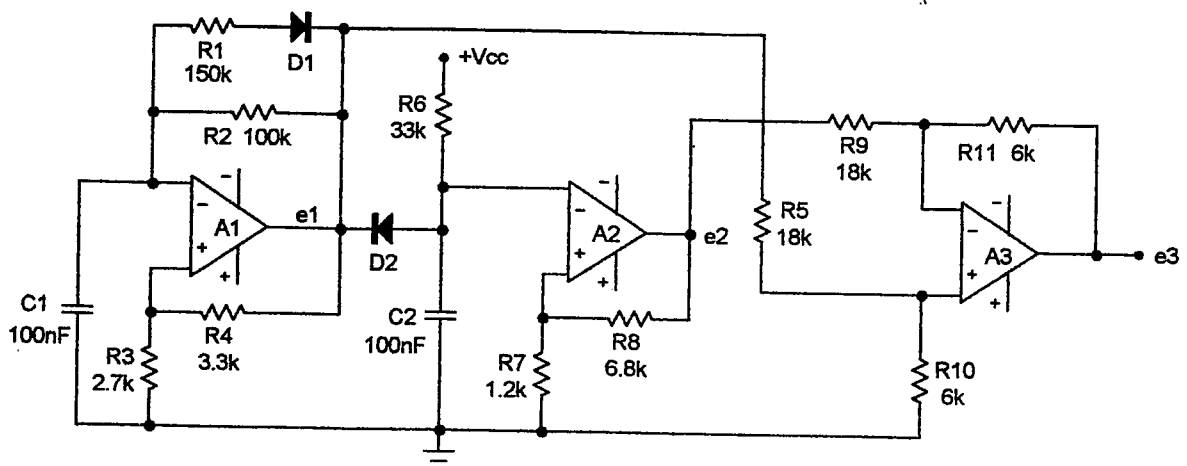
$$RPM = K \cdot (V_{\text{alimentação}} - I_{\text{motor}} \cdot R_{\text{fio}})$$

- a) Estude o circuito a seguir, b) Separe em blocos funcionais, c) Descreva o seu funcionamento, d) Equacione a tensão de saída e_o em função de e_i , I_m e resistores, e) Examine os resultados e dimensione os componentes para compensar o efeito descrito acima, f) Calcule a faixa de rotações do motor ao variar o controle.

$R_1 = R_2$ $R_5 = 0,4\Omega$ $R_{\text{fio}} = 1,5\Omega$ $I_m = 6A$, no momento $K = 260$. Componentes ideais.



2. (5,5) Examine o circuito a seguir e: a) Descreva o seu funcionamento, b) Separe em blocos funcionais, no próprio desenho da prova, c) Equacione cada bloco, descrevendo simultaneamente cada passo, d) Desenhe, com todos os valores, os gráficos temporais de e_1 , e_2 e e_3 . Componentes ideais. Arredondamento em 3 dígitos significativos. $V_{cc} = \pm 12V$.



Um motor de corrente contínua ideal é fácil de controlar pois sua equação é:

$RPM = K \cdot V_{alimentação}$. No motor real, a resistência dos fios do enrolamento faz com que a tensão de alimentação diminua com a corrente drenada, que é função do Torque mecânico solicitado*. Estude o circuito a seguir, equacione a tensão de saída do em função de l_i , I e resistores.

Examine o resultado e dimensione os componentes para compensar o efeito descrito acima. $R_f = 0,4 \Omega$

$I_m = 6$ Amperes, no momento. $R_{fio} = 1,5 \Omega$.

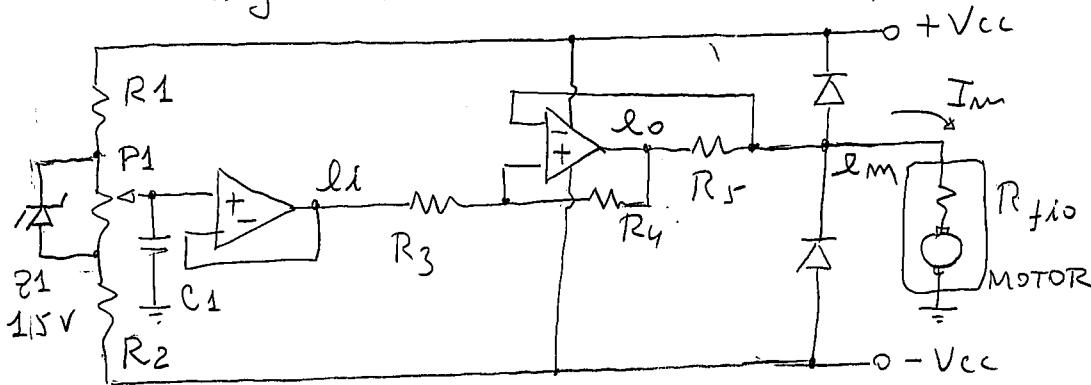
Operacional ideal de potência.

Como se comporta o circuito ao variar:

- a) o torque mecânico b) a rotação selecionada.

Justifique as respostas.

* ou seja: $RPM = K (V_{alimentação} - I_{motor} R_{fio})$



Circuito linear: $l_+ = l_-$

$$l_- = l_m$$

$$l_+ = \frac{l_i \cdot R_4}{R_3 + R_4} + l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

(Variável interna: eliminar)

$$\text{Como } I_m = \frac{l_o - l_m}{R_5},$$

$$l_o = R_5 \cdot I_m + l_m \text{ Subst.}$$

$$l_m = \frac{l_i \cdot R_4}{R_3 + R_4} + \frac{R_5 \cdot I_m \cdot R_3}{R_3 + R_4} + \frac{l_m \cdot R_3}{R_3 + R_4}$$

$$l_m \left(1 - \frac{R_3}{R_3 + R_4} \right) = \dots$$

$$l_m \frac{R_4}{R_3 + R_4} = \dots \text{ cancelando } (R_3 + R_4)$$

$$l_m \cdot R_4 = l_i R_4 + R_3 R_5 I_m$$

$$l_m = l_i + \frac{R_3 R_5 I_m}{R_4} //$$

A equação mostra que se a corrente I_m aumentar, l_o aumenta também, de modo que é possível compensar a queda em R_{fio} .

Na condição atual, a queda de tensão nos fios vale:

$$V_f = I_m \cdot R_{fio} = 6 \cdot 1,5$$

$$V_f = 9 \text{ volts.}$$

O circuito deve aumentar a tensão ^{em} do deste valor:

$$\frac{R_3 \cdot R_5 \cdot I_m}{R_4} = 9$$

$$\frac{R_3 \cdot 0,4 \cdot 6}{R_4} = 9$$

$$\frac{R_3}{R_4} = 3,75$$

Fazendo $R_4 = 10k \parallel$

$$R_3 = 3,75 \cdot 10 = 37,5k \parallel$$

a) Variando o torque, vai variar I_m e a queda sobre R_{fio} varia, de modo que varia a tensão do motor. Como, pela expressão de l_o , o termo $\frac{R_3 R_5 I_m}{R_4}$ também varia igualmente, o circuito continua corrigindo o efeito de R_{fio} .

b) A rotação é selecionada pelo potenciômetro, que produz l_i .

O efeito é que a tensão do vai mudar, variando a velocidade do motor.

É possível que o torque mude mas o efeito do R_{fio} continue sendo compensado.

Conclusão \rightarrow motor CC ideal.

$$c) \text{RPM} = 260 (l_m - I_m \cdot R_f)$$

$$\text{RPM} = 260 \left(l_i + \frac{R_3 \cdot R_5 \cdot I_m}{R_4} - I_m \cdot R_f \right)$$

$$\text{RPM} = 260 \cdot l_i \parallel$$

Em um 15V divide a tensão em $\pm \frac{15}{2} = \pm 7,5V$

$$\text{RPM} = 260 \cdot (\pm 7,5)$$

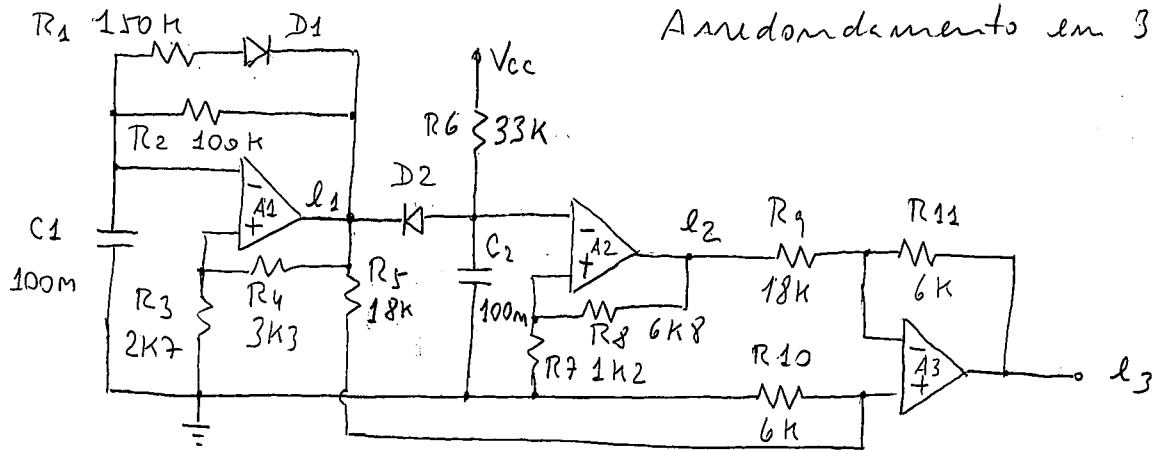
$$-1950 \leq \text{RPM} \leq +1950$$

\swarrow sentido de rotação.

Examine o circuito procurando entender o seu funcionamento. Divida em blocos funcionais, equacione cada um e calcule o que for possível, descrevendo simultaneamente cada passo.

Desenhe, com todos os valores, os gráficos temporais de l_1 , l_2 e l_3 . Componente ideais, $V_{cc} = \pm 12$ Volts

Arredondamentos em 3 dígitos signific.



Bloco A1: oscilador de onda retangular.

Pontos de virada do comparador: $l_+ = l_-$

$$l_+ = l_1 \frac{R_3}{R_3 + R_4} \quad l_- = V_{c1}$$

$$V_{c1} = l_1 \frac{R_3}{R_3 + R_4} \quad \text{substituído:}$$

$$V_{c1} = \frac{+12}{-12} \frac{2k}{2k + 3k} \rightarrow V_{c1} \begin{cases} +5,4 \\ -5,4 \end{cases}$$

Supondo $l_1 = +V_{cc}$ então

$D_1 = \text{OFF}$ e C_1 se carrega exponencialmente por R_2 até 5,4;

$$T_1 = t_{\text{final}} = -\tau \ln \left(\frac{l_{\text{inf}} - l_{\text{final}}}{l_{\text{inf}} - l_{\text{inicial}}} \right)$$

$$\tau_1 = R_2 \cdot C_1 = 100k \cdot 100m \rightarrow \tau_1 = 0,01s$$

$$T_1 = -0,01 \ln \left(\frac{12 - 5,4}{12 - (-5,4)} \right)$$

$$T_1 = 9,69 \text{ ms} //$$

Supondo $l_1 = -V_{cc}$ então $D_1 = \text{ON}$ e C_1 se descarrega por $R_1 // R_2$ até -5,4:

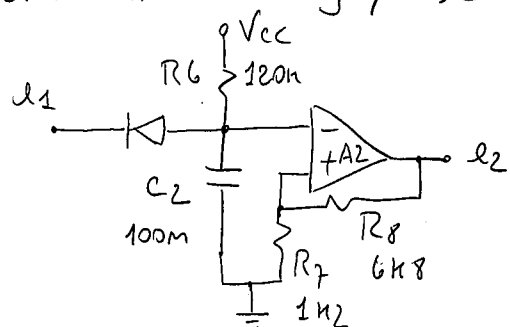
$$R_1 // R_2 = 150k // 100k = 60k$$

$$\tau_2 = 60k \cdot 100m = 0,006s$$

$$T_2 = -0,006 \ln \left(\frac{-12 - (-5,4)}{-12 - 5,4} \right)$$

$$T_2 = 5,82 \text{ ms} //$$

Bloco A2: comparador inversor, com histerese e circuito de carga/descarga de C_2 :



Supondo $l_1 = -V_{cc}$;

$D_2 = ON$ e C_2 passa a ter $V_{c2} = -V_{cc}$ instantaneamente, liberando $l_2 \rightarrow +V_{cc}$

Supondo $l_1 = +V_{cc}$;

$D_2 = OFF$ e C_2 a' carregado por V_{cc} e R_6 exponencialmente.

Pontos de partida de A_2 ;

$$V_{c2} = l_2 \frac{R_7}{R_7 + R_8}$$

$$V_{c2} = \pm 12 \frac{1k\Omega}{1k\Omega + 6k\Omega} \rightarrow V_{c2} \begin{cases} +1,8 \\ -1,8 \end{cases}$$

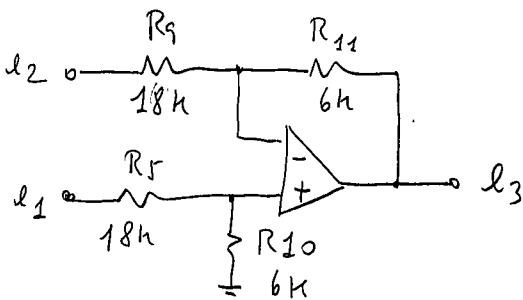
Tempo T_3 para C_2 passar de $-V_{cc}$ para $+1,8V$;

$$T_3 = R_6 \cdot C_2 = 33k \cdot 100n \rightarrow T_3 = 0,0033s$$

$$T_3 = -0,0033 \cdot \ln \left(\frac{12 - 1,8}{12 - (-12)} \right)$$

$$T_3 = 2,82 \text{ ms} //$$

Bloco A_3 : amplif. subtrator:



Fazendo $l_+ = l_-$;

$$l_1 \frac{R_{10}}{R_5 + R_{10}} = l_2 \frac{R_{11}}{R_9 + R_{11}} + l_3 \frac{R_9}{R_9 + R_{11}}$$

$$l_3 = \frac{R_9 + R_{11}}{R_9} \left(l_1 \frac{R_{10}}{R_5 + R_{10}} - l_2 \frac{R_{11}}{R_9 + R_{11}} \right)$$

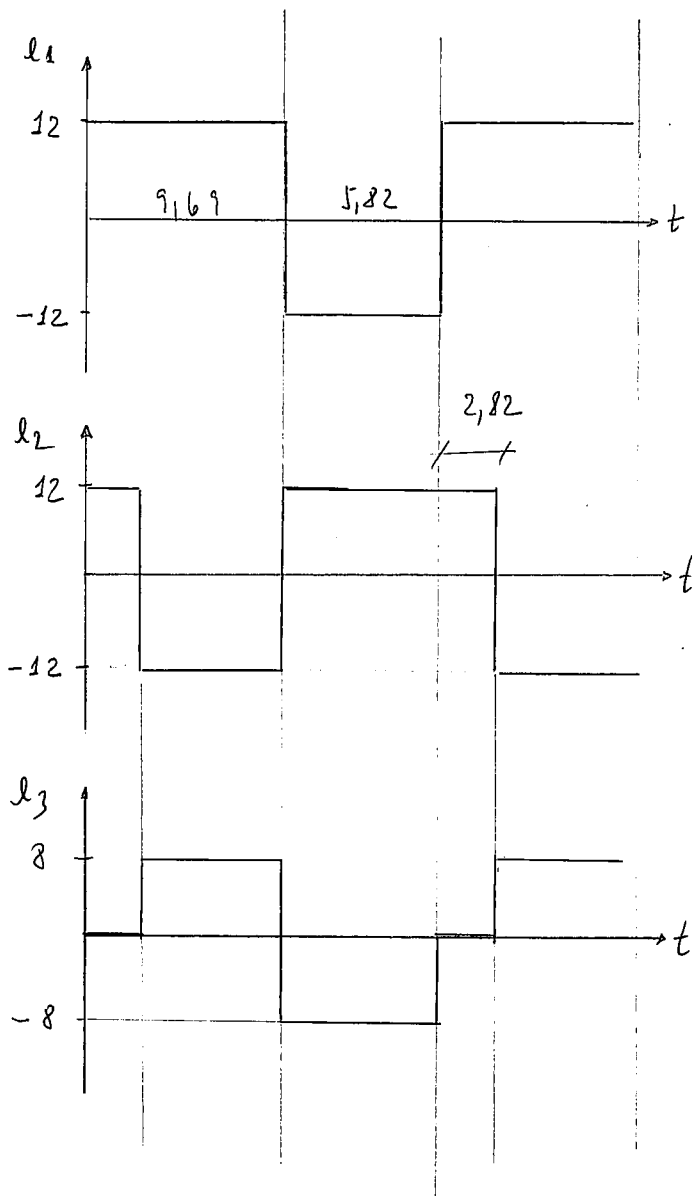
colocando os valores:

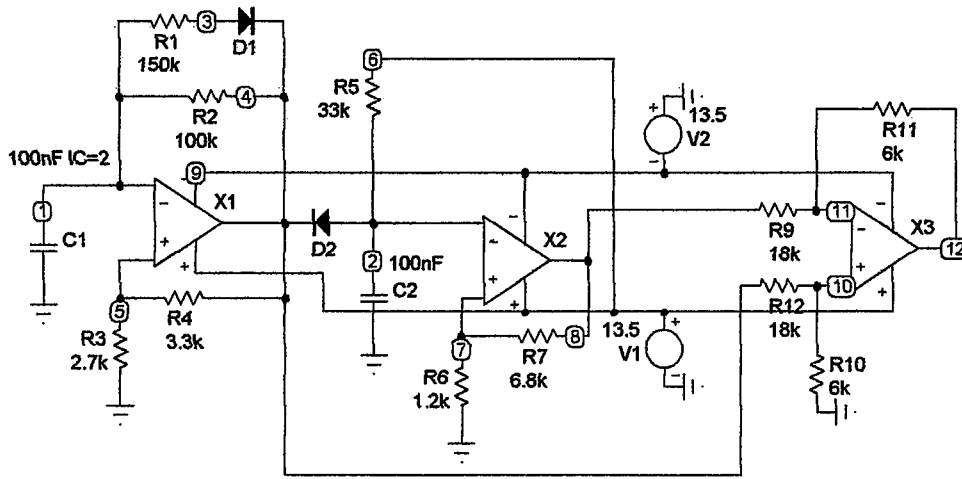
$$l_3 = \frac{18+6}{18} \left(l_1 \frac{6}{18+6} - l_2 \frac{6}{18+6} \right)$$

$$l_3 = \frac{6}{18} (l_1 - l_2)$$

$$l_3 = \frac{1}{3} (l_1 - l_2) //$$

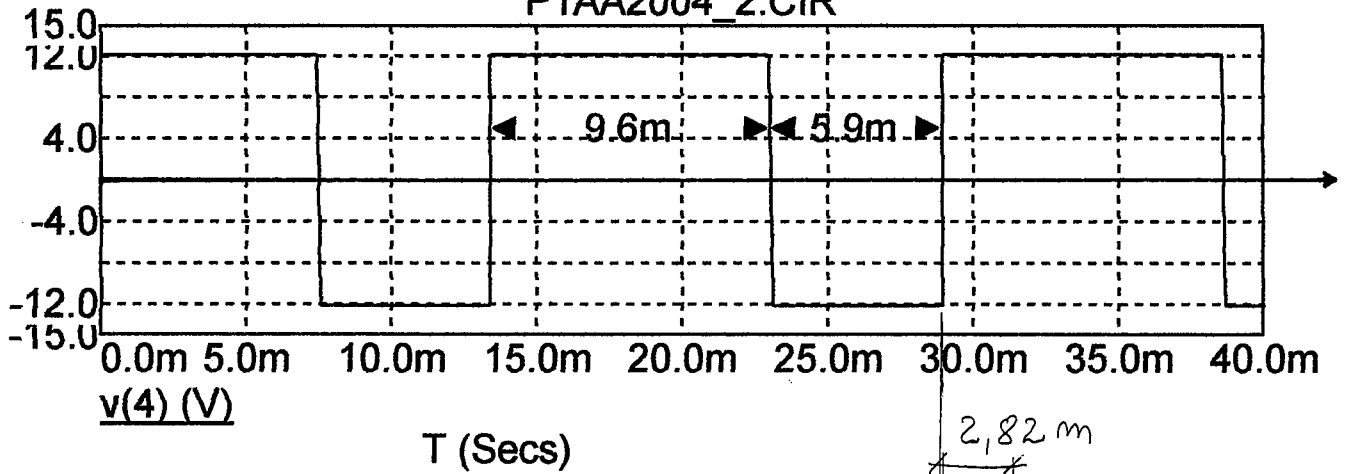
Gráficos temporais:



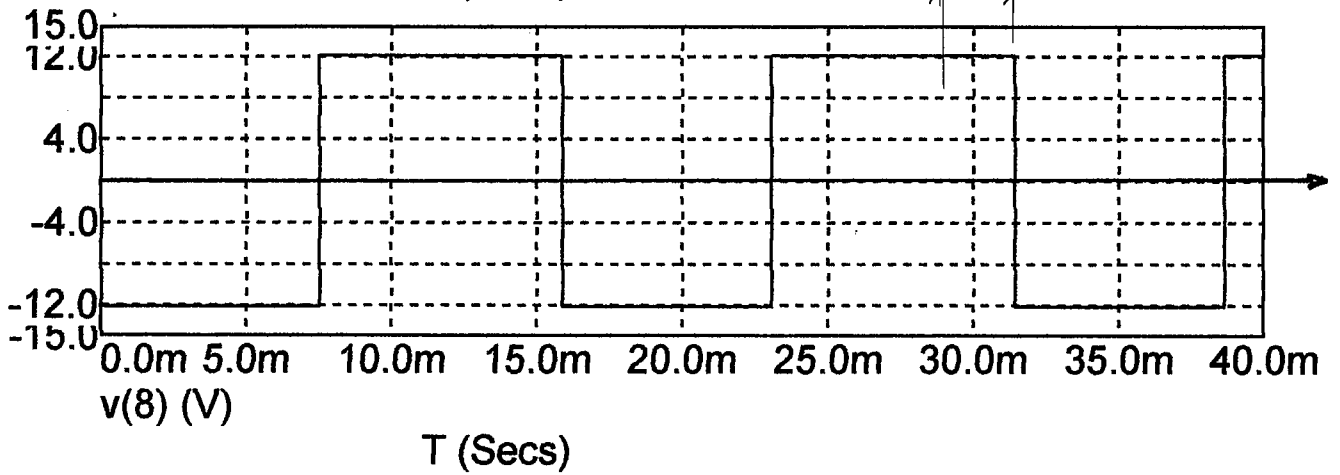


Micro-Cap 8 Evaluation Version
P1AA2004_2.CIR

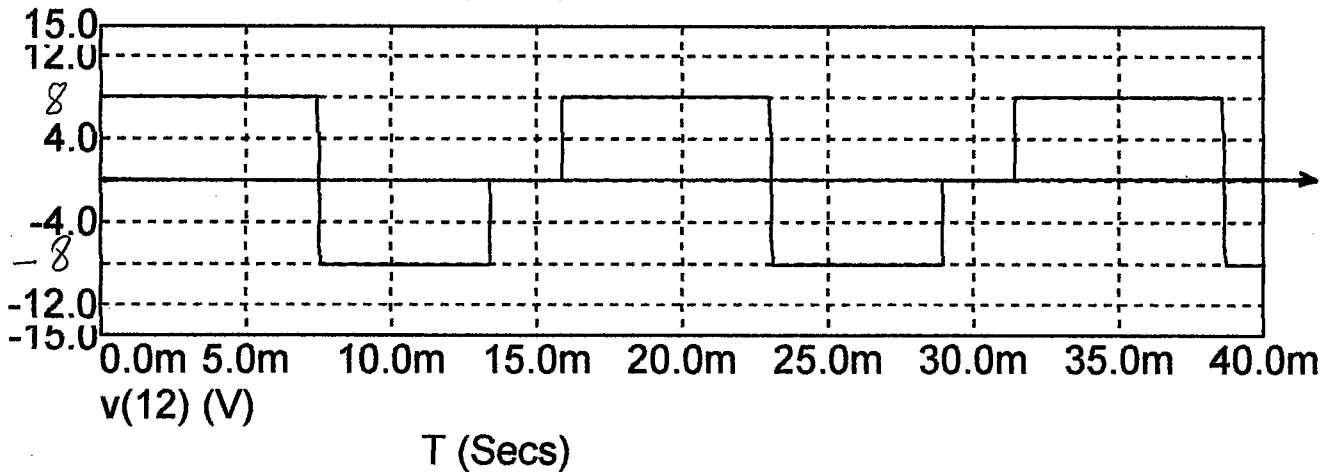
l1

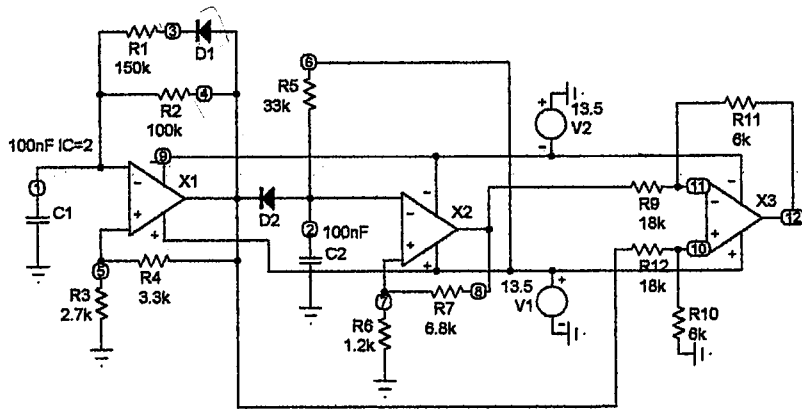


l2

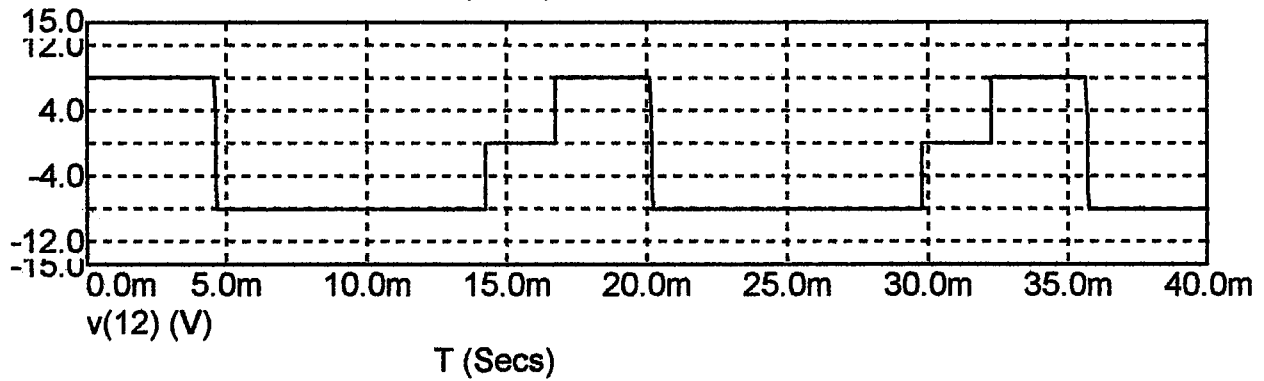
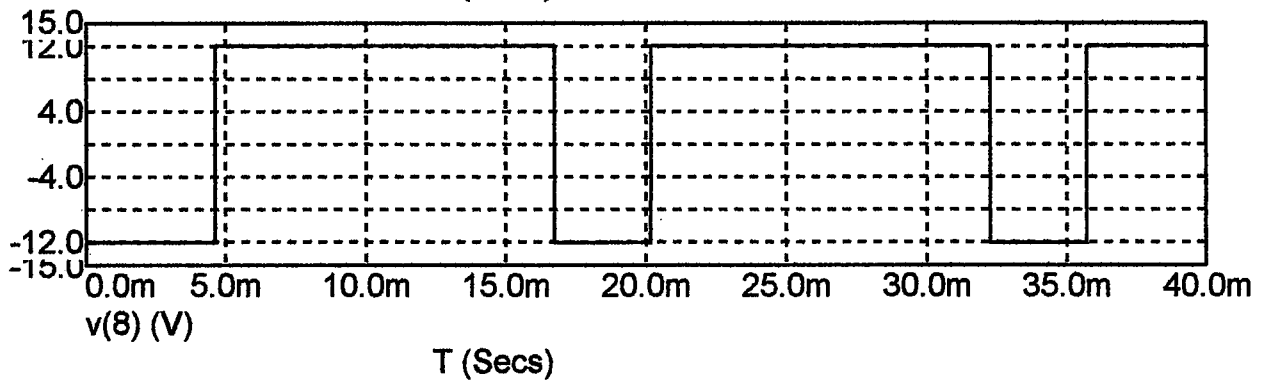
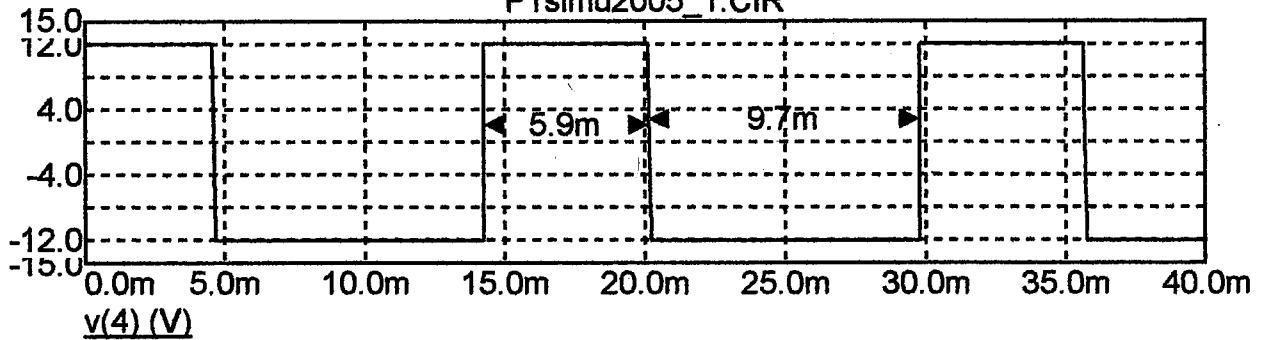


l3

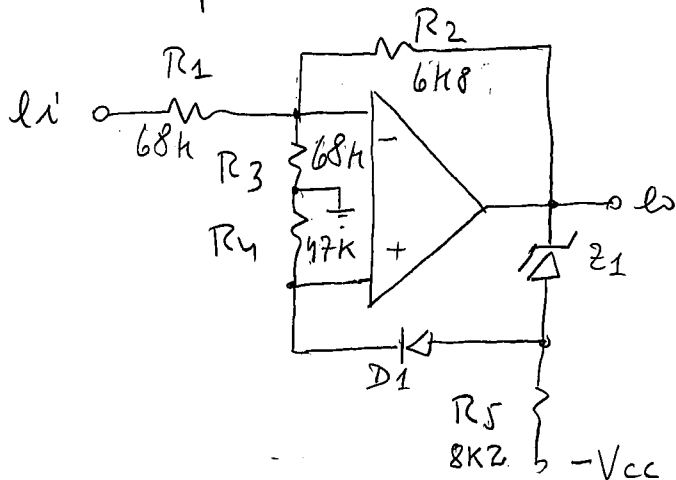




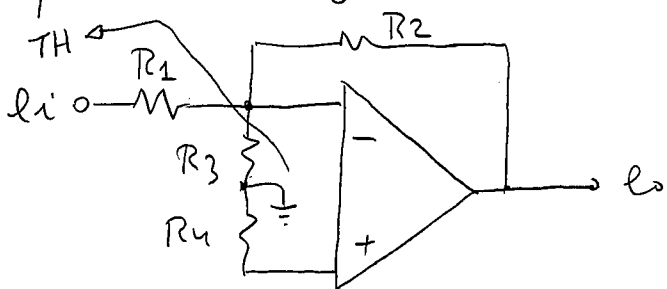
Micro-Cap 8 Evaluation Version
P1simu2005_1.CIR



Desenhe a curva $l_o \times l_i$.
 $V_D = 0,7$ $V_Z = 3,3$ $V_{cc} = \pm 12v$.
 Componentes ideais.



Hipótese: l_o pequeno, de modo que D1 esteja cortado;

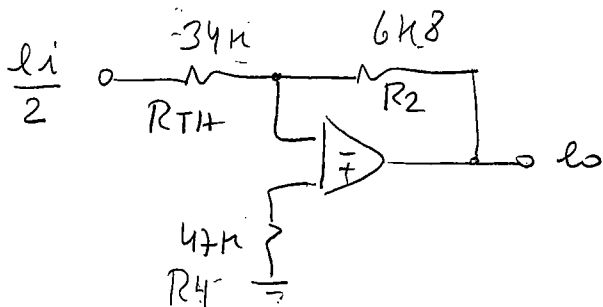


Amplificador inversor, como l_- é um ponto virtual, não há corrente por R_3 .

$$R_{TH} = R_1 // R_3 = \frac{68k}{2}$$

$$V_{TH} = l_i \frac{R_3}{R_1 + R_3} = l_i \frac{68}{68 + 68} = l_i / 2$$

Fica então:

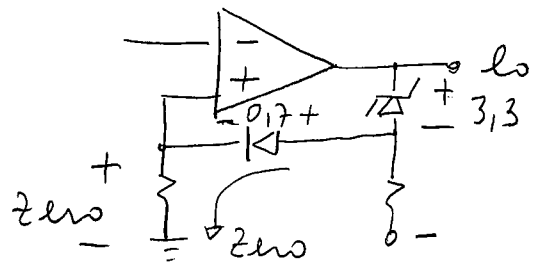


Fazendo $l_+ = l_-$:

$$\frac{l_i}{2} \frac{6,8}{34 + 6,8} + l_o \frac{34}{34 + 6,8} = 0$$

$$\frac{l_o}{l_i} = -0,1 //$$

Hipótese: $l_o = V_Z + V_D = 4v$, de modo que D1 comece a conduzir uma corrente zero, inicialmente:



Existe realimentação positiva e o circuito passa a ser um comparador.

Como $l_o = 4$ Volts então

$$l_i = \frac{-l_o}{0,1} = -40 \text{ Volts} //$$

Rapidamente, $l_o \rightarrow V_{cc} = +12v$, então;

$$l_+ = V_{cc} - V_Z - V_D = 12 - 3,3 - 0,7 = 8 //$$

Para virar o comparador precisa l_i positivo e o ponto de virada é:

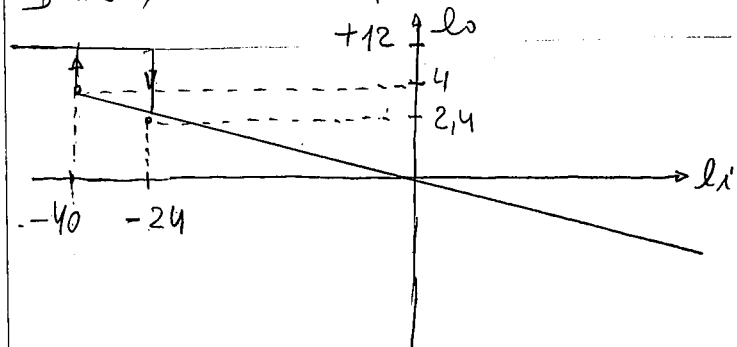
$$l_+ = l_- = 8$$

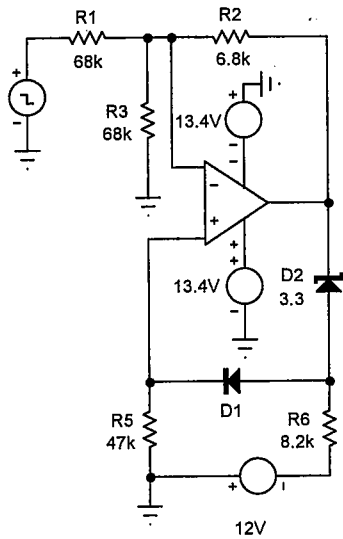
$$l_- = \frac{l_i}{2} \cdot \frac{R_2}{R_{TH} + R_2} + l_o \frac{R_{TH}}{R_{TH} + R_2}$$

$$8 = \frac{l_i}{2} \cdot \frac{6,8}{34 + 6,8} + \frac{12 \cdot 34}{34 + 6,8}$$

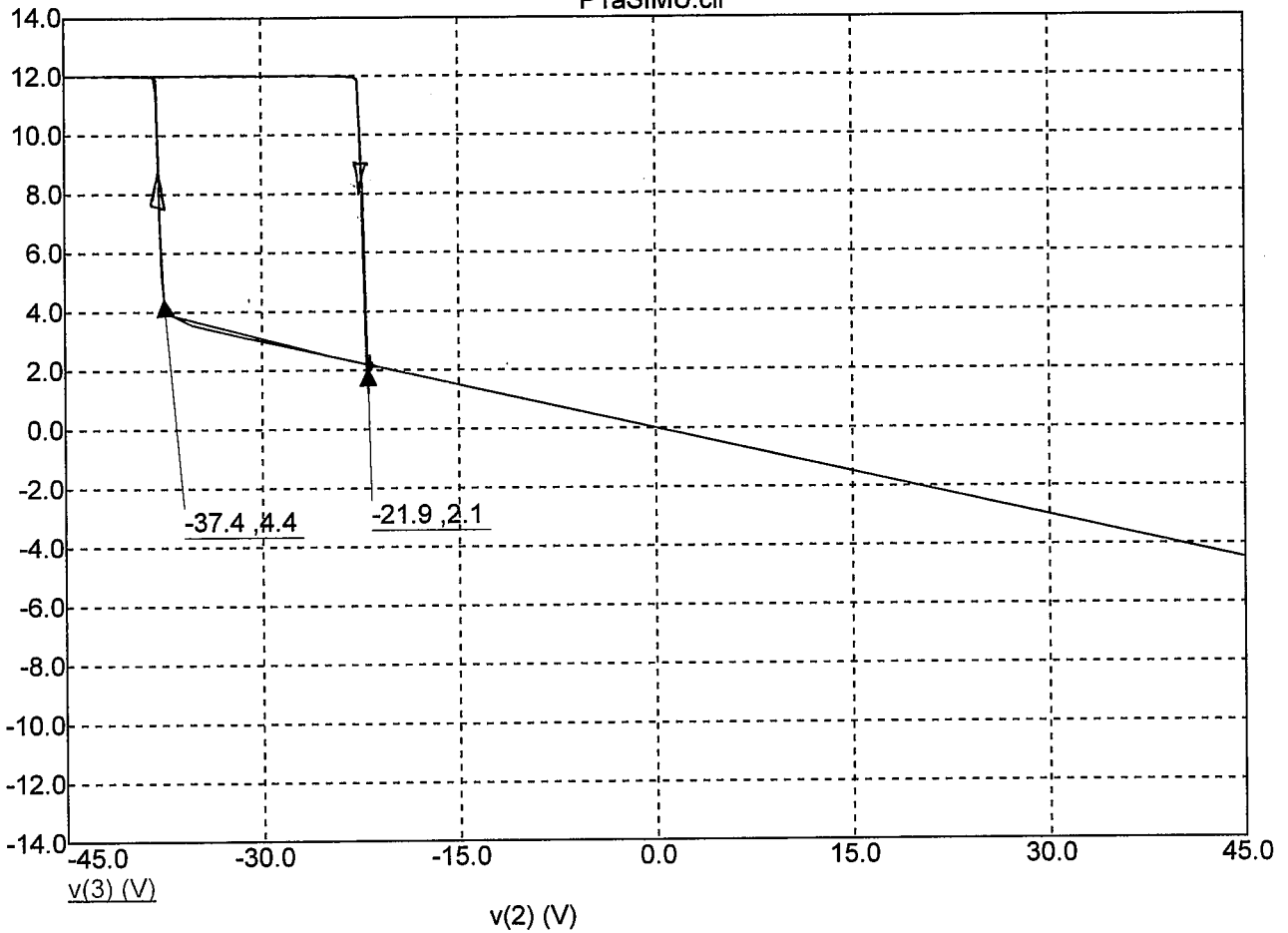
Então $l_i = -24$ Volts //

Daí, $l_o = -0,1(-24) = +2,4 //$



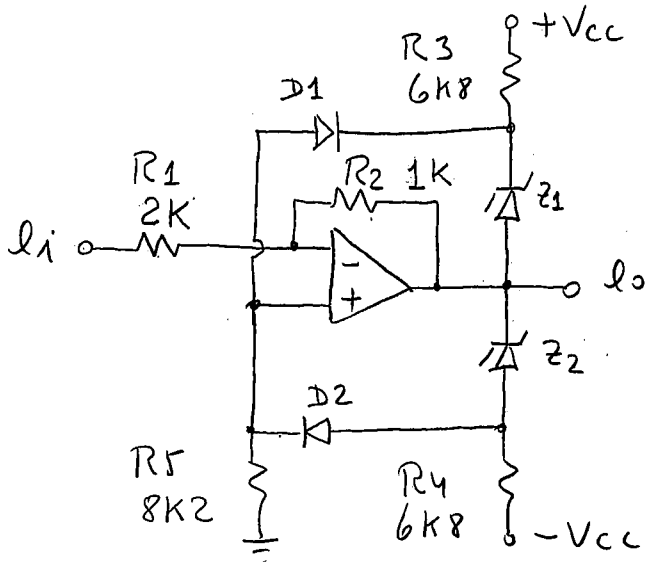


Micro-Cap 8 Evaluation Version
P1aSIMU.cir



Desenhe a curva li x lo.
Componentes ideais.

$V_D = 0,7V$ $V_Z = 5,3V$
 $V_{cc} = \pm 16 \text{ volts}$



H 9511

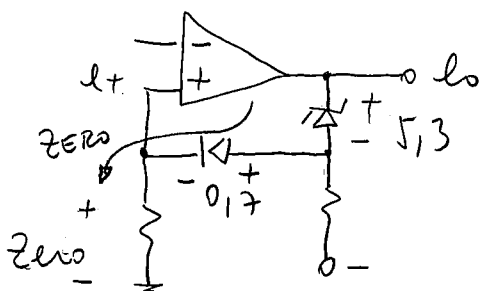
Hipótese: lo pequeno, de modo que D1 e D2 estejam cortados.

Não há realim. positiva. Circuito é um amplificador inversor:

$$l_o = -l_i \frac{R_2}{R_1}$$

$$l_o = -\frac{l_i}{2} //$$

Hipótese: lo = Vz2 + VD2 = 6 de modo que D2 comece a conduzir uma corrente zero, inicialmente:



Existe então realimentação positiva e o circuito passa a ser um comparador.

Como lo = 6 então:

$$l_i = -2 \cdot 6 \rightarrow l_i = -12 //$$

Rapidamente lo → +16 volts

então $l_+ = V_{cc} - V_{Z2} - V_{D2}$

$$l_+ = 16 - 5,3 - 0,7 = 10V //$$

Para virar o comparador,

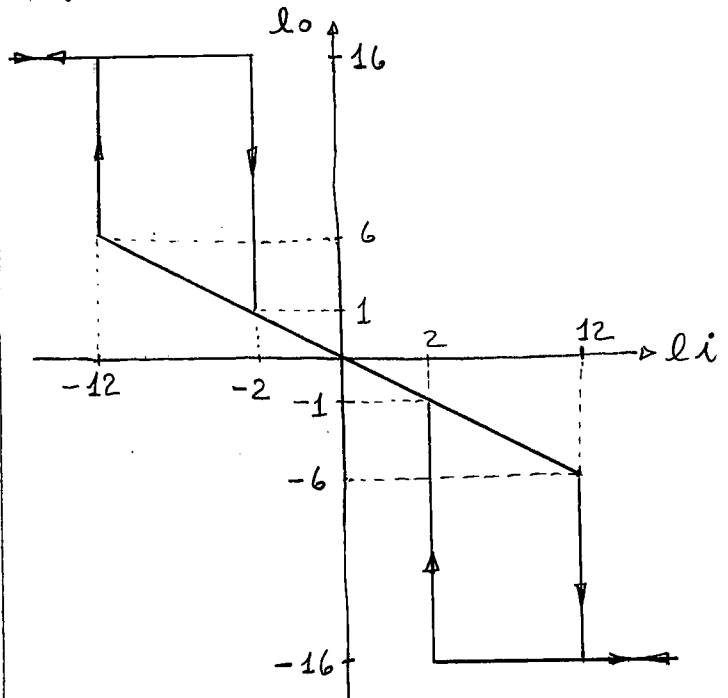
li → positivo. Ponto de virada em $l_+ = 10 = l_-$:

$$l_- = \frac{l_i \cdot R_2}{R_1 + R_2} + \frac{l_o \cdot R_1}{R_1 + R_2}$$

$$10 = \frac{l_i \cdot 1}{1 + 2} + \frac{16 \cdot 2}{1 + 2} \rightarrow l_i = -2 //$$

$$\text{logo } l_o = -\frac{-2}{2} = +1 //$$

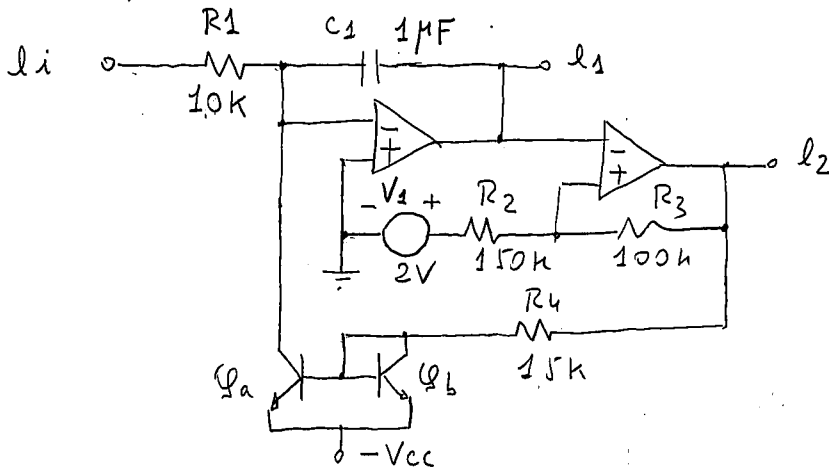
Circuito é simétrico.



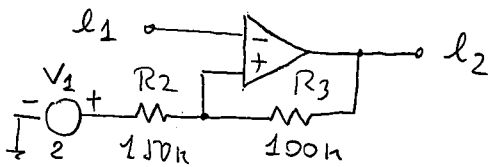
Divida o circuito em blocos funcionais, entenda e descreva o funcionamento global do circuito.

Equacione e calcule os valores de cada bloco com o objetivo de desenhar os gráficos de l_1 e l_2 ao longo do tempo, com todos os valores numéricos calculados. Descreva cada etapa de solução.

Componentes ideais. $l_i = 10$ Volts. Alimentação ± 12 Volts.



Compartes inversor com histerese e referência;



Ponto de virada; $l_+ = l_-$

$$l_+ = V_1 \frac{R_3}{R_2 + R_3} + l_2 \frac{R_2}{R_2 + R_3}$$

$$l_- = l_1$$

Iguando:

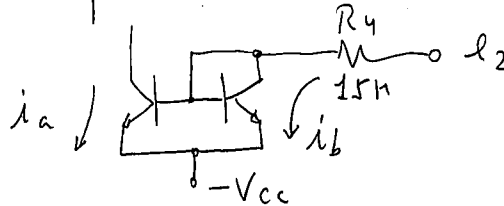
$$l_1 = \frac{V_1 \cdot R_3 + l_2 \cdot R_2}{R_2 + R_3}$$

com $l_2 = \pm V_{cc}$ vem:

$$l_1 = \frac{2 \cdot 100k + 12 \cdot 150k}{150k + 100k}$$

$$l_1 = \begin{cases} 8V \\ -6,4V \end{cases}$$

Espelho de corrente:



Transistor saturados; Base ligada ao coletor.

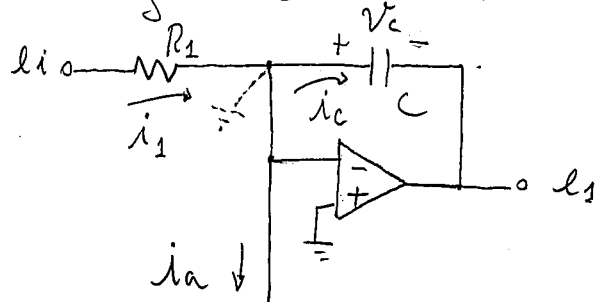
Supondo $l_2 = +V_{cc}$ então

$$i_b = i_a = \frac{l_2 - (-V_{cc})}{R_4} = \frac{12 - (-12)}{15k} = 1,6 \text{ mA}$$

Supondo $l_2 = -V_{cc}$ então

$$i_b = i_a = 3 \text{ zero.}$$

Integrador inversor:



$$l_1 = -V_c$$

$$i_c = C \frac{dv_c}{dt}$$

$$v_c = \int \frac{i_c}{C} \cdot dt$$

$$\text{KVL: } -i_1 + i_a + i_c = 0$$

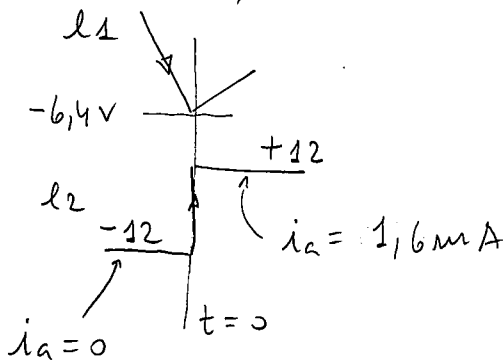
$$v_c = \frac{1}{C} \int (i_1 - i_a) dt$$

$$l_1 = -\frac{1}{C} \int \left(\frac{l_1}{R_1} - i_a \right) dt$$

devido à
massa
virtual

Funcionamento, supondo que $l_2 = -V_{cc}$ logo $i_b = i_a = 0$.
Aplicando $l_1 = 10V$, a saída l_1 diminui linearmente até o limite de $-6,4$ do comparador. l_2 vai para $+V_{cc}$ e a corrente i_c descarrega o capacitor $\Rightarrow l_1$ aumenta até alcançar $8V$, quando o comparador vai para $-V_{cc}$. É um oscilador.

Condição inicial:



$$l_1 = -\frac{1}{10^{-6}} \int \left(\frac{10}{10k} - 1,6 \right) dt$$

$$l_1 = 600 \int dt$$

$$l_1 = 600 \cdot T_1 + l_1(t=0)$$

↑ final

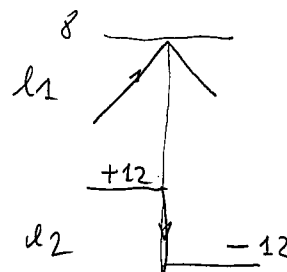
↑ inicial

Partindo de $l_1 = -6,4$ para alcançar 8 volts:

$$8 = 600 \cdot T_1 + (-6,4)$$

$$T_1 = 24 \text{ ms} //$$

Fica então:



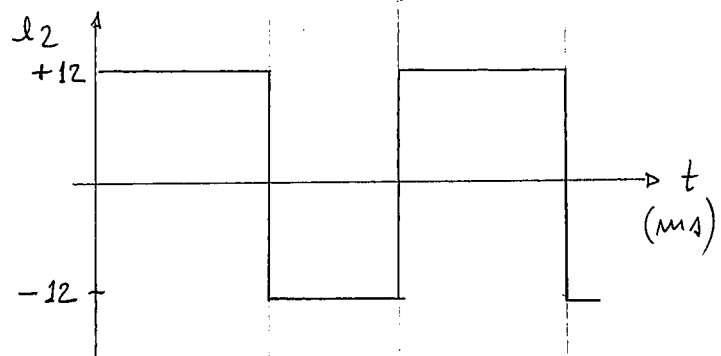
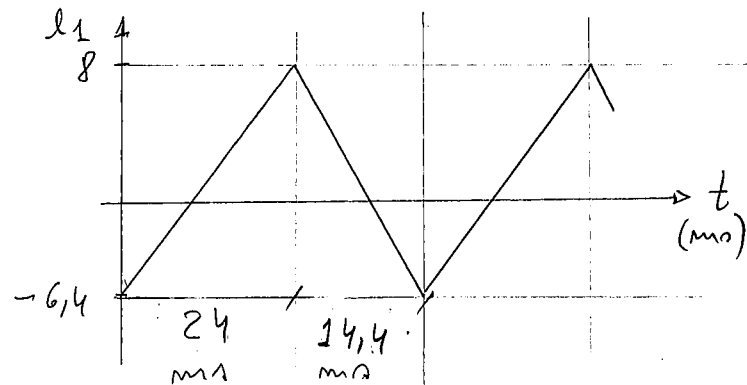
Agere o espelho de corrente está inoperante: $i_a = 0$

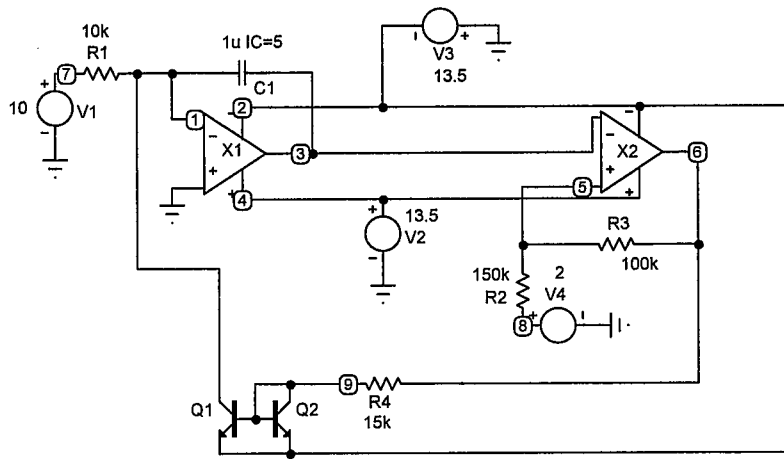
$$l_1 = -\frac{1}{10^{-6}} \int \frac{10}{10k} dt$$

$$l_1 = -1000 \cdot T_2 + l_1(t=0)$$

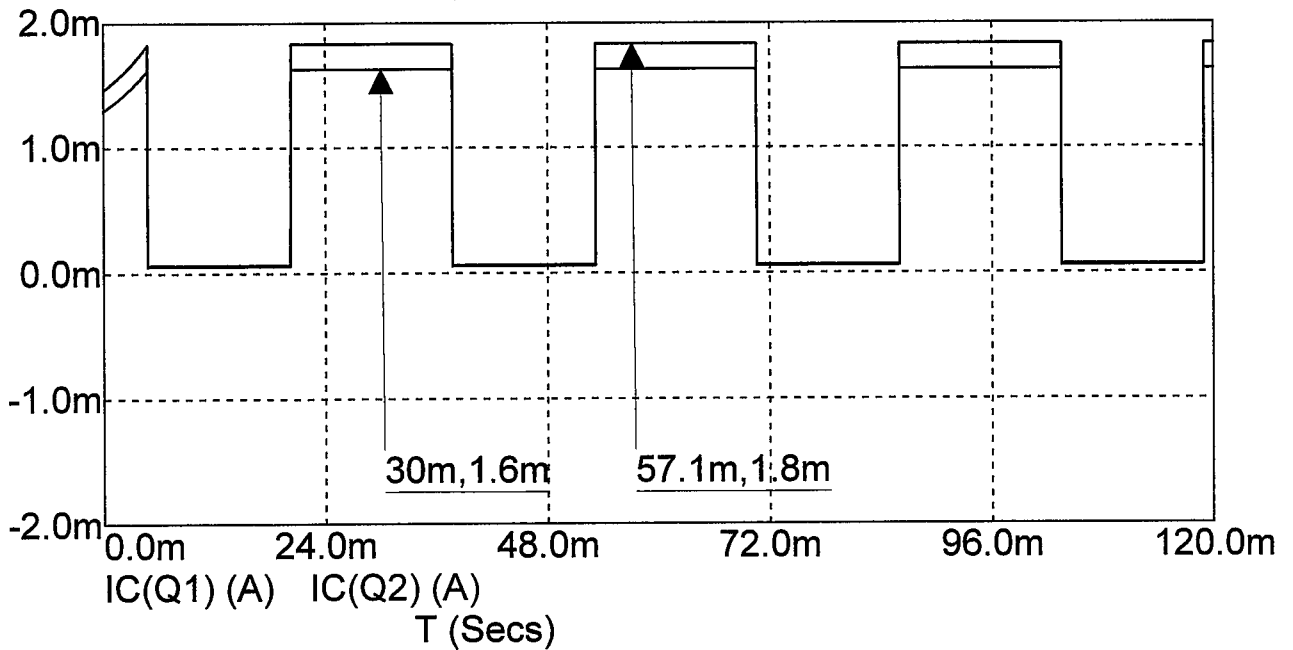
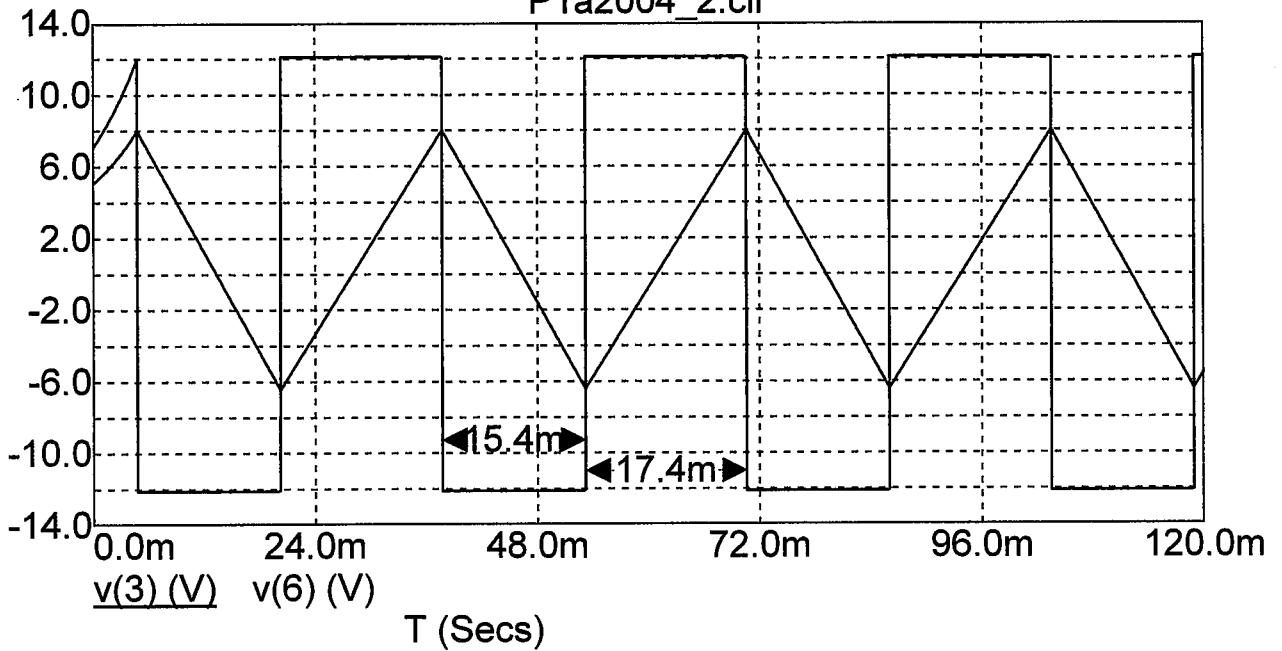
$$-6,4 = -1000 \cdot T_2 + 8$$

$$T_2 = 14,4 \text{ ms} //$$



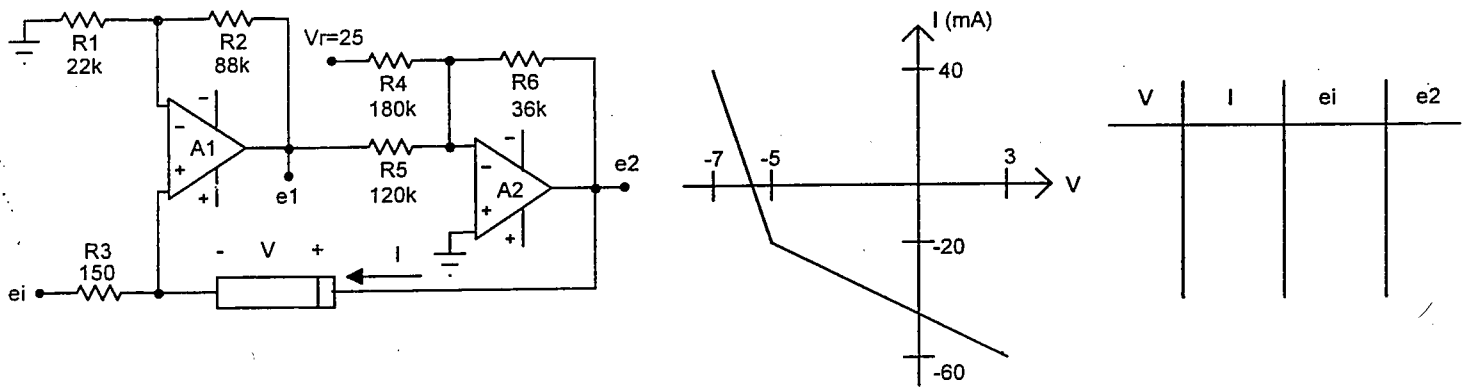


Micro-Cap 8 Evaluation Version
P1a2004_2.cir

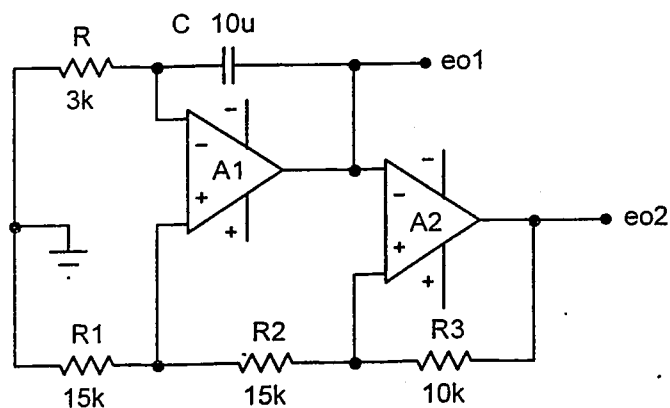


Nome: GABARITO Turma: _____

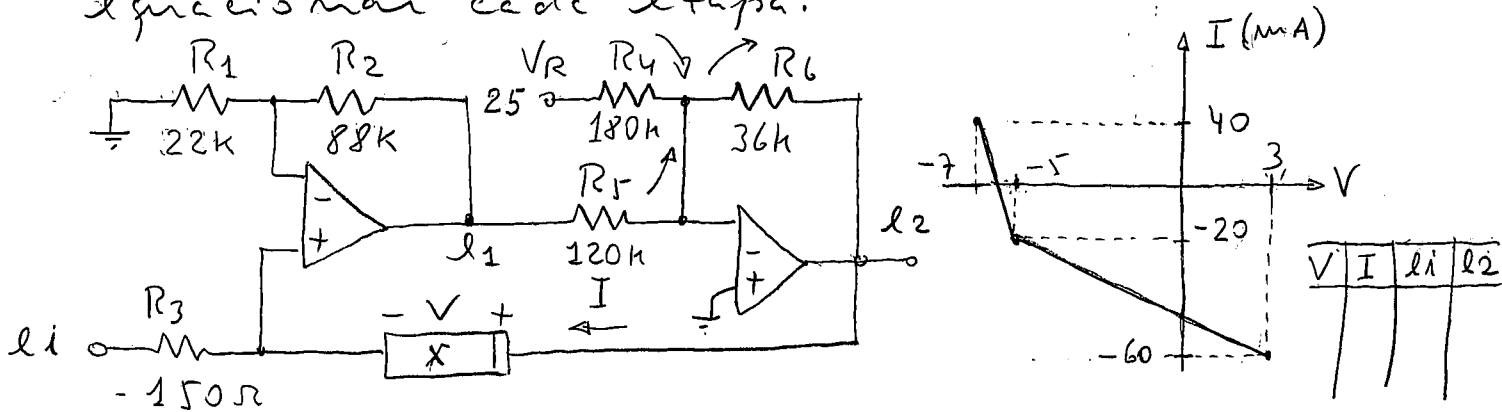
1. O circuito linear a seguir utiliza um elemento X, descrito pela sua curva característica $V \times I$. Divida o circuito em blocos e equacione cada um, de modo a obter o gráfico de $e_2 \times e_1$. Para isso é necessário descrever e_2 e e_1 em termos de V , I e demais componentes e então completar a tabela e plotar o resultado. Equacione corretamente cada bloco, descrevendo em detalhes cada etapa para então encontrar relacionamentos que levem às equações desejadas de e_2 e e_1 . Coloque os valores numéricos depois de equacionar cada etapa.



2. Examine o circuito a seguir, divida em blocos funcionais e descreva cada um como for possível. Calcule as tensões $e_{o1}(t)$ e $e_{o2}(t)$, descrevendo cuidadosamente cada etapa com textos, equações e diagramas. Com os dados obtidos, desenhe os gráficos respectivos, colocando valores em todos os pontos de interesse. Componentes ideais, $V_{CC} = \pm 112V$.
 Dicas: A tensão sobre um capacitor não pode mudar instantaneamente, a menos que a corrente aplicada seja infinita. $V_{final} = V_{inicial} + i_c(t) \cdot t / C$.



O circuito linear a seguir utilize um elemento X , descrito pela sua curva característica $V \times I$. Divida o circuito em blocos, classifique a função de cada um, simplifique o que for possível e então equacione de modo a obter o gráfico de $l_2 \times l_1$. Para isso é necessário descrever l_1 e l_2 em termos de V e I e demais componentes, e então completar a tabela e plotar os resultados. Equacione corretamente cada bloco descrevendo cada etapa. Para então encontrar relacionamentos que levem às equações desejadas de l_1 e l_2 . Coloque os valores numéricos depois de equacionar cada etapa.



Bloco l_1 : tem duas realim. mas foi dito linear.

$$l_- = l_1 \frac{R_1}{R_1 + R_2} = l_1 \frac{22}{22 + 88}$$

$$l_- = 0,2 \cdot l_1 //$$

$$l_+ = ? \quad \text{Vale: } l_+ = l_-$$

Bloco l_2 : Somador inv. Devido a massa virtual; Somando as correntes em l_- :

$$-\frac{V_R - 0}{R_4} - \frac{l_1 - 0}{R_5} + \frac{0 - l_2}{R_6} = 0$$

$$l_2 = -V_R \frac{R_6}{R_4} - l_1 \frac{R_6}{R_5}$$

colocando os valores:

$$l_2 = -25 \cdot \frac{36}{180} - l_1 \frac{36}{120}$$

$$l_2 = -5 - 0,3 \cdot l_1 // \textcircled{1}$$

Mas l_1 é uma variável interna e precisa ser representada em termos de l_1 e l_2 ...

Fazendo relacionamentos tipo KVL e KCL...

Fazendo um KVL com o elemento X:

$$l_2 = V + l_+ \text{ como } l_+ = l_-:$$

$$l_2 = V + 0,2 \cdot l_1 \quad (2)$$

Mas l_1 é uma variável interna e precisa ser representada em termos de l_i e l_2 .

Isolando l_1 : $l_1 = \frac{l_2 - V}{0,2}$

$$l_1 = 5 \cdot (l_2 - V) \quad (3)$$

Levando em (1):

$$l_2 = -5 - 0,3 \cdot 5(l_2 - V)$$

$$l_2 = -5 - 1,5 l_2 + 1,5 V$$

$$-2,5 l_2 = -5 + 1,5 V$$

$$\rightarrow l_2 = -2 + 0,6 \cdot V //$$

Precisamos agora uma equação com l_i e I :

Temos: $I = \frac{l_+ - l_i}{R_3}$

Como $l_+ = l_- = 0,2 \cdot l_1$

$$I = \frac{0,2 \cdot l_1 - l_i}{R_3}$$

Substituindo a variável interna l_1 por (3):

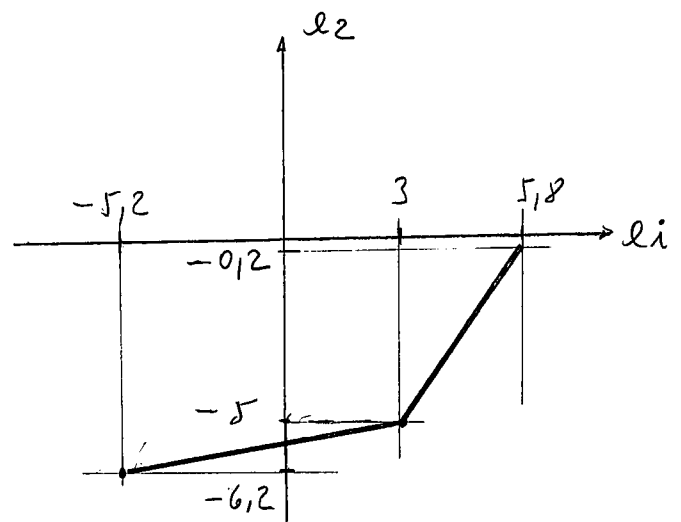
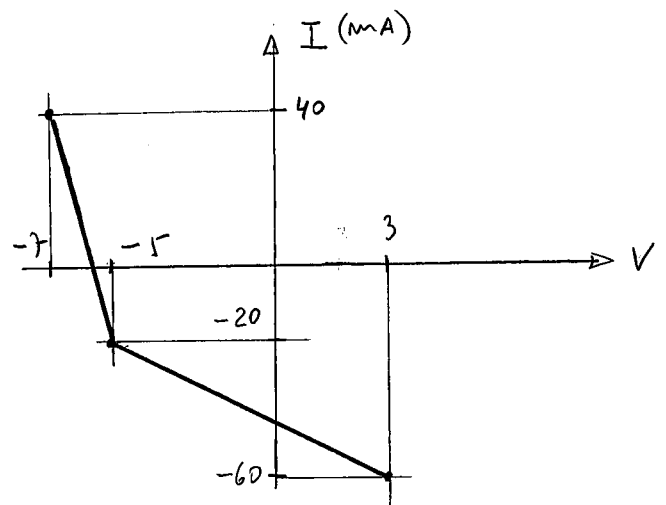
$$I = \frac{0,2 \cdot 5(l_2 - V) - l_i}{R_3}$$

Isolando l_i :

$$l_i = l_2 - V - 150 I //$$

Montando a tabela:

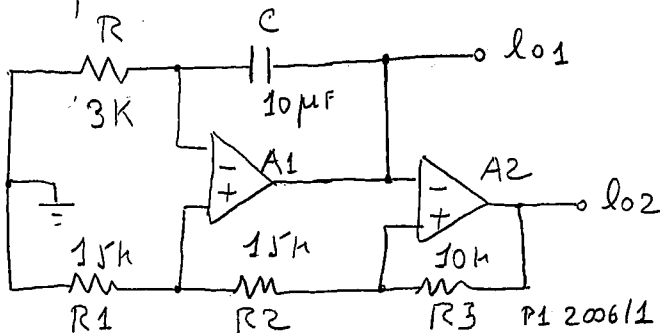
V	I (mA)	l_2	l_i
-7	40	-6,2	-5,2
-5	-20	-5	3
3	-60	-0,2	5,8



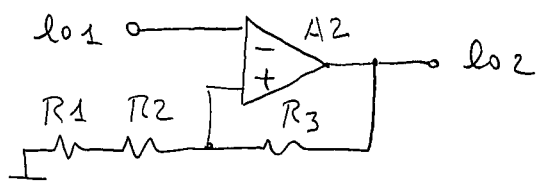
Dica: tensão no cap. não pode mudar instantaneamente.

Determine as tensões $l_{o1}(t)$ e $l_{o2}(t)$, marcando todos os pontos de interesse ao plotar o gráfico.

Componentes ideais, $V_{cc} = \pm 12V$



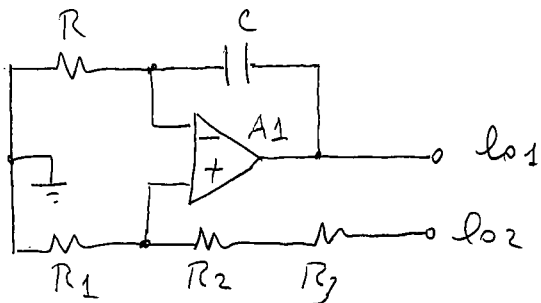
Examinando o circuito:
 A1 - Parecido com integrador
 A2 - Comparador com histerese.
 Dividindo em blocos:



Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_{o2} \frac{R_1 + R_2}{R_1 + R_2 + R_3} = l_{o1}$$

$$l_{o1} = \pm 12 \frac{15 + 15}{15 + 15 + 10} = \pm 9 \text{ Volt.}$$



$$l_+ = l_{o2} \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_3}$$

$$l_+ = \pm 12 \frac{15}{15 + 15 + 10} = \pm 4,5 \text{ Volt.}$$

Corrente de carga/descarga do capacitor:

$$i_c = \frac{l_-}{R} = \frac{l_+}{R} = \frac{\pm 4,5}{3K} = \pm 1,5 \text{ mA}$$

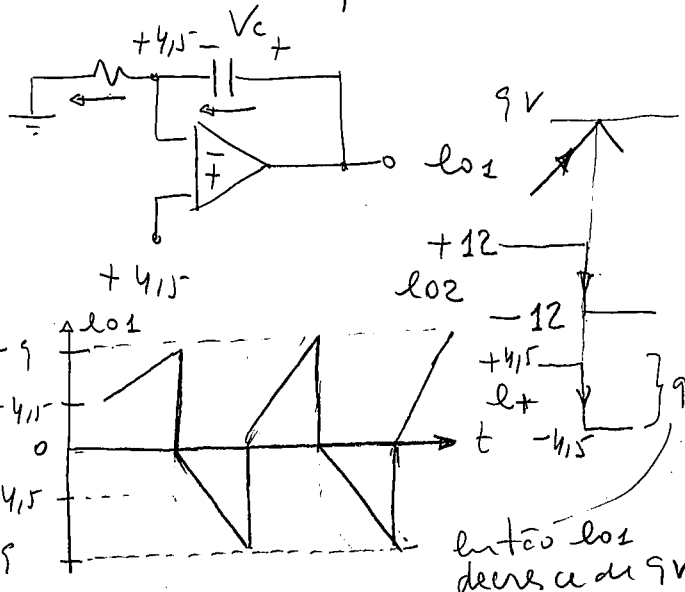
Supondo $l_+ = 4,5V$, a saída l_{o1} aumenta até atingir o limite de $9V$ do comparador que então vira para $-12V$ levando l_+ para $-4,5$.

Como a tensão no cap. não pode mudar instantaneamente,

l_{o1} sofre uma queda de:

$$4,5 - (-4,5) = 9 \text{ Volts.}$$

com $l_+ = -4,5$ a corrente no cap. inverte e l_{o1} desce até alcançar -9 Volts levando o comp. a virar.

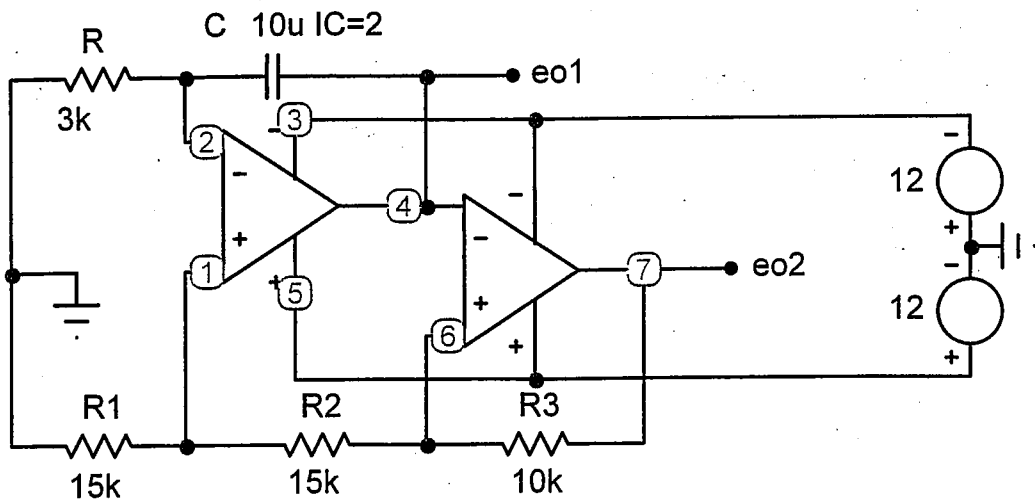


Tempo para l_{o1} subir de zero até 9 Volts:

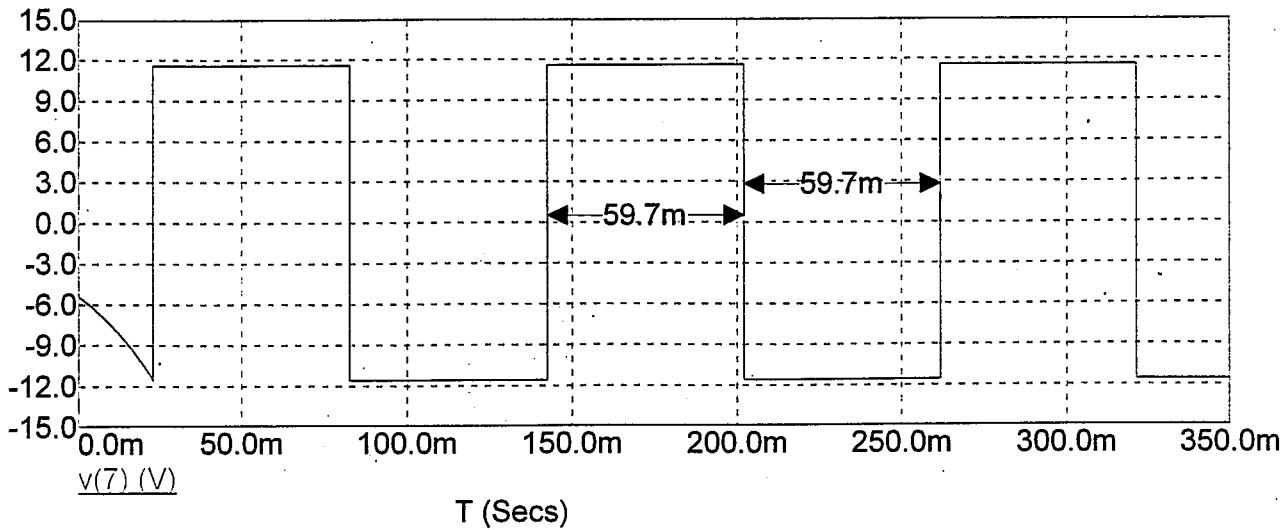
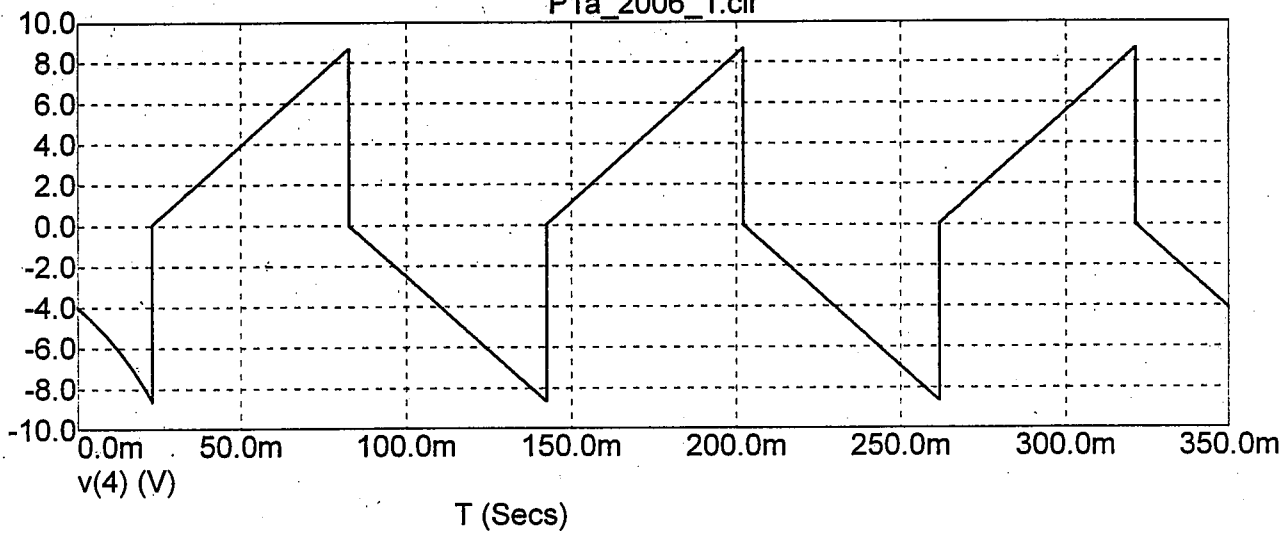
$$V_{fim} = V_{inic} + \frac{i_c}{C} \cdot t$$

$$9 = 0 + \frac{1,5 \text{ mA}}{10 \mu} \cdot t$$

$$t = 60 \text{ ms} //$$

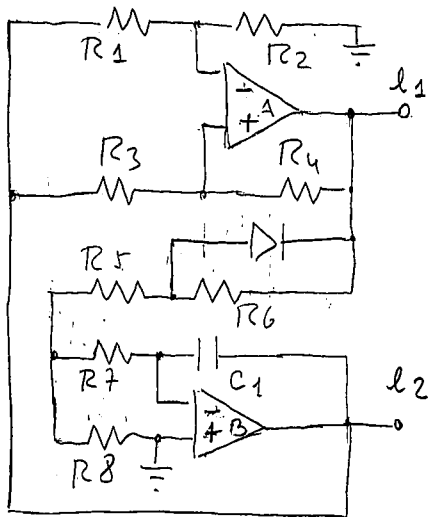


Micro-Cap 8 Evaluation Version
P1a_2006_1.cir



Divide em blocos o circuito e seguir, escreva em cada bloco de maneira literal e depois coloque os valores. Descreva convenientemente cada etapa.

Desenhe com precisão as curvas de l_1 e l_2 ao longo do tempo, colocando todos os valores no gráfico. Componentes ideais. Arredond. 3 dígitos.



- $R_1 = 60K$
- $R_2 = 15K$
- $R_3 = 15K$
- $R_4 = 60K$
- $R_5 = 150K$
- $R_6 = 150K$
- $R_7 = 120K$
- $R_8 = 450K$
- $C = 10\mu F$
- $+V_{cc} = 15$
- $-V_{cc} = 6$

PI 2006-2

Bloco l_1 : Apenas realim. positivo \Rightarrow compar. com histerese.

$$l_- = l_2 \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

$$l_+ = l_2 \frac{R_4}{R_3 + R_4} + l_1 \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

Iguarando e separando:

$$l_1 \frac{R_3}{R_3 + R_4} = l_2 \left(\frac{R_2}{R_1 + R_2} - \frac{R_4}{R_3 + R_4} \right)$$

colocando os valores:

$$l_1 \left(\frac{15}{15+60} \right) = l_2 \left(\frac{15}{15+60} - \frac{60}{15+60} \right)$$

$$15 \cdot l_1 = -45 \cdot l_2$$

$$l_2 = -\frac{1}{3} l_1 //$$

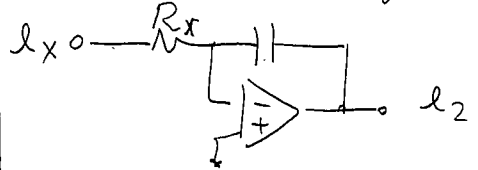
Hipótese: Se $l_1 = 15V$ o comparador virá com:

$$l_2 = -\frac{1}{3} \cdot 15 \Rightarrow l_2 = -5 \text{ Volts}$$

Se $l_1 = -6$ então o ponto de virada é:

$$l_2 = -\frac{1}{3} (-6) \Rightarrow l_2 = +2 \text{ Volts}$$

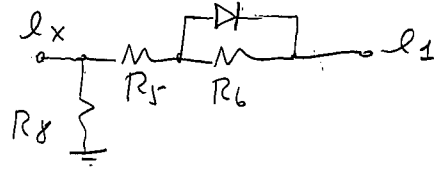
Bloco l_2 : Integrador inverso:



$$l_2 = -\frac{1}{R \cdot C} \int l_x \cdot dt$$

$$l_2 = -\frac{1}{R \cdot C} l_x \cdot t + l_2(t=0)$$

Theremin para obter l_x e R_x



Hipóteses: $l_1 > 0 \Rightarrow$ diodo OFF

$$l_{xON} = \frac{l_1 \cdot R_8}{R_8 + R_5 + R_6} = \frac{l_1 \cdot 450}{450 + 150 + 150}$$

$$l_{xON} = 0,6 \cdot l_1 // = 9 \text{ Volts}$$

$$R_{xON} = R_8 // (R_5 + R_6) = 450 // 300$$

$$R_{xON} = 180 \text{ k}$$

Se $l_1 < 0 \Rightarrow$ diodo ON

$$l_{xOFF} = l_1 \frac{R_8}{R_8 + R_5} = l_1 \frac{450}{450 + 150}$$

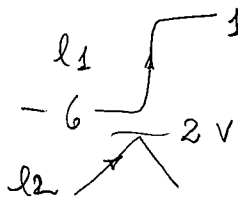
$$l_{xOFF} = 0,75 \cdot l_1 // = -4,5 \text{ Volts}$$

$$R_{xOFF} = R_8 // R_5 = 450 // 150$$

$$R_{xOFF} = 112,5 \text{ k} //$$

Colocando em funcionamento:

Ponto de partida:



Transições de l_1 de -6 para $+15 \text{ V}$ causada por l_2 atingir 2 Volts .

Tempo T_1 para l_2 alcançar -5 V e mirar o comparador de novo:

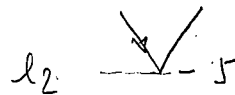
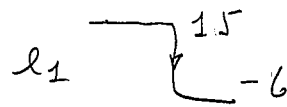
$$l_2 \text{ final} = -\frac{1}{RC} (0,6 \cdot l_1) + l_2 \text{ final}$$

$$\text{Como } R = R_x + R_7 = 180 + 120 = 300 \text{ k}$$

$$-5 = -\frac{1}{300 \cdot 10^3 \cdot 10 \cdot 10^{-6}} \cdot 9 \cdot T_1 + 2$$

$$T_1 = 2,33 \text{ segundos} //$$

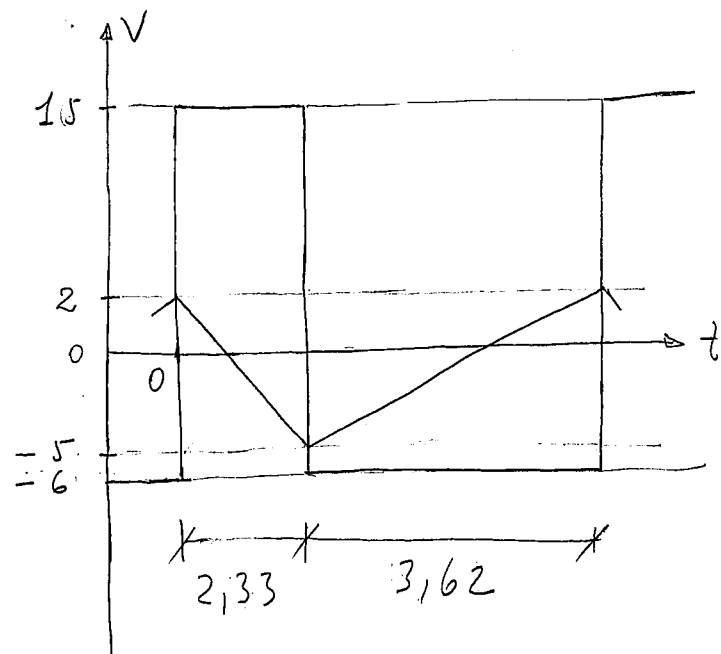
Neste instante,



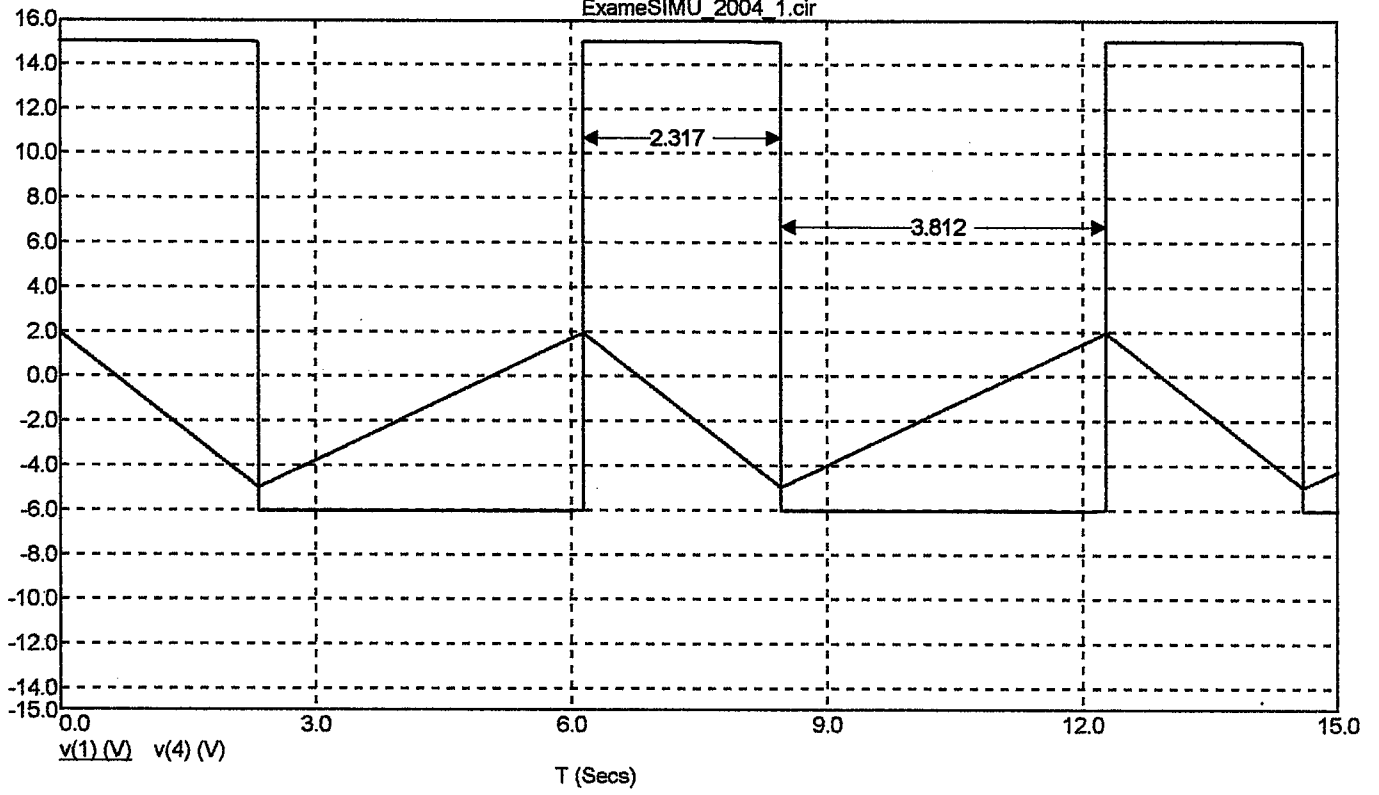
O tempo T_2 para l_2 alcançar $2,5 \text{ V}$ novamente vale:

$$2 = -\frac{1}{232,5 \cdot 10^3 \cdot 10 \cdot 10^{-6}} (-4,5) \cdot T_2 + (-5)$$

$$T_2 = 3,62 \text{ segundos} //$$



Micro-Cap 8 Evaluation Version
ExameSIMU_2004_1.cir



O termopar é um sensor linear de temperatura, formado por dois fios de metais diferentes soldados na ponta. Na outra extremidade dos fios, aparece uma tensão proporcional a diferença de temperatura entre este extremo e a ponta soldada. Para usá-lo corretamente, é preciso compensar o efeito de temperatura ambiente no extremo V_x (ponta fria). Foi usado como sensor de temperatura uma junção PN de silício (diodo)

- a) Examine o termômetro descrito a seguir, equacione a saída U_o em função das entradas, e separe bem os termos, de modo a obter U_o como uma soma de várias parcelas.
- b) Calcule os valores dos resistores para que o voltmetro ligado em U_o indique tensão entre 0 e 8,5 Volts, correspondente a temperaturas T_x entre 0°C e 850°C . Para isso, equacione U_o como representando T_x multiplicado por um fator de escala. Documente amplamente o seu trabalho com textos e equações.

Procure esboçar os passos para chegar a solução, antes de se aprofundar no equacionamento.

$$\text{Junção de Si: } V_D(25^\circ\text{C}) = 0,66 \text{ Volts} \quad \frac{\Delta V_D}{\Delta T} = -2 \frac{\text{mV}}{^\circ\text{C}}$$

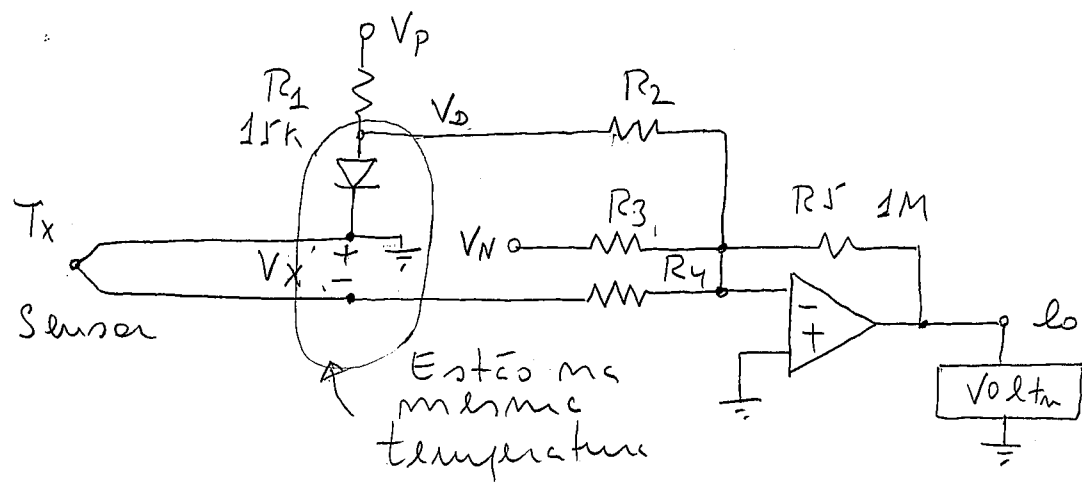
$$\text{Então } V_D = 0,66 - \frac{2 \text{ mV}}{^\circ\text{C}} \cdot T_0 \text{ (}^\circ\text{C)} \text{ Volts}$$

$$\text{Temperatura absoluta: } T_0 = 0^\circ \text{ Kelvin} = -273^\circ\text{C}$$

$$\text{Constante do termopar: } K = \frac{33 \mu\text{V}}{^\circ\text{C}}$$

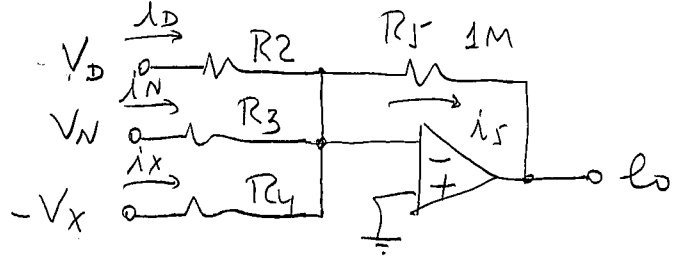
$$\text{Então } V_x = K (T_x - T_0)$$

$$\text{Alimentações reguladas } V_p = 15\text{V} \quad V_N = -15\text{V}$$



P1 2006-2

Equacionando: Somando
impressor.



Equacionando por corrente:

KVL: $-i_D - i_N - i_X + i_S = 0$
 $-\frac{V_D}{R_2} - \frac{V_N}{R_3} - \frac{-V_X}{R_4} + \frac{0 - lo}{R_5} = 0$

$$lo = R_5 \left[-\frac{0,166 - 2 \frac{mV}{^\circ C} \cdot T_0}{R_2} - \frac{-15}{R_3} + \frac{K(T_x - T_0)}{R_4} \right]$$

$$lo = \frac{R_5}{R_2} \left(2 \frac{mV}{^\circ C} \cdot T_0 - 0,166 \right) + 15 \frac{R_5}{R_3} + \frac{R_5}{R_4} K (T_x - T_0) \quad // \quad (1)$$

Fator de escala para lo:

$8,5V - 850^\circ C$
 $lo V - T_x ^\circ C$
 $lo = \frac{8,5V}{850^\circ C} \cdot T_x = 0,01 T_x (1^\circ C) \text{ Volts}$

Substituindo em (1) e
separando bem os termos:

$$0,01 T_x = \frac{R_5}{R_2} 2 \frac{mV}{^\circ C} \cdot T_0 - 0,166 \frac{R_5}{R_2} + 15 \frac{R_5}{R_3} + \frac{33 mV}{^\circ C} T_x \frac{R_5}{R_4} - \frac{33 mV}{^\circ C} \cdot T_0 \frac{R_5}{R_4}$$

Iguando os termos para
obter o valor dos resistores:

$$0,01 T_x = \frac{33 mV}{^\circ C} T_x \frac{R_5}{R_4} \quad \text{Então:}$$

$$R_4 = \frac{33 \cdot 10^{-6} V}{^\circ C} \frac{1 M}{0,01}$$

$$R_4 = 3K3 //$$

Para eliminar as duas parcelas

$$\frac{R_5}{R_2} \cdot 2 \frac{mV}{^\circ C} \cdot T_0 = \frac{33 mV}{^\circ C} \cdot T_0 \cdot \frac{R_5}{R_4}$$

$$\text{Então: } \frac{2 mV}{^\circ C} \cdot \frac{1}{R_2} = \frac{33 mV}{^\circ C} \cdot \frac{1}{3K3}$$

$$R_2 = 200K \Omega //$$

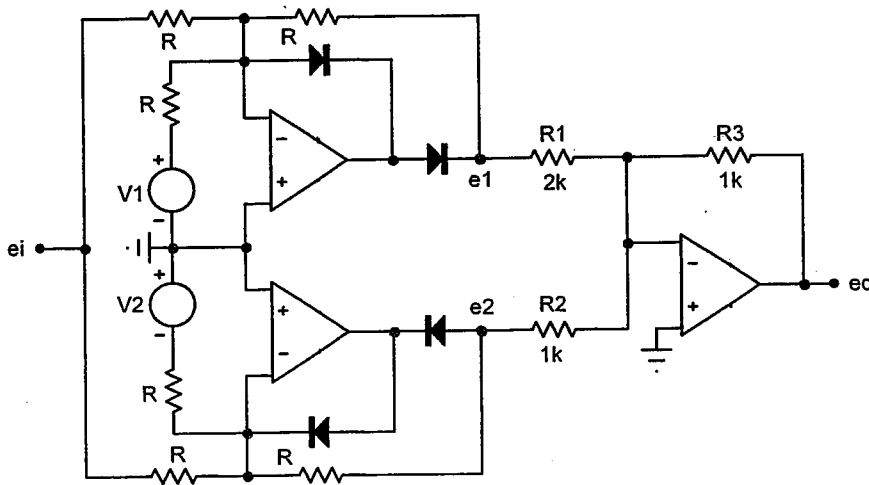
Para eliminar as duas parcelas ctes.:

$$0,166 \frac{R_5}{R_2} = 15 \frac{R_5}{R_3} \quad \text{Então}$$

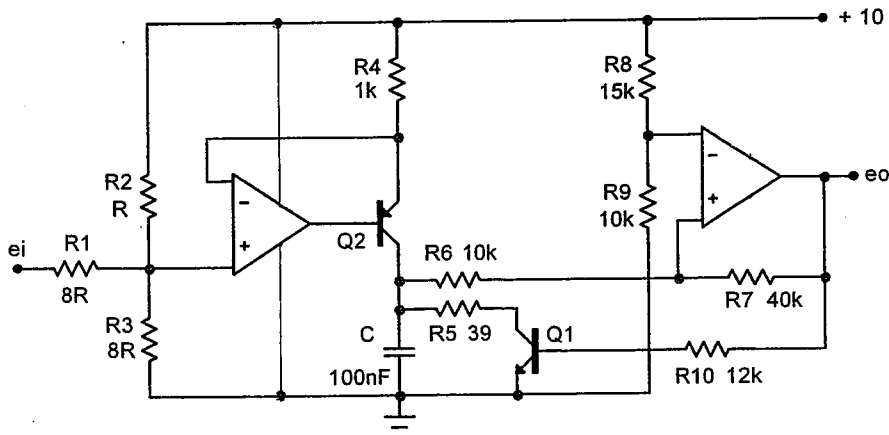
$$\frac{0,166}{200K} = 15 \frac{1}{R_3} \rightarrow R_3 = 4,545 M\Omega //$$

Nome: GABARITO Turma: _____

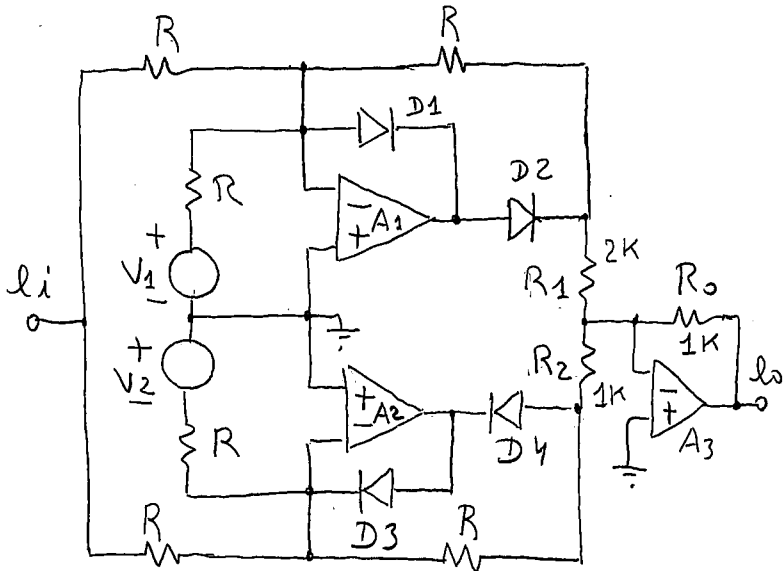
1. Examine o circuito a seguir, procurando entender o seu funcionamento. Separe em blocos, equacione cada um e desenhe a função de transferência saída x entrada, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas. Depois junte (as equações) novamente com o objetivo de desenhar a curva total de e_o x e_i , com todos os valores que foram calculados. Componentes ideais. Lembre-se: documente tudo amplamente pois isso vai ser avaliado.



2. Examine o circuito baixo, separe em blocos, classifique, equacione e documente cada um. Determine os gráficos temporais de e_c e e_o , com todos os valores calculados. Suponha inicialmente que o sinal de áudio e_i seja zero e depois faça hipóteses qualitativas quando a entrada for positiva e negativa. Alimentação simples e regulada. Componentes ideais. Lembre-se: documente tudo amplamente pois isso vai ser avaliado.



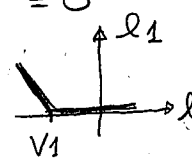
Divido o circuito em blocos, analise, equações e determine a função de transferência de cada bloco e o gráfico $l_o \times l_i$. Comp. ideais.



Equacionando per correntes:

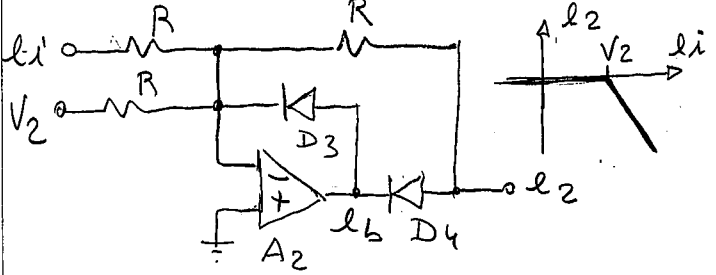
$$\frac{l_i - 0}{R} - \frac{V_1 - 0}{R} + \frac{0 - l_1}{R} = 0$$

$$l_1 = -(l_i + V_1) //$$



Equações válidas para D2 conduzindo: $(l_i + V_1) < 0$. Como V_1 é positivo então $l_i > V_1$

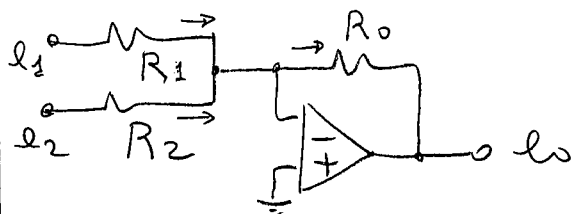
Bloco A2: mesmo circuito mas com diodos invertidos.



$$\text{Então: } l_2 = -(l_i + V_2) //$$

Equações válidas para D4 conduzindo: $l_i > V_2$.

Bloco A3: somador inversor:

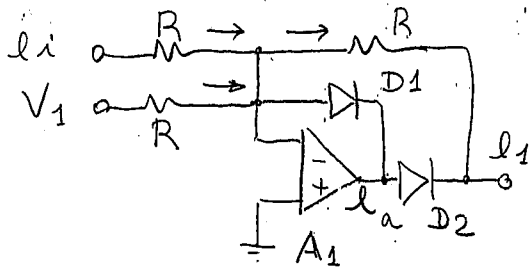
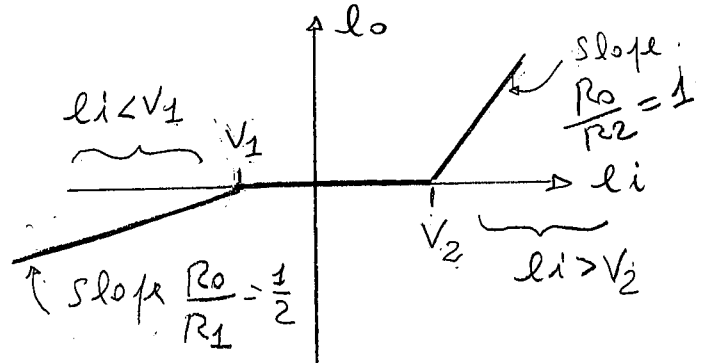


Per correntes:

$$\frac{l_1 - 0}{R_1} - \frac{l_2 - 0}{R_2} + \frac{0 - l_o}{R_0} = 0$$

$$l_o = -l_1 \frac{R_0}{R_1} - l_2 \frac{R_0}{R_2} //$$

$$l_o = +(l_i + V_1) \frac{R_0}{R_1} + (l_i + V_2) \frac{R_0}{R_2} //$$



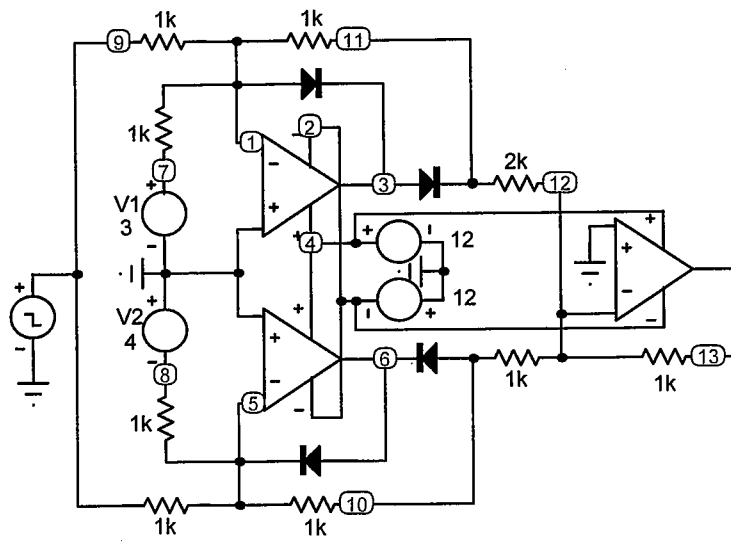
l_i e V_1 são somados devido à massa virtual e depois retificação de 1/2 onda tipo inversor.

Hipótese: D2 cortado:

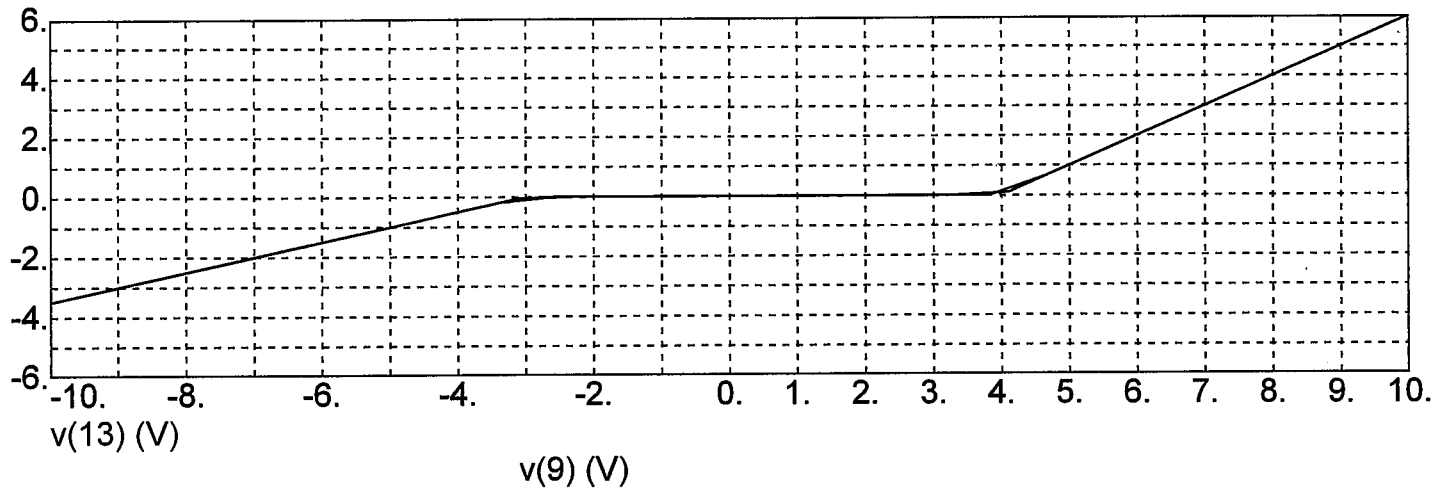
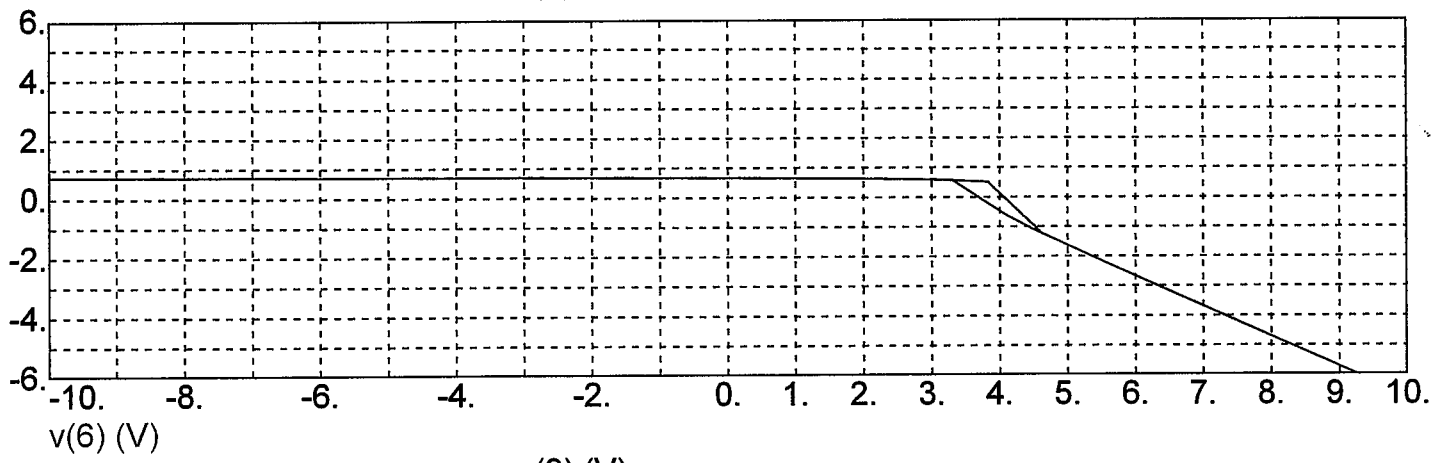
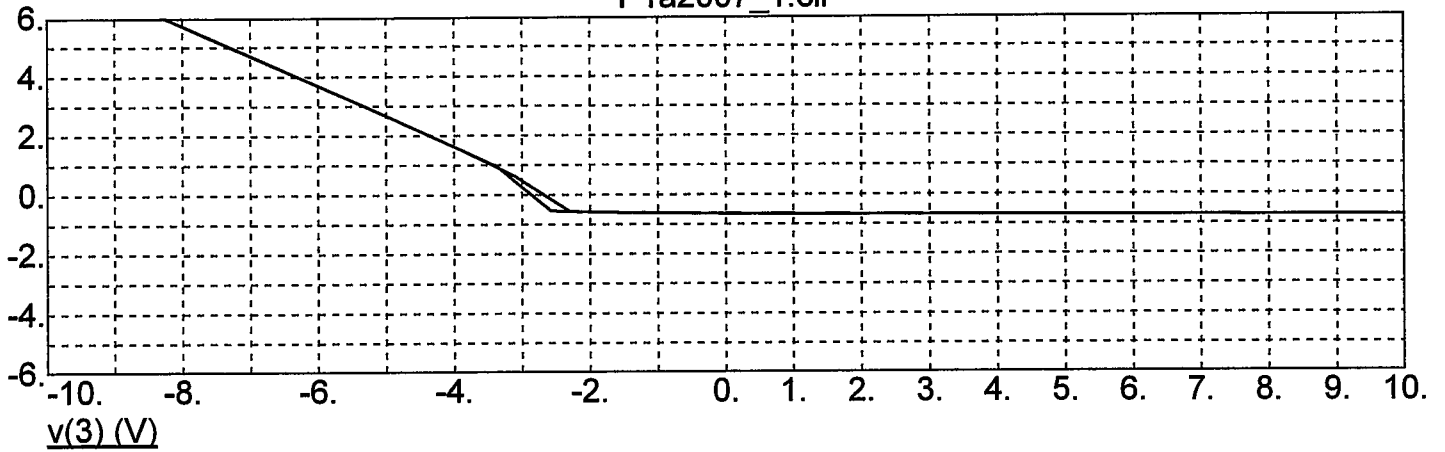
Então $l_1 = 0$ devido à massa virtual e l_a é negativo. Para isso, a combinação de l_i e V_1 deve ser positiva.

Hipótese: D2 conduzindo:

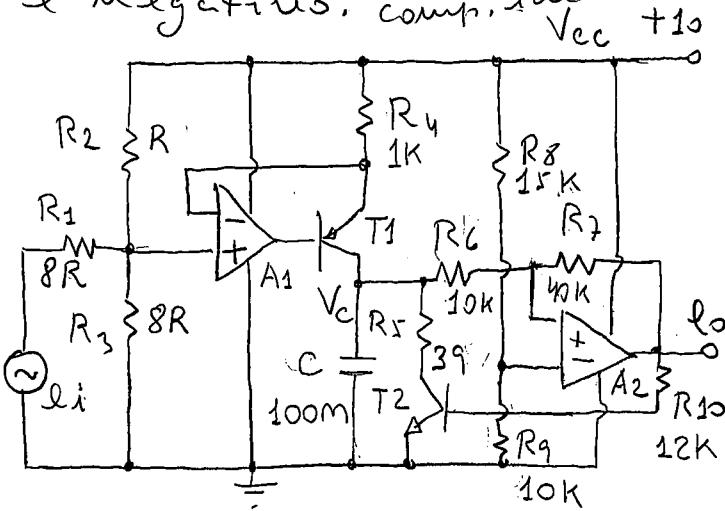
Então $l_a = \text{posit.} = l_b$ e a combinação de l_i e V_1 deve ser negativa:



Micro-Cap 8 Evaluation Version
P1a2007_1.cir

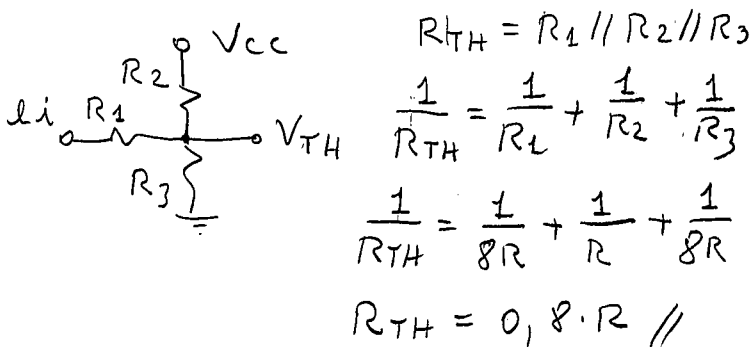


Examine o circuito, separe em blocos, classifique e equacione cada um. Determine os gráficos temporais de V_c e l_o , com precisão. Suponha inicialmente que o sinal de áudio l_i seja zero e depois faça hipóteses com l_i positivo e negativo. Alimentações são simples e ideais.



Bloco do A1, T1:

Simplificando: Thévenin em l_+ :



$$R_{TH} = R_1 // R_2 // R_3$$

$$\frac{1}{R_{TH}} = \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3}$$

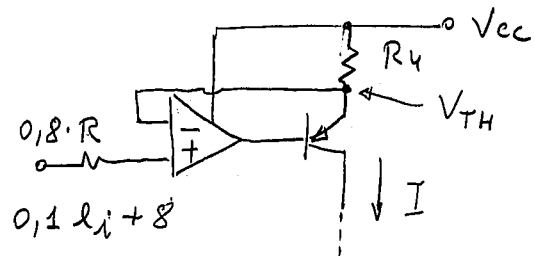
$$\frac{1}{R_{TH}} = \frac{1}{8R} + \frac{1}{R} + \frac{1}{8R}$$

$$R_{TH} = 0,8 \cdot R //$$

$$V_{TH} = l_i \frac{R_2 // R_3}{R_1 + R_2 // R_3} + V_{cc} \frac{R_1 // R_3}{R_2 + R_1 // R_3}$$

$$V_{TH} = l_i \cdot 0,1 + 10 \cdot 0,8$$

$$V_{TH} = 0,1 l_i + 8 //$$



Hipótese: $l_i = 0$

Então $l_+ = l_- = 8$ Volts

Circuito é uma fonte de corrente:

$$I = \frac{V_{cc} - V_{TH}}{R_4} = \frac{10 - 8}{1k} = 2mA //$$

C_1 se carrega com 2mA e V_c = rampa linear,

Bloco A2: Comparador não inversor com referência.

$$l_- = V_{cc} \frac{R_9}{R_8 + R_9} = 10 \frac{10}{10 + 15}$$

$$l_- = 4 \text{ Volts} //$$

Ponto de virada; supondo T2 cortado, $l_+ = l_-$:

$$l_+ = V_c \frac{R_7}{R_6 + R_7} + l_o \frac{R_6}{R_6 + R_7} = 4$$

$$V_c \frac{40}{10 + 40} + l_o \frac{10}{10 + 40} = 4$$

Como $l_o \leq 10$ volts zero veni:

$$V_c \frac{4}{5} + 10 \cdot \frac{1}{5} = 4 \rightarrow V_c = +2,5 //$$

$$V_c \frac{4}{5} + 0 = 4 \rightarrow V_c = +5V //$$

Bloco do T2:

Quando $l_o = 0$ T2 = cortado

Quando $l_o = 10V$, T2 = saturado

e C_1 se descarrega por R_5 .

Funcionamento global:

Fonte de corrente carrega C1 até atingir 5V quando então $I_0 \rightarrow 10V$ e T2

descarrega C1 por R5 até que $V_{C1} = 2,5$ quando então $I_0 \rightarrow 0$ e T2 corta.

Aplicando I_0 , a corrente varia e o tempo de carga também.

Tempo de carga com $I_0 = 0$:

$$i = C \frac{dV_C}{dt}$$

$$2 \cdot 10^{-3} = 100 \cdot 10^{-9} \frac{5 - 2,5}{\Delta t}$$

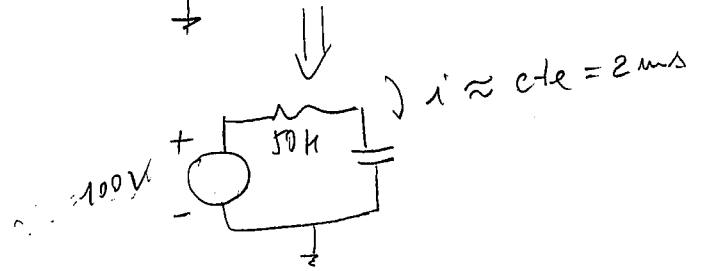
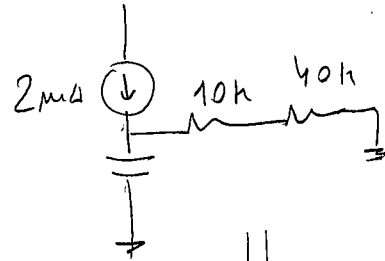
$$\Delta t = 125 \mu s //$$

Tempo de descarga de C1:

$$t = -R \cdot C \ln \left(\frac{V_{\infty} - V_f}{V_{\infty} - V_i} \right)$$

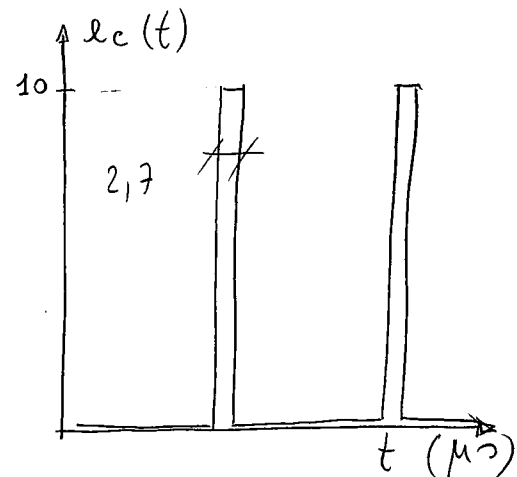
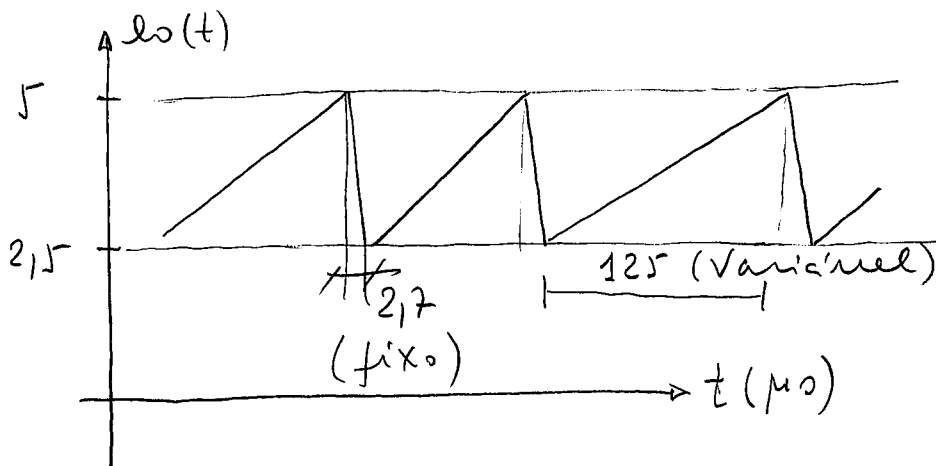
$$t = -39 \cdot 100 \cdot 10^{-9} \ln \left(\frac{0 - 2,5}{0 - 5} \right)$$

$$t = 2,7 \mu s // \text{ constante.}$$



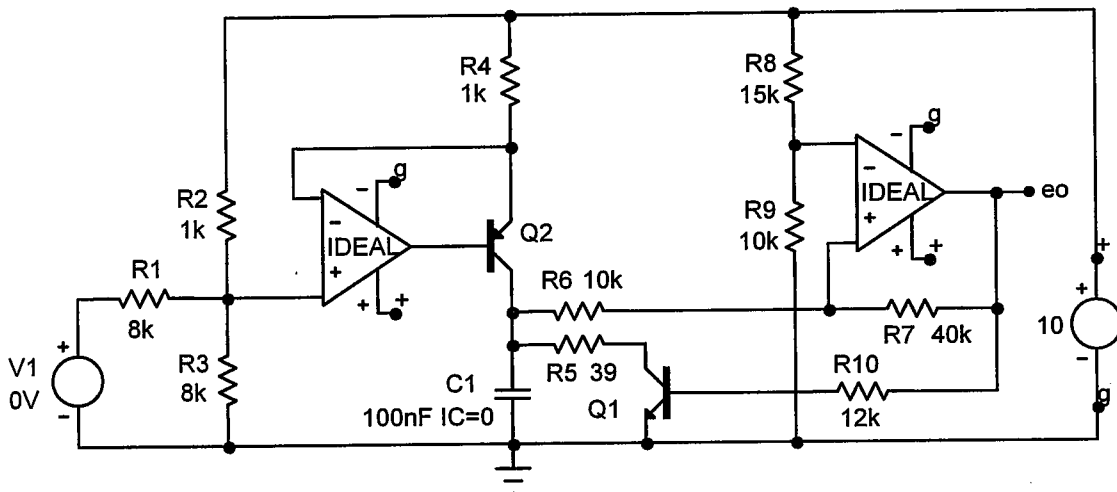
$$f = \frac{1}{125 \mu s + 2,7 \mu s}$$

$$f = 7.830 \text{ Hz} //$$

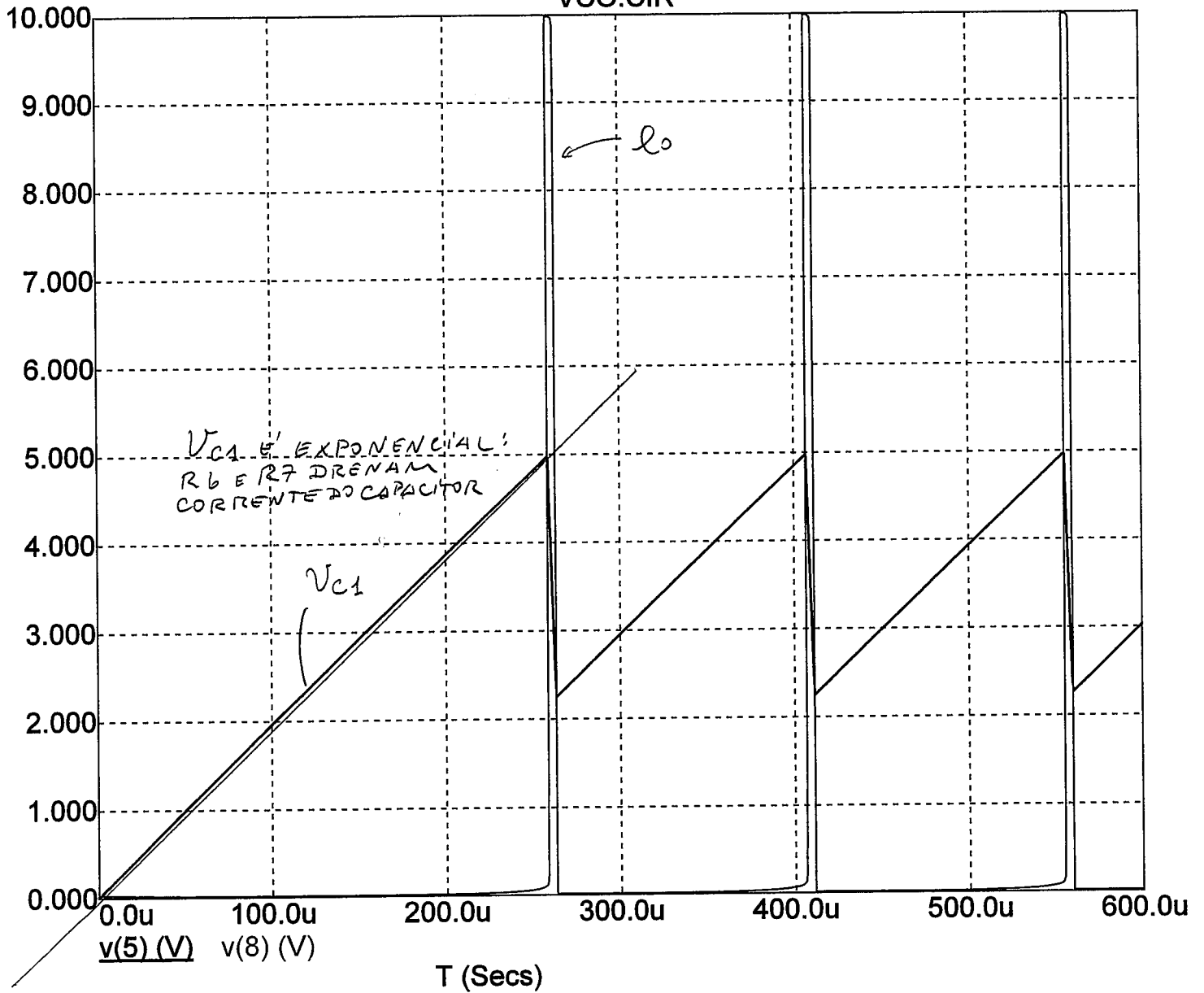


Gráficos válidos para $I_0 = 0$.

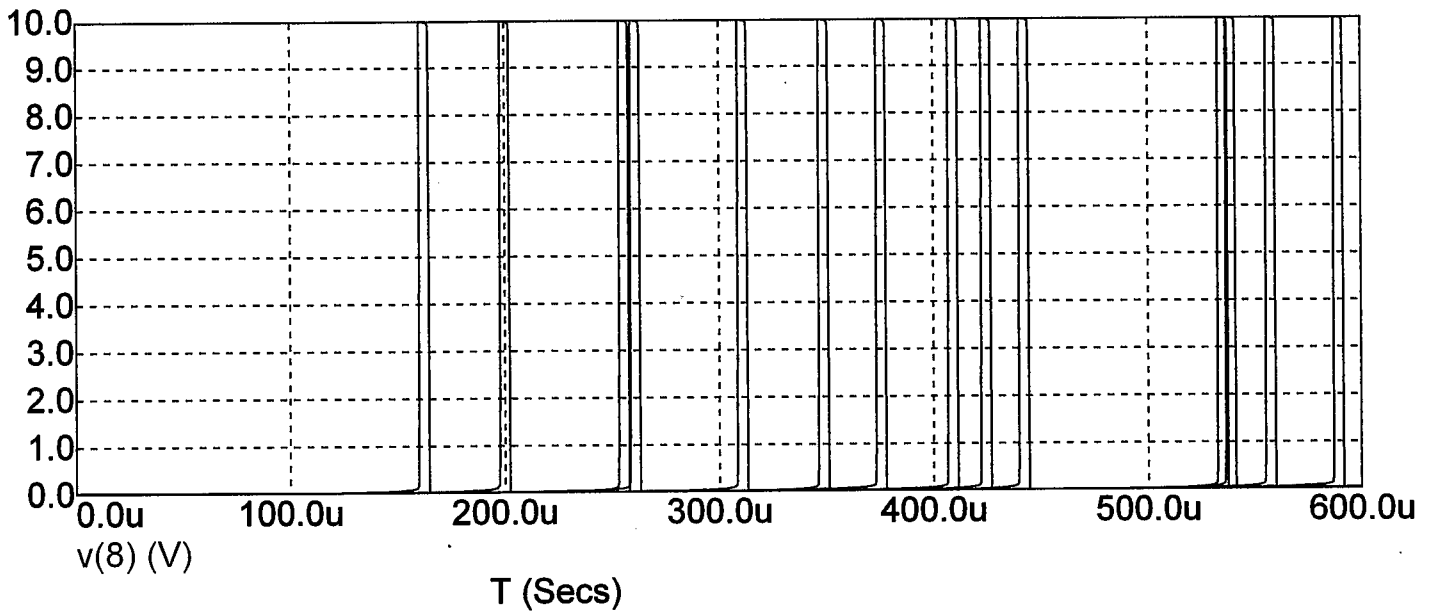
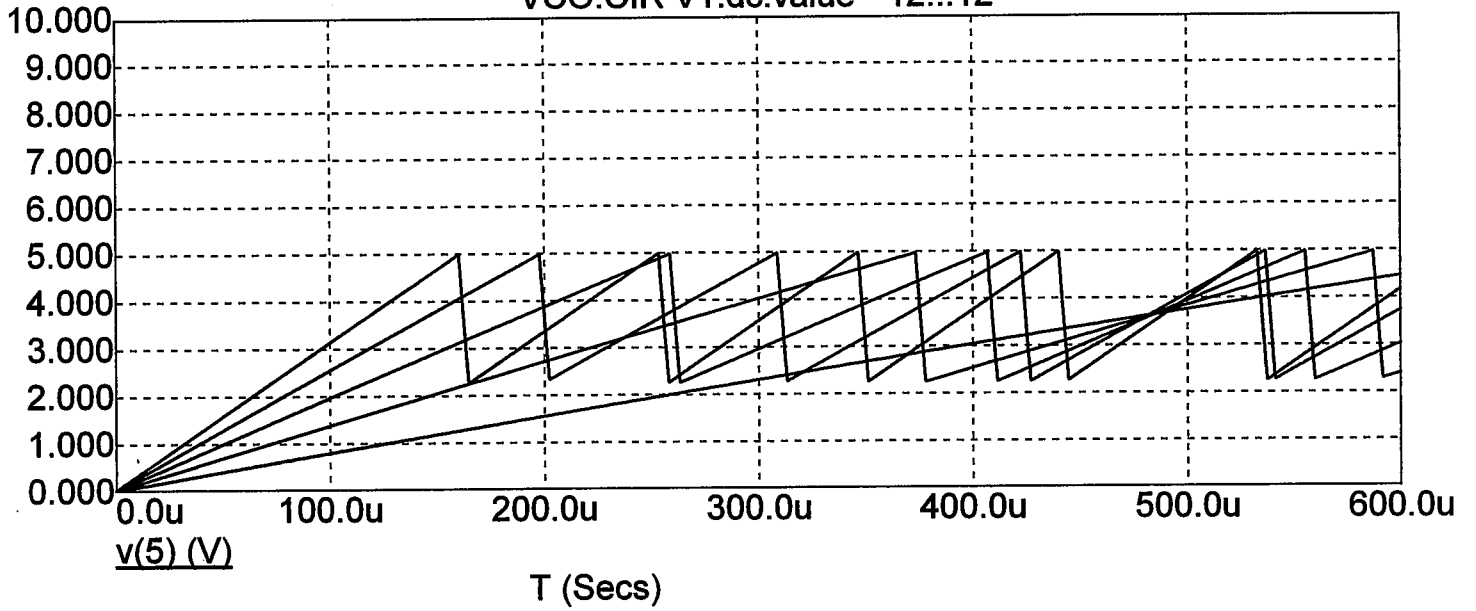
Colocando I_0 , varia o tempo de subida e portanto a frequência de oscilações. $\Rightarrow V_{CO} //$



Micro-Cap 8 Evaluation Version
VCO.CIR

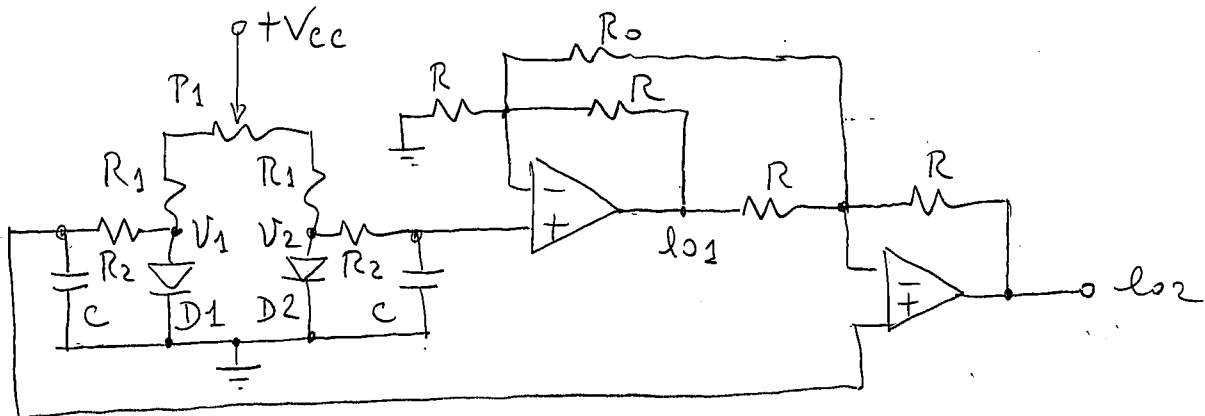


Micro-Cap 8 Evaluation Version
VCO.CIR V1.dc.value=-12...12

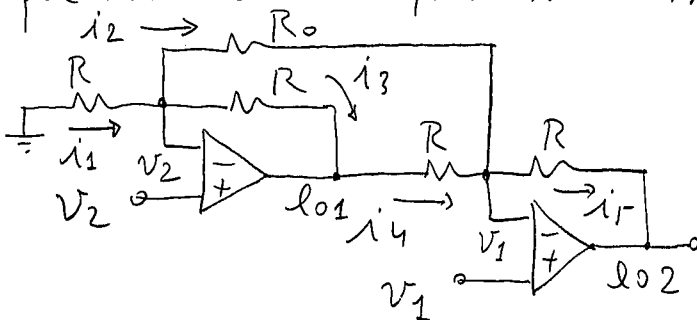


O termómetro descrito a seguir mede a diferença de temperatura entre dois pontos, indicando em um voltmetro o resultado.

- Examine o circuito e descreva em detalhes o seu funcionamento.
- Divida o circuito em blocos e equacione, concentrando seus esforços nos operacionais. Descreva cada etapa do trabalho com textos e equações.
- Calcule o valor dos componentes necessários para estabelecer uma escala de $0,5 \text{ V/}^\circ\text{C}$ no voltmetro, componentes ideais. Alimentação regulada. Coeficiente de temperatura de uma junção de silício $= -2 \text{ mV/}^\circ\text{C}$. Use $R = 22 \text{ k}\Omega$ quando necessário.



Equacionando por correntes:



$$\begin{cases} -i_1 + i_2 + i_3 = 0 \\ -i_4 - i_2 + i_5 = 0 \end{cases}$$

$$-\frac{0 - V_2}{R} + \frac{V_2 - V_1}{R_0} + \frac{V_2 - lo_1}{R} = 0$$

$$-\frac{lo_1 - V_1}{R} - \frac{V_2 - V_1}{R_0} + \frac{V_1 - lo_2}{R} = 0$$

Objetivo: $lo_2 = f(V_1, V_2, \dots)$

Variável intermédia: lo_1 - eliminar

$$\frac{V_2}{R} + \frac{V_2 - V_1}{R_0} + \frac{V_2}{R} = \frac{lo_1}{R}$$

$$\frac{V_1}{R} - \frac{lo_1}{R} - \frac{V_2 - V_1}{R_0} + \frac{V_1}{R} = \frac{lo_2}{R}$$

$$V_2 + \frac{R}{R_0} (V_2 - V_1) + V_2 = lo_1 \quad (1)$$

$$V_1 - lo_1 - \frac{R}{R_0} (V_2 - V_1) + V_1 = lo_2 \quad (2)$$

Levando (1) em (2):

$$V_1 - V_2 - \frac{R}{R_0} (V_2 - V_1) - V_2 - \frac{R}{R_0} (V_2 - V_1) + V_1 = \text{Loz}$$

$$\text{Loz} = 2(V_1 - V_2) - 2 \frac{R}{R_0} (V_2 - V_1)$$

$$\text{Loz} = 2(V_1 - V_2) + 2 \frac{R}{R_0} (V_1 - V_2)$$

$$\text{Loz} = 2(V_1 - V_2) \left(1 + \frac{R}{R_0}\right) //$$

Valer dos componentes:

Escolhemos:

$$R_1 = R_2 = R = 22\text{K} //$$

$$C = \text{supressor de ruído} = 100\text{MF} //$$

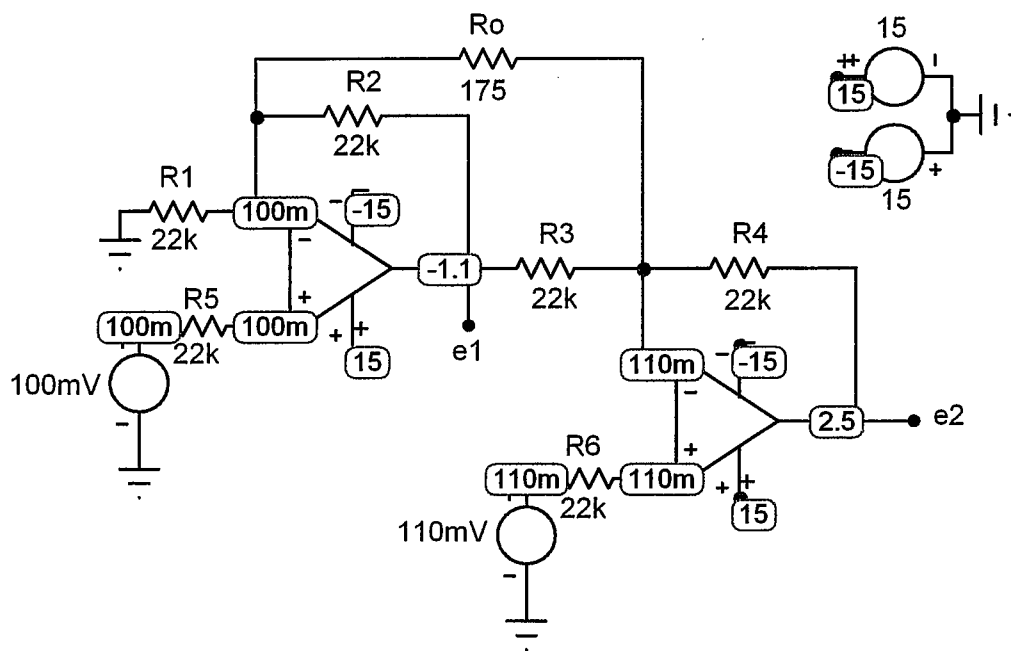
Escala do voltmetro:

Solução a

$$\left[\begin{array}{l} \text{Se } T_1 - T_2 = 1^\circ\text{C} \text{ então } V_1 - V_2 = -2\text{mV} \text{ e } V_{\text{Loz}} = -0,15\text{V} \\ -0,15 = 2(-2\text{mV}) \left(1 + \frac{22\text{K}}{R_0}\right) \\ -0,15 = -4 \cdot 10^{-3} - 4 \cdot 10^{-3} \frac{22 \cdot 10^3}{R_0} \\ -0,496 = \frac{-88}{R_0} \rightarrow R_0 = 177,4\Omega // \end{array} \right.$$

Solução b

$$\left[\begin{array}{l} \text{Se } T_2 - T_1 = 1^\circ\text{C} \text{ então } V_1 - V_2 = 2\text{mV} \text{ e } V_{\text{Loz}} = 0,15\text{V} \\ 0,15 = 2(2\text{mV}) \left(1 + \frac{22\text{K}}{R_0}\right) \\ 0,15 = 4 \cdot 10^{-3} + 4 \cdot 10^{-3} \frac{22 \cdot 10^3}{R_0} \\ 0,496 = \frac{88}{R_0} \rightarrow R_0 = 177,4\Omega // \end{array} \right.$$



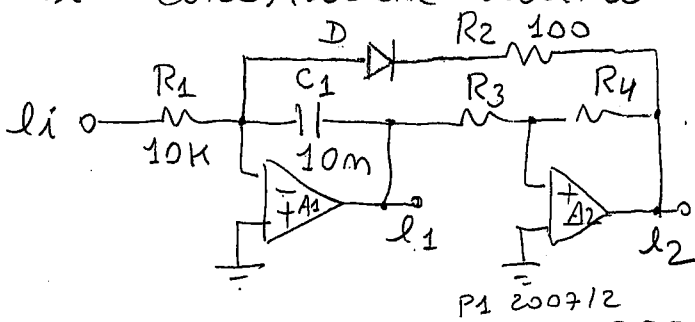
$2 \text{ mV} \text{ — } 1^\circ \text{C}$
 $10 \text{ mV} \text{ — } T$

$$T = 5^\circ \text{C}$$

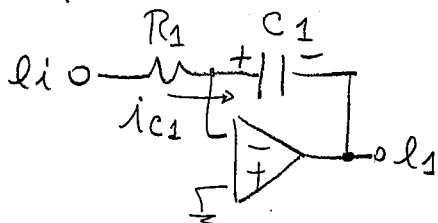
Escala $0,5 \text{ V}/^\circ \text{C} \rightarrow 2^\circ \text{C}/\text{Volt}$

Então $10_2 = 2,5 \text{ Volts} //$

Examine o oscilador controlado por tensão (VCO) e: a) Descreva qualitativamente o seu funcionamento. b) Escreva em cada bloco em forma literal e coloque os valores de circuito logo a seguir, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas, pois isso será avaliado. c) Junte os blocos para determinar o funcionamento global e obtenha a equação do VCO. Arredondamento em 3 dígitos. Componentes ideais, alimentação $V_{cc} = \pm 10$ Volts. $R_4 = 2 \cdot R_3$. Considere $l_i =$ constante dentro de um ciclo de oscilação.



Bloco A1: Integrador inversor.
Hipótese: $l_i = cte$ e D cortado;



Então $l_2 > 0$.

$$i_{c1} = i_{R1} = C_1 \frac{dV_{c1}}{dt}$$

$$\frac{l_i}{R_1} = C_1 \frac{dV_{c1}}{dt} = -C_1 \frac{dV_{l1}}{dt}$$

Integrando:

$$\int \frac{l_i}{R_1 C_1} dt = \int - \frac{dV_{l1}}{dt} dt$$

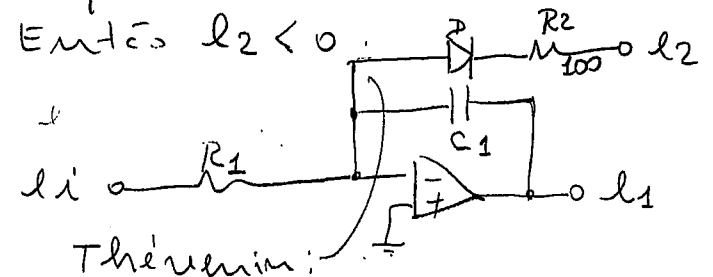
$$l_1(t) = - \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \int l_i dt + l_1(0) \quad (1)$$

$$l_1(t) = - \frac{1}{10 \cdot 10^3 \cdot 10 \cdot 10^{-9}} l_i t + l_1(0)$$

$$l_1(t) = -10^4 \cdot l_i \cdot t + l_1(0) \quad (2)$$

Hipótese: $l_i = cte$ e D conduz

Então $l_2 < 0$.



$$V_{TH} = l_2 \frac{R_1}{R_1 + R_2} + l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

$$V_{TH} = l_2 \frac{10 \cdot 10^3}{10 \cdot 10^3 + 100} + l_i \frac{100}{10 \cdot 10^3 + 100}$$

$$V_{TH} = 0,99 l_2 + 9,9 \cdot 10^{-3} \cdot l_i$$

$$R_{TH} = R_1 \parallel R_2 = 99 \Omega$$

Aplicando (1):

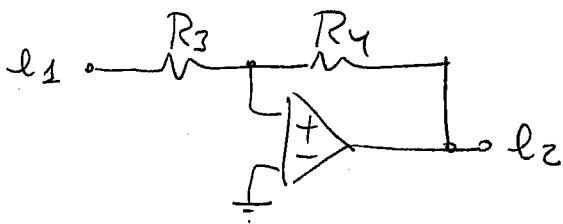
$$l_1(t) = - \frac{1}{R_{TH} \cdot C_1} \int V_{TH} dt + l_1(0)$$

$$l_1(t) = - \frac{1}{99 \cdot 10 \cdot 10^{-9}} \cdot V_{TH} \cdot t + l_1(0)$$

$$l_1(t) = -10,1 \cdot 10^6 (0,99 l_2 + 9,9 \cdot 10^{-3} l_i) \cdot t + l_1(0) \quad (3)$$

Bloco A2:

comparador não-inversor com histerese:



Ponto de virada; $l_+ = l_-$:

$$l_+ = l_1 \frac{R_4}{R_3 + R_4} + l_2 \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

$l_- = 0$ Então:

$$\frac{l_1 R_4}{R_3 + R_4} = -l_2 \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

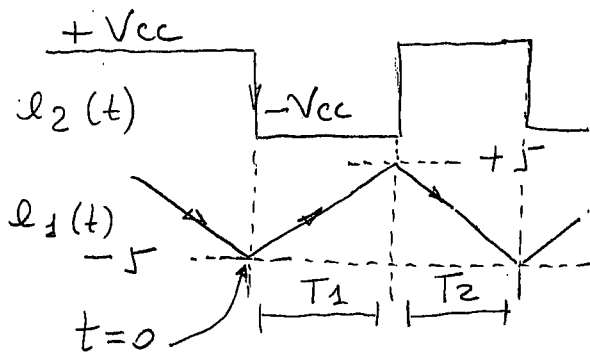
$$l_1 = -l_2 \frac{R_3}{R_4} \quad R_4 = 2 \cdot R_3$$

$$l_1 = -\frac{l_2}{2} //$$

Como l_2 só pode ser $\pm V_{cc}$:

$$l_1 = \begin{cases} +5 \\ -5 \end{cases} //$$

Juntando os blocos:



cálculo de T_1 ($D=ON$):

usando ③:

$$+5 = -10,1 \cdot 10^6 (0,99 \cdot (-10) + 9,9 \cdot 10^{-3} \cdot l_i) \cdot T_1 + (-5)$$

$$9,9 \cdot 10^{-7} = (9,9 + 9,9 \cdot 10^{-3} \cdot l_i) \cdot T_1$$

T_1 vai ser um valor muito pequeno.

Cálculo de T_2 ($D=OFF$):

Usando ②:

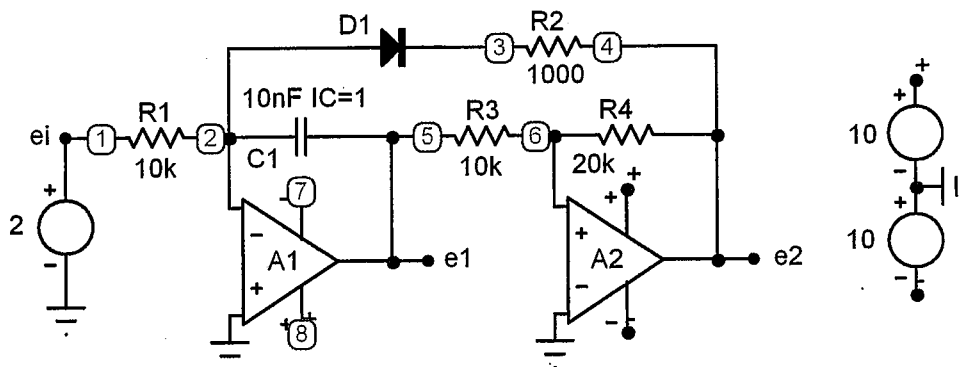
$$-5 = -10^4 \cdot l_i \cdot T_2 + (+5) \quad \leftarrow \text{inicial}$$

$$10 = 10^4 \cdot l_i \cdot T_2$$

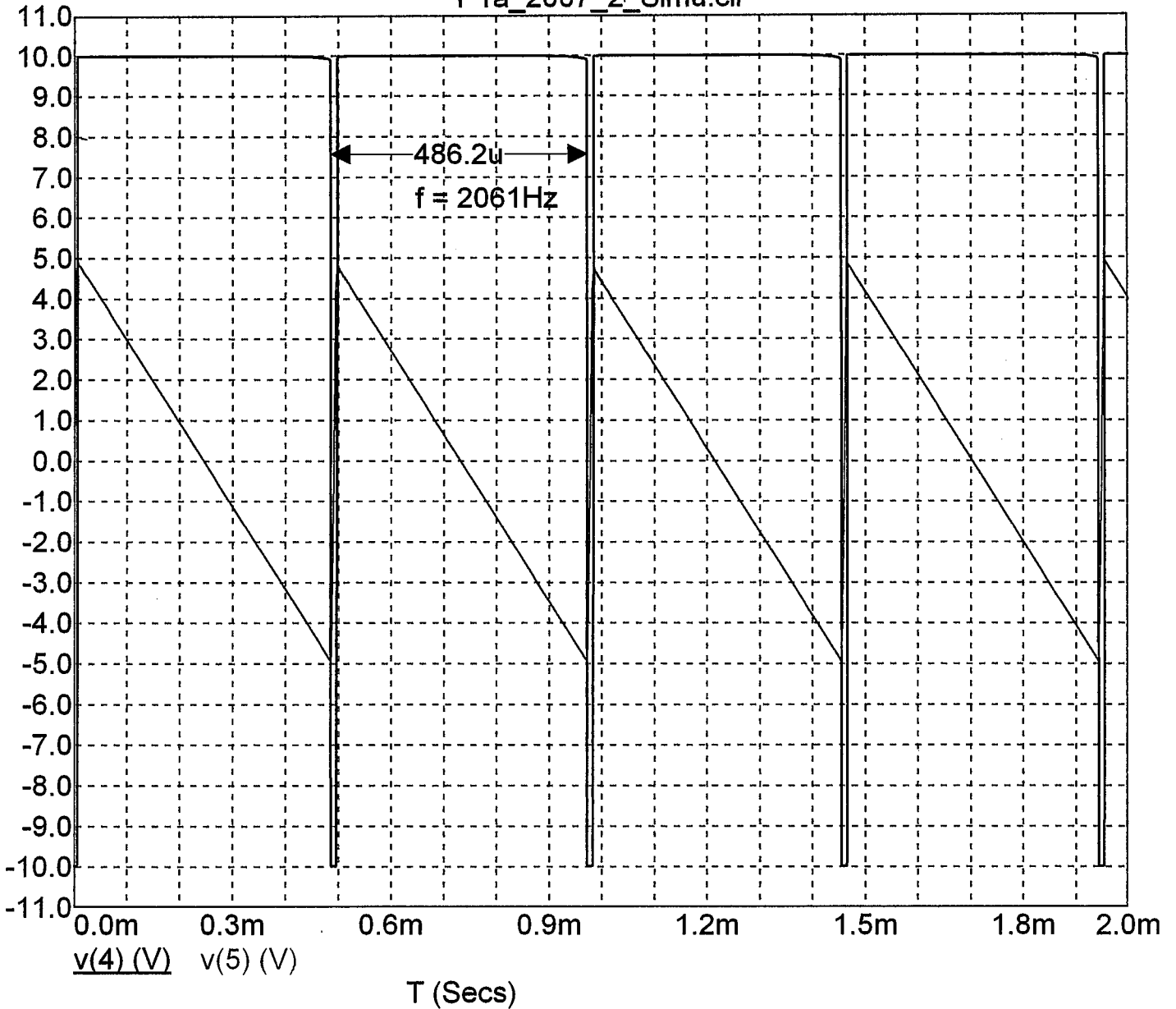
$$T_2 = \frac{0,001}{l_i} //$$

Frequência do VCO:

$$f = \frac{1}{T_1 + T_2} \approx \frac{1}{T_2} = 1000 \cdot l_i //$$

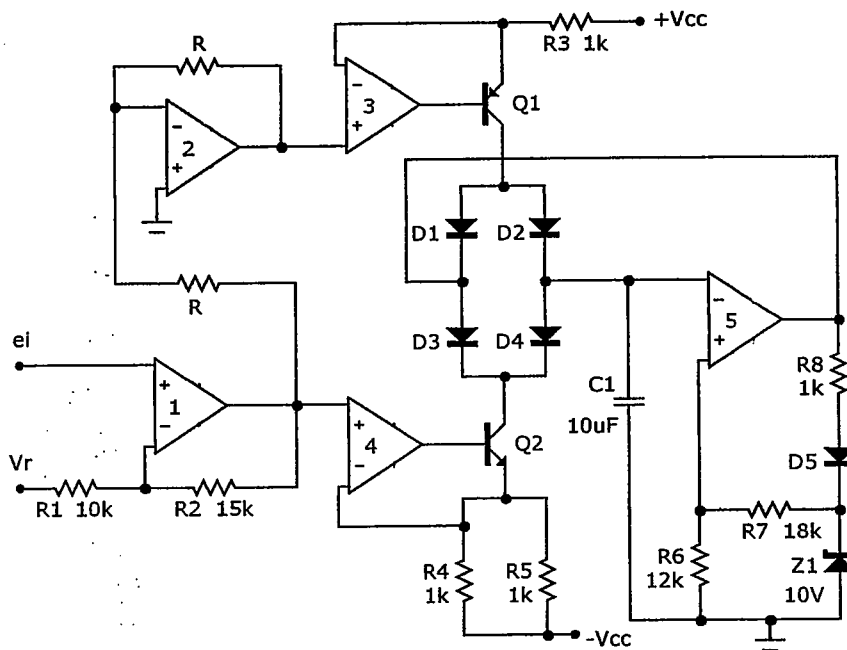


Micro-Cap 8 Evaluation Version
P1a_2007_2_Simu.cir

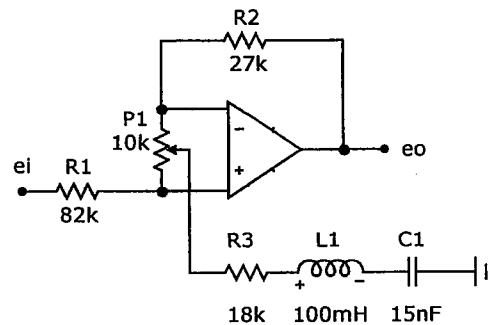


Nome: GABARITO Turma: _____

1. (6 pontos) Examine o circuito a seguir e: a) Descreva o que for possível do seu funcionamento. Esta descrição deve ser feita no início da questão. b) Separe em blocos funcionais, descreva e equacione detalhadamente cada um em formato literal. c) Junte as equações com o objetivo de determinar a equação do comportamento temporal da tensão no capacitor em relação a e_i . d) Particularize a resposta colocando os valores de circuito e desenhe o gráfico temporal no capacitor para $e_i = 2$ Volts. Cada etapa deve ser amplamente documentada com textos, equações e esquemas pois isso será avaliado. Resultados que aparecem por mágica serão ignorados. Componentes ideais, alimentação regulada $V_{cc} = \pm 15$ Volts, $V_T = 10$ Volts.

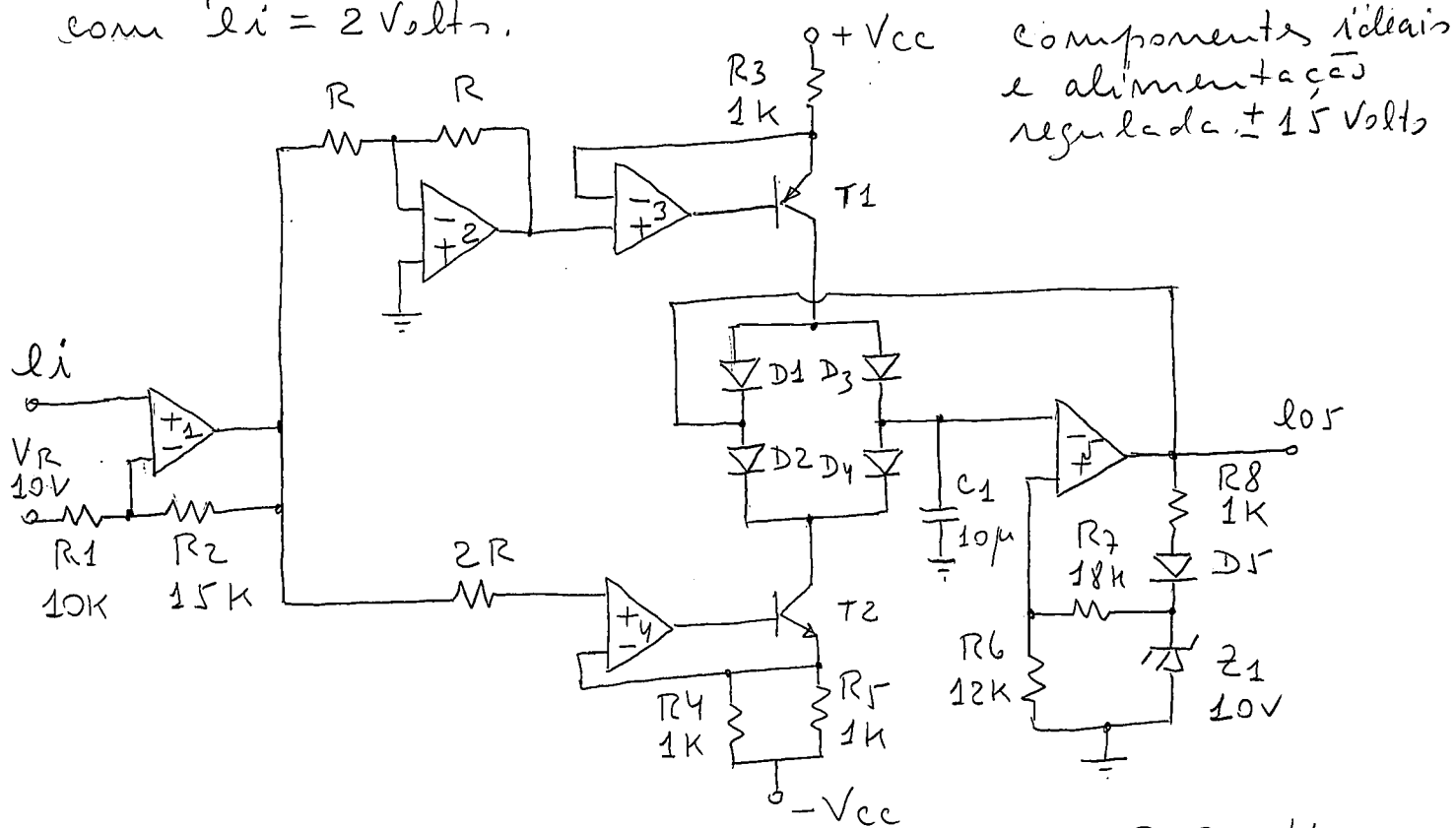


2. (4 pontos) Examine o circuito a seguir procurando entender o seu funcionamento e: a) Descreva o que for possível. b) Equacione, em termos literais, e_o / e_i supondo inicialmente que R_3 esteja ligado diretamente na massa e o potenciômetro nos extremos e no meio do curso. Aplique então os valores de circuito para obter resultados numéricos. c) Adicione agora L_1 e C_1 e esboce a curva de e_o em função da frequência do sinal e_i . Documente cada etapa do seu trabalho com textos equações e esquemas. Componentes ideais.



Divida o circuito em blocos funcionais e equacione cada um, em formato literal e depois em funções de li apenas.

Determine a equação de frequência do sinal de saída em função de li, desenhando também o gráfico temporal de tensão sobre o capacitor, com todos os valores calculados e com li = 2 Volts.



P1 2008/1

Bloco 1: Amplif. subtrator;

$$e_+ = l_i$$

$$e_- = V_R \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_{o1} \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Circuito é linear; $e_+ = e_-$

$$l_{o1} = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \left(l_i - V_R \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right)$$

$$l_{o1} = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \cdot l_i - \frac{R_2}{R_1} \cdot V_R$$

$$l_{o1} = \frac{10 + 15}{10} \cdot l_i - \frac{15}{10} \cdot 10$$

$$l_{o1} = 2,5 \cdot l_i - 15 //$$

Bloco 2: Inversor.

$$l_{o2} = -l_{o1} = -2,5 \cdot l_i + 15 //$$

Bloco 3: Reforçador de corrente unilateral.

$$e_+ = l_{o2} = -2,5 \cdot l_i + 15$$

$$e_- = +V_{cc} - V_{R3} = V_{cc} - i_{c1} \cdot R_3$$

Circuito é linear; $e_+ = e_-$

$$-2,5 \cdot l_i + 15 = V_{cc} - i_{c1} \cdot R_3$$

$$i_{c1} = \frac{V_{cc} + 2,5 \cdot l_i - 15}{R_3}$$

$$i_{c1} = \frac{15 + 2,5 \cdot l_i - 15}{10^3}$$

$$i_{c1} = 2,5 \cdot 10^{-3} \cdot l_i //$$

Bloco 4: Igual ao bloco 3.

$$l_+ = l_{o1} = 2,5 l_i - 15$$

$$l_- = V_{R5} - V_{cc} = i_{c2} (R_4 // R_5) - V_{cc}$$

Fazendo $l_+ = l_-$

$$2,5 l_i - 15 = i_{c2} \cdot \frac{R_4 \cdot R_5}{R_4 + R_5} - V_{cc}$$

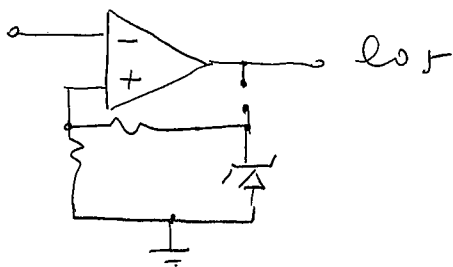
$$i_{c2} = \frac{2,5 \cdot l_i - 15 + V_{cc}}{\frac{R_4 \cdot R_5}{R_4 + R_5}}$$

$$i_{c2} = \frac{2,5 \cdot l_i - 15 + 15}{\frac{1 \cdot 1}{1+1} \cdot 10^3}$$

$$i_{c2} = 5 \cdot 10^{-3} \cdot l_i //$$

Bloco 5: Tem componentes não-lineares e pode ter realim. positiva.

Hipótese: D5 cortado:



Ficou um comparador com histerese e imunes

Ponto de virada: $l_+ = l_- = 0$

$$l_{o5} = A_d (l_+ - l_-)$$

$$l_{o5} = \infty (0 - l_-)$$

$$l_{o5} = -V_{cc} \text{ para } V_{c1} > 0 //$$

(D5 cortado)

Hipótese: D5 conduzindo:
comparador com histerese
e $l_{o5} = +V_{cc}$

Ponto de virada: $l_+ = l_-$

Como o zener está conduzindo:

$$l_+ = V_{z1} \frac{R_6}{R_6 + R_7}$$

$$l_- = V_{c1} \text{ Igualando:}$$

$$V_{c1} = 10 \frac{12}{12+18} \rightarrow V_{c1} = 4 //$$

A tensão no capacitor excursiona entre $0 \leq V_{c1} \leq 4$

Bloco comutador com diodos:

Hipótese: $l_{o5} = +V_{cc}$:

D1 e D4 cortados

D2 e D3 conduzindo

i_{c1} carrega o capacitor

$$V_c = \frac{1}{C} \int i_c \cdot dt \rightarrow V_c = \frac{1}{C} i_c \cdot t$$

$$T_1 = \frac{\Delta V_c \cdot C_1}{i_{c1}} = \frac{4 \cdot 10 \cdot 10^{-6}}{2,5 \cdot 10^{-3} \cdot l_i}$$

$$T_1 = \frac{0,016}{l_i} //$$

Hipótese: $l_{o5} = -V_{cc}$:

D2 e D3 cortados

D1 e D4 conduzindo

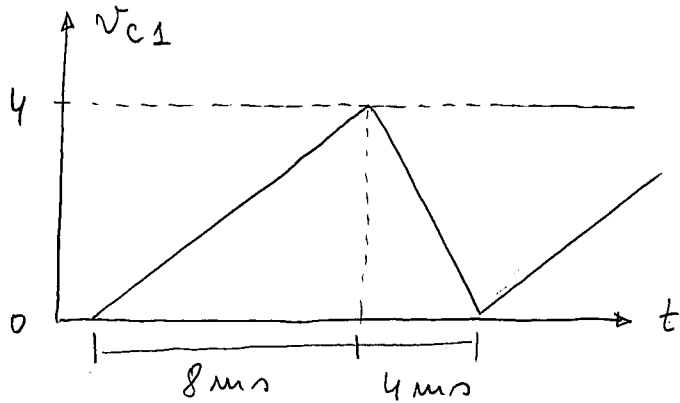
$$T_2 = \frac{\Delta V_c \cdot C_1}{i_{c2}} = \frac{4 \cdot 10 \cdot 10^{-6}}{5 \cdot l_i \cdot 10^{-3}}$$

$$T_2 = \frac{0,008}{l_i} //$$

com $l_i = 2$ Volts:

$$T_1 = \frac{0,016}{2} = 8 \text{ ms} //$$

$$T_2 = \frac{0,08}{2} = 4 \text{ ms} //$$



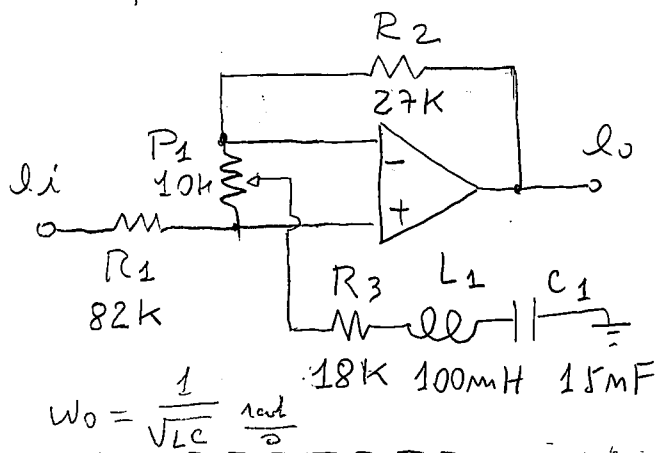
Frequência:

$$f = \frac{1}{T_1 + T_2} = \frac{1}{\frac{0,016}{l_i} + \frac{0,008}{l_i}}$$

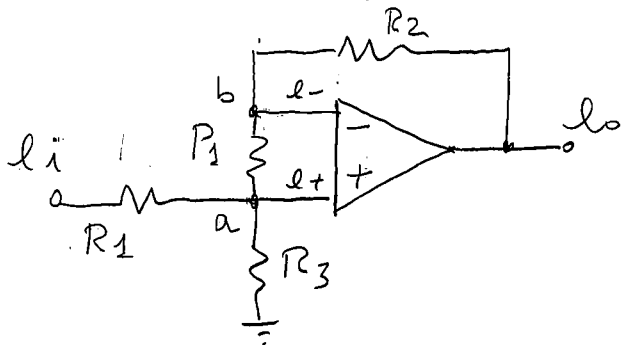
$$f = \frac{l_i}{0,024} \rightarrow f = 41,67 \cdot l_i \text{ Hz} //$$

$$f = 83,33 \text{ Hz com } l_i = 2 //$$

Examine o circuito procurando entender o seu funcionamento. Escreva as equações l_o/l_i supondo inicialmente que R_3 vai direto para a massa (L_1 e C_1 não existem). Aplique os valores de circuito e determine o ganho l_o/l_i nos extremos e centro do potenciômetro. Adicione agora L_1 e C_1 e esboce a curva do ganho em função de frequência do sinal l_i . Documente cada etapa. Componentes ideais.



sem L_1 e C_1 e P_1 no extremo inferior (a):



Como o circuito é linear, $l_+ = l_-$ e

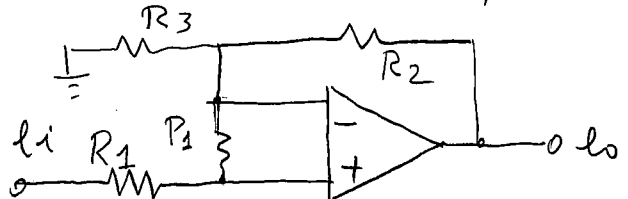
não há corrente em P_1 .

$$l_- = l_o$$

$$l_+ = l_i \frac{R_3}{R_1 + R_3} \quad \text{então:}$$

$$\frac{l_o}{l_i} \Big|_a = \frac{R_3}{R_1 + R_3} //$$

sem L_1 e C_1 e com P_1 no extremo superior (b):



Não há corrente por P_1 :

$$l_+ = l_i$$

$$l_- = l_o \frac{R_3}{R_2 + R_3} \quad \text{então:}$$

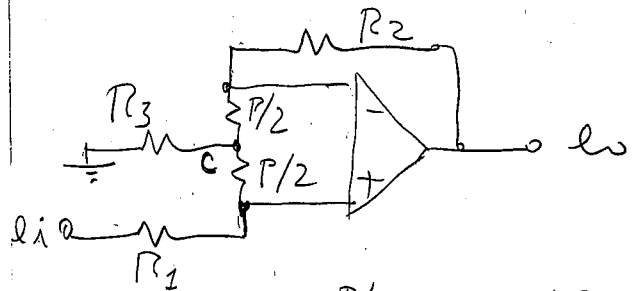
$$\frac{l_o}{l_i} \Big|_b = \frac{R_2 + R_3}{R_3} //$$

colocando os valores:

$$\frac{l_o}{l_i} \Big|_a = \frac{18}{82 + 18} = 0,18 //$$

$$\frac{l_o}{l_i} \Big|_b = \frac{27 + 18}{18} = 2,5 //$$

Como o cursor no meio:



$$l_- = l_o \frac{R_3 + P/2}{R_2 + R_3 + P/2} = \frac{18 + 5}{27 + 18 + 5} \cdot l_o$$

$$l_+ = l_i \frac{R_3 + P/2}{R_1 + R_3 + P/2} = \frac{18 + 5}{82 + 18 + 5} \cdot l_i$$

Note que o operacional produz l_o para equilibrar l_i

Iguando os termos:

$$\frac{L_0}{L_1} \Big|_c = 0,476 \quad // = \frac{R_1/2 + R_3 + R_2}{R_1/2 + R_3 + R_1}$$

colocando L_1 e C_1 :

Circuito RLC série com ressonância em:

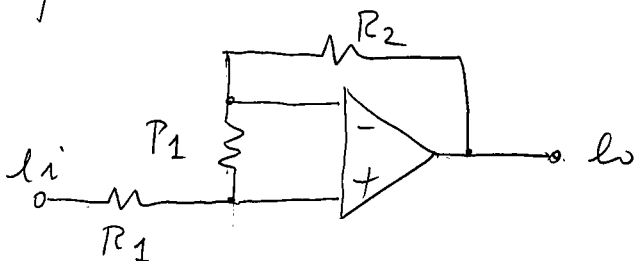
$$\omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot f_0 = \frac{1}{\sqrt{L_1 \cdot C_1}}$$

$$f_0 = \frac{1}{2 \cdot \pi \sqrt{100 \cdot 10^{-3} \cdot 15 \cdot 10^{-9}}}$$

$$f_0 = 4,11 \text{ kHz} //$$

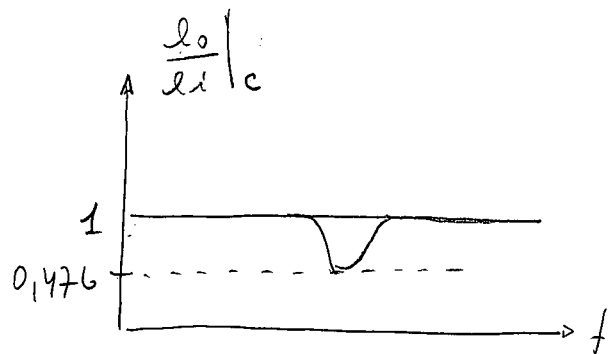
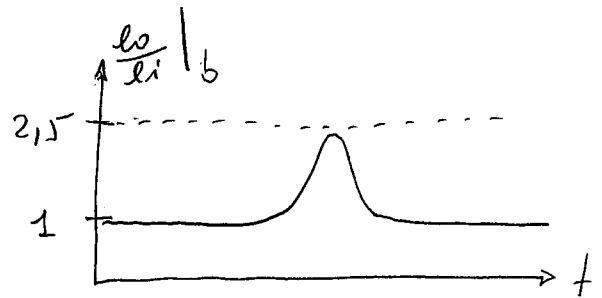
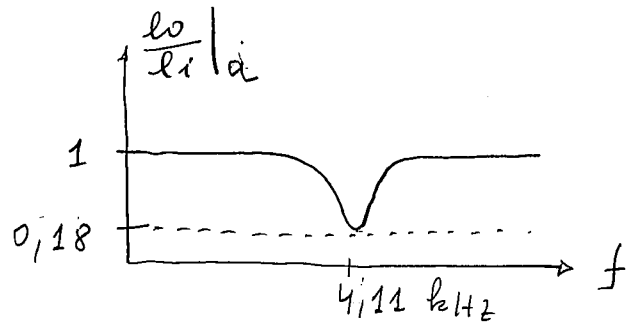
Nesta frequência, $X_L = X_C$ e a impedância de L_1 fica a mesma que R_3 apenas.

Acima e abaixo de f_0 a impedância tende a infinito e o circuito fica:

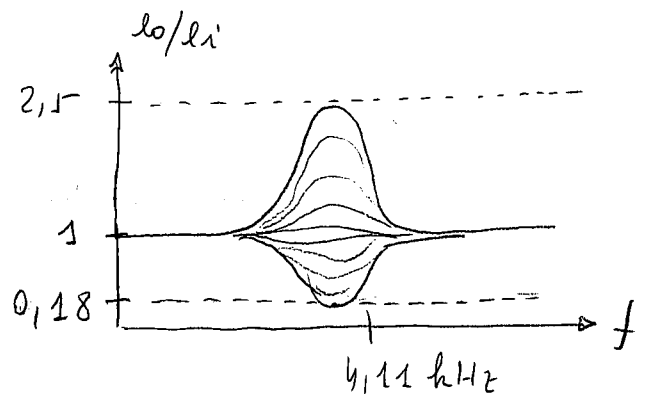


cujo ganho é unitário.

Gráficos:

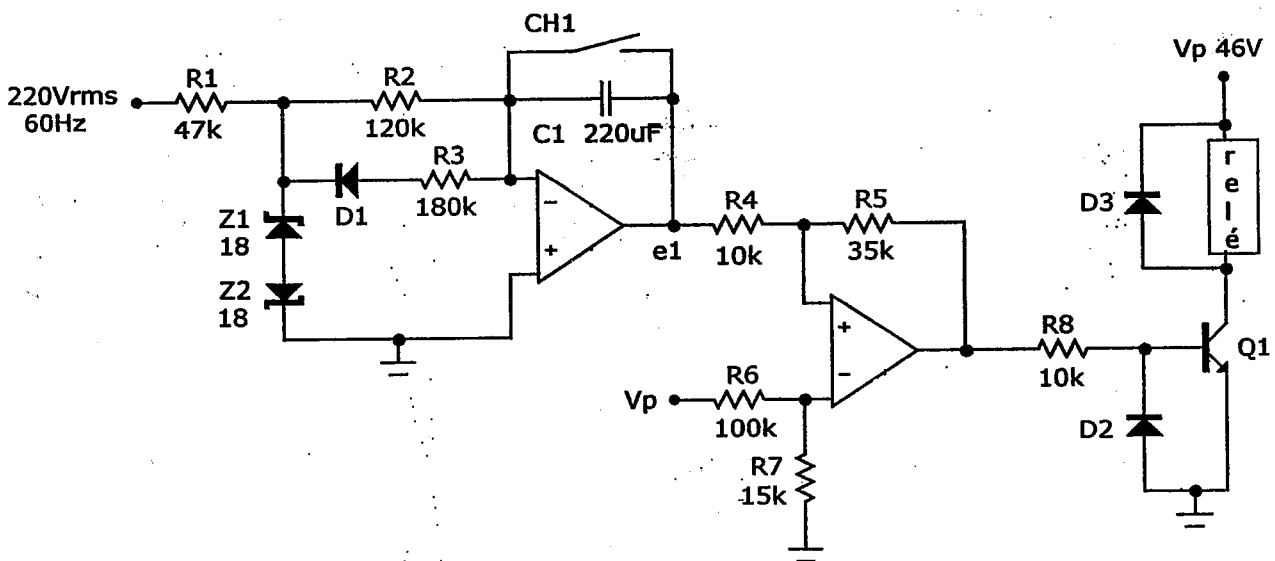


Juntando:

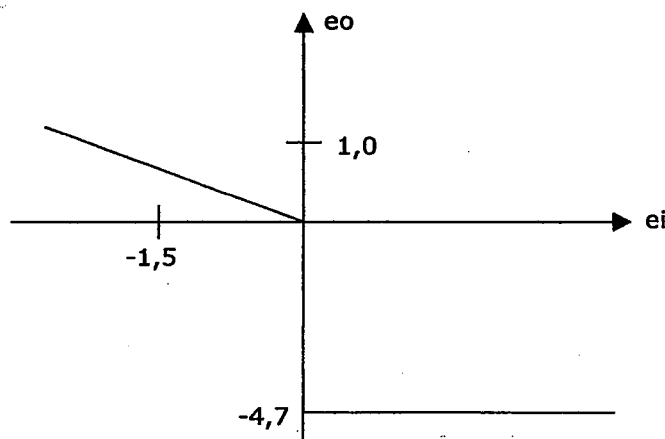


Nome: GABARITO Turma: _____

1. (6 pontos) Examine o circuito a seguir, procurando entender o seu funcionamento. Separe em blocos funcionais e equacione cada um, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso será avaliado sempre. Junte os resultados com o objetivo de determinar a equação da resposta de e_1 (literal e com os valores de circuito) e a resposta do relé após abrir a chave. Componentes ideais, $V_Z = 18$, $V_D = 0$, alimentação simétrica de 15 Volts.

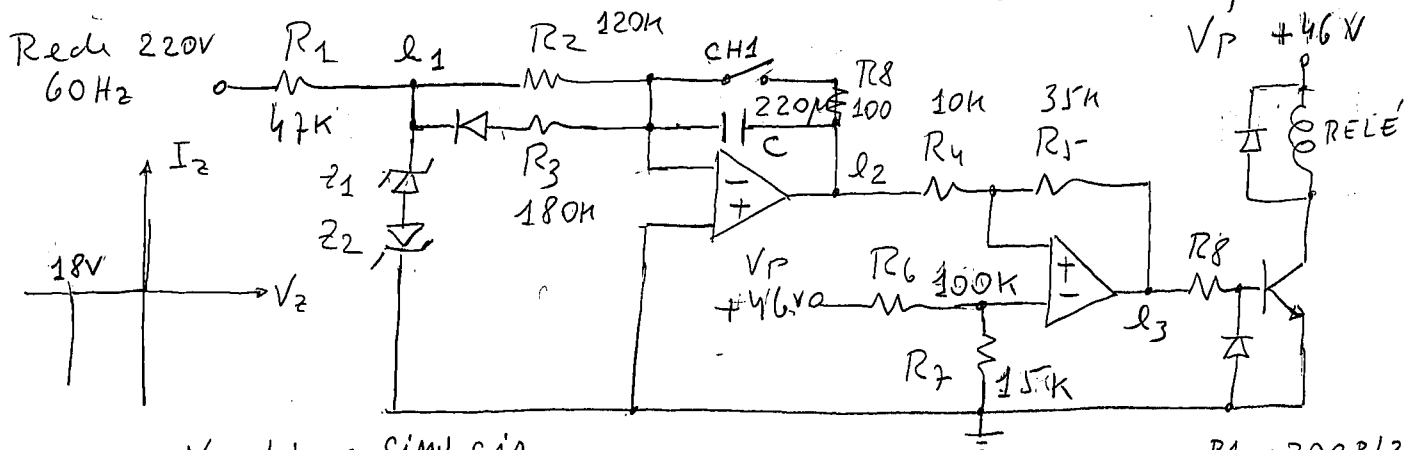


2. (4 pontos) Implemente um circuito que apresente a resposta descrita pelo gráfico a seguir. Descreva cada etapa com textos, equações e diagramas. Após completar o projeto, desenhe o gráfico temporal da saída, com uma onda triangular simétrica de 5V de pico na entrada. Use a hierarquia. Alimentação simétrica de 10 Volts.



Examine o circuito procurando entender o seu funcionamento. Divida em blocos funcionais, classifique a equação de cada um, descrevendo com textos e diagramas cada etapa. Junte os resultados com o objetivo de determinar a equação (com resist. e cap.) que permite calcular o tempo entre abrir a chave e o acionamento do relé. Alimentação ± 15 V. Comp. ideais.

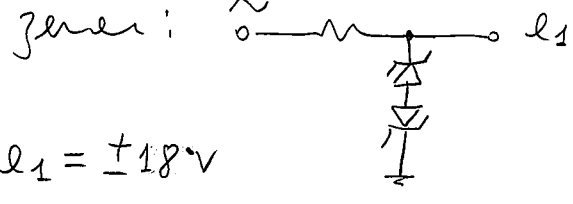
- Equações literais de l_2
 - Tempo entre abrir a chave e o relé fechar.



Ver timer SIMV.cir

P1-2008/2

Bloco 1: Limitador com zener:



Bloco 2: Integrador inversor:

$$l_2 = \frac{-1}{C} \int i_c dt \quad \text{e} \quad i_c = \frac{l_1}{R}$$

$$l_2 = \frac{-1}{R \cdot C} l_1 \cdot t + l_2(t=0) //$$

Com $R = 120k \rightarrow l_2 = -5,88 mV$
 Com $R = R_2 // R_3 = 72k \rightarrow l_2 = +9,47 mV$
 usando $t = 8,33 ms = 1/2$ ciclo de rede

Bloco 3: Comparador não inversor, com histerese e tensão de referência.
 Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_- = V_p \cdot \frac{R_7}{R_6 + R_7} = 46 \cdot \frac{15}{100 + 15} = 6 \text{ Volt}$$

Usando superposições:

$$l_+ = l_2 \frac{R_5}{R_4 + R_5} + l_3 \frac{R_4}{R_4 + R_5}$$

Fazendo $l_+ = l_-$ e isolando l_2 :

$$l_2 = \frac{6(R_4 + R_5) - l_3 \cdot R_4}{R_5}$$

Como l_3 só pode ser $\pm V_{cc}$ nem?

$$l_2 = \begin{cases} 12 & (l_3 = -15V) \\ 3,43 & (l_3 = 15V) \end{cases}$$

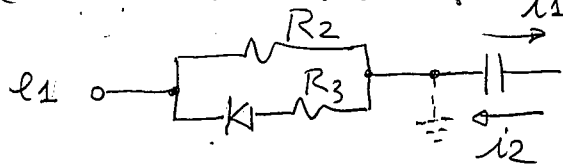
Bloco 4: Transistor refrigerador de corrente.

Se $l_03 = +V_{cc}$ o relé liga.

Análise:
 A rede elétrica produz a l_1 uma onda quadrada de $\pm 18V$ e t_2 , que vai carregar/descarregar o capacitor com a corrente limitada por R_2 e R_3 .

Como as correntes são diferentes, pouco a pouco a tensão no capacitor vai aumentando até fazer virar o comparador e ligar o relé.

Cálculo das correntes: i_1



$$i_1 = \frac{E_1}{R_2} = \frac{+18}{120k} = 0,15 \text{ mA}$$

$$i_2 = \frac{E_1}{R_2 \parallel R_3} = \frac{-18}{72k} = -0,25 \text{ mA}$$

A corrente média no capacitor, é então:

$$i_c = \frac{i_1 - i_2}{2} = -0,05 \text{ mA}$$

Entrando em E_1 , de modo que, ao abrir a chave, E_2 aumenta de zero volt para:

$$E_2 = \frac{-1}{220 \cdot 10^{-6}} (-0,05 \cdot 10^{-3}) \cdot t + 0$$

$$E_2 = 0,227 \cdot t //$$

Tempo para E_2 atingir

$V_{\text{HIGH}} = 12V$ e acionar

o relé:

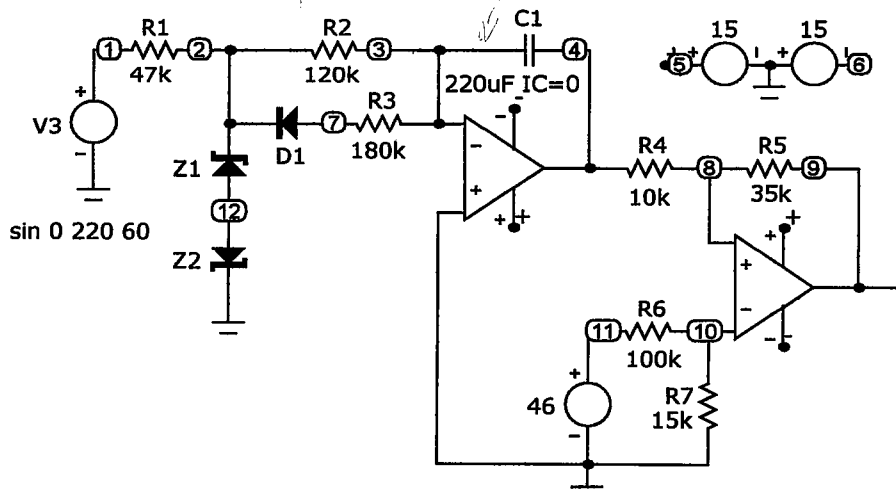
$$12 = 0,227 \cdot t$$

$$t = 52,8 \text{ segundos} //$$

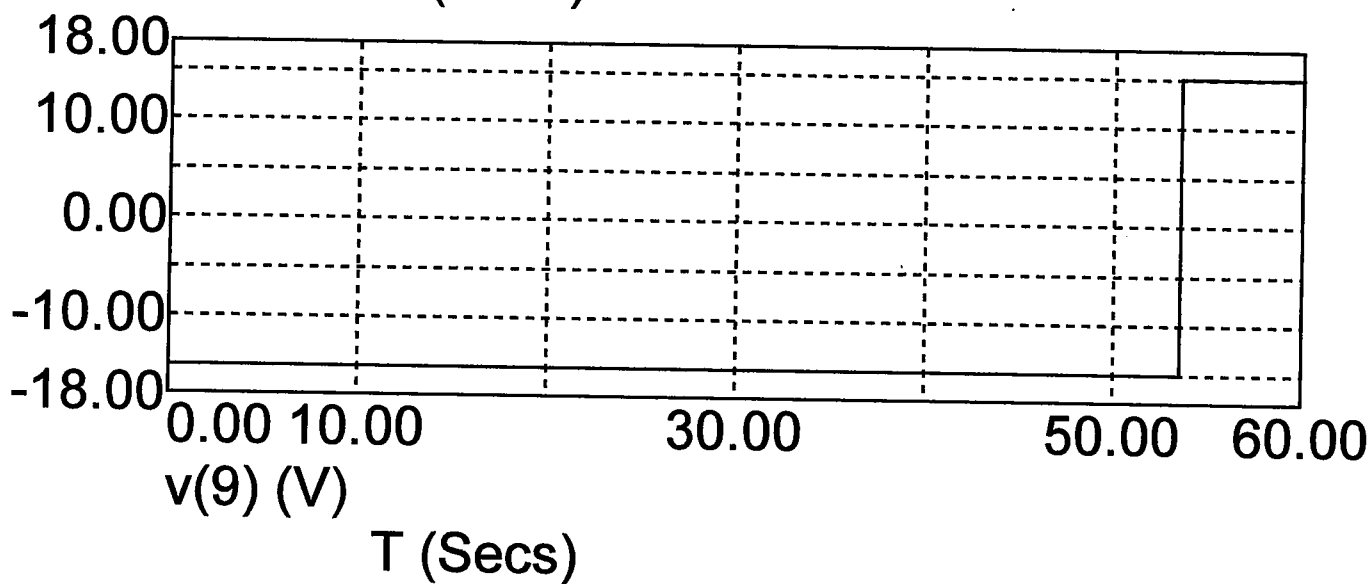
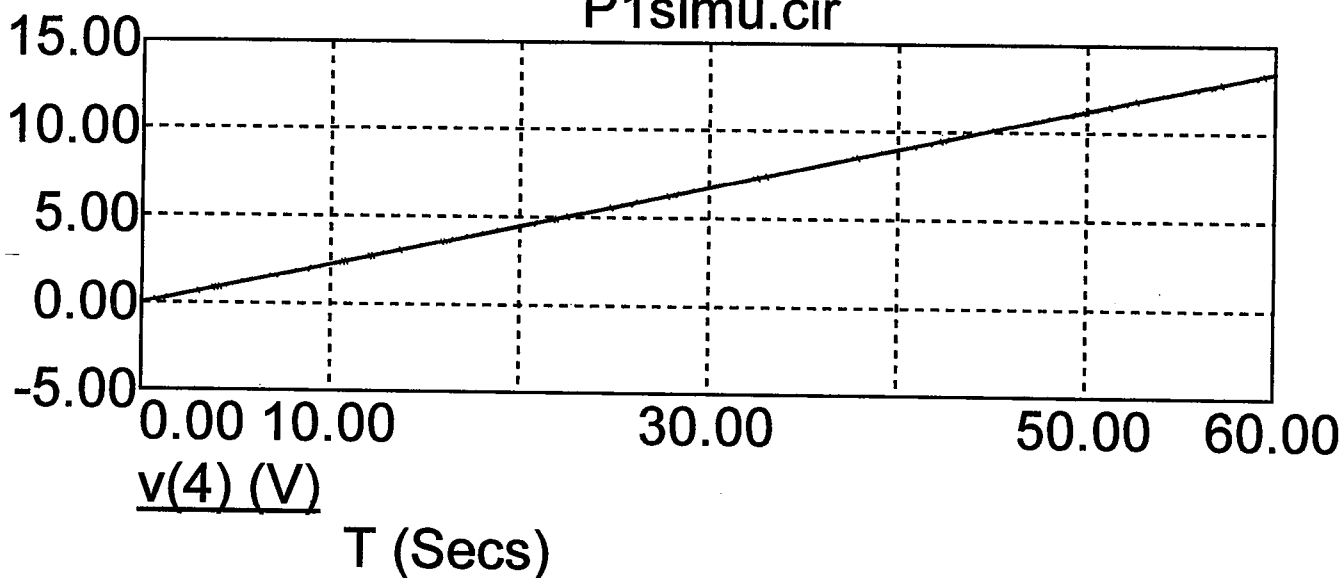
Fechando então a chave, o capacitor se descarrega instantaneamente e $E_2 < V_{\text{LOW}} = 3,43$, de modo que E_3 vira para $-V_{\text{CC}}$ e o relé desliga.

Equação literal:

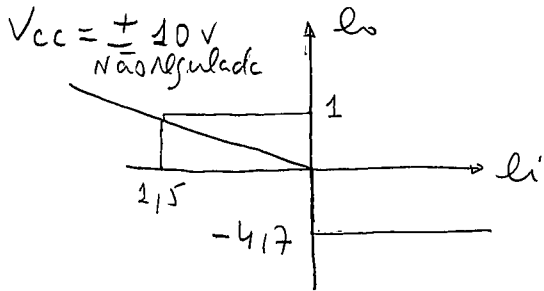
$$E_2 = \frac{- \left(\frac{E_1}{R_2} - \frac{E_1}{R_2 \parallel R_3} \right) \cdot t}{2 \cdot C} //$$



Micro-Cap 9 Evaluation Version
P1simu.cir



Implemente um circuito que apresente a resposta descrita e regule sob forma do gráfico $l_o \times l_i$. Descreva cada etapa do seu trabalho, comp. ideais.



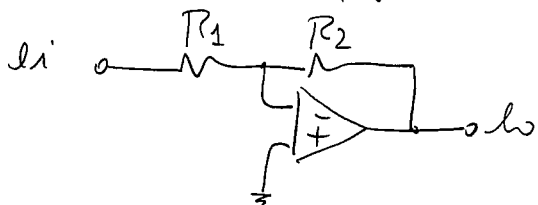
P1-2008/2

O gráfico mostra uma parte linear, para $l_i < 0$, uma parte constante para $l_i > 0$ e ainda uma transição em $l_i = 0$.

O circuito como um todo tem o comportamento inversor.

a) Parte linear.

Podemos implementar para um amplif. inversor:



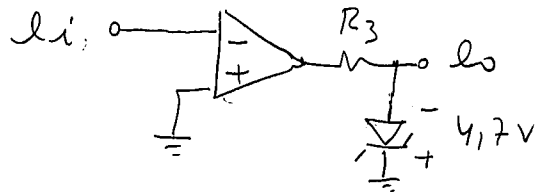
$$l_o = -l_i \frac{R_2}{R_1}$$

Medindo no gráfico,

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{1}{1,5} = \frac{R_2}{R_1}$$

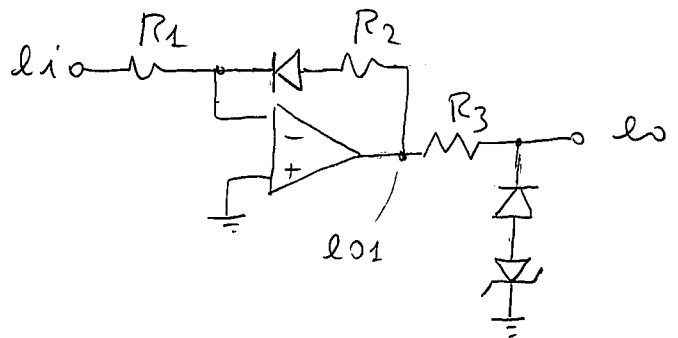
Escolhemos $R_2 = 18k$ e $R_1 = 12k$.

b) Parte não-linear:
É um comparador ^{com zero} sem histerese inversor com gerador de tensão em $4,7V$ pois a alimentação é $10V$. Pode ser implementado por:



Combinando os circuitos:

- Não pode haver realim. negativa para $l_i > 0 \Rightarrow$ usar um diodo.
 - Não pode haver interferência do zero para $l_i < 0 \Rightarrow$ usar um diodo.
- Fica então:



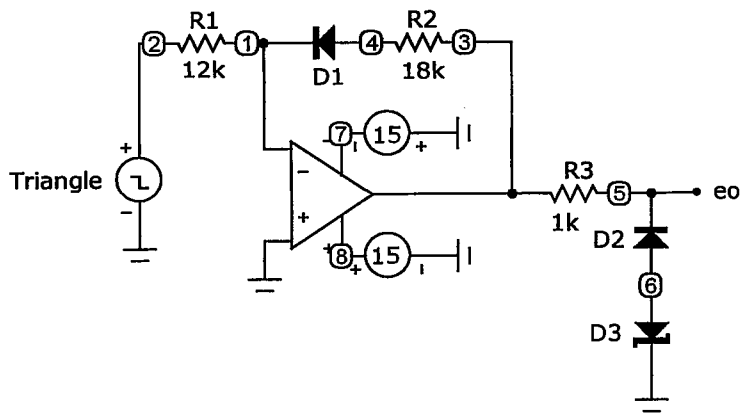
Cálculo de R_3 :

Depende de carga.

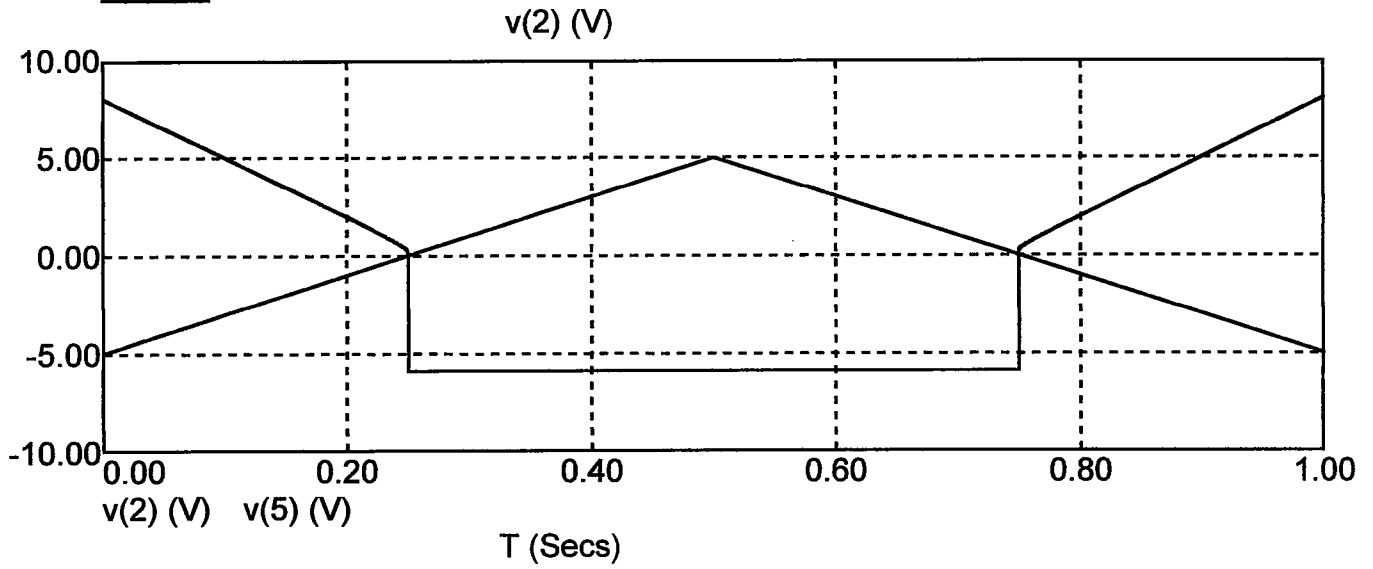
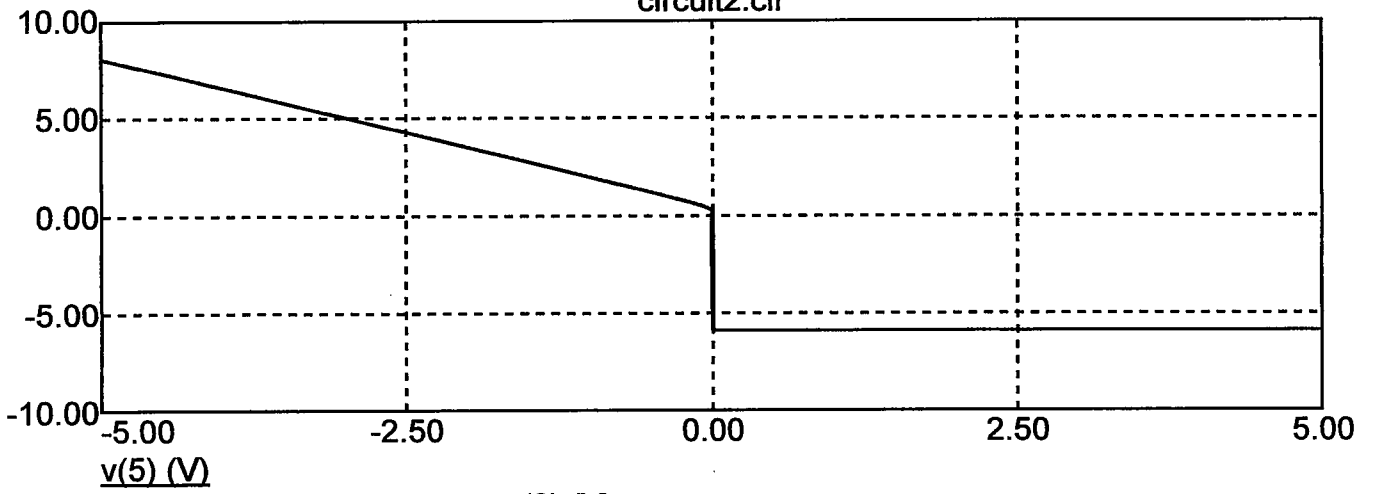
Imaginando $3mA$ pelo zero e $3mA$ na carga:

$$R_3 = \frac{l_{o1} - l_o}{I_z + I_L} = \frac{10 - 4,7}{3mA + 3mA} = 0,88k$$

$$R_3 = 1k //$$

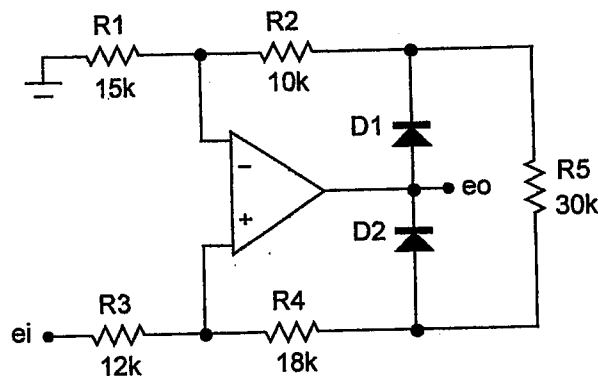


Micro-Cap 9 Evaluation Version
circuit2.cir



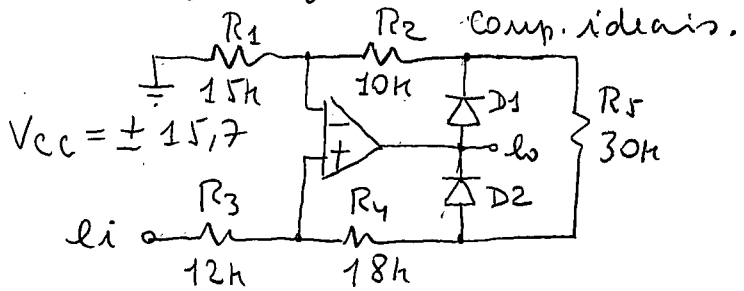
Nome: GABARITO Turma: _____

1. Examine o circuito a seguir, entenda o seu funcionamento e equacione, com o objetivo de desenhar o gráfico de $e_o \times e_i$ com todos os valores numéricos que foram calculados, documentando cada etapa da solução com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre. Componentes ideais. Alimentação simétrica de 15,7 Volts.



2. Projete um circuito para detectar e guardar a maior tensão negativa de um sinal, com a saída retornando para zero quando o sinal ficar positivo. A saída deve ter baixa impedância e seguir a entrada enquanto ela estiver descendo, memorizar o valor mais negativo quando ela estiver subindo e zerar se a entrada ficar positiva.
Use o método hierárquico, começando por um diagrama em blocos e esboços, topologia de cada bloco, reunião dos blocos, análise da topologia completa, eventuais reiteraões, equacionamento, atribuição e cálculo dos valores de circuito, análise e considerações finais.
Operacionais *single supply*, diodos, transistores... podem ser usados.
Alimentação simples de -30 Volts, entrada máxima de $\pm 200\text{mV}$, saída a maior possível.
Por ser um projeto, deve haver ampla e detalhada documentação sobre a escolha justificada de cada bloco, as decisões de projeto, a atribuição dos valores e todas as demais tarefas.

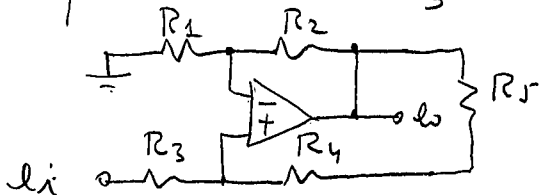
Examine o circuito a seguir, entenda o seu funcionamento e escreva como objetivo de desenhar o gráfico de $l_o \times l_i$ com todos os valores numéricos.



Simulação 1A2007-2

Circuito com duas reclin. e diodos.

Hipótese: $l_o > 0$ de modo que D1 conduza:



Reclin. negativa:

$$l_N = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} = l_o \frac{15}{10 + 15} = 0,6 \cdot l_o$$

Reclin. positiva:

$$l_P = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4 + R_5} = l_o \frac{12}{12 + 18 + 30}$$

$$l_P = 0,2 \cdot l_o //$$

Então $l_N > l_P \Rightarrow$ amplif.

Cálculo do ganho: $l_+ = l_-$

$$l_- = l_N = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} = 0,6 \cdot l_o$$

$$l_+ = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4 + R_5} + l_i \frac{R_4 + R_5}{R_3 + R_4 + R_5}$$

$$l_+ = l_o \frac{12}{12 + 18 + 30} + l_i \frac{18 + 30}{12 + 18 + 30}$$

$$l_+ = 0,2 \cdot l_o + 0,8 \cdot l_i$$

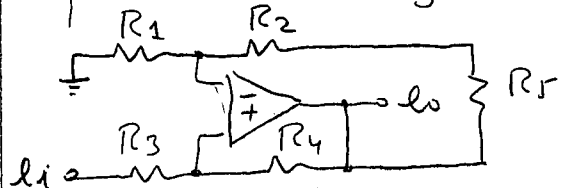
Iguando:

$$0,6 \cdot l_o = 0,2 \cdot l_o + 0,8 \cdot l_i$$

$$l_o = 2 \cdot l_i //$$

Hipótese: $l_o < 0$ de modo

que D2 conduza:



$$l_N = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_5} = l_o \frac{15}{15 + 10 + 30}$$

$$l_N = 0,273 \cdot l_o$$

$$l_P = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4} = l_o \frac{12}{12 + 18} = 0,4 \cdot l_o$$

Então: $l_P > l_N \Rightarrow$ comp. com histerese

Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_- = l_N = 0,273 \cdot l_o$$

$$l_+ = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4} + l_i \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

$$l_+ = l_o \frac{12}{12 + 18} + l_i \frac{18}{12 + 18}$$

$$l_+ = 0,4 \cdot l_o + 0,6 \cdot l_i$$

Iguando:

$$0,273 \cdot l_o = 0,4 \cdot l_o + 0,6 \cdot l_i$$

$$l_i = -0,212 \cdot l_o //$$

Valores de l_i que podem virar o comparador:

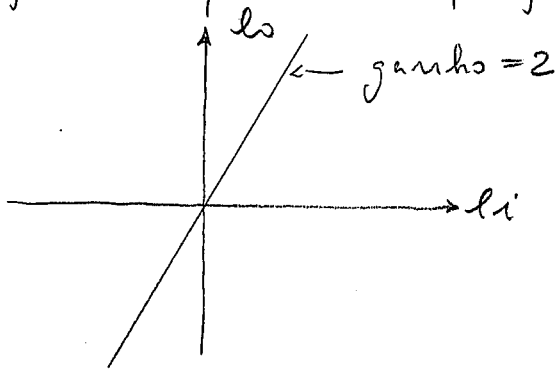
$$l_i < \begin{cases} -0,212 \cdot 15,7 = -3,33 \\ -0,212 \cdot (-15,7) = +3,33 \end{cases}$$

Para estes valores de l_i ,
o circuito operando como
amplificador vai fornecer:

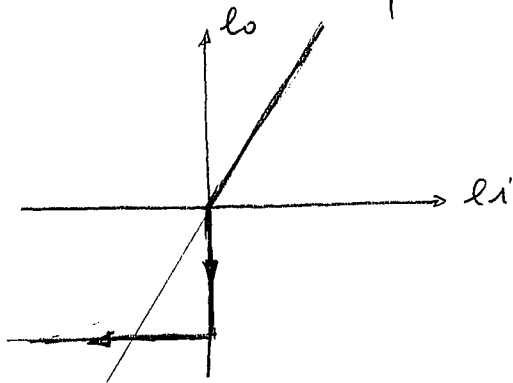
$$e_o \begin{cases} 2 \cdot (-3,33) = -6,66 \\ 2 \cdot 3,33 = 6,66 \end{cases}$$

Montando o gráfico:

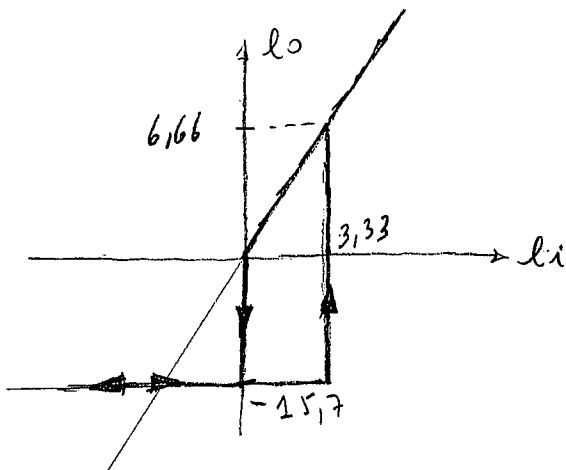
Se fosse apenas amplif.:

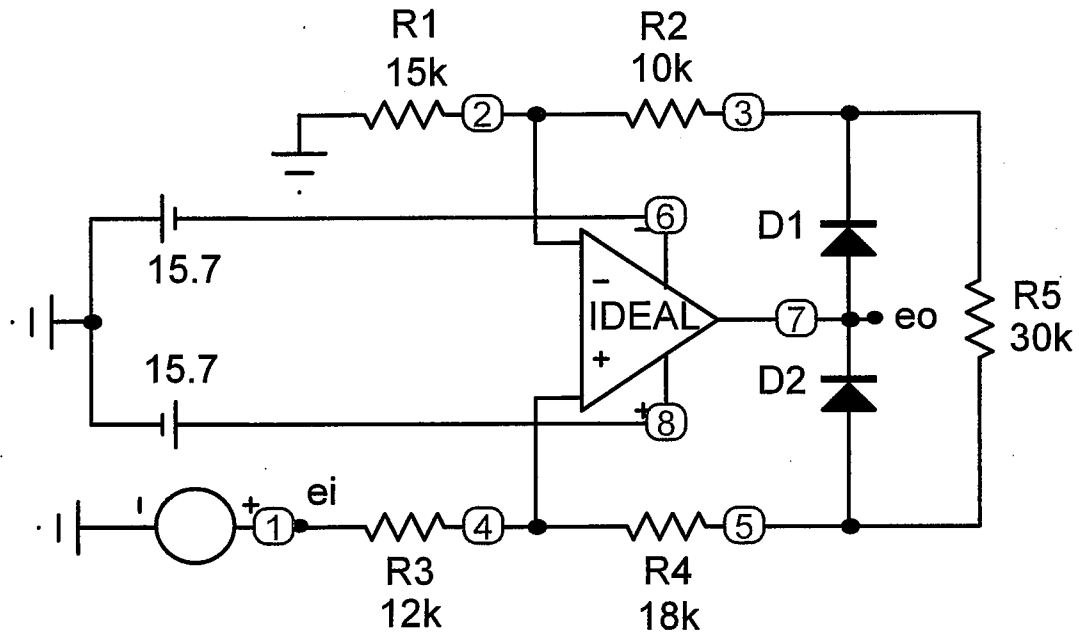


Mas quando $l_o < 0$ o
circuito vira comparador:

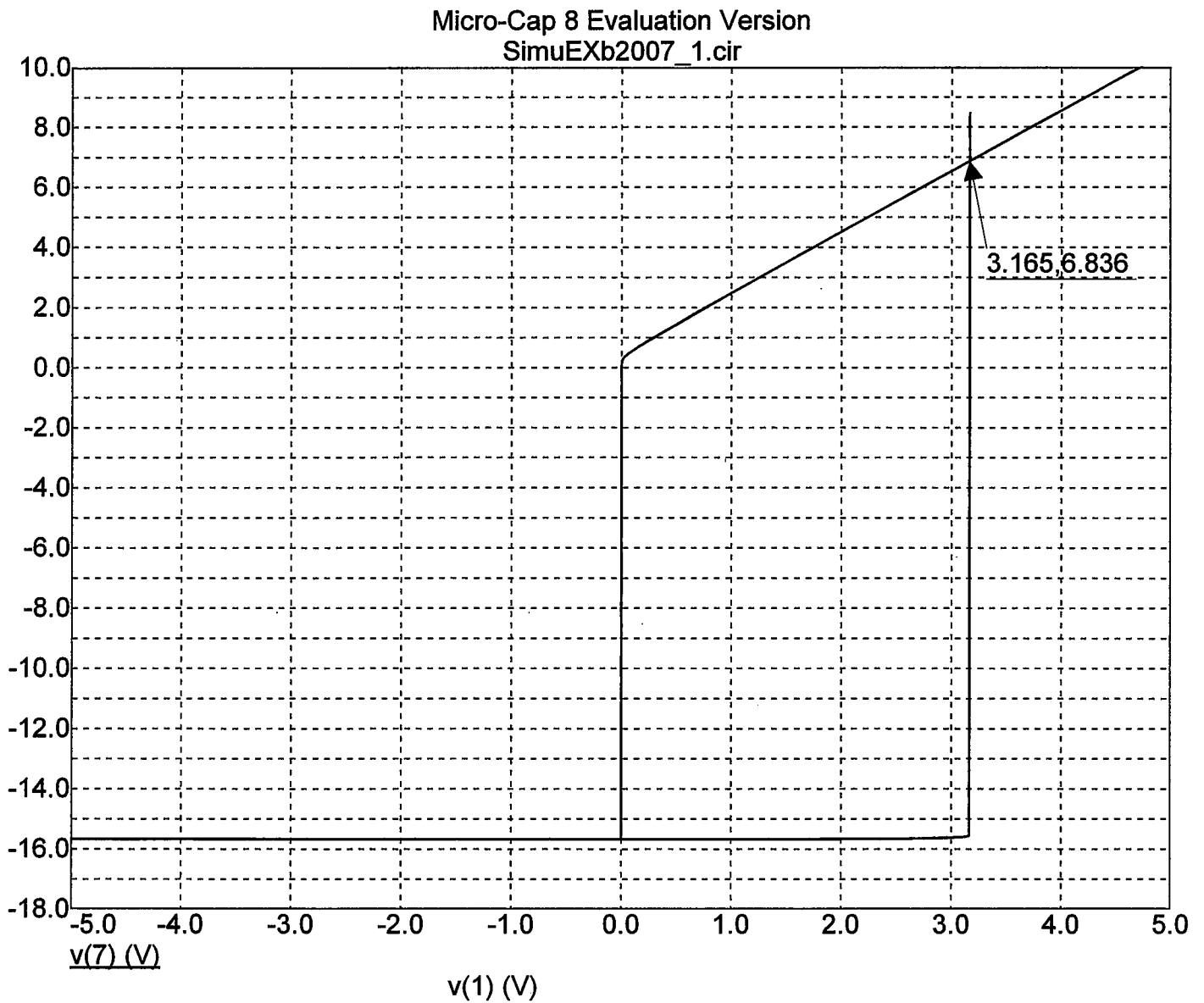


começando com $l_i < 0$
e aumentando, o comp.
vira com $l_i = +3,33$:





DC 0 AC 1 0 Pulse -5 5 0 500m 500m 0 1

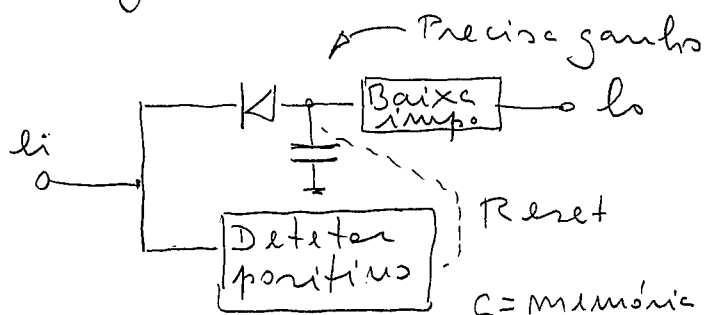


Projetar um circuito para detectar e guardar a maior tensão negativa de um sinal, com a saída retornando a zero quando o sinal ficar positivo. A saída deve ter baixa impedância e seguir a entrada enquanto ela estiver descendo e memorizar o valor mais negativo quando ela estiver subindo e gerar se a entrada ficar positiva. Use o método hierárquico, começando por um diagrama em blocos, topologia de cada bloco, reunião dos blocos, análise de topologia completa, equacionamentos, cálculo dos valores e análise final.

Operações mais single supply, transistores, diodos etc. podem ser usados.

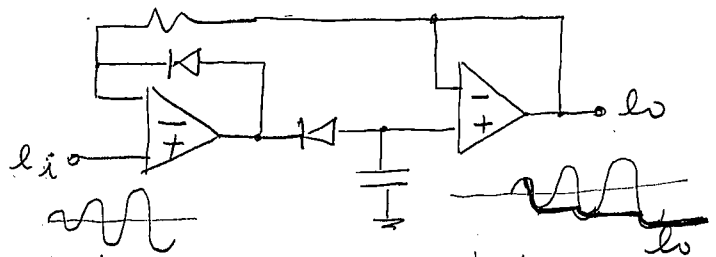
Alimentação simples de -30V, entrada máxima $\pm 200\text{mV}$, saída a maior possível.

Diagrama em blocos:



Topologias:

Detector de pico negativo com memória: Diodo ideal + capacitor + buffer.



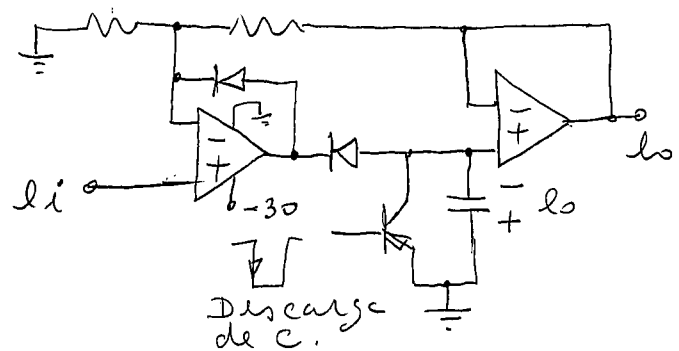
Este é o núcleo básico.

Precisa ganho e reset para zero quando $li > 0$.

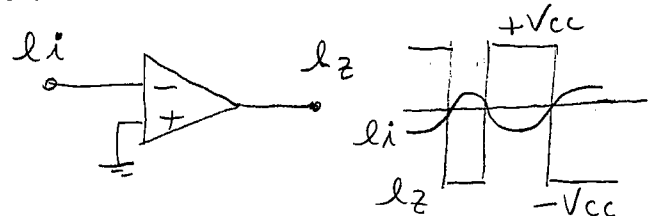
Ganho: Estágio adicional ou usar retificador com ganho.

Reset: Transistor para descarregar C e detector de cruzamento por zero.

Fica então:



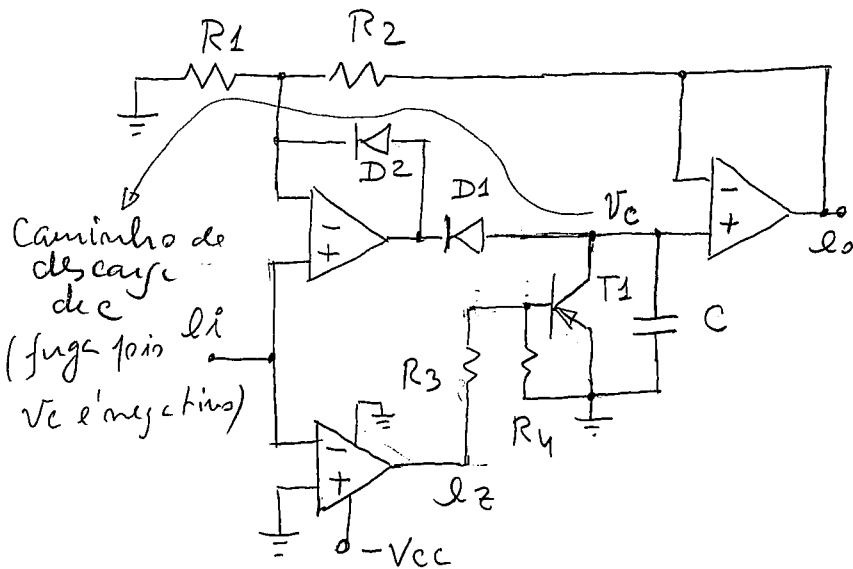
Comparador com zero, sem histerese; Deve ser inversor.



Alimentação é $\frac{V}{2}$ e -30V: lo é sempre negativo $\rightarrow 0K$, retificador com saída neg. $\rightarrow 0K$, comparador: $V_{HIGH} = 0$, $V_{LOW} = -30 \rightarrow 0K$

Transistor corte com $V_{BE} = 0$. Usar resistor entre base e emissor para garantir e limitar a corrente de base com outro resistor.

Juntando os blocos:



Equacionamentos:

$$l_{i\max} = \pm 200\mu V$$

$$l_{o\max} = \begin{matrix} +0 \\ -30V \end{matrix}$$

$$\text{Ganho} = \frac{l_o}{l_i} = \frac{-30}{-200\mu V} = 150$$

Colocando todos o ganhos no retificador; com l_i positivo, $D_1 = ON$ $D_2 = OFF$ e como o buffer tem ganho unitário, ficou um amplif. não-inversor:

$$l_+ = l_i$$

$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Igualando e isolando l_o :

$$l_o = l_i \left(1 + \frac{R_2}{R_1} \right) //$$

$$\text{Então } \frac{l_o}{l_i} = 150 = 1 + \frac{R_2}{R_1}$$

Escolhendo $R_1 = 1k$,
 $R_2 = 150k //$

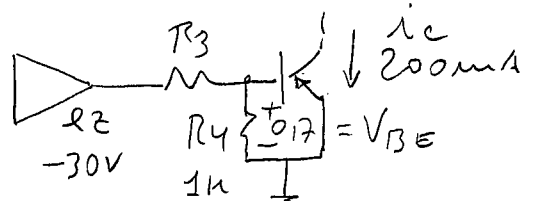
com l_i positivo, $D_1 = OFF$ e $D_2 = ON$ o capacitor fica isolado $\rightarrow OK$.

A taxa de variação de l_i e' desconhecida.

Vamos escolher $C_1 = 100\mu F$ e $I_{\text{discharge}} = 200\mu A$

para usar um transistor BC337 comum com $h_{FE} = 100$ típico.

Escolhendo $R_4 = 1k //$ calculamos R_3 :



$$I_b = \frac{I_c}{h_{FE}} = \frac{200\mu A}{100} = 2\mu A$$

$$I_{R4} = \frac{V_{BE}}{R_4} = \frac{0,7}{1k} = 0,7\mu A$$

$$R_3 = \frac{l_2 - V_{BE}}{I_b + I_{R4}} = \frac{30 - 0,7}{2\mu A + 0,7\mu A}$$

$R_3 = 10k //$

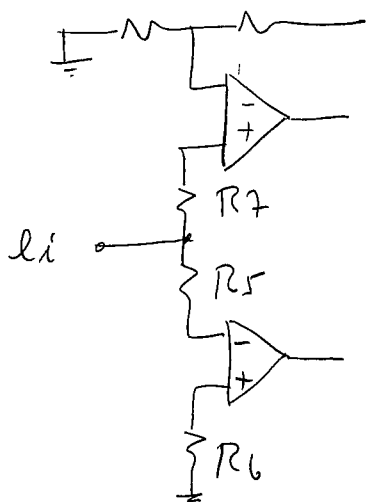
Considerações finais:

- Operacional l_o precisa ser com FET na entrada.

- Limitar a corrente da entrada de l_- de l_2 pois l_+ este' sempre na massa;

Resistores R_5 e $R_6 \rightarrow$

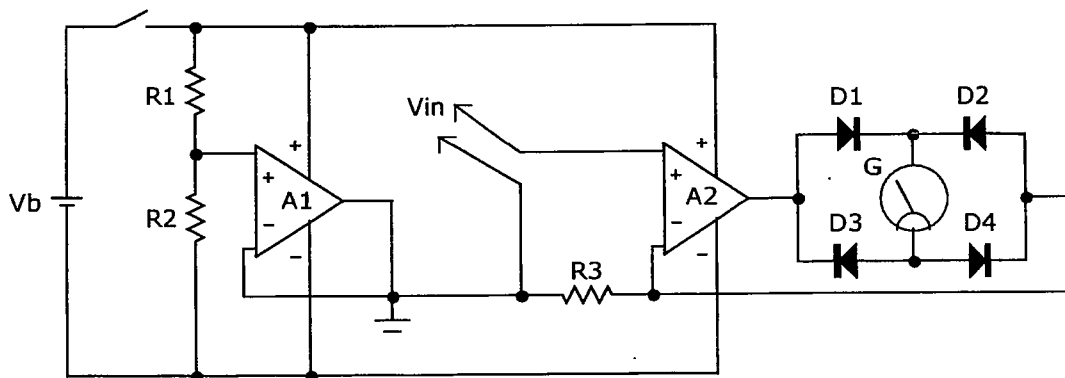
- Neutralizar os offsets de corrente colocando em $e+$ dos retificadores um resistor $R_7 = R_1 // R_2$.
- Escolher um transistor com baixa corrente de fuga de coletor para não descarregar C quando $D1 = OFF$.
- Otimizar o valor de C e a corrente de reset para zero em função de velocidade de variações do sinal.
- Distribuir o ganho de 150 entre os retificadores e um estágio de ganho adicional.-----



$$R_5 = R_6 = R_7 = 1k //$$

Nome: GABARITO Turma: _____

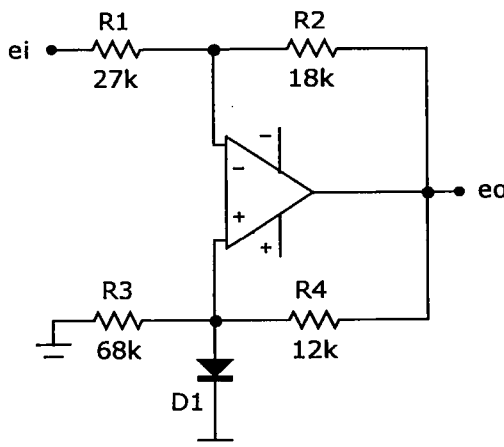
1. A topologia a seguir pretende ser um milivoltmetro para tensões AC ou DC, sem perturbar o circuito sob medição. Inicialmente, descreva o funcionamento e comente suas características e correção. Faça isso agora, para ter menos trabalho depois. Determine o valor dos componentes para uma escala de 2 Volts máximos de pico de entrada. Por último, desenhe os gráficos temporais de V_{in} (triangular com 2V de pico) e I_g . Qual a posição do ponteiro nesta situação? O galvanômetro tem um sensibilidade de $I_g = 5\text{mA}$ para plena deflexão do ponteiro e resistência de $R_g = 100\Omega$ no fio da bobina. Diodos de germânio tipo AA143 ($V_d = 0,3$ e $R_d = 15\Omega$). Operacional duplo tipo low-dropout, alimentação por duas pilhas de lítio com 3,3V cada. Descreva cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso será avaliado sempre.



2. Equacione o circuito a seguir com o objetivo de determinar a sua função de transferência e o gráfico de $e_o \times e_i$ com os valores numéricos em todos os pontos de interesse.

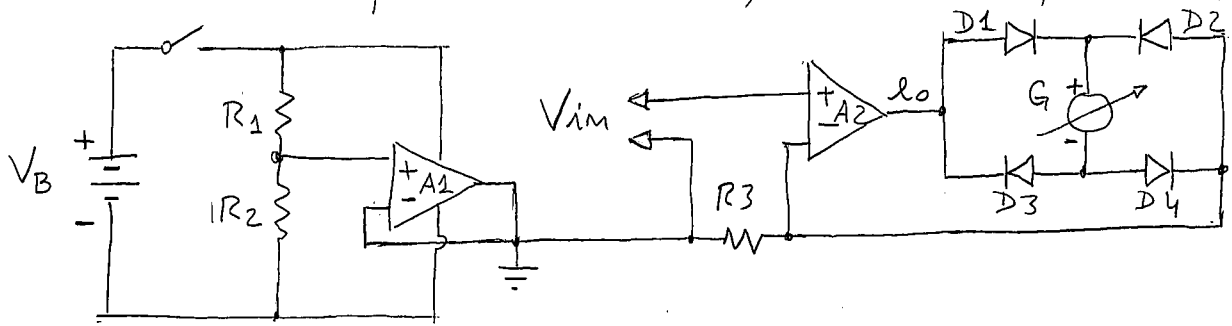
A seguir, com as informações obtidas do gráfico de $e_o \times e_i$, desenhe o gráfico temporal de e_o com uma triangular de ± 15 Volts na entrada.

Componentes ideais e alimentação simétrica de 12 Volts. Cada etapa da solução deve ser documentada com textos, equações e diagramas.



A topologia a seguir pretende ser um milivoltmetro para tensões AC ou DC, sem perturbar o circuito sob medição. Inicialmente descreve o funcionamento e comenta suas características e correções.

Determinar o valor dos componentes para uma escala de 2 Volts ^{de pico} máximos de entrada. O galvanômetro tem sensibilidade de $I_G = 5 \text{ mA}$ para plena deflexão do ponteiro e resistência $R_G = 100 \Omega$ no fio da bobine. Diodos AA143 ($V_D = 0,3 \text{ V}$, $R_D = 15 \Omega$) operacional duplo tipo low-dropout, alimentação por duas pilhas de lítio com 3,3 Volts cada. Descreva cada passo de solução (textos, equações, esquemas)



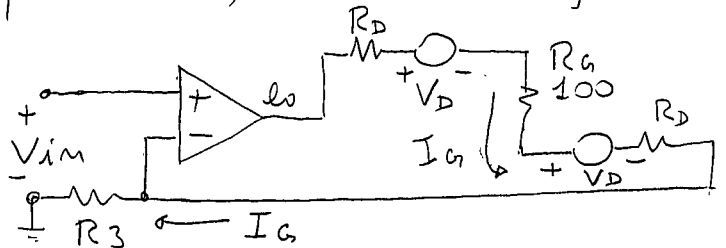
A1 cria um ponto de referência no meio de alimentação simples de 6,6 Volts.

A2 é um amplificador não inversor. A ponte de 4 diodos comuns retifica o AC para o medidor.

- Impedância de entrada de V_{in} é infinita. OK.
- Diodos e resistências dentro do laço de realimentação são neutralizados.
- Perdas de tensão em I_G , diodos e R_G devem ser pequenas para o circuito operar mesmo com a baixa tensão de alimentação (de $\pm 3,3$ Volts).

Bloco A1: Buffer comissor de impedâncias. Definimos $R_1 = R_2 = 330 \text{ K}$ para fornecer alimentação simétrica para os operacionais e baixo consumo de corrente.

Bloco A2: Circuito linear, $I_+ = I_-$. Se V_{in} for positivo, o circuito fica:



$$I_+ = V_{in}$$

$$I_- = I_G \cdot R_3$$

igualando e isolando R_3 :

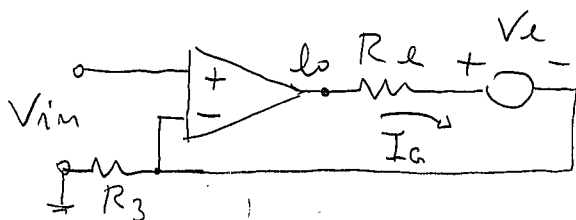
$$R_3 = \frac{V_{in}}{I_G}$$

Para máxima deflexão:

$$R_3 = \frac{2V_{pico}}{5mA} = 400 \Omega //$$

OUTRO MODO DE RESOLVER,
MAIS EXTENSO, CONSIDERANDO
 V_D, R_D e R_G QUE ESTÃO
DENTRO DO LAÇO DE REALIM.

Associando os componentes
de figura:



$$R_e = R_D + R_G + R_D = 15 + 100 + 15$$

$$R_e = 130 \Omega$$

$$V_e = V_D + V_D = 0,3 + 0,3 = 0,6V$$

$$e_- = (e_o - V_e) \frac{R_3}{R_3 + R_e} = e_+ = V_{in} \quad (1)$$

$$e_- = (e_o - 0,6) \frac{R_3}{R_3 + 130} = V_{in}$$

$$\text{Intensidade } I_G = \frac{(e_o - V_e) - V_{in}}{R_G} \quad (2)$$

Isolando e_o de (1):

$$\frac{e_o \cdot R_3}{R_3 + R_e} = V_{in} + \frac{V_e \cdot R_3}{R_3 + R_e}$$

$$e_o = \frac{R_3 + R_e}{R_3} \left(V_{in} + \frac{V_e R_3}{R_3 + R_e} \right)$$

$$e_o = \left(1 + \frac{R_e}{R_3} \right) V_{in} + V_e \quad \text{Lembrando m(2):}$$

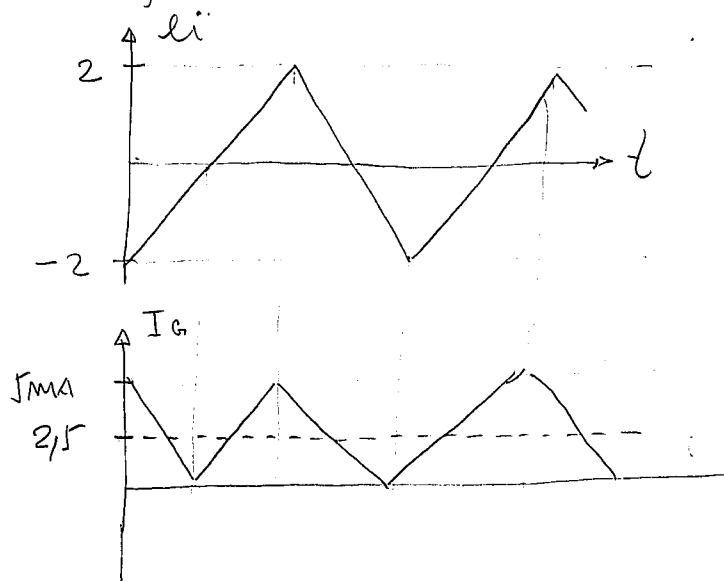
$$I_G = \frac{V_{in} + \frac{R_e}{R_3} V_{in} + V_e - V_{in}}{R_G}$$

com $V_{im} = 2$, $I = 5mA$:

$$5 \cdot 10^{-3} = \frac{\frac{130}{R_3} \cdot 2 + 0,6}{100}$$

$$R_3 = 400 \Omega //$$

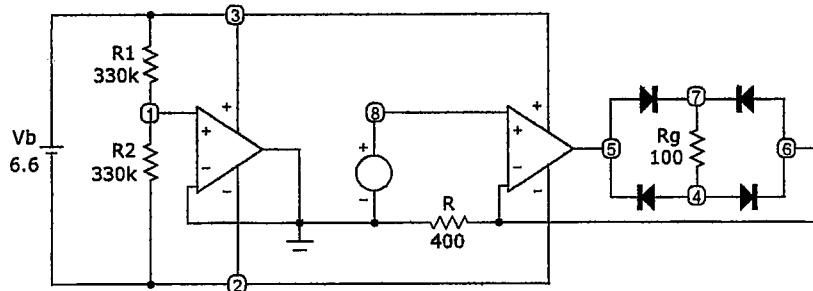
Gráficos:



O medidor vai
indicar o valor
médio. No caso
será $\frac{5mA}{2} = 2,5mA$,

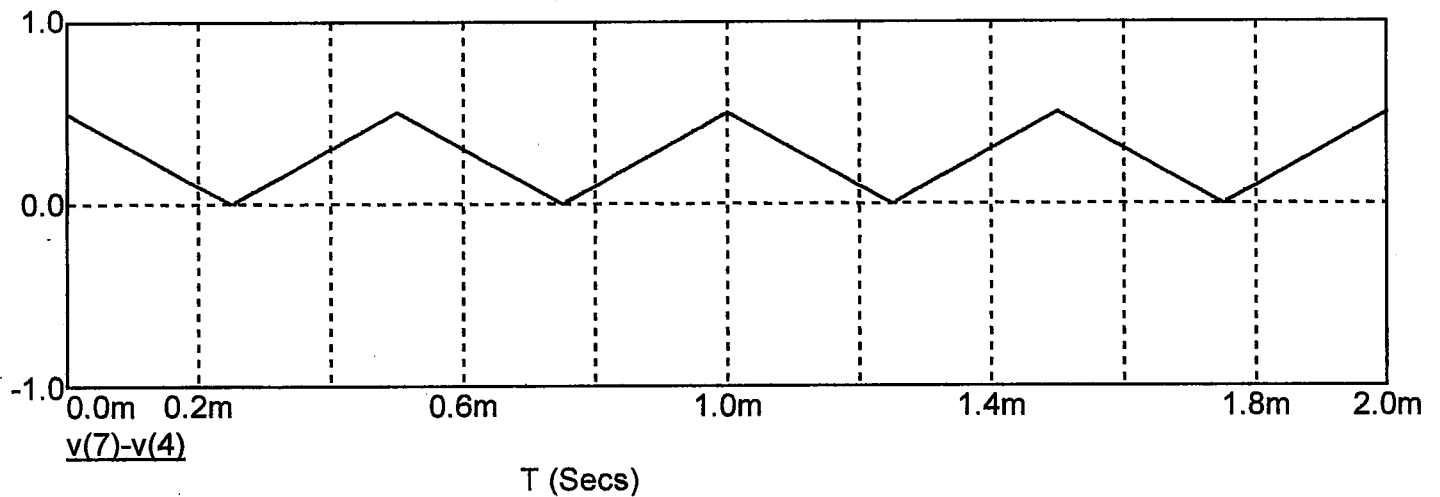
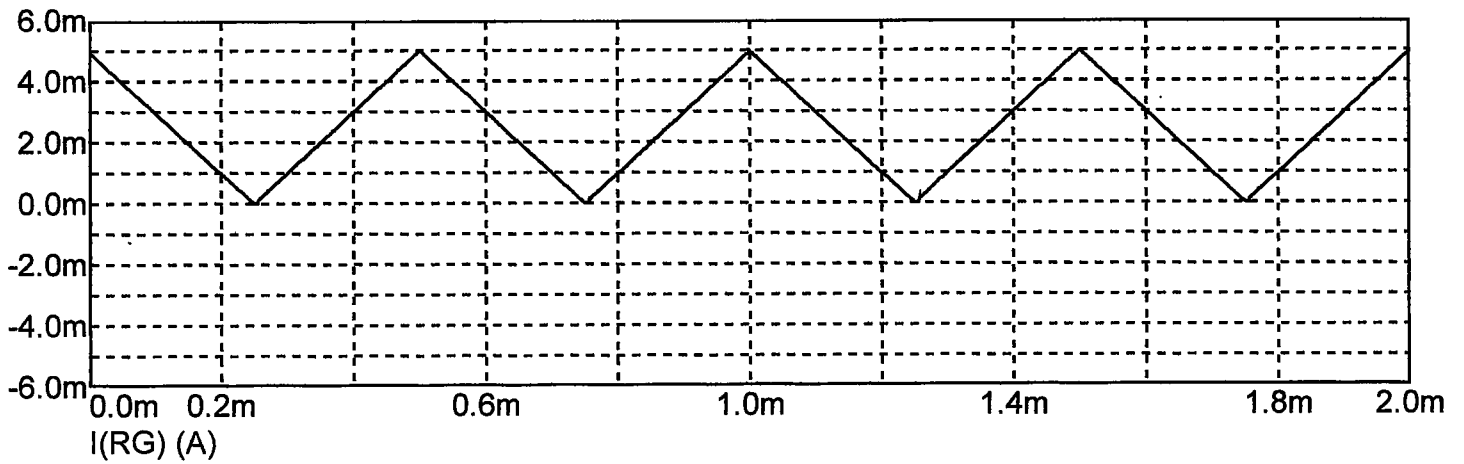
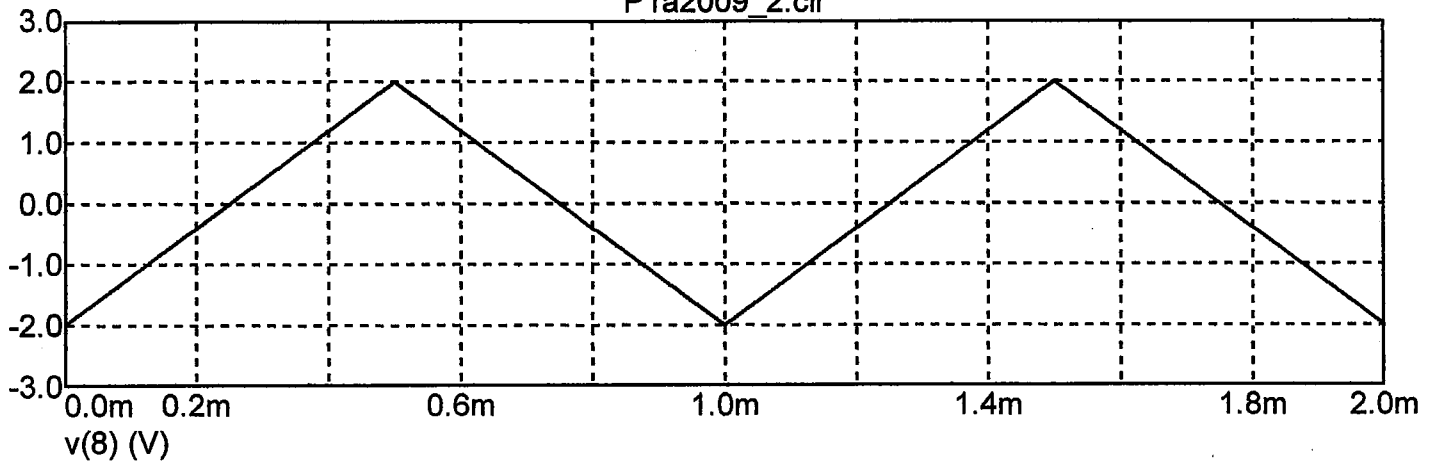
pois a triangular é
linear em amplitude.
Lecture do medidor
será a metade de
escala: $V_G = 1V //$

A corrente no medidor é eI/R
 Independe de $R_{medidor}$, V_{diodo} , R_{diodo}

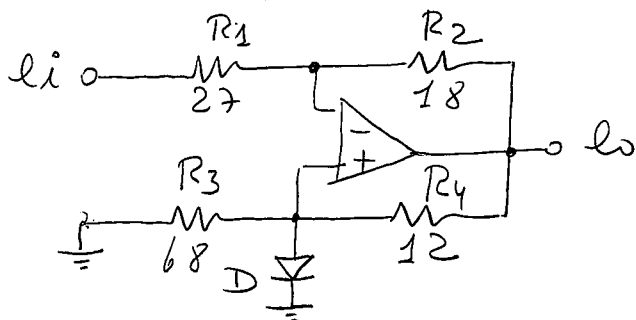


DC 0 AC 1 0 Pulse -2 2 0 500u 500u 0 1m

P1a2009_2.cir



Equacione o circuito com o objetivo de obter a sua função de transferência e o gráfico de $l_o \times l_i$ correspondente, com o valor numérico dos pontos de interesse. Descreva cada etapa, componentes ideais e alimentação ± 12 Volts.



Circuito com realimentação positiva e negativa com $D=OFF$ e apenas realim. negativa com $D=ON$.

Hipótese: $D=ON$. Então $l_o =$ positivo e $l_i =$ negativo, circuito linear, $l_+ = l_-$

$$l_+ = 0$$

$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} + l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

Igualando e isolando l_o :

$$l_o = - \frac{R_1 + R_2}{R_1} \cdot l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

$$l_o = - \frac{18}{27} l_i$$

$$l_o = - 0,667 l_i = - \frac{2}{3} l_i //$$

Válido para $l_i =$ negativo.

Hipótese: $D=OFF$. Então $l_o =$ negativo.

Examinando os dois divisores de tensão de l_o , nota-se que a realimentação positiva é maior e fica um comparador com histerese.

Pontos de virada: $l_+ = l_-$

$$l_+ = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

$$l_+ = l_o \frac{68}{68 + 12} \rightarrow l_+ = 0,85 \cdot l_o$$

$l_- = 0$ mesmo. Igualando e isolando l_i :

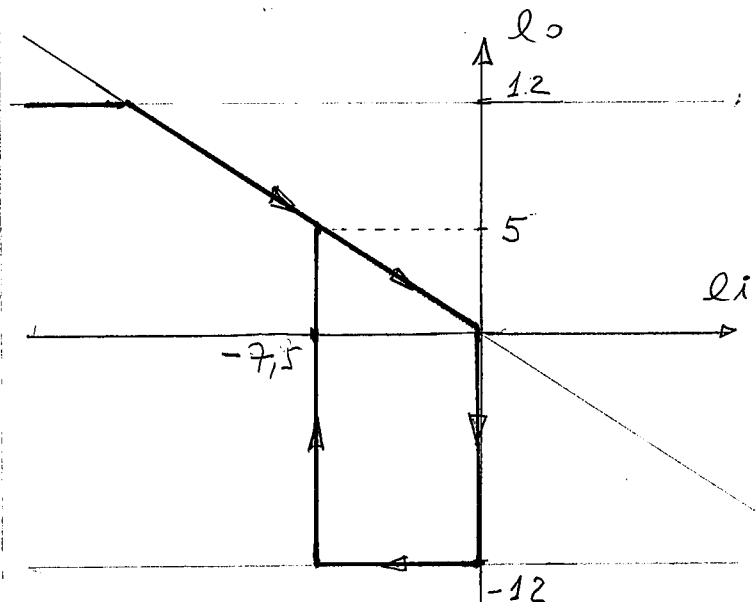
$$l_o \left(\frac{R_3}{R_3 + R_4} - \frac{R_1}{R_1 + R_2} \right) = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

$$l_o (0,85 - 0,6) = l_i \cdot 0,4$$

$$\text{Então: } l_i = 0,625 \cdot l_o //$$

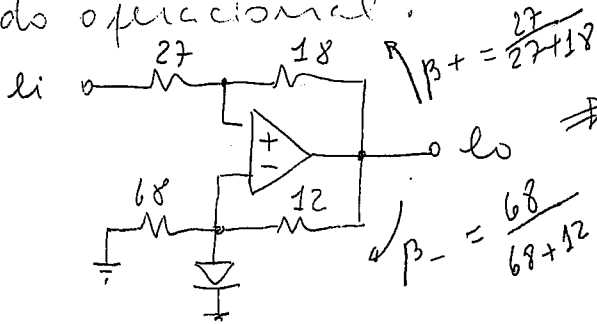
Pontos de virada, com $l_o = \pm V_{cc}$:

$$l_i = 0,625 (\pm 12) \rightarrow l_i = \pm 7,5V //$$



Gráficos: começar pela parte linear ($l_o < 0$) e aumentar l_i até que $l_o = 0$ ---

Invertendo as entradas do operacional:



Hipótese:

l_i fort., l_o fort., D cortado:

$$l_+ = \frac{18 \cdot l_i}{27 + 18} + \frac{27 \cdot l_o}{27 + 18} = 0,4 l_i + 0,6 l_o$$

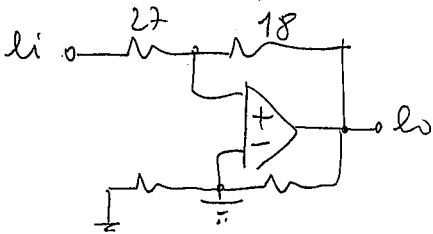
$$l_- = \frac{68 \cdot l_o}{68 + 12} = 0,85 \cdot l_o$$

Iguelando e isolando l_o :

$$l_o = 1,6 l_i //$$

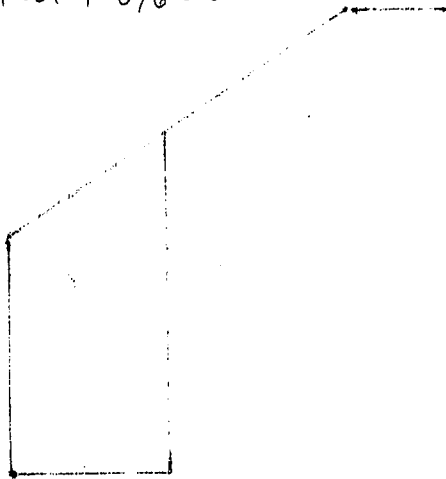
Hipótese:

l_i mg., l_o mg., D conduzindo:



$$l_+ = 0,4 l_i + 0,6 l_o$$

$$l_- = 0$$

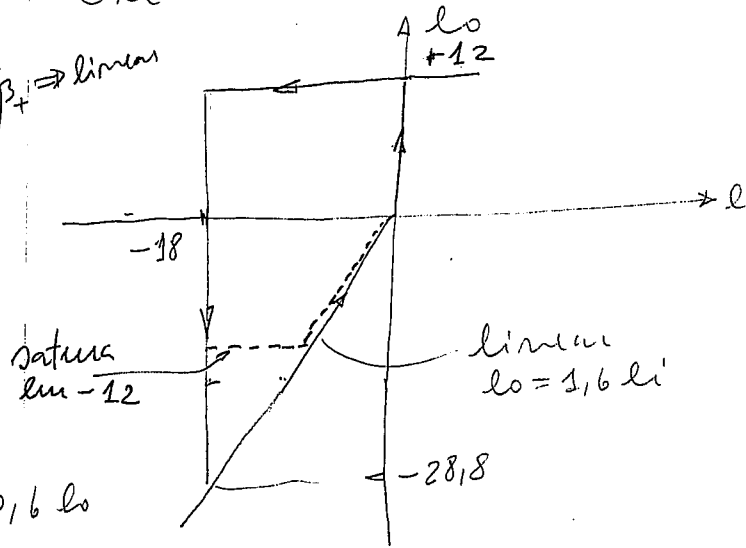


Iguelando e isolando l_i :

$$l_i = -1,5 \cdot l_o \quad \text{com } l_o = 12V$$

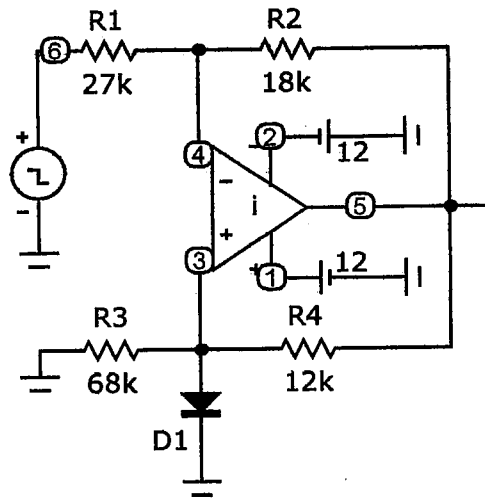
$$l_i = -18$$

Então:

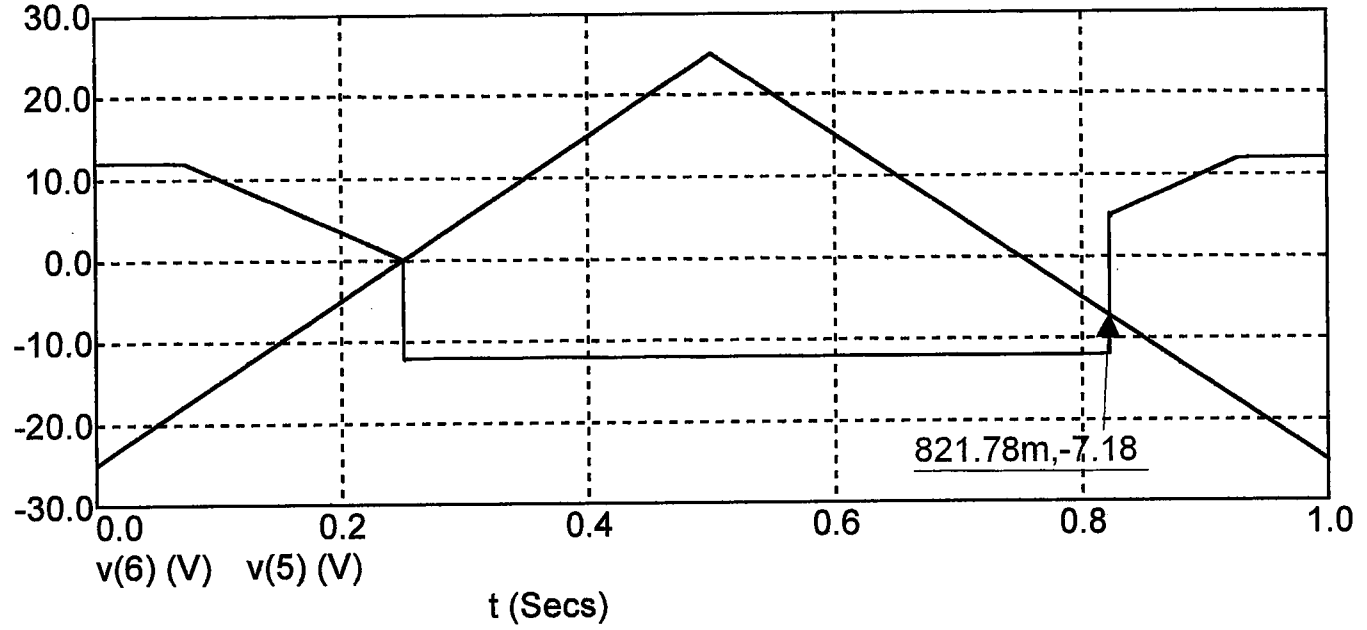
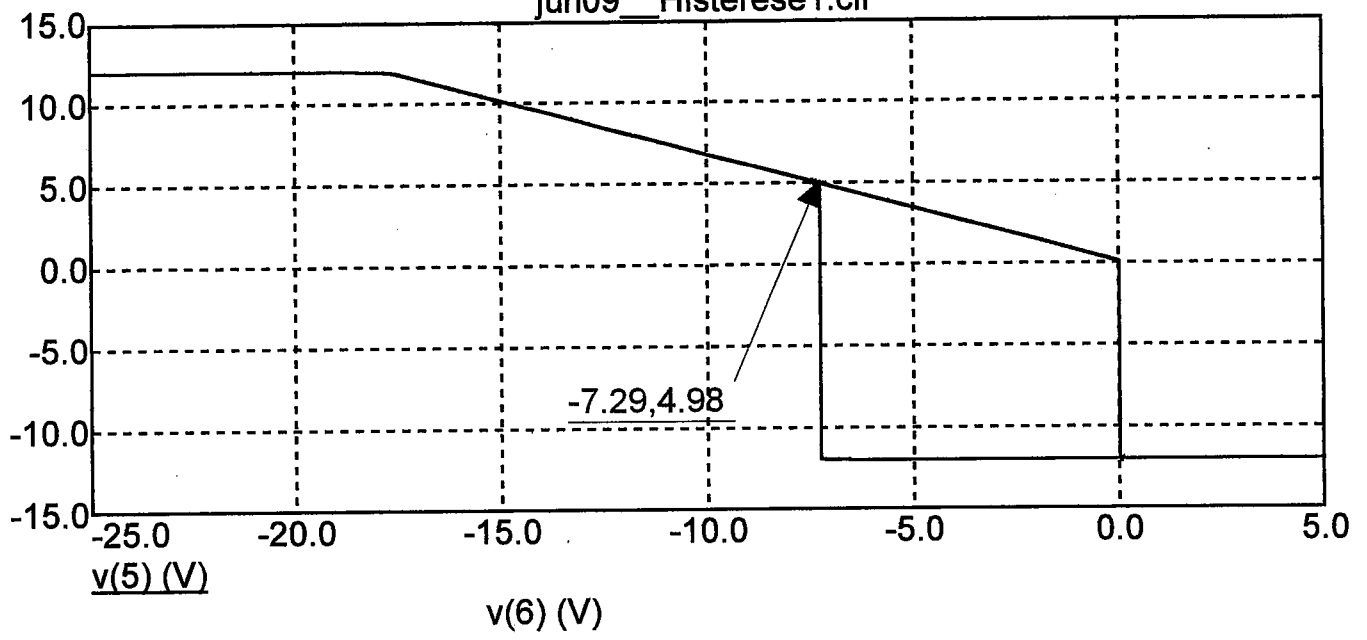


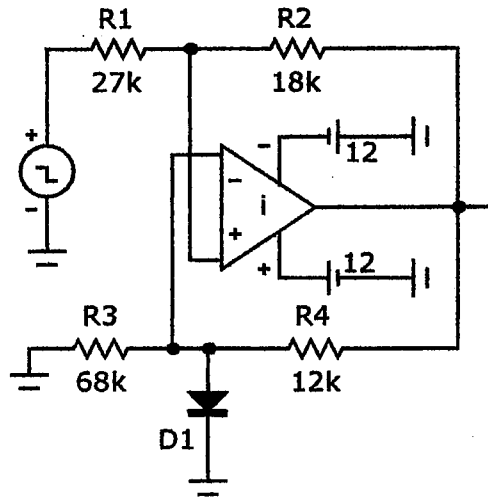
com $l_i = -18$, na zona linear,

$$l_o = 1,6 \cdot (-18) = -28,8$$

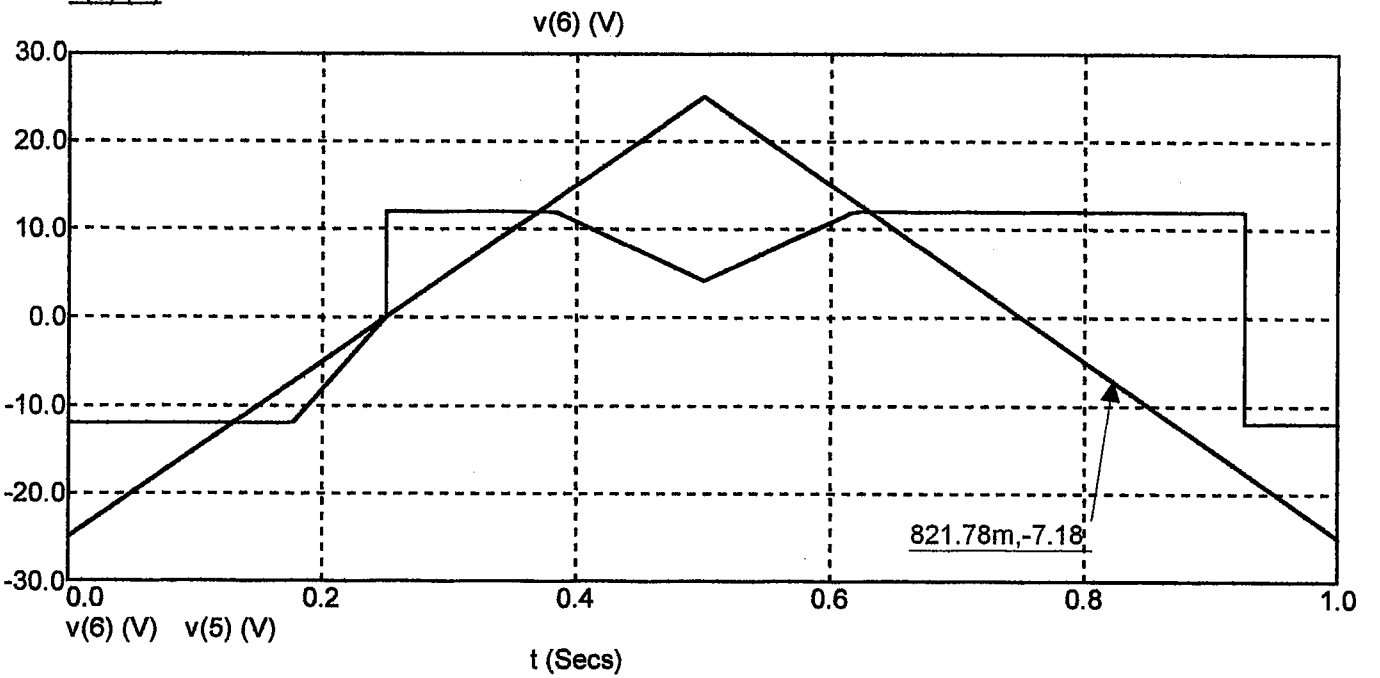
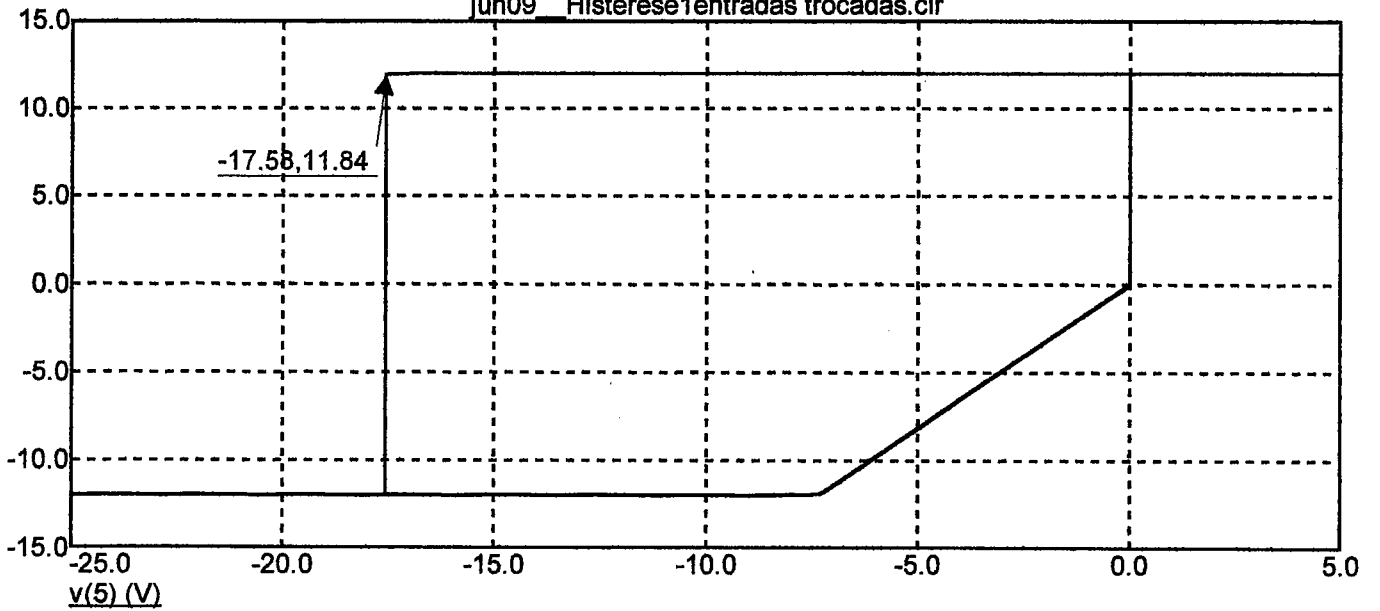


jun09_Histerese1.cir



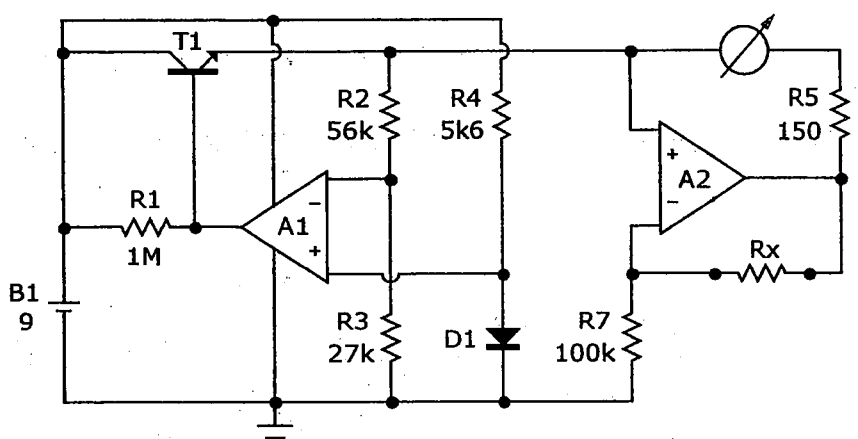


jun09_Histerese1entradas trocadas.cir

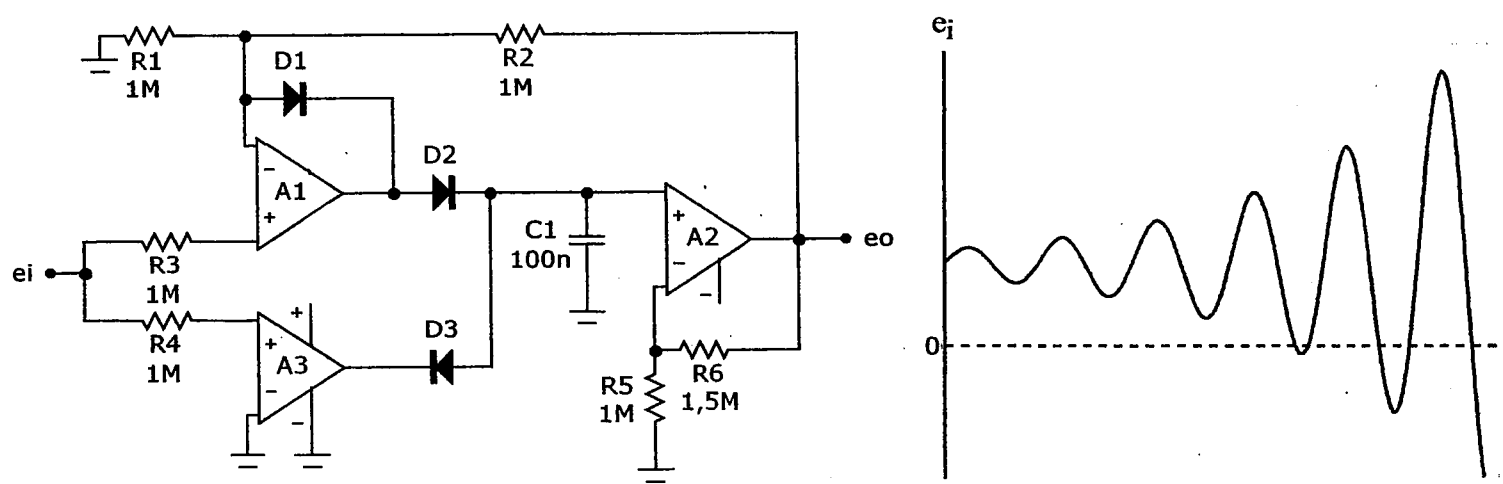


Nome: GABARITO Turma: _____

1. O circuito a seguir é um medidor de resistências analógico, usando um galvanômetro convencional.
- Examine o circuito e descreva o seu funcionamento, como for possível.
 - Separe em blocos e equacione cada bloco em termos literais, aplicando os valores de circuito logo a seguir. Junte os blocos (equações) novamente para obter o relacionamento de R_x com e_o .
 - Teste o resultado fazendo R_x valer 0Ω , $15k$ e $200k$. Comente os resultados e determine os limites de operação deste medidor. Comente os resultados e aponte imperfeições no circuito. Documente cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre. Escreva de cima para baixo; use duas colunas se desejar; peça mais papel se necessário.
- O movimento do ponteiro é proporcional à corrente I_m no galvanômetro que tem $R_m = 50\Omega$ e sensibilidade de $5mA$ para plena deflexão do ponteiro. Componentes comuns, $V_d = 0,65$.



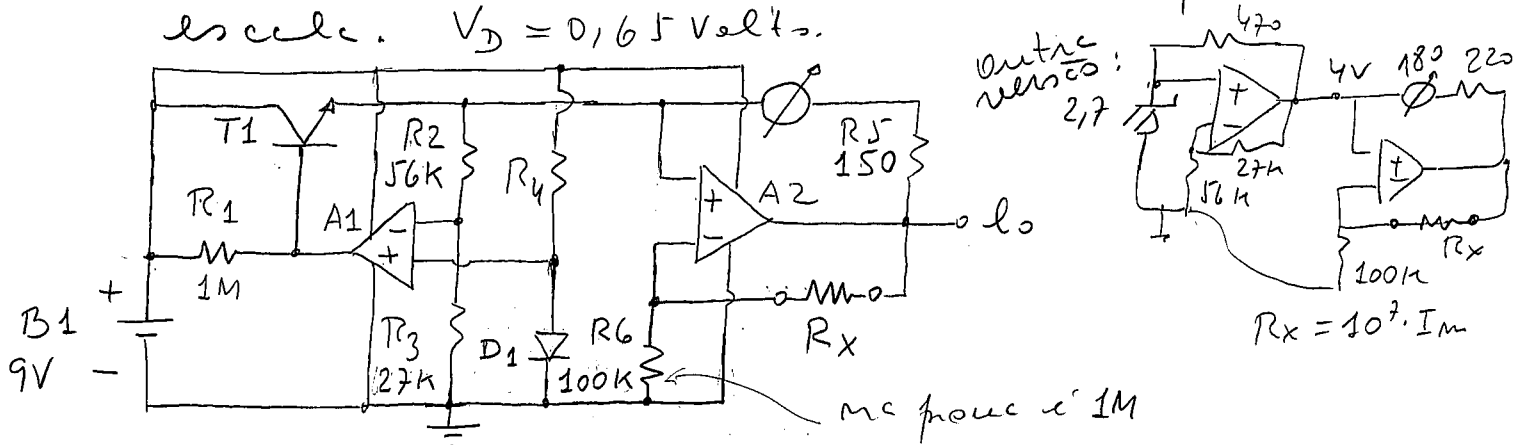
- Examine a topologia a seguir com o objetivo de determinar a sua função e o seu funcionamento qualitativo.
 - Separe em blocos, equacione cada um e atribua os valores de circuito.
 - Determine a equação da função de transferência e_o / e_i em cada situação.
 - Desenhe e_o no gráfico de e_i , usando um fator de escala que torne mais inteligível o funcionamento do circuito. Comente os resultados.
- Todas as etapas devem ser amplamente documentadas com textos, equações e diagramas. Alimentação simples. Componentes ideais.



O circuito a seguir é um medidor de resistências analógico. a) Examine o circuito e descreva o seu funcionamento em termos gerais. b) Separe em blocos, analise e equacione (em termos literais), de modo a obter um resultado significativo, documentando cada passo com textos, equações e diagramas. Coloque os valores de circuito logo depois de equacionar.

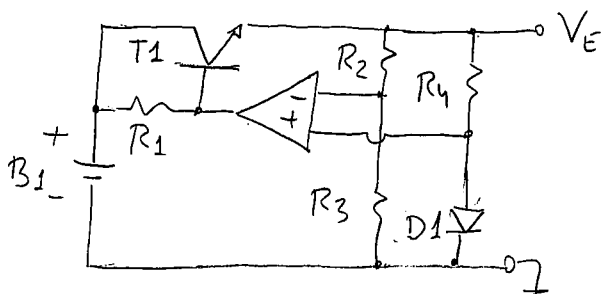
O movimento do ponteiro é proporcional à corrente I_m no galvanômetro que tem $R_m = 50 \Omega$ e sensibilidade de $5 \mu A$ para plena deflexão. R_x está sendo medida e R_6 define a escala do medidor.

c) Teste os resultados fazendo $R_x = 0, 15k$ e $200k$. Calcule o R_x máximo e I_m máximo para esta escala. $V_D = 0,65$ Volts.



a) Bateria de 9V → tensão não-regulada. A1 regula a tensão. A2 recebe tensão constante em e_+ e o ganho depende de R_x . Corrente I_m depende deste ganho. Alimentação simples.

b) Bloco A1:



Circuito linear: $e_+ = e_-$

$$e_- = V_E \cdot \frac{R_3}{R_2 + R_3}$$

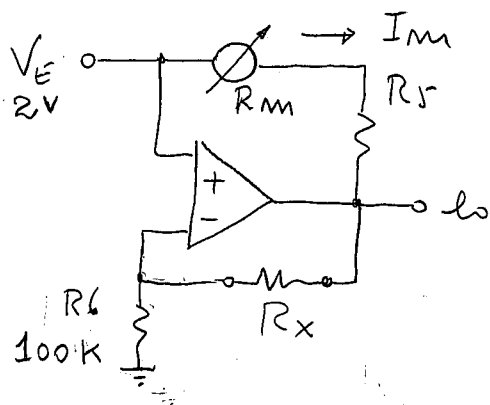
$e_+ = V_D$ igualando e isolando V_E :

$$V_E = \frac{R_2 + R_3}{R_3} \cdot V_D //$$

$$V_E = \frac{56 + 27}{27} \cdot 0,65$$

$$V_E = 2 \text{ Volts } //$$

Bloco 2: Amplificador não-inversor.



$$I_+ = V_E$$

$$I_- = I_o \frac{R_6}{R_x + R_6}$$

Iguando e isolando I_o :

$$I_o = V_E \frac{R_x + R_6}{R_6} \rightarrow I_o = V_E \left(1 + \frac{R_x}{R_6}\right) \quad (1)$$

Como interessa a leitura do medidor, vamos especificar a sua corrente:

$$I_m = \frac{V_E - I_o}{R_m + R_5} \quad (2)$$

I_o é uma variável interna e deve ser eliminada. I_m deve ser expressa em função de R_x e dos componentes.

Levando (1) em (2):

$$I_m = \frac{V_E - V_E \left(1 + \frac{R_x}{R_6}\right)}{R_m + R_5}$$

$$I_m = - \frac{V_E \cdot \frac{R_x}{R_6}}{R_m + R_5} \quad \text{Sentido oposto ao indicado}$$

Isolando R_x :

$$R_x = \frac{I_m \cdot (R_m + R_5) \cdot R_6}{V_E} //$$

Colocando os valores:

$$R_x = \frac{I_m \cdot (50 + 150) \cdot 100k}{2}$$

$$R_x = 10^7 \cdot I_m //$$

c) Testando o medidor:

com $R_x = 0$:

$$I_m = \frac{R_x}{10^7} = \frac{0}{10^7} = 3 \mu A$$

com $R_x = 15k$:

$$I_m = \frac{15k}{10^7} = 1,5 \mu A$$

com $R_x = 200k$

$$I_m = \frac{200k}{10^7} = 20 \mu A !$$

Ultrapassou a máxima corrente no galvanômetro.

Máximo resistor que pode ser medido nesta escala:

Fazendo $I_m = 5 \mu A$:

$$5 \cdot 10^{-3} = \frac{R_{x \text{ m\u00e1x}}}{10^7}$$

$$R_{x \text{ m\u00e1x}} = 50k //$$

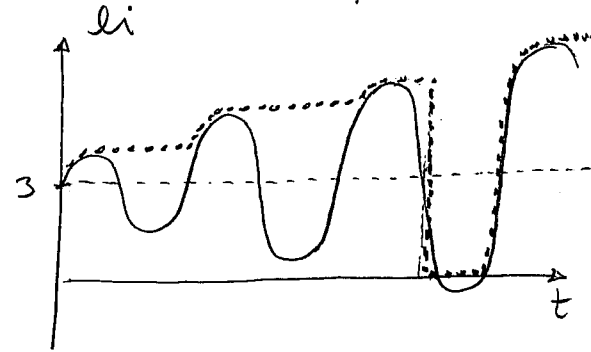
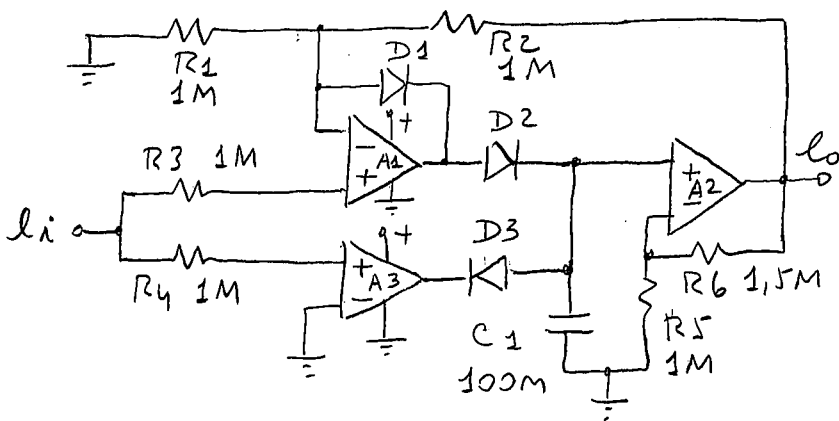
O circuito a seguir foi construído com componentes ideais.

a) Examine a topologia com o objetivo de determinar a sua função e funcionamento qualitativo.

b) Separe em blocos e escreva cada um

c) Determine (escreva) a função de transferência l_o/l_i em cada situação.

d) Desenhe l_o no gráfico de l_i , usando um fator de escala que torne mais evidente o funcionamento do circuito. Comp. ideais. Alimentação simples. Documente cada etapa.



- a)
- Retificador 1/2 onda ideal.
 - Amplificador
 - Comparador simples

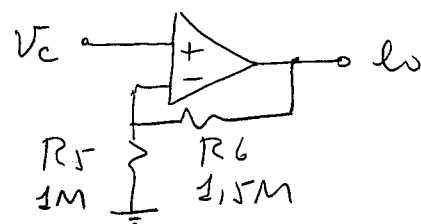
Todos são não-inversores.

A1 permite que l_i positivo passe, carregando C_1 . É um detector de pico.

A3 é positivo para l_i positivo e D3 fica cortado.

Se l_i ficar negativo, A3 vai para zero e D3 descarrega o capacitor, resultando o detector de pico. R_3, R_4 compensam offset. $A_2 =$ buffer com ganho.

Bloco A2:



Linear, $l_+ = l_-$:

$$l_+ = V_c$$

$$l_- = l_o \frac{R_5}{R_5 + R_6} \text{ isolando } l_o:$$

$$l_o = V_c \frac{R_5 + R_6}{R_5} \rightarrow l_o = V_c \left(1 + \frac{R_6}{R_5}\right)$$

V_c é uma variável interna. Isolando V_c e colocando V_c de fora:

$$V_c = l_o \frac{R_5}{R_5 + R_6} = l_o \frac{1M}{1M + 1,5M} \quad V_c = 0,4 \cdot l_o$$

Bloco A1, l_i positivo:

Linear, $l_+ = l_-$, $D1$ aberto,
 $D2$ cond.

$$l_+ = l_i$$

$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Isolando l_o :

$$l_o = l_i \frac{R_1 + R_2}{R_1} = l_i \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) //$$

$$l_o = l_i \left(1 + \frac{1M}{1M}\right) \rightarrow l_o = 2 \cdot l_i // (1)$$

Bloco A1, l_i negativo:

$D1$ conduz e $D2$ aberto.

V_c aparece em l_o ,
amplificado pelo bloco A2.

Bloco A3:

Compartes não-inversas.

Ponto de virada $l_+ = l_-$

$$l_+ = l_i, \quad l_- = 3 l_o$$

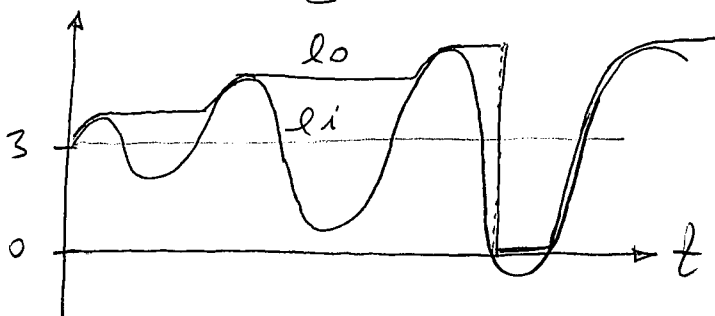
Fica então:

$l_i > 0$: $l_o = \frac{l_i}{3}$ e $D3$ cortado.

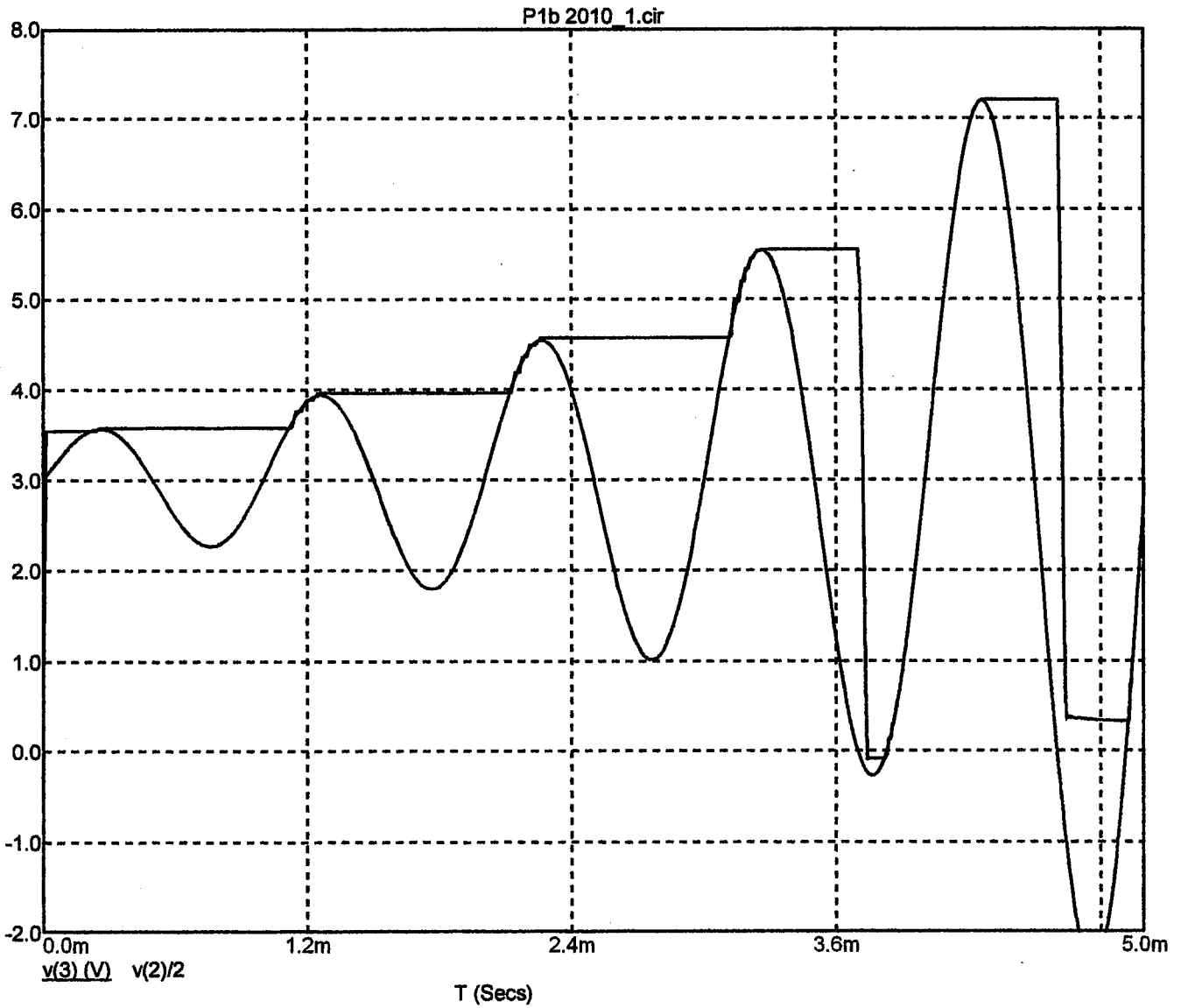
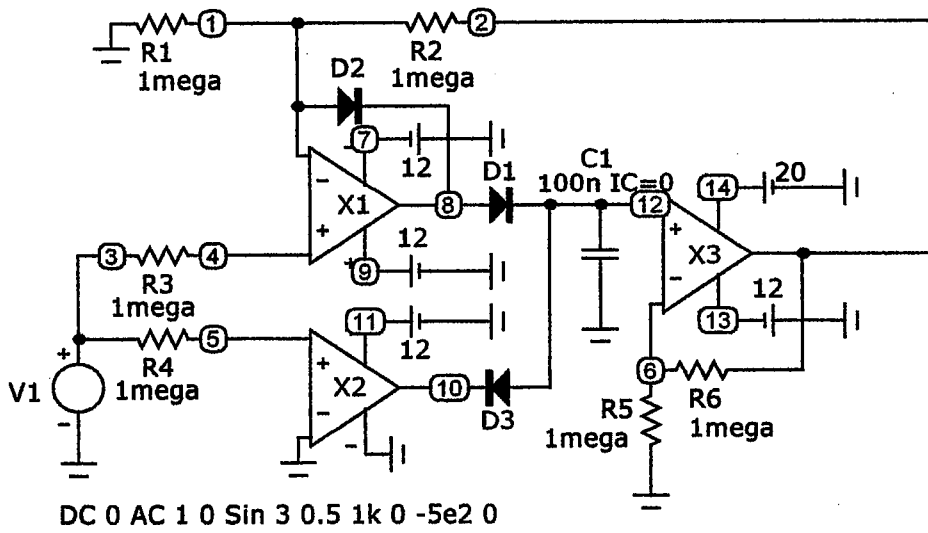
$l_i < 0$: $l_o = 3 l_i$ e $D3$ conduz,
levando V_c para zero.

Desenho de l_o no
gráfico de l_i :

Como (1) informa que
 l_o foi amplificado, vamos
desenhar $\frac{l_o}{2}$ no gráfico.

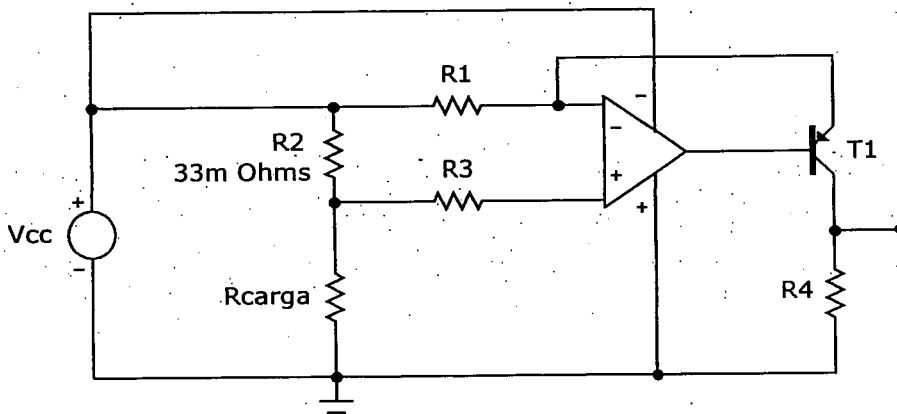


O circuito é um
detetor do pico
positivo de l_i e
reseta para zero
quando l_i fica
negativo.



Nome: GABARITO Turma: _____

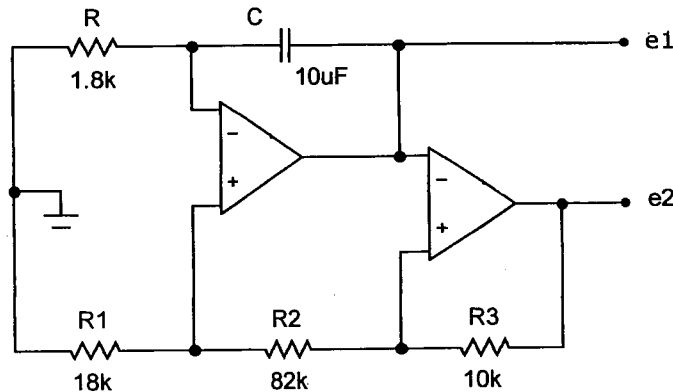
1. Estude o circuito a seguir, descubra a sua função e determine o seu funcionamento, relatando agora o que for possível. Após entender como funciona, equacione o circuito com o objetivo de determinar a variável de saída em relação à entrada, descrevendo cada passo com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre. Por último, atribua valores coerentes para os componentes, baseado no que foi equacionado, de modo que a saída seja numericamente igual à entrada. Alimentação simples, componentes ideais, $R_1 = R_3$.



2. Examine o circuito a seguir, divida em blocos funcionais e descreva cada um como for possível, pois isso ajuda a resolver corretamente.

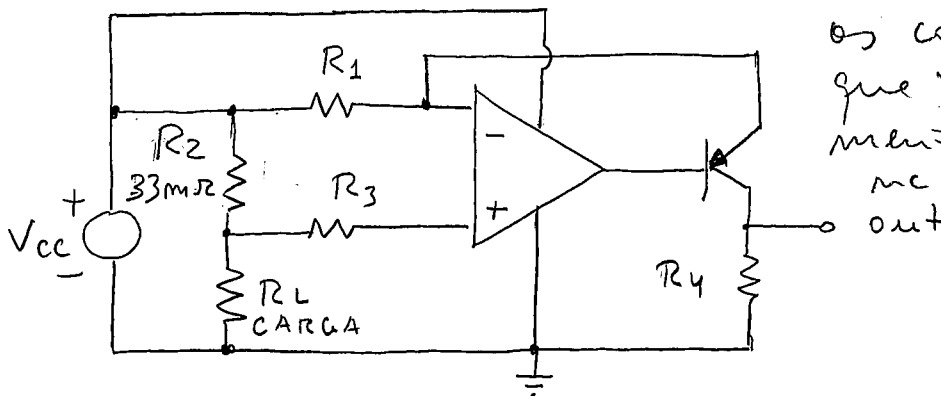
Equacione em formato literal as tensões $e_1(t)$ e $e_2(t)$, descrevendo cuidadosamente cada etapa com textos, equações e diagramas. Com os dados obtidos, aplique os valores de circuito e desenhe os gráficos respectivos, colocando os valores calculados em todos os pontos de interesse. Componentes ideais, $V_{cc} = \pm 11$ Volts.

Dicas: A tensão sobre um capacitor não pode mudar instantaneamente, a menos que a corrente aplicada seja infinita. $V_{final} = V_{inicial} + i_c(t) \cdot t / C$.



Examine o circuito a seguir, descubra a sua função e determine o seu funcionamento, descrevendo a parte que for possível.

Equacione o circuito com o objetivo de determinar a variável de saída em relação à entrada, descrevendo cada passo do seu trabalho. Alimentação simples V_{cc} com qualquer valor entre 3 e 30 Volts, $R_1 = R_3$. Componentes ideais.



Por último, atribua valores coerentes para os componentes de modo que V_{out} seja numericamente igual à corrente na carga.

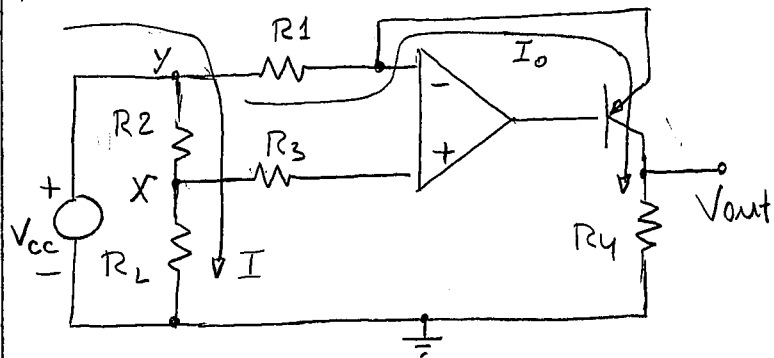
Apenas realimentação negativa \Rightarrow circuito linear.
 V_{cc} alimenta a carga via $R_2 = 33\text{ m}\Omega$ que deve ser um sensor de corrente.
 R_2 é flutuante (não está ligado à massa).

Operacional mede a tensão sobre R_2 .

Transistor parece converter a saída do operacional no sinal out, referido à massa.

Conclusão: é um medidor da corrente consumida pela carga. A tensão de saída out é proporcional à corrente.

Equacionamento:
 Nomeando alguns pontos no circuito:



$$e_+ = V_x$$

$$V_y = V_x + I \cdot R_2$$

$$e_- = V_y - I_0 \cdot R_1$$

Como $e_+ = e_-$:

$$V_x = (V_x + I \cdot R_2) - I_0 \cdot R_1$$

Isolando I_0 :

$$I_0 \cdot R_1 = (V_x + I \cdot R_2) - V_x$$

$$I_0 = I \cdot \frac{R_2}{R_1} \quad \text{Então, } V_{out} = I \cdot \frac{R_2 \cdot R_4}{R_1}$$

conclusões: O circuito é um medidor da corrente que passa pela carga onde

$$V_{out} = I \frac{R_2 \cdot R_4}{R_1}$$

Atribuindo valores para os resistores:

Para que $V_{out} = I$ numericamente, devemos fazer:

$$\frac{R_2 \cdot R_4}{R_1} = 1$$

$$R_1 = R_2 \cdot R_4$$

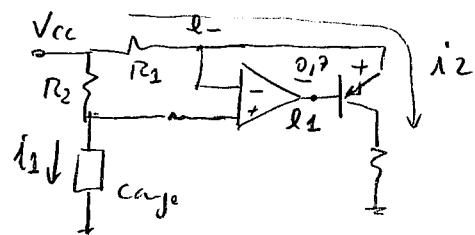
$$R_1 = 33 \cdot 10^{-3} \cdot R_4 //$$

$$\text{Escolhendo } R_4 = 100k //$$

$$R_1 = 33 \cdot 10^3 \cdot 100 \cdot 10^3$$

$$R_1 = 3300 \rightarrow R_1 = 3,3k // = R_3$$

Soluções de um aluno:



$$i_+ = \frac{V_{cc} \cdot R_{load}}{R_2 + R_{load}} = V_{cc} - i_1 \cdot R_2$$

$$i_+ = i_- \rightarrow \frac{V_{cc} - 0,7 - i_1}{R_1} = \frac{V_{cc} - i_1 \cdot R_2}{R_2 + R_{load}}$$

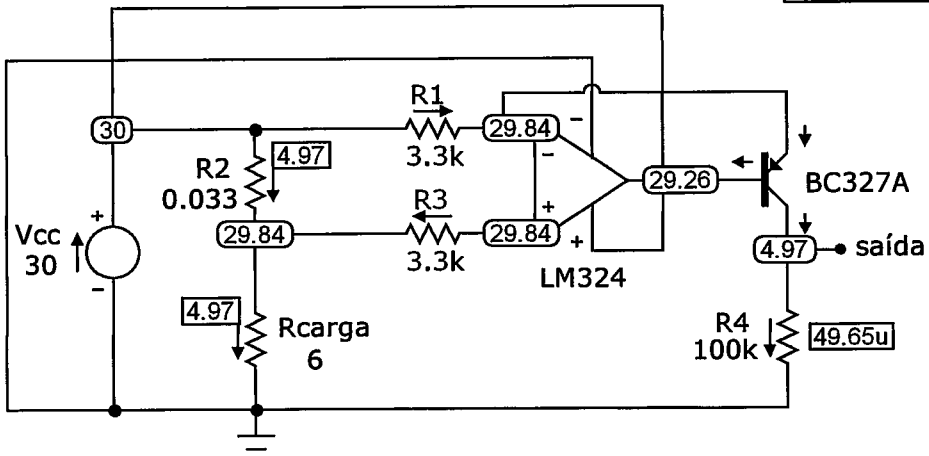
$$i_2 = \frac{V_{cc} - 0,7 - i_1}{R_1} \rightarrow \text{juntamos}$$

$$i_2 = \frac{V_{cc} - 0,7 - (V_{cc} - i_1 \cdot R_2 - 0,7)}{R_1}$$

$$i_2 = i_1 \frac{R_2}{R_1} //$$

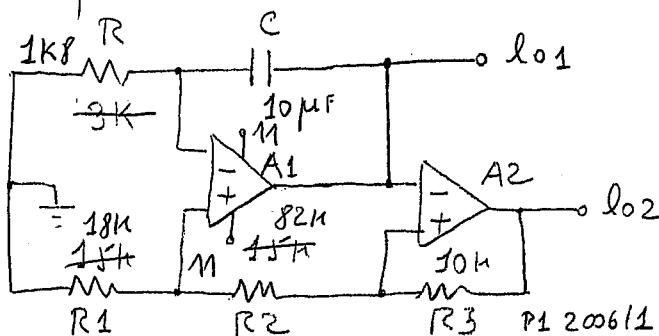
$$i_0 = i_2 \cdot R_4 \rightarrow i_0 = \frac{i_1 R_2 R_4}{R_1} //$$

49.82u	49.82u
1.08E-018	49.65u
4.97	161.53n

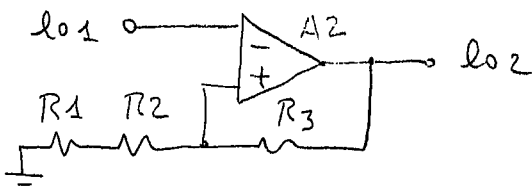


Determine as tensões $lo_1(t)$ e $lo_2(t)$, marcando todos os pontos de interesse ao plotar o gráfico.

Componentes ideais, $V_{cc} = \pm 12V$



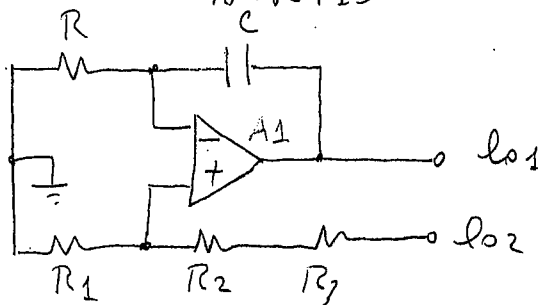
Examinando o circuito:
 A1 - Parecido com integrador
 A2 - Comparador com histerese.
 Dividindo em blocos:



Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$lo_2 \frac{R_1 + R_2}{R_1 + R_2 + R_3} = lo_1$$

$$lo_1 = \pm \frac{11}{12} \frac{15 + 15}{15 + 15 + 10} = \pm 9 \text{ Volt.}$$



$$l_+ = lo_2 \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_3} = \pm 1,8$$

$$l_+ = \pm \frac{11}{12} \frac{15 + 18}{15 + 15 + 10} = \pm 4,5 \text{ Volt.}$$

Corrente de carga/descarga do capacitor:

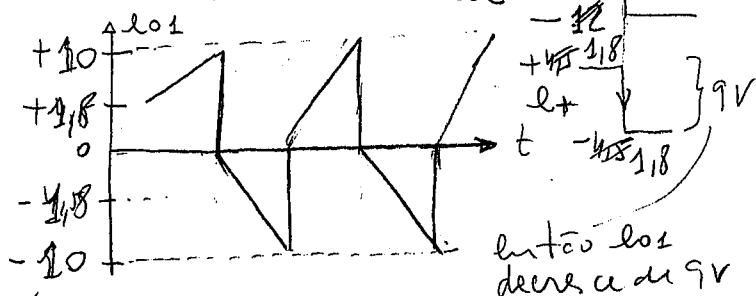
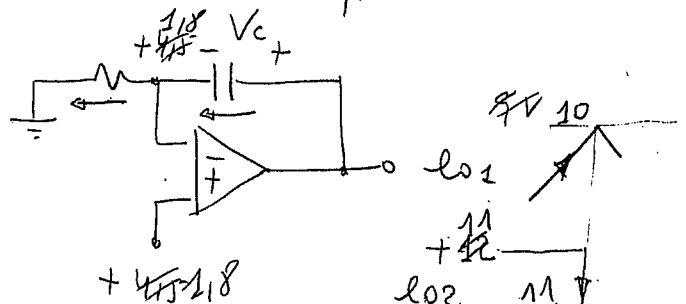
$$i_c = \frac{l_-}{R} = \frac{l_+}{R} = \frac{\pm 4,5}{3k} = \pm \frac{1mA}{1,8}$$

Supondo $l_+ = \frac{1,8}{4,5} V$, a saída lo_1 aumenta até atingir o limite de $\frac{10}{9} V$ do comparador que então vira para $-12V$ levando l_+ para $-4,5 = -1,8$. Como a tensão no cap. não pode mudar instantaneamente,

lo_1 sofre uma queda de:

$$\frac{1,8}{4,5} - (-\frac{1,8}{4,5}) = \frac{3,6}{9} \text{ Volts.}$$

com $l_+ = -\frac{1,8}{4,5}$ a corrente no cap. inverte e lo_1 desce até alcançar $-\frac{10}{9}$ Volts levando o comp. a virar.



Tempo para lo_1 subir de zero até $10/9$ Volts:

$$V_{fim} = V_{inic} + \frac{i_c}{C} t$$

$$\frac{10}{9} = 0 + \frac{1mA}{1,8 \cdot 10\mu} t$$

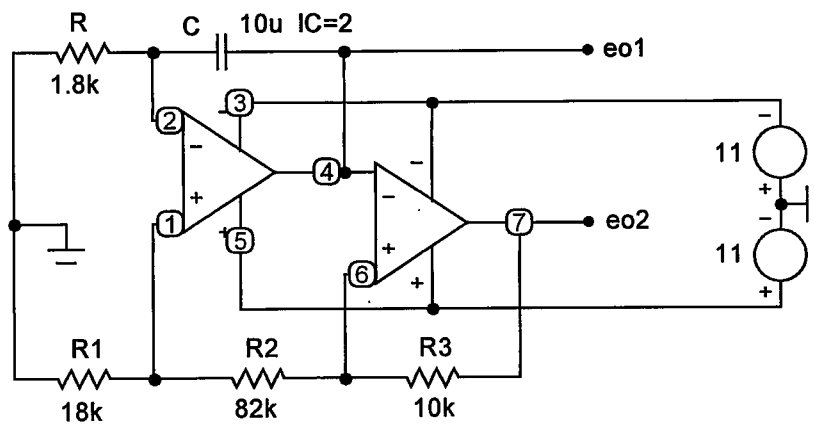
$$t = 60\mu s$$

Descartando o zero, tempo para subir em desc:

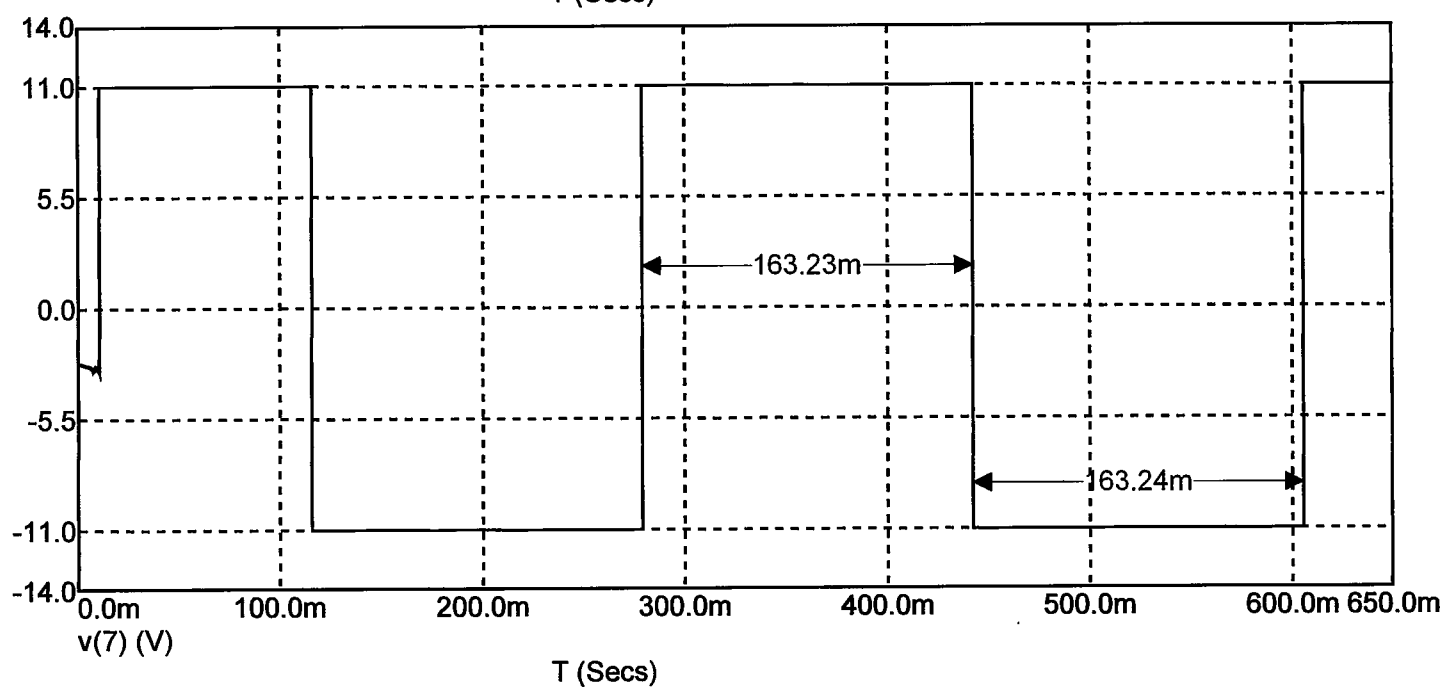
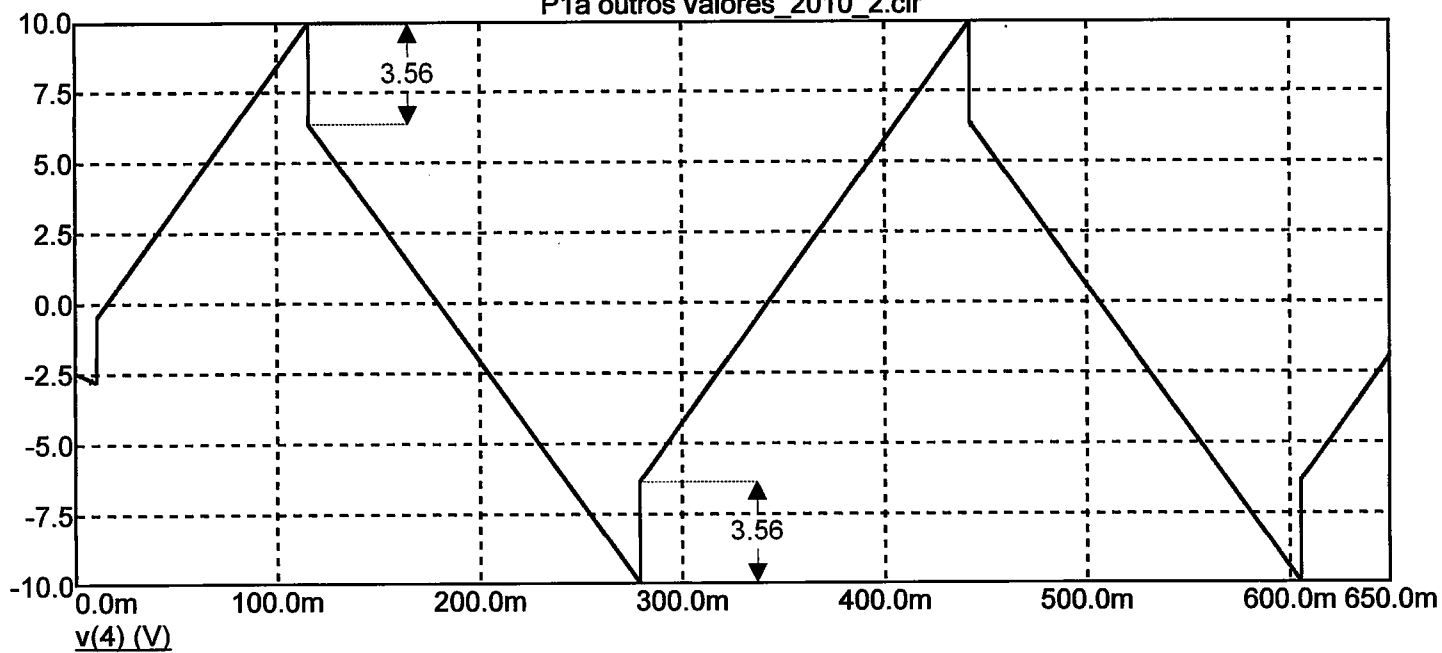
$$+10 - 60 = [10 - (-10)] - [1,8 - (-1,8)] = 16,4$$

$$20 - 36 = \frac{1mA \cdot t}{10\mu} \rightarrow t = 164\mu s //$$

Dica: tensões no cap. não pode mudar instantaneamente.

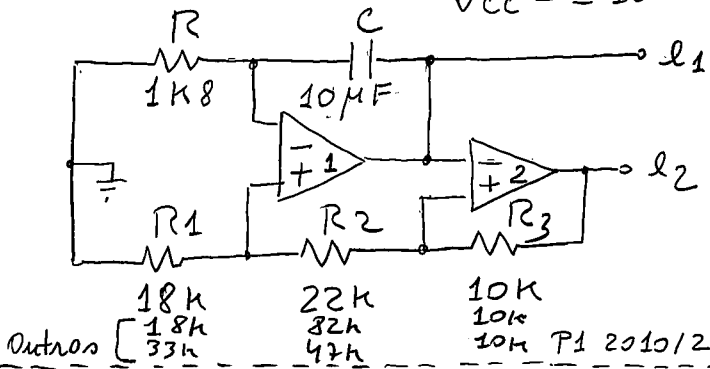


P1a outros valores_2010_2.cir

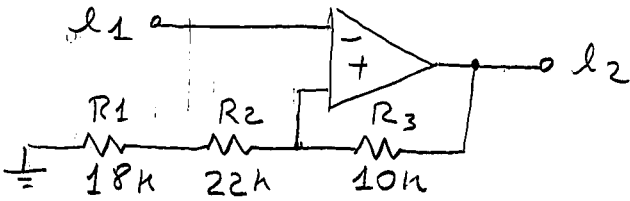


VERSÃO 2010/2

$V_{cc} = \pm 10 \text{ Volts}$



Outros [18k, 18k, 33k, 22k, 32k, 42k, 10k, 10k, 10k P1 2010/2]



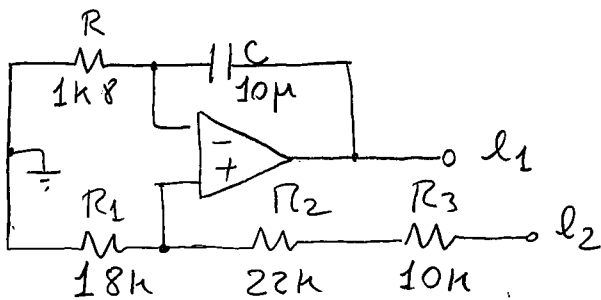
Ponto de virada; $l_+ = l_-$

$$l_2 \cdot \frac{R_3 + R_4}{R_1 + R_2 + R_3} = l_1$$

$$l_2 \cdot \frac{18k + 22k}{18k + 22k + 10k} = l_{o1}$$

Como $l_2 = \pm V_{cc} = \pm 10$,
o comparador virou com:

$$l_1 = \pm 8 \text{ Volts} //$$



$$l_+ = l_2 \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_3}$$

Como $l_2 = \pm V_{cc} = \pm 10$,

$$l_+ = \pm 10 \cdot \frac{18k}{18k + 22k + 10k}$$

$$l_+ = \pm 3,6 \text{ Volts} //$$

Funcionamento:

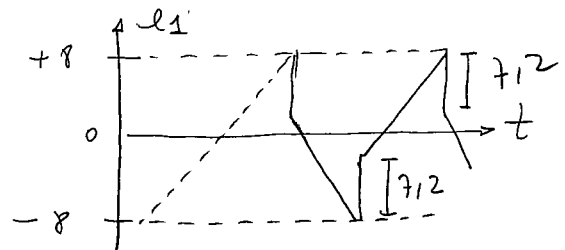
Supondo $l_2 = +10$ e portanto $l_+ = 3,6 = l_-$, a saída l_1 aumenta até 8 Volts e o comparador vira para $l_2 = -10$ e portanto $l_+ = -3,6 = l_-$. Como a tensão no capacitor não muda instantaneamente, l_1 sofre um decréscimo de $3,6 - (-3,6) = 7,2 \text{ Volts} //$

Com $l_+ = l_- = -3,6$, l_1 diminui até -8 Volts e o comparador vira para +10.

Corrente de carga de C:

$$i_c = \frac{l_-}{R} = \frac{\pm 3,6}{1,8k} \rightarrow i_c = \pm 2 \text{ mA} //$$

Ensaio de l_1 :



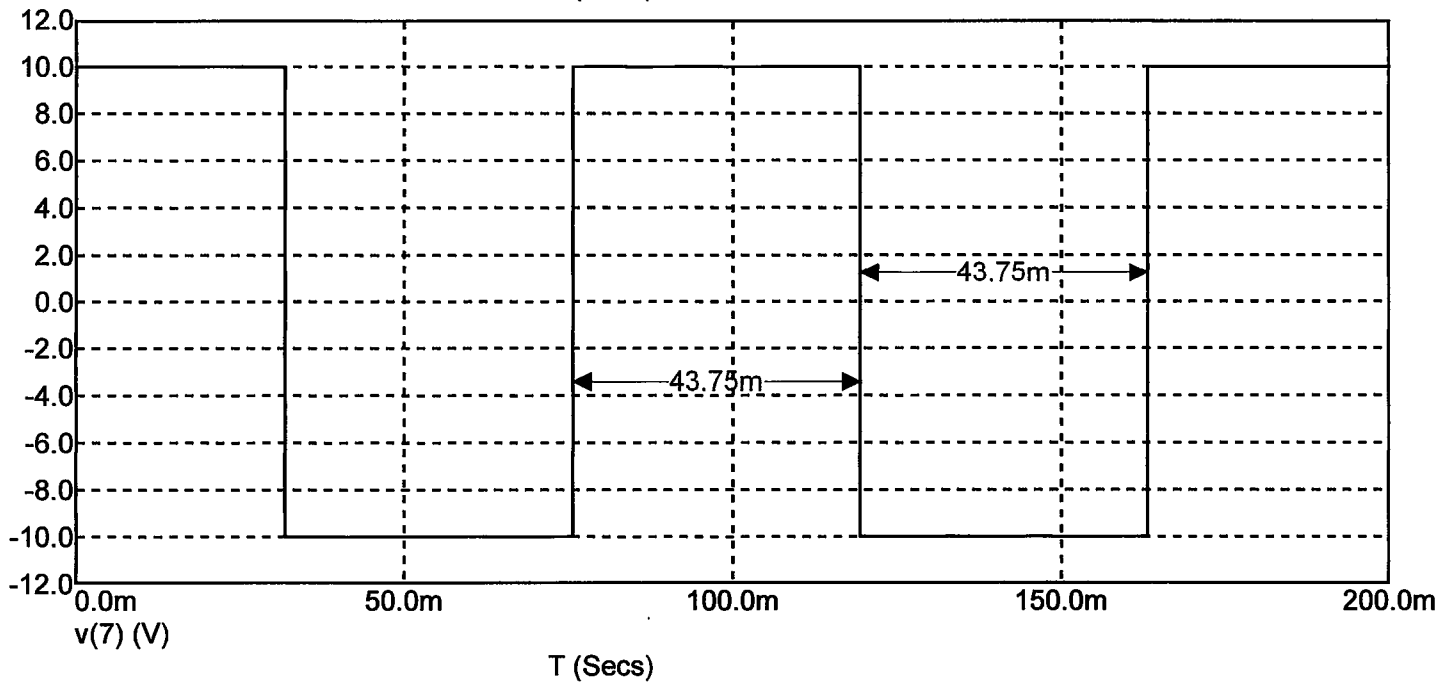
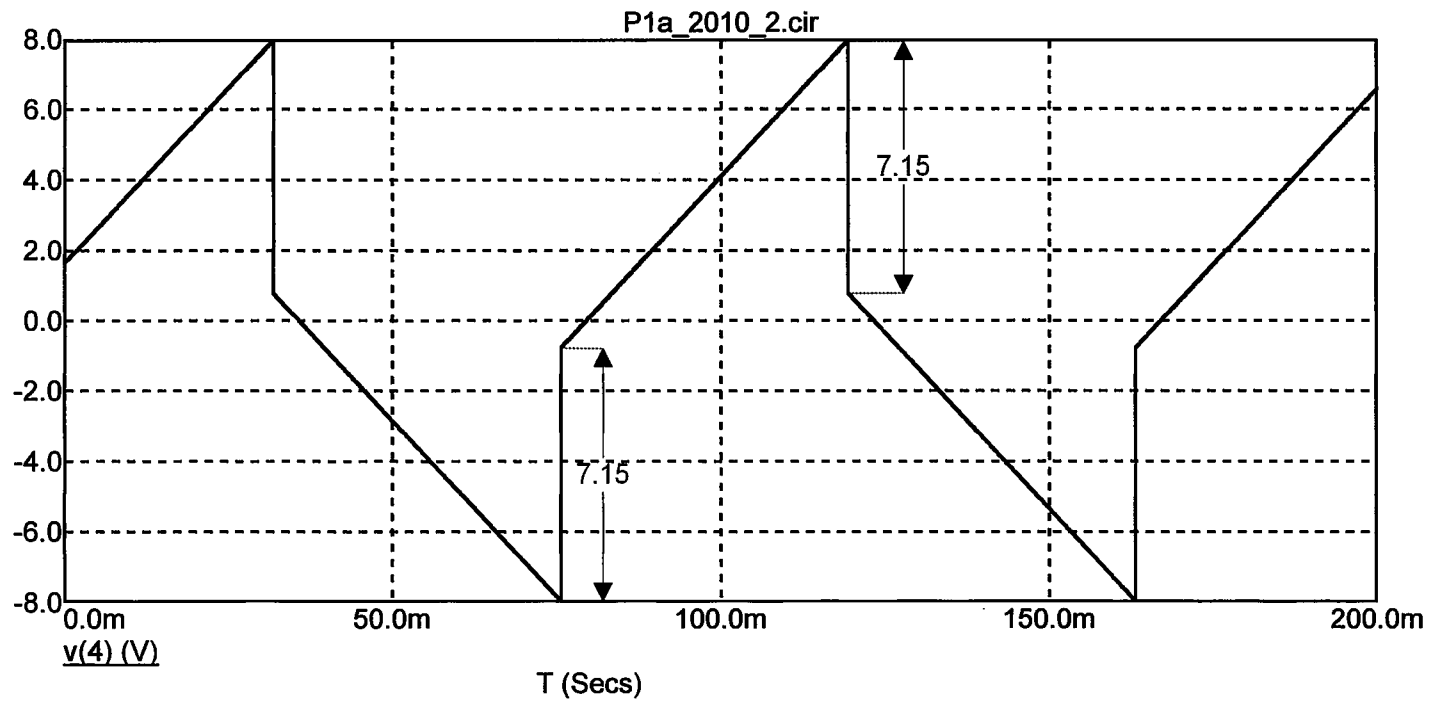
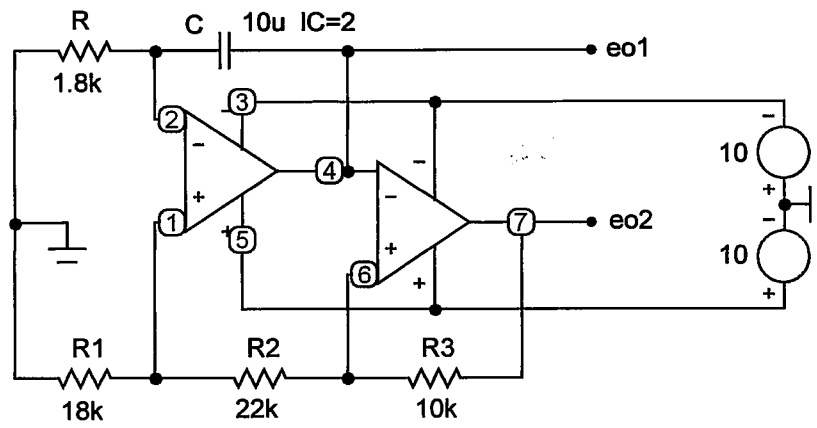
Tempo para o capacitor carregar com 2mA entre os limites do comparador (+8 --- -8) descontando o salto instantâneo (3,6 --- -3,6) ou seja: $(8 - (-8)) - (3,6 - (-3,6)) = 8,8 \text{ Volt, ;}$

$$V_c(t) = \frac{i_c(t)}{C} \cdot t$$

$$8,8 = \frac{2 \text{ mA}}{10 \mu\text{F}} \cdot t$$

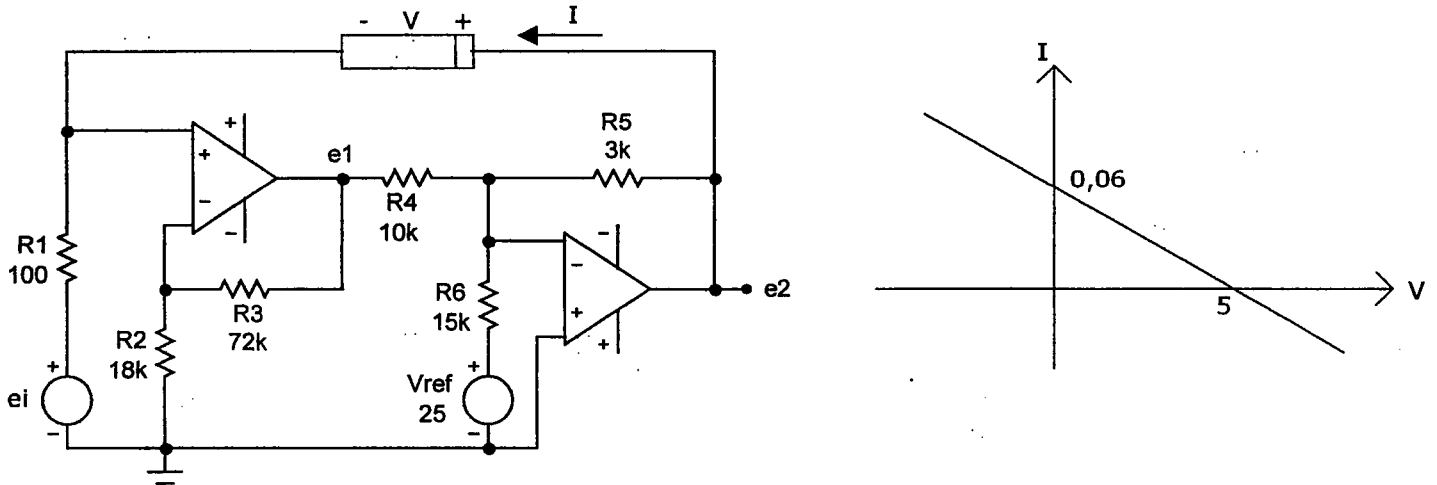
$$t = 44 \text{ ms} //$$

Dica: Tensões no capacitor não muda instantaneamente;



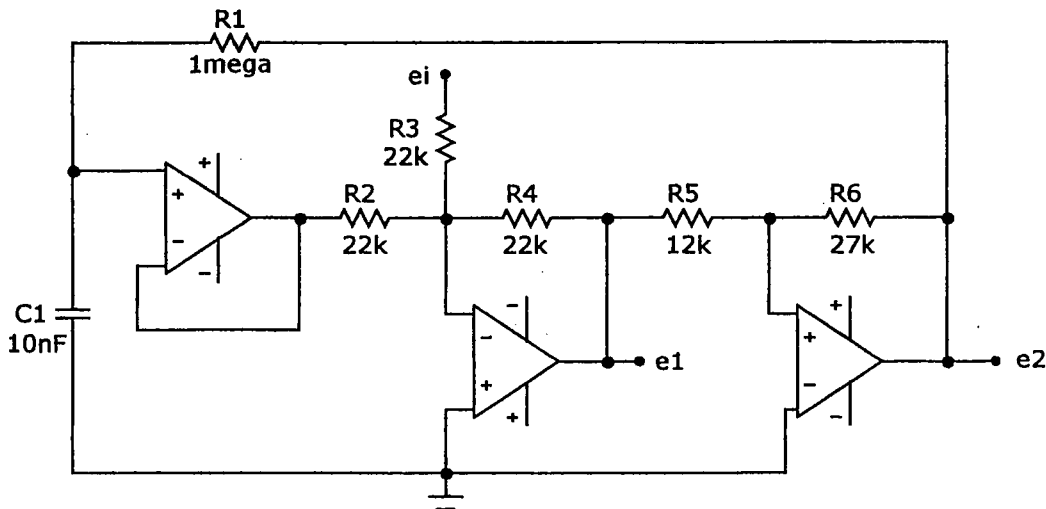
Nome: GABARITO Turma: _____

1. (5 pontos) O circuito linear a seguir utiliza um bloco funcional descrito por sua curva característica V-I. Use este bloco assim como está desenhado. Descreva todas as etapas da solução com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre.
- Examine a topologia, atente para os detalhes e entenda o seu funcionamento.
 - Separe em blocos, identifique a função de cada um, equacione em formato literal primeiro e coloque os valores de circuito logo após.
 - Junte os blocos (equações) com o objetivo de equacionar e_1 e e_2 em termos de V , I e os componentes.
 - Coloque os valores do gráfico V-I nas equações de e_1 e e_2 e desenhe a curva $e_1 \times e_2$ do circuito, lembrando de descrever todo o seu trabalho.



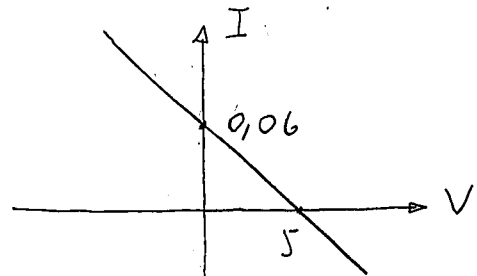
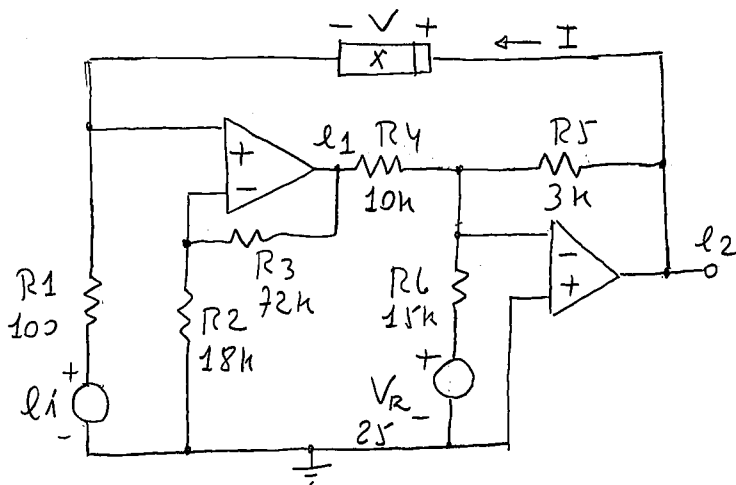
2. (5 pontos) O circuito a seguir foi criado para ser um PWM (Pulse Width Modulator).
- Examine a topologia procurando entender o funcionamento.
 - Separe em blocos funcionais, classifique e equacione em formato literal e então teste o funcionamento aplicando $e_i = +3$ Volts e calculando os limites da tensão no capacitor.
 - Desenhe as curvas da tensão no capacitor e da saída e_2 no mesmo gráfico, colocando os valores calculados. Quais os limites para $e_i = -3$ Volts? Escreva suas conclusões e observações sobre este circuito.

$$t = -R \cdot C \cdot \ln \left\{ \frac{[v_c(\infty) - v_c(t)]}{[v_c(\infty) - v_c(0)]} \right\} \quad V_{cc} = \pm 9 \text{ Volts}$$



O circuito linear a seguir, utilize um elemento com resistência negativa, descrito pela sua curva característica $V \times I$.

- Examine a topologia, atente para os detalhes e entenda o funcionamento.
- Separe em blocos, identifique a função e equacione.
- Junta os blocos (equações) com o objetivo de descrever l_1 e l_2 em termos de V , I e dos componentes.
- Desenhe a curva de função de transferência $l_2 \times l_1$ extraíndo valores de V e I do gráfico fornecido.



V	I	l_1	l_2

(At. P1)
2006/11

P1 2011/1

- Bloco l_1 tem duas realim. mas é dito linear. Bloco l_2 : somador inversor.

b) Equacionando bloco l_1 :

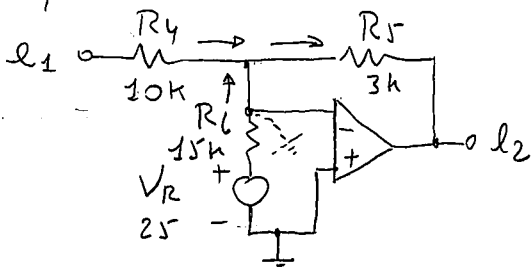
$$e_- = l_1 \frac{R_2}{R_2 + R_3} = l_1 \frac{18}{18 + 72}$$

$$e_- = 0,2 \cdot l_1$$

$$e_+ = l_2 - V \text{ como } e_+ = e_-;$$

$$0,2 \cdot l_1 = l_2 - V \quad (1)$$

Equacionando bloco l_2 :



é um somador inversor.

$$e_+ = 0$$

KCL no nó e_- (massa virtual)

$$\frac{l_1 - 0}{R_4} - \frac{V_R - 0}{R_6} + \frac{0 - l_2}{R_5} = 0$$

$$l_2 = -l_1 \frac{R_5}{R_4} - V_R \frac{R_5}{R_6}$$

$$l_2 = -l_1 \frac{3}{10} - 25 \frac{3}{15}$$

$$l_2 = -0,3 l_1 - 5 \quad (2)$$

A variável interna l_1 precisa ser eliminada.

Isolando l_1 em (1) e

substituindo em (2);

$$l_1 = \frac{l_2 - V}{0,2} = 5(l_2 - V) \quad (3)$$

$$l_2 = -0,3 \cdot 5(l_2 - V) - 5$$

$$l_2 = -1,5 l_2 + 1,5 V - 5$$

$$2,5l_2 = 1,5V - 5$$

$$l_2 = 0,6 \cdot V - 2 // \textcircled{4}$$

Falta agora a equação de l_i .

Examinando o circuito:

$$I = \frac{l_+ - l_i}{R_1}$$

$$\text{como } l_+ = l_- = 0,2 \cdot l_1$$

$$I = \frac{0,2 \cdot l_1 - l_i}{R_1}$$

Substituindo a variável interna l_1 por $\textcircled{3}$:

$$I = \frac{0,2(5(l_2 - V)) - l_i}{R_1}$$

$$I = \frac{l_2 - V - l_i}{R_1} \text{ isolando } l_i:$$

$$l_i = l_2 - V - I \cdot R_1$$

$$l_i = l_2 - V - 100 \cdot I // \textcircled{5}$$

Gráficos de $l_2 \times l_i$ usando $\textcircled{4}$ e $\textcircled{5}$:

No ponto $I = 0,06$ e $V = 0$:

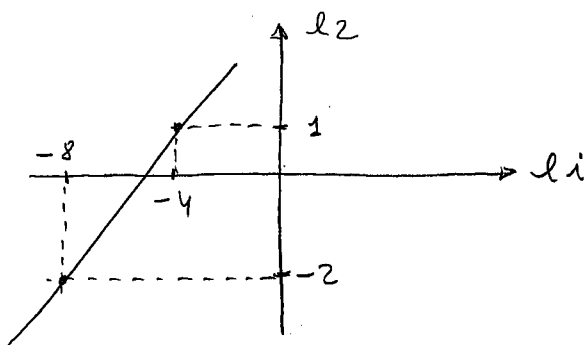
$$l_2 = 0,6 \cdot 0 - 2 \rightarrow l_2 = -2 //$$

$$l_i = -2 - 0 - 100 \cdot 0,06 \rightarrow l_i = -8 //$$

No ponto $I = 0$ e $V = 5$:

$$l_2 = 0,6 \cdot 5 - 2 \rightarrow l_2 = 1 //$$

$$l_i = 1 - 5 - 100 \cdot 0 \rightarrow l_i = -4 //$$



Equações do componente X:

É uma reta:

$$V = a + b \cdot I$$

Do gráfico:

$$5 = a + b \cdot 0 \rightarrow a = 5$$

$$0 = 5 + b \cdot 0,06 \rightarrow b = -83,3$$

Então:

$$V = 5 - 83,3 I //$$

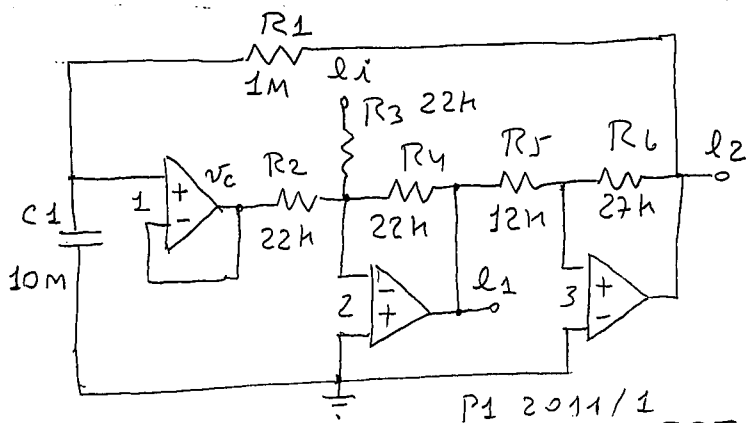
(usado na simulação)

O circuito a seguir foi criado para ser um PWM.

Examine, separe em blocos funcionais, equacione em formato literal e depois coloque os valores de circuito.

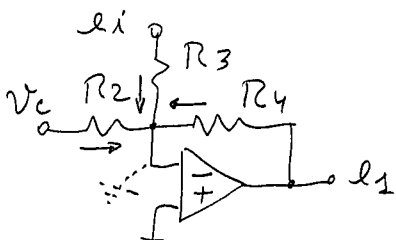
Junte os blocos (equações) com o objetivo de desenhar

$V_c(t)$ e $l_2(t)$ com todos os valores de interesse calculados, considerando dois casos: $l_i = 3$ Volts e $l_i = -3$ Volts, $V_{cc} = \pm 9$.



Bloco 1: Seguidor de tensão $l_+ = l_- = V_c = \text{saída}$

Bloco 2: Amplificador com modo inversor.



Aplicando KCL no mesmo virtual:

$$-\frac{V_c - 0}{R_2} - \frac{l_i - 0}{R_3} - \frac{l_1 - 0}{R_4} = 0$$

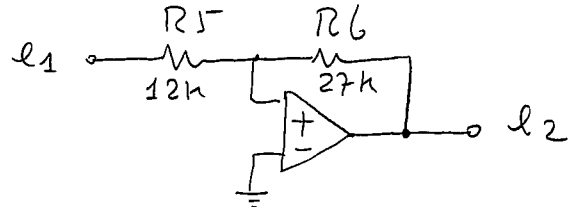
$$\frac{l_1}{R_4} = -\frac{V_c}{R_2} - \frac{l_i}{R_3}$$

Colocando os valores:

$$\frac{l_1}{22k} = -\frac{V_c}{22k} - \frac{l_i}{22k}$$

$$l_1 = -V_c - l_i \quad \text{①}$$

Bloco 3: comparador não inversor com histerese.



Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_+ = l_i \frac{R_6}{R_5 + R_6} + l_2 \frac{R_5}{R_5 + R_6}$$

$$l_- = 0$$

Igualando e isolando l_1 :

$$l_1 \frac{R_6}{R_5 + R_6} + l_2 \frac{R_5}{R_5 + R_6} = 0$$

$$l_1 = -l_2 \frac{R_5}{R_6} \quad \text{②}$$

$$l_1 = -l_2 \frac{12k}{27k} \rightarrow l_1 = -\frac{12 \cdot l_2}{27} //$$

Como l_2 está saturado em $\pm V_{cc}$:

$$l_1 = \begin{cases} -\frac{12 \cdot 9}{27} = -4 \\ -\frac{12 \cdot (-9)}{27} = +4 \end{cases}$$

Juntando os blocos: como l_1 é uma variável interna, usamos ① na equação ②:

$$-V_c - l_i = -l_2 \frac{R_5}{R_6}$$

$$V_c = l_2 \frac{R_5}{R_6} - l_i //$$

colocando os valores:

$$V_c = +9 \frac{12k}{27k} - 3$$

$$V_c = \begin{cases} 1 \\ -7 \end{cases}$$

Funcionamento:

$l_2 = +V_{cc}$ carrega C_1 até que $V_c = 1$ Volt. Neste momento, l_2 vira para $-V_{cc}$ e C_1 descarrega até -7 Volts e o ciclo se repete.

a) carga de C_1 de -7 até 1 :

$$T_1 = -R_1 \cdot C_1 \cdot \ln \left(\frac{V_{cc} - (1)}{V_{cc} - (-7)} \right)$$

$$T_1 = -10^6 \cdot 10 \cdot 10^{-9} \ln \left(\frac{8}{16} \right)$$

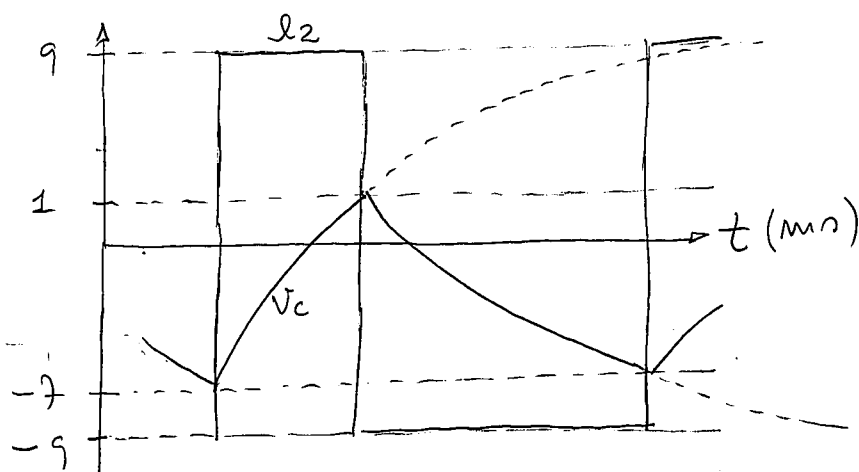
$$T_1 = 6,93 \text{ ms} //$$

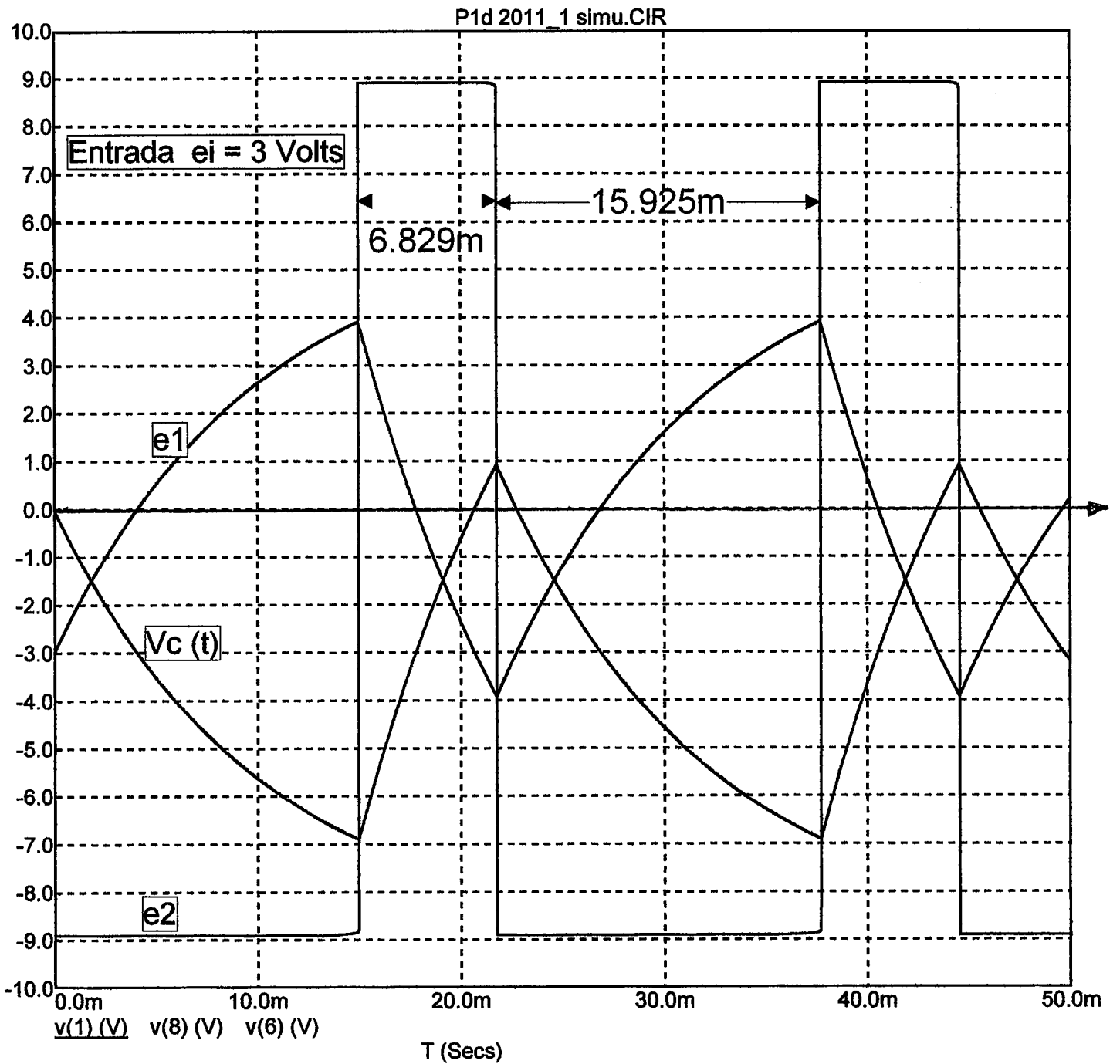
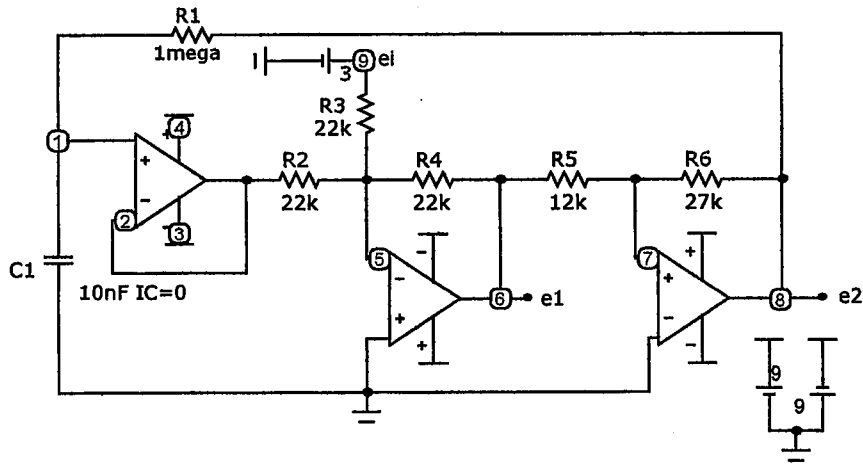
b) Descarga de C_1 de 1 até -7 :

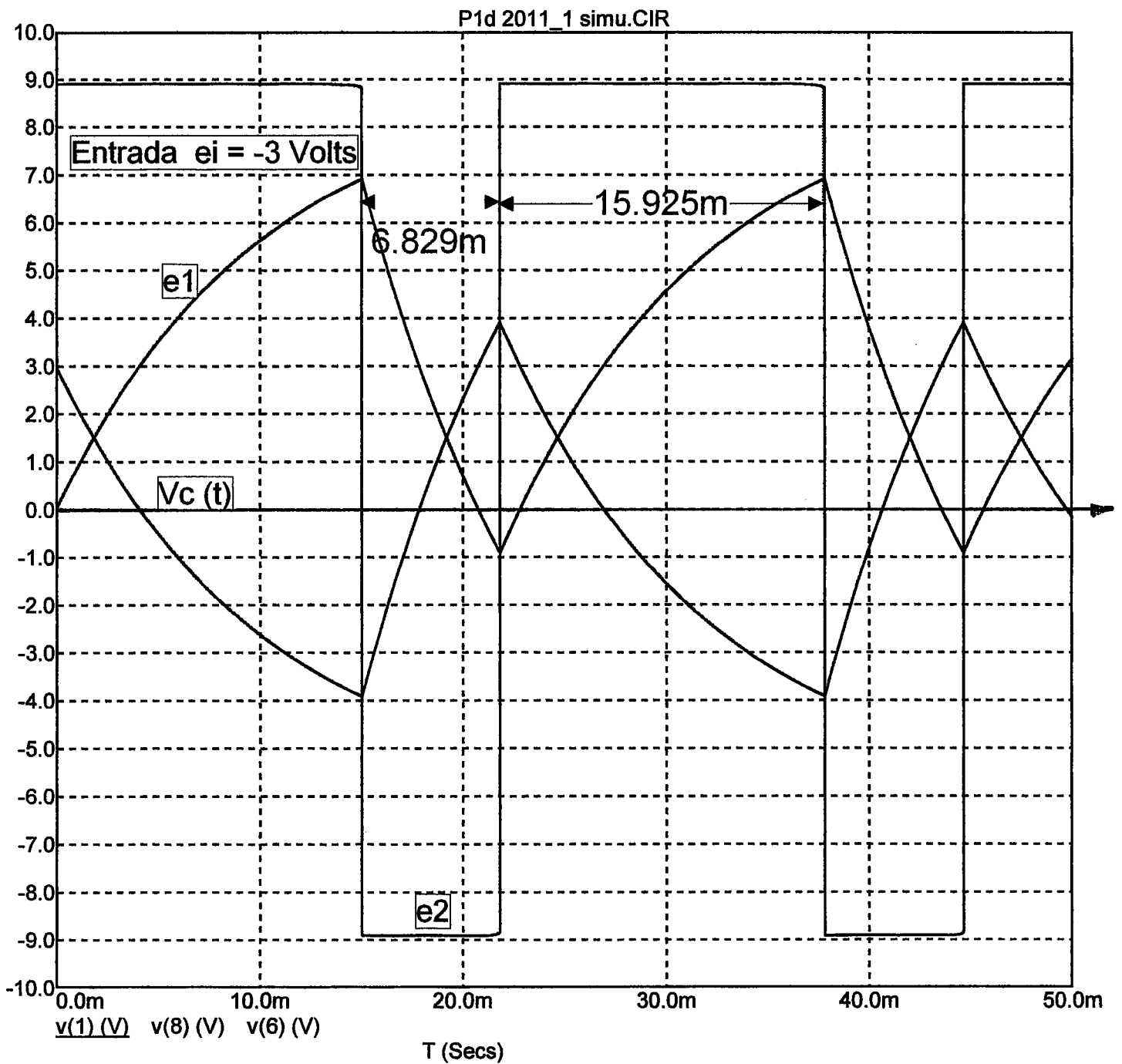
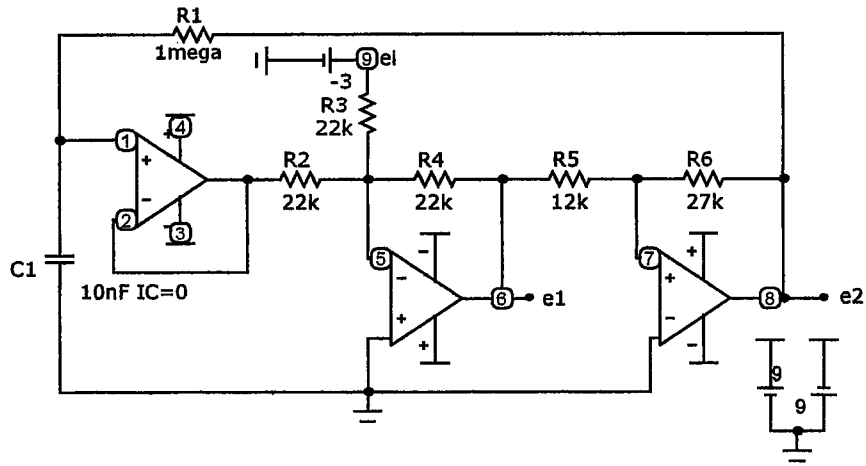
$$T_2 = 10^6 \cdot 10 \cdot 10^{-9} \ln \left(\frac{-V_{cc} - (-7)}{-V_{cc} - (+1)} \right)$$

$$T_2 = 16,1 \text{ ms} //$$

$$\uparrow \left(\frac{-2}{-10} \right)$$

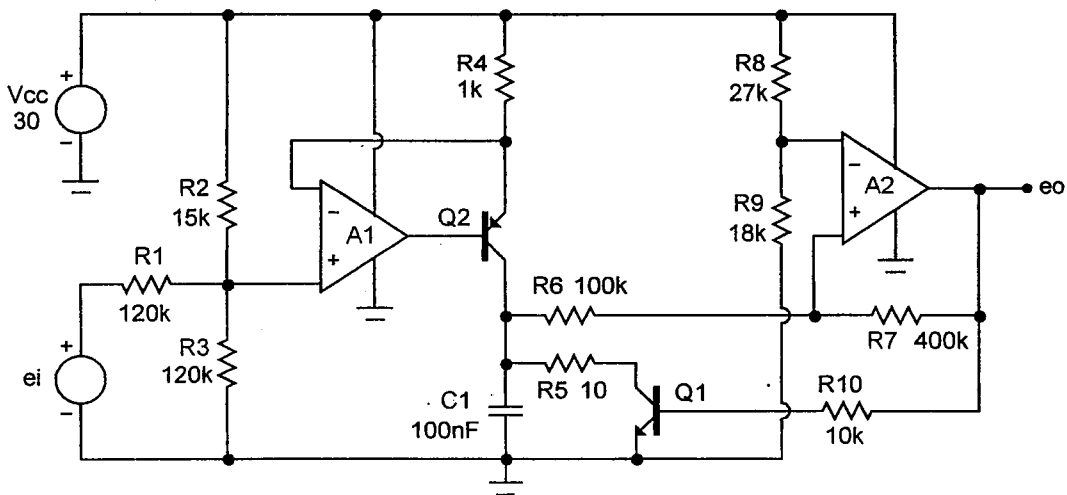






Nome: GABARITO Turma: _____

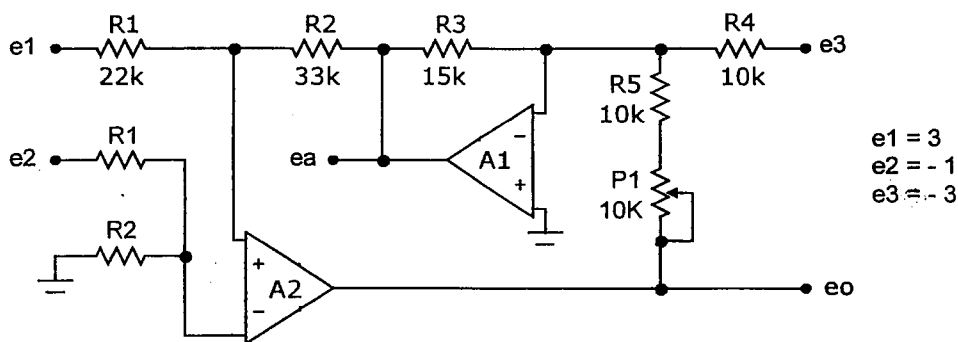
1. circuito a seguir é um VCO (voltage controlled oscillator) do qual deseja-se obter os gráficos temporais de $v_{C1}(t)$ e $e_o(t)$, com todos os valores de interesse identificados. Como sempre, use a hierarquia, organização e método, analisando cuidadosamente a topologia e o funcionamento, separando em blocos, documentando cada etapa com textos, equações e esquemas e analisando os resultados. A questão precisa estar bem fundamentada para ser avaliada. Em qualquer prova, exame ou seleção, o candidato está demonstrando seus conhecimentos. Equacione o circuito com zero na entrada e após concluir o trabalho descreva qualitativamente as mudanças nos gráficos com sinais positivos e negativos. Componentes ideais.



2. Equacione em formato literal o circuito a seguir, de modo a obter e_o e e_a em função das entradas, documentando cada etapa com textos, equações e esquemas pois isso vai ser sempre avaliado.

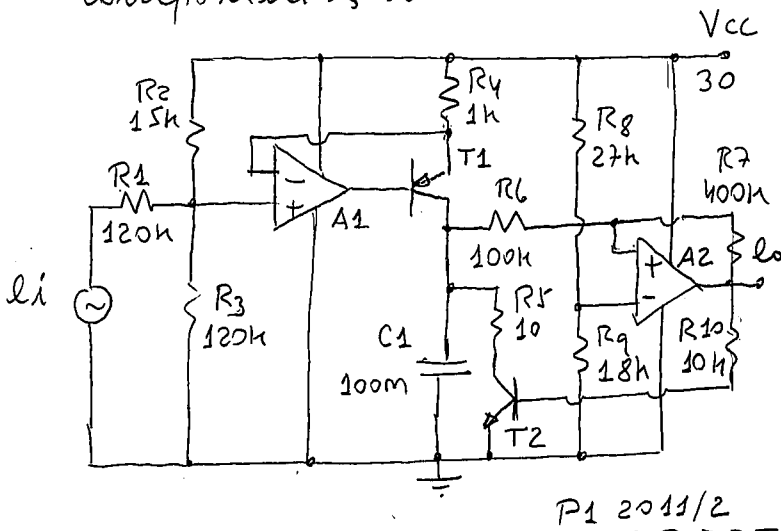
Coloque então o valor dos resistores e explicito e_o e e_a novamente.

Por último, aplique os demais valores numéricos e teste os limites do potenciômetro sobre estas mesmas saídas. Componentes ideais.



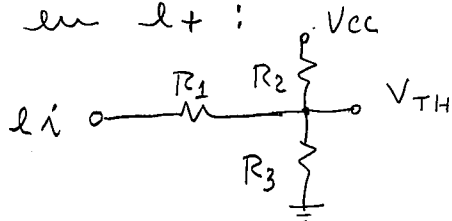
foi P1 2007/1 com modificações

Examine o VCO, separe em blocos e equacione e formate literal. Determine os gráficos temporais de $V_c(t)$ e $l_o(t)$, supondo a entrada em zero Volt. Depois faça um estudo quantitativo com a entrada assumindo valores positivos e negativos. Componentes ideais.



Bloco A1, T1; É linear,
 $l_+ = l_-$.

Simplificando: Thévenin em l_+ :



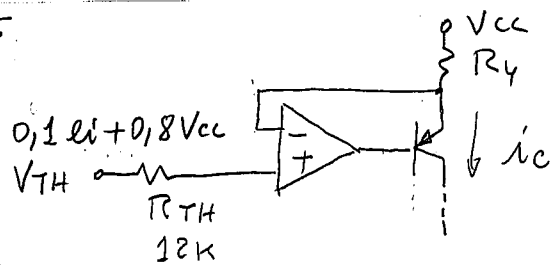
$$R_{TH} = R_1 \parallel R_2 \parallel R_3$$

$$\frac{1}{R_{TH}} = \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} = \frac{1}{120} + \frac{1}{15} + \frac{1}{120}$$

$$R_{TH} = 12k$$

$$V_{TH} = l_i \cdot \frac{R_2 \parallel R_3}{R_1 + R_2 \parallel R_3} + V_{cc} \cdot \frac{R_1 \parallel R_3}{R_2 + R_1 \parallel R_3}$$

$$V_{TH} = 0,1 \cdot l_i + 0,8 \cdot V_{cc}$$



$$l_+ = l_- = V_{TH}$$

$$i_c = \frac{V_{cc} - l_-}{R_4} = \frac{V_{cc} - (0,1 l_i + 0,8 V_{cc})}{R_4}$$

$$i_c = \frac{0,2 \cdot V_{cc} - 0,1 \cdot l_i}{R_4} \quad (1)$$

com $l_i = \text{zero}$; Fonte de corrente.

$$i_c = \frac{0,2 \cdot 30 - 0,1 \cdot 0}{1k} \rightarrow i_c = 6 \text{ mA}$$

C1 se carrega com i_c e $V_c = \text{rampa linear}$.

Bloco A2; comparador não-inversor com referência.

$$l_- = V_{cc} \frac{R_9}{R_8 + R_9}$$

$$l_- = 30 \frac{18}{27 + 18} \rightarrow l_- = 12 \text{ Volts}$$

$$l_+ = V_c \frac{R_7}{R_6 + R_7} + l_o \frac{R_6}{R_6 + R_7}$$

$$l_+ = V_c \frac{400}{100 + 400} + l_o \frac{100}{100 + 400}$$

$$l_+ = 0,8 \cdot V_c + 0,2 \cdot l_o //$$

Como $l_o = \begin{cases} V_{cc} \\ \text{zero} \end{cases}$

$$l_+ = 0,8 \cdot V_c + \begin{cases} 6 \\ \text{zero} \end{cases}$$

Hipótese: T2 cortado. Pontos de mirada: $l_+ = l_-$;

Iguelando e isolando V_c :

$$V_c \frac{R_7}{R_6 + R_7} = V_{cc} \frac{R_9}{R_8 + R_9} - l_o \frac{R_6}{R_6 + R_7}$$

$$V_c = V_{cc} \frac{R_9 (R_6 + R_7)}{R_7 (R_8 + R_9)} - l_o \frac{R_6}{R_7} //$$

Limites de carga de C_1 :

$$V_c = 30 \frac{18(100+400)}{400(27+18)} - \begin{matrix} 30 \cdot \frac{100}{400} \\ 0 \cdot \frac{100}{400} \end{matrix}$$

$$V_c = 15 - \begin{matrix} 7,5 \\ 0 \end{matrix}$$

$$V_c = \begin{matrix} 7,5 \\ 15 \end{matrix} //$$

Bloco T2:

Com $l_o = 0$, T2 conduz e C_1 se carrega com i_1 .

Com $l_o = V_{cc}$, T2 saturado e C_1 se descarrega rapidamente por R_5 .

Funcionamento global:

Ao ligar, $V_c = 0$, $l_o = 0V$ e C_1 se carrega com $i_1 = 6mA$ que $V_c = 15V$, virando $l_o = 30V$, saturando T2 e descarregando C_1 até alcançar $V_c = 7,5V$. Então o comparador vira os ciclos se repete.

Tempo de carga de C_1 :

$$i_c = C \cdot \frac{dV_c}{dt} = C \frac{\Delta V_c}{\Delta t}$$

$$6mA = 100n \frac{15 - 7,5}{\Delta t}$$

$$\Delta t = 125\mu s //$$

Tempo de descarga de C_1 :

Supondo $i_c = 3mA$:

$$t = -R \cdot C \ln \left(\frac{V_{\infty} - V_{fim}}{V_{\infty} - V_{início}} \right)$$

$$t = -R_5 \cdot C_1 \ln \left(\frac{V_{cc} - V_c = 15}{V_{cc} - V_c = 7,5} \right)$$

$$t = -10 \cdot 100 \cdot 10^{-9} \ln \left(\frac{30 - 15}{30 - 7,5} \right)$$

$$t = -10^{-6} (-0,40546)$$

$$t = 0,405 \mu s //$$

Frequência do VCO:

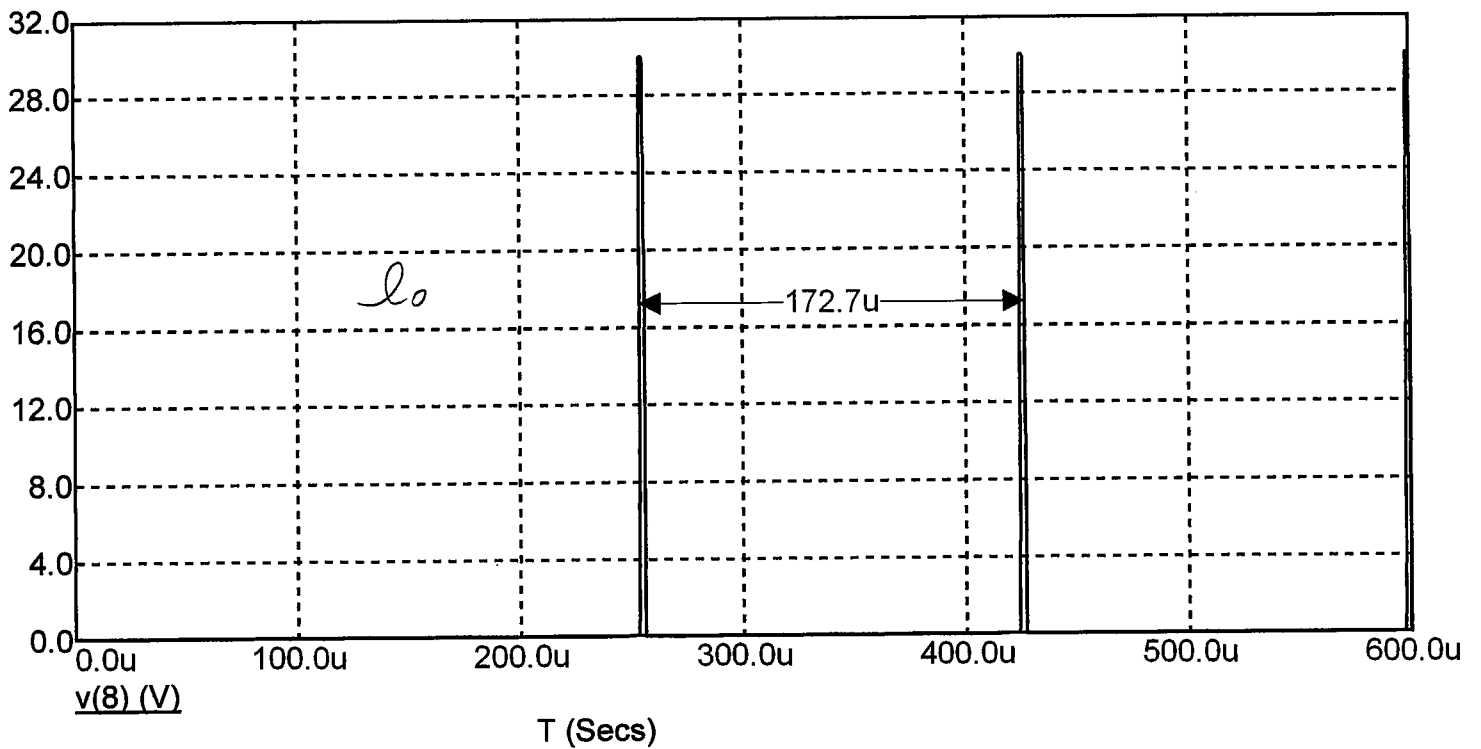
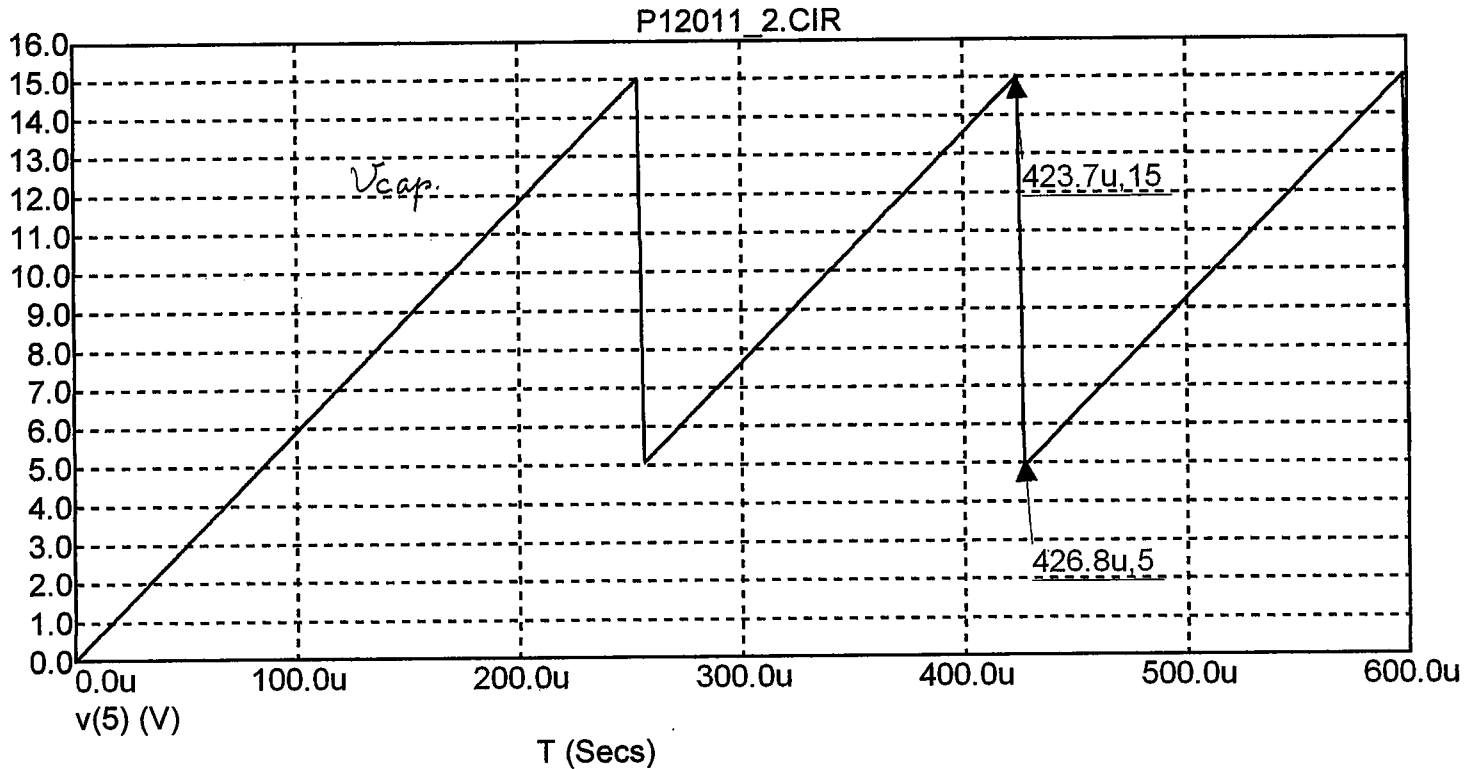
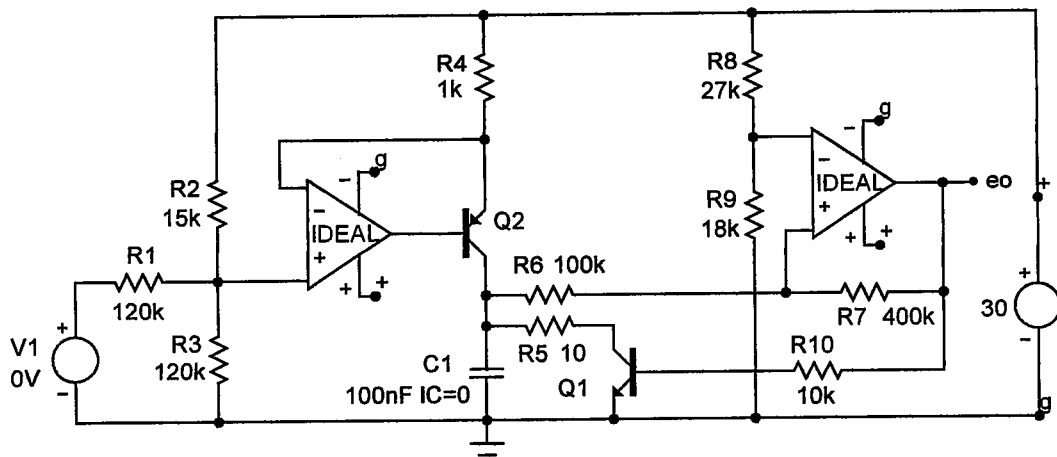
$$f = \frac{1}{\Delta t + t} = \frac{1}{125\mu s + 0,405\mu s}$$

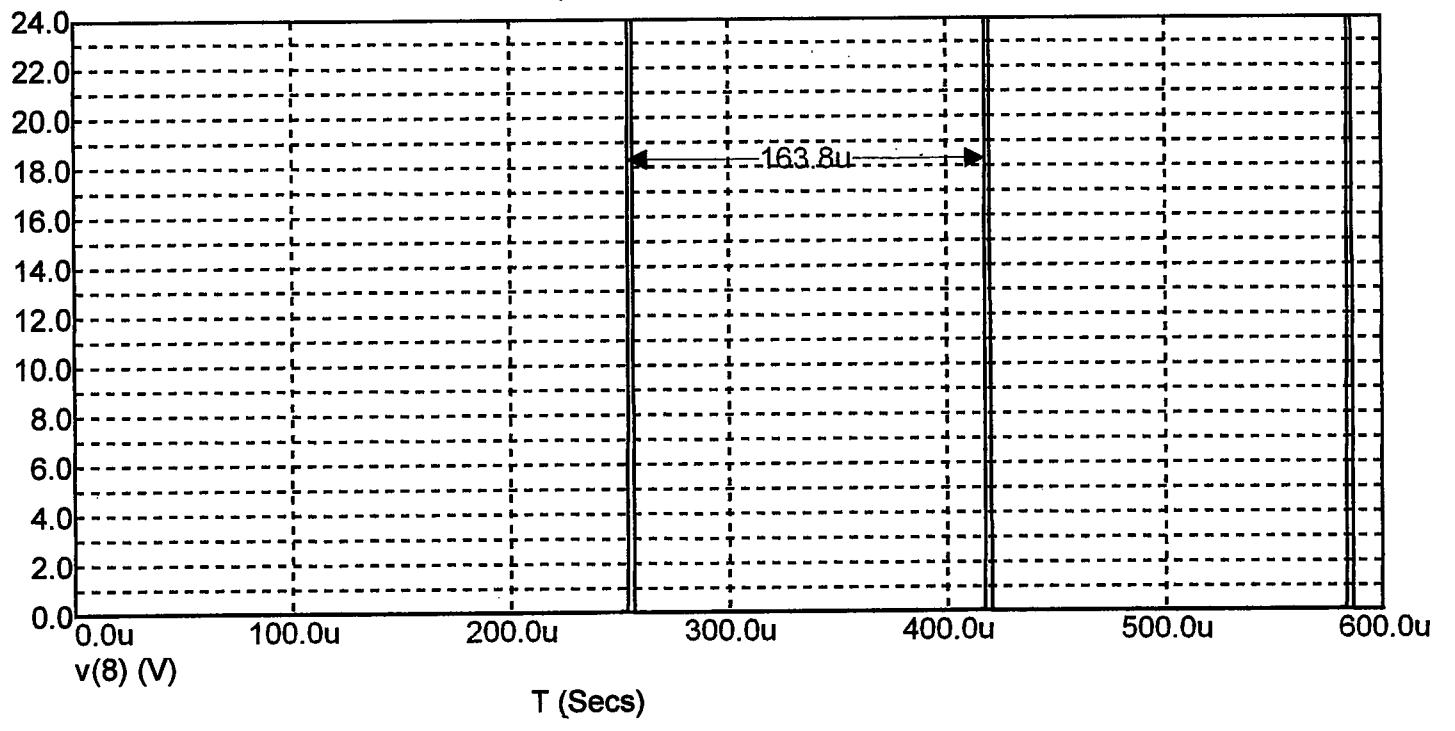
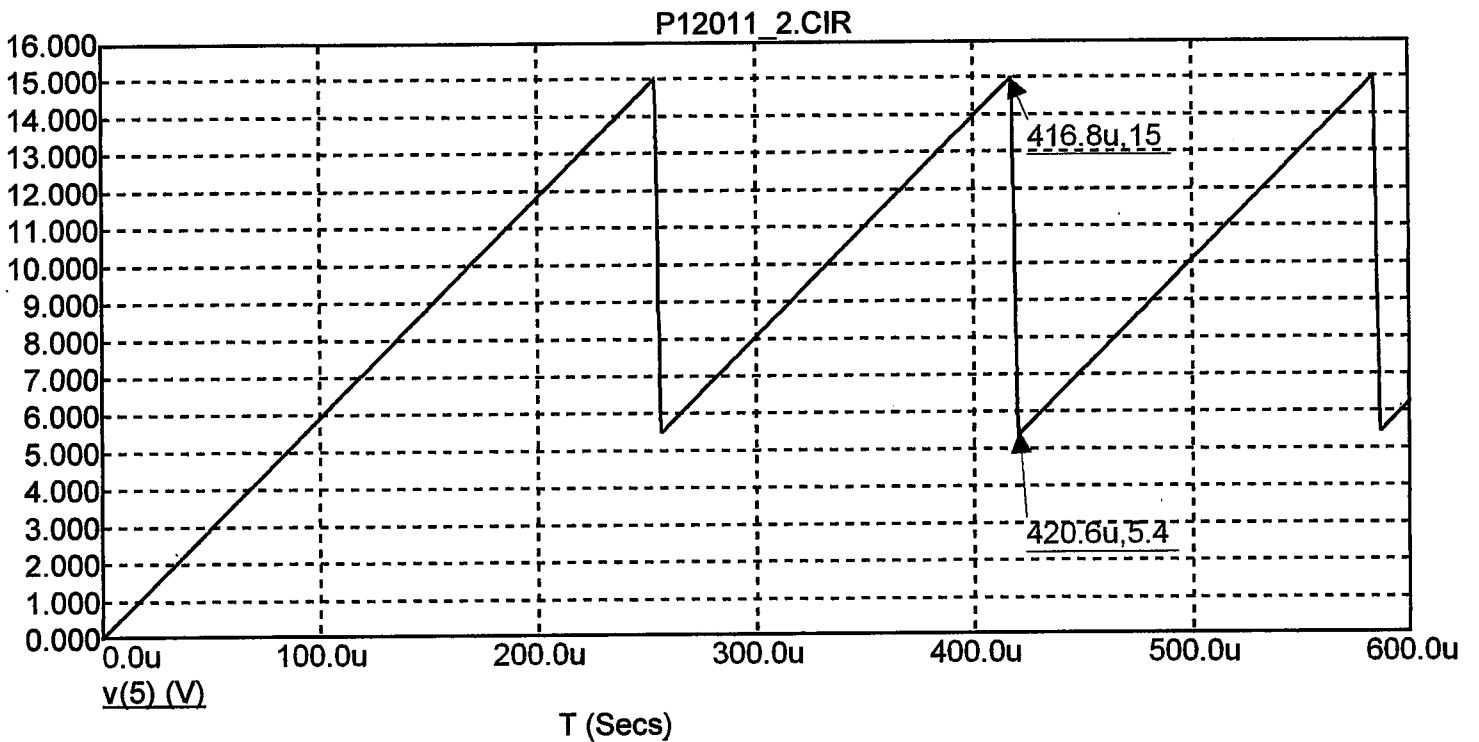
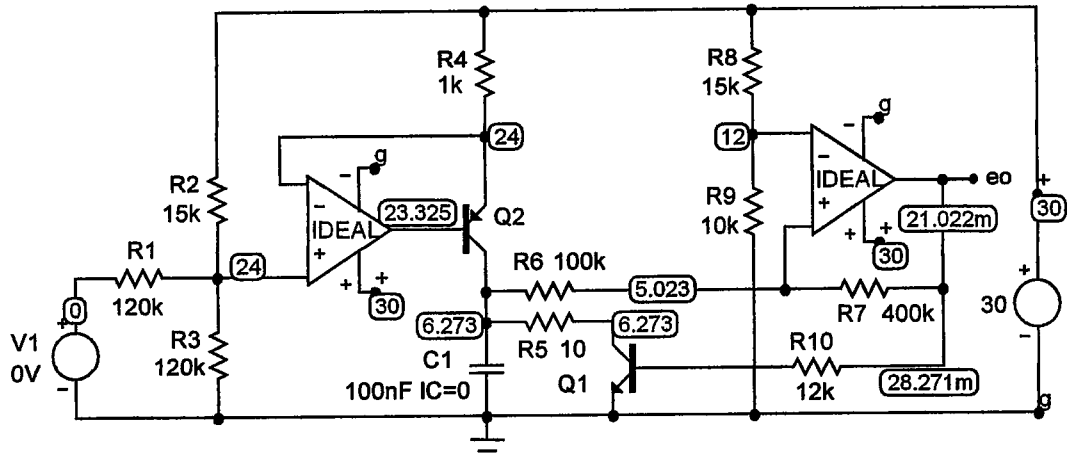
$$f = 8 kHz //$$

com l_i positivo:

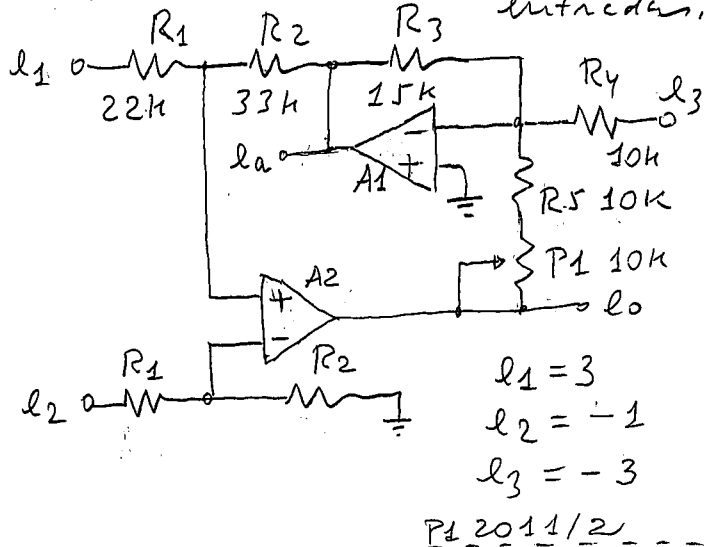
i_c diminui (equação 1) logo capacitor carrega mais devagar e a freq. diminui

com l_i negativo, i_c aumenta e a freq. aumenta





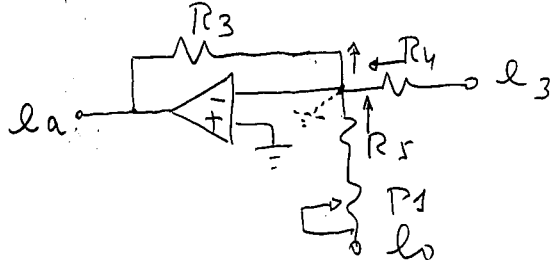
Equacione o circuito a seguir com o objetivo de obter l_0 em função das entradas, em formato literal, coloque então o valor dos resistores fixos per último teste os limites de P_1 com colocando o valor das entradas.



Examinando a topologia:

- A1: amplificador somador inverter linear.
- A2: parecido com amplificador subtrator; realimentação é negativa pois A1 inverte.

Equacionando A1: $l_+ = l_-$



$$l_+ = 0$$

KCL em l_- , aproximando a massa virtual:

$$+i_3 - i_4 - i_5 = 0$$

$$0 - \frac{l_a}{R_3} - \frac{l_3 - 0}{R_4} - \frac{l_0 - 0}{R_5 + P_1} = 0$$

igualando e isolando l_0 :

$$l_0 = -(R_5 + P_1) \left(\frac{l_a}{R_3} + \frac{l_3}{R_4} \right) // \textcircled{1}$$

l_a é variável interna; eliminar. Equacionando A2: $l_+ = l_-$

$$l_+ = l_2 \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

Por superposição:

$$l_+ = l_1 \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_a \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Ignorando e isolando l_a :

$$l_a \frac{R_1}{R_1 + R_2} = l_2 \frac{R_2}{R_1 + R_2} - \frac{l_1 R_2}{R_1 + R_2}$$

$$l_a = \frac{R_2}{R_1} (l_2 - l_1) // \textcircled{2}$$

levando em $\textcircled{1}$:

$$l_0 = -(R_5 + P_1) \left[\frac{R_2}{R_1 \cdot R_3} (l_2 - l_1) + \frac{l_3}{R_4} \right]$$

colocando o valor dos resistores:

$$l_0 = -(10 + P_1) \left[\frac{33}{22 \cdot 15} (l_2 - l_1) + \frac{l_3}{10} \right]$$

Aplicando o sinal -:

$$l_0 = (10 + P_1) \left[0,1 (l_1 - l_2) - \frac{l_3}{10} \right]$$

Colocando o valor das fontes:

$$l_0 = (10 + P_1) \left[0,1 (3 - (-1)) - \frac{-3}{10} \right]$$

$$l_0 = (10 + P_1) [0,6] //$$

Variando P_1 :

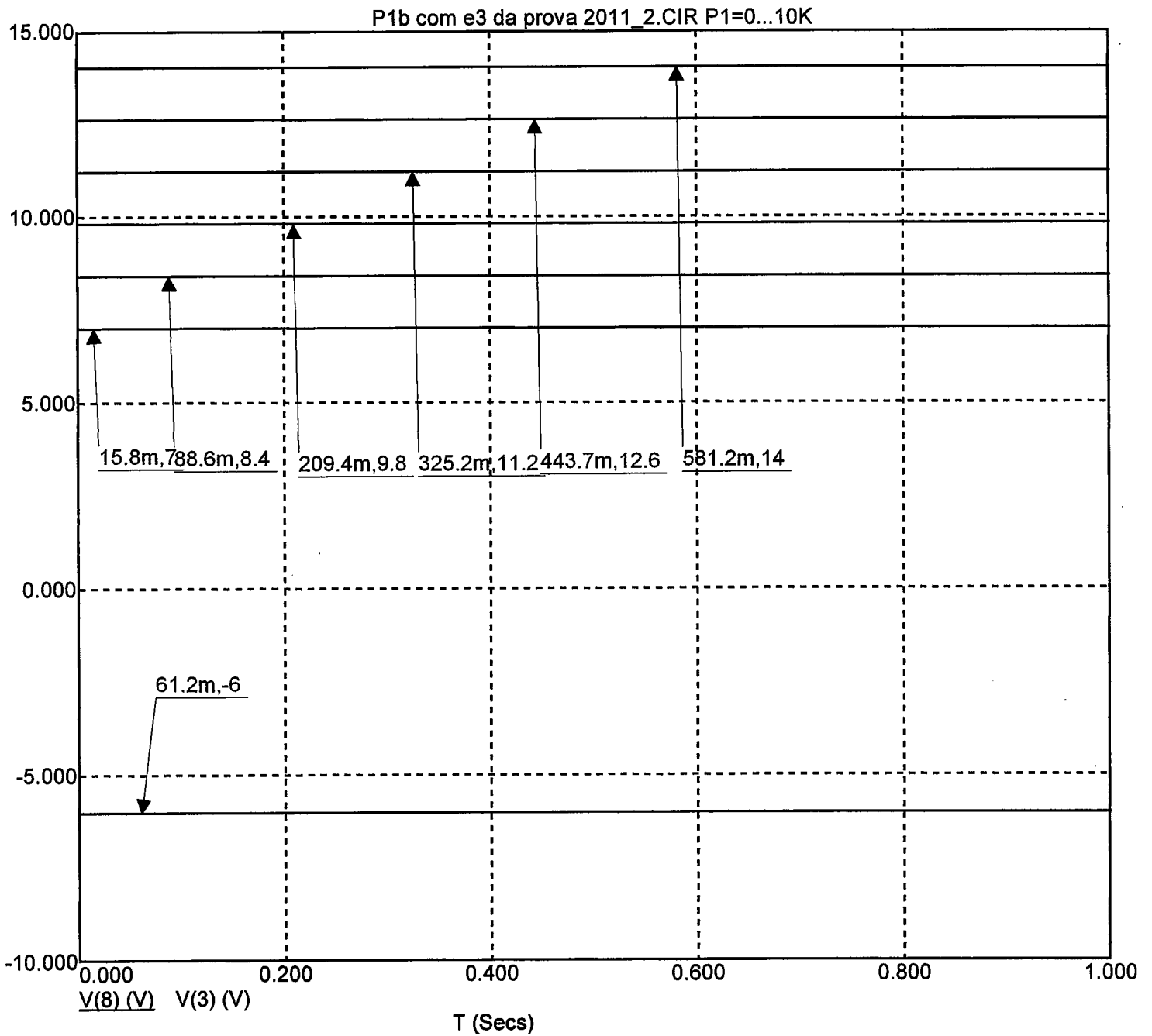
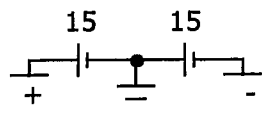
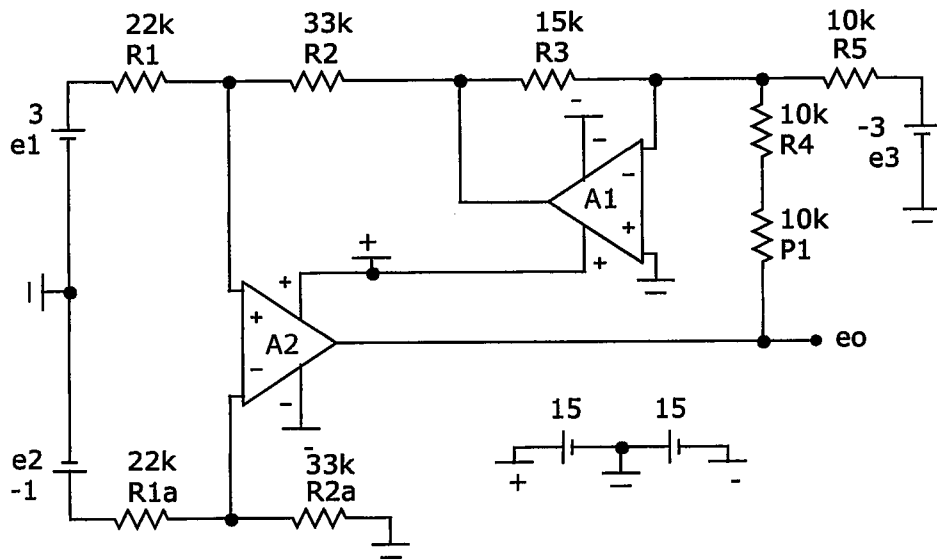
$$P_1 = 10 \rightarrow l_0 = (10 + 10)(0,6) = 12V //$$

$$P_1 = 0 \rightarrow l_0 = (10 + 0)(0,6) = 6V //$$

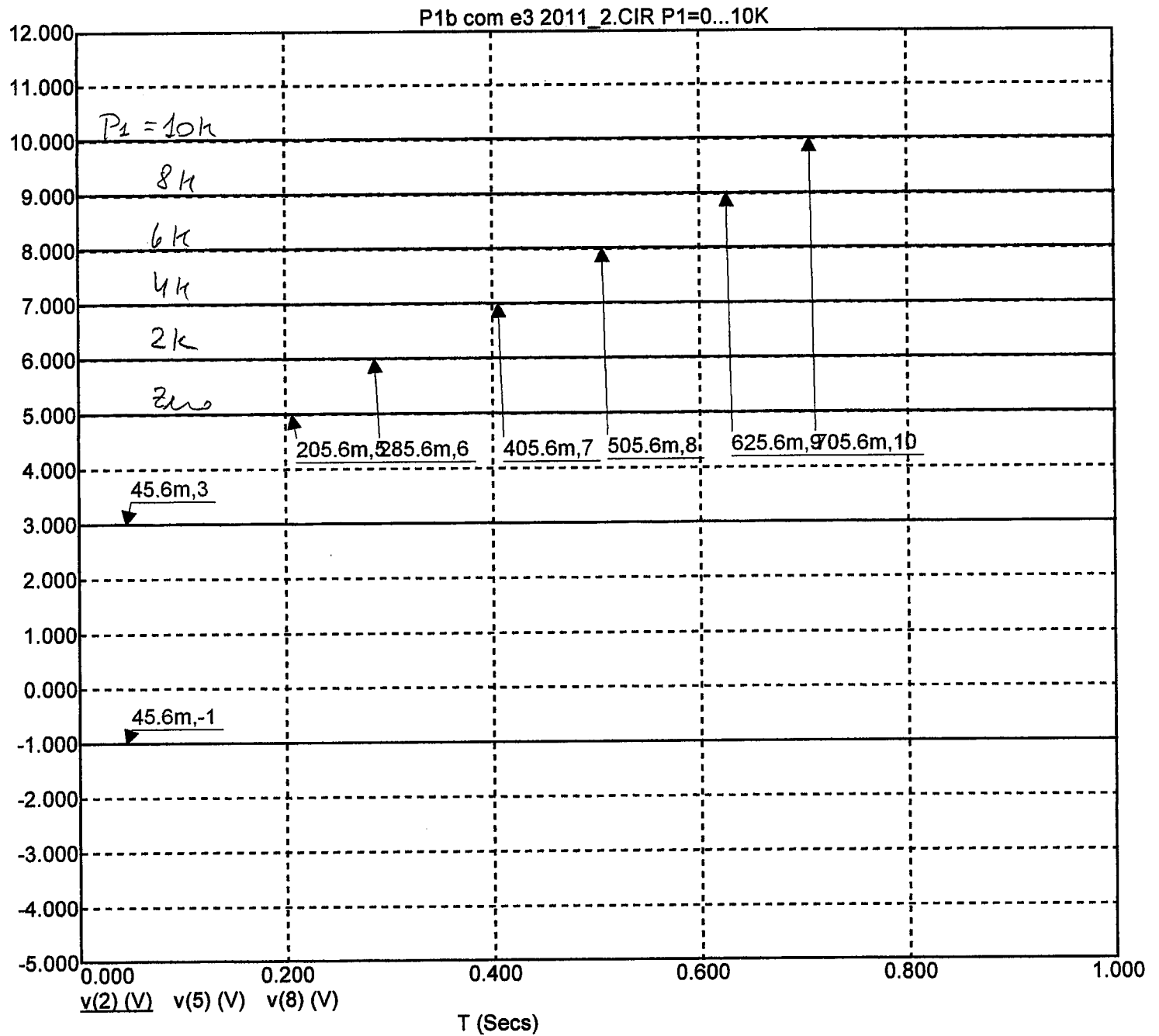
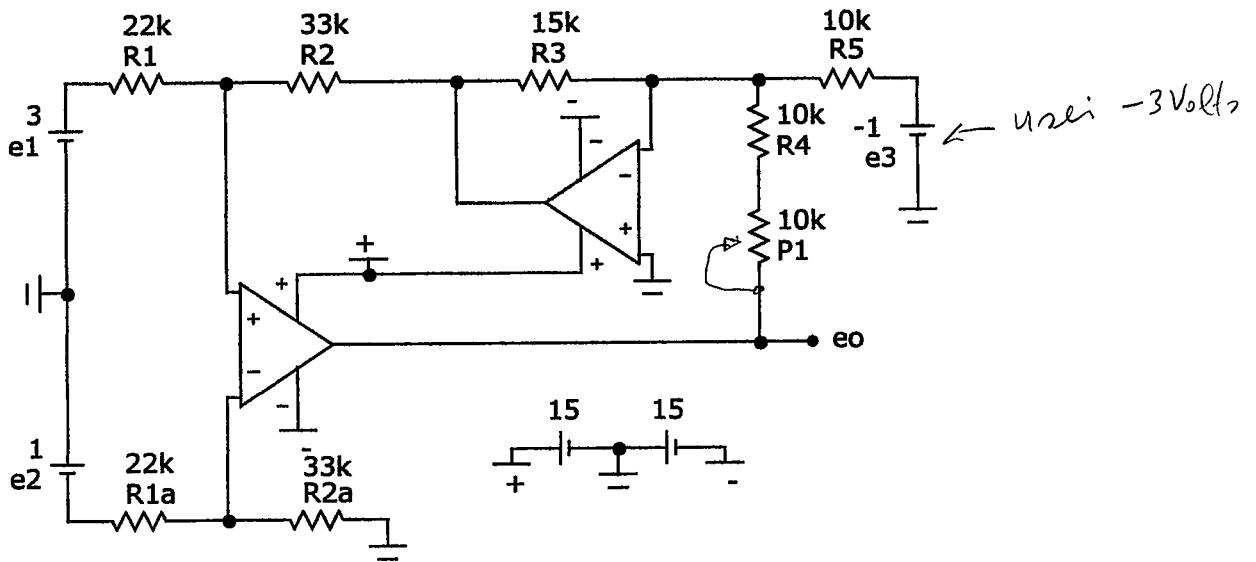
colocando valores em $\textcircled{2}$:

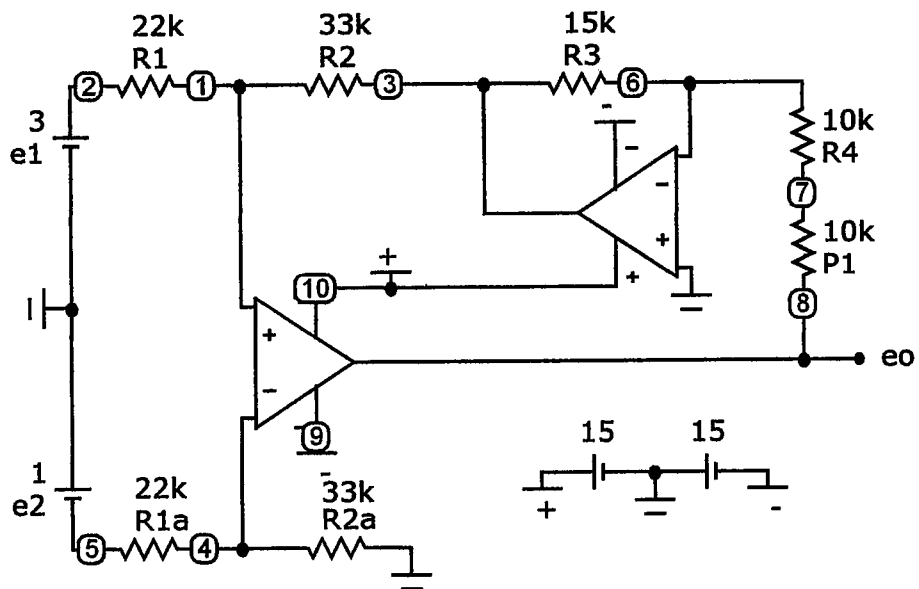
$$l_a = \frac{33}{22} (l_2 - l_1) \rightarrow l_a = 1,5 (l_2 - l_1)$$

$$l_a = -6 \text{ volts} //$$

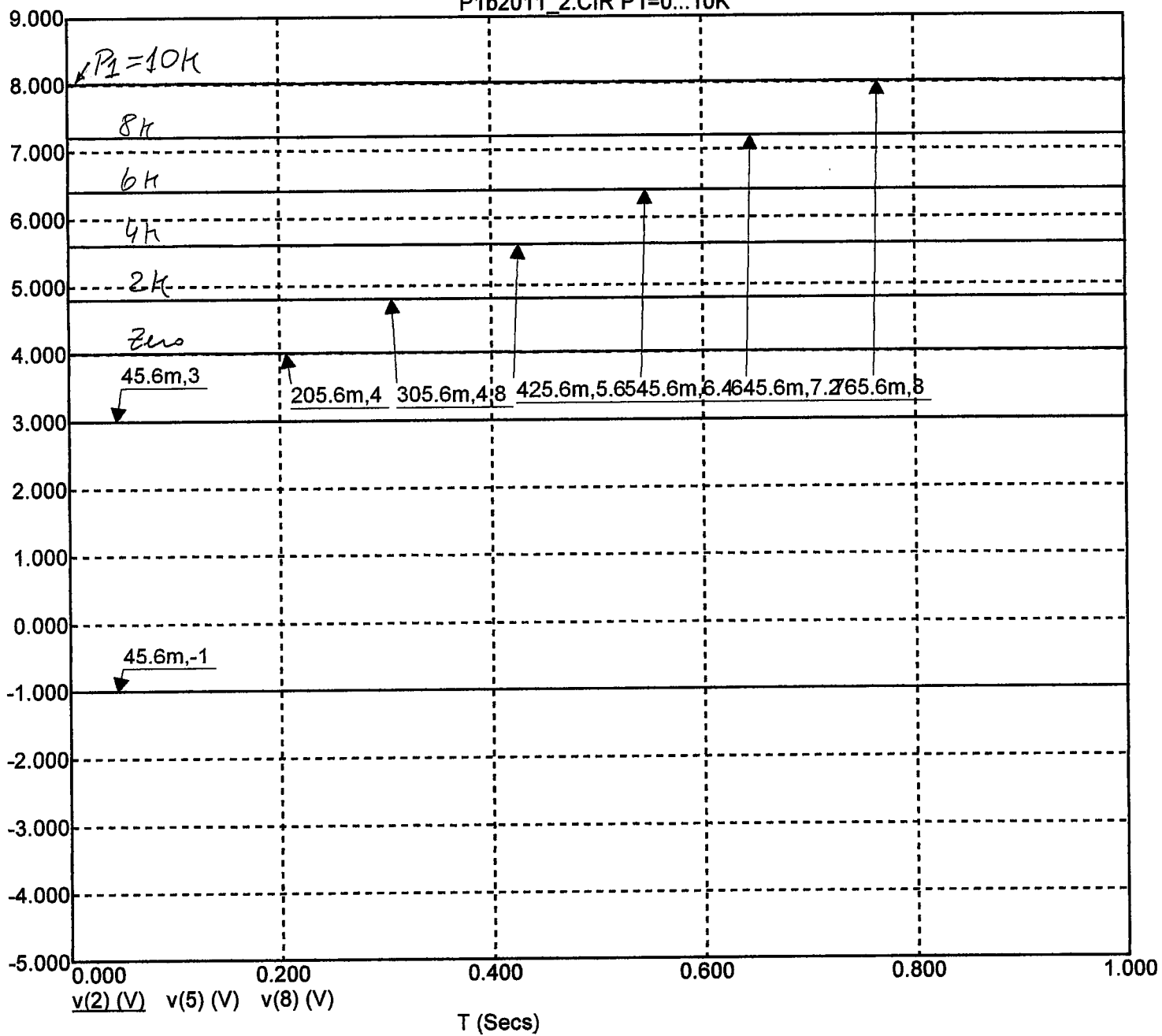


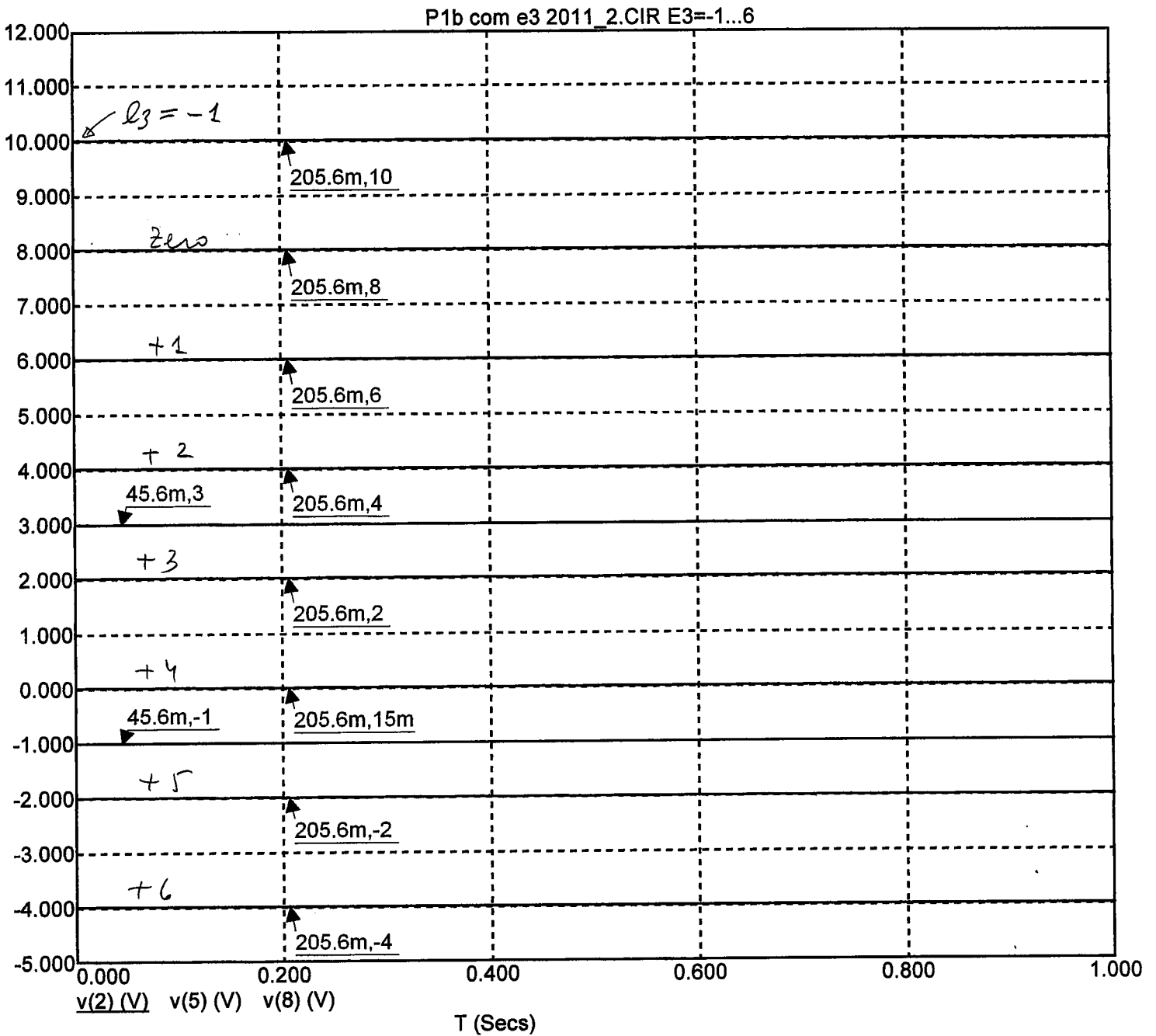
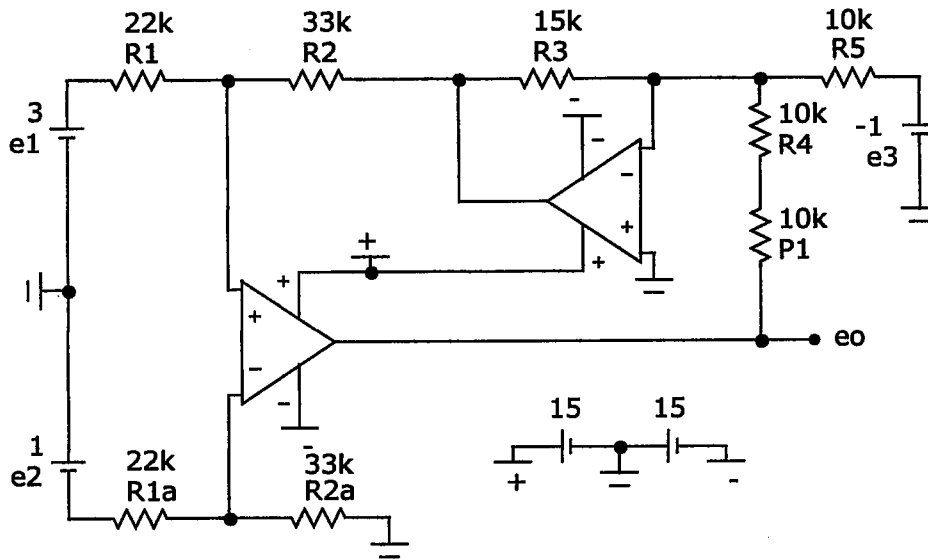
P12011-1

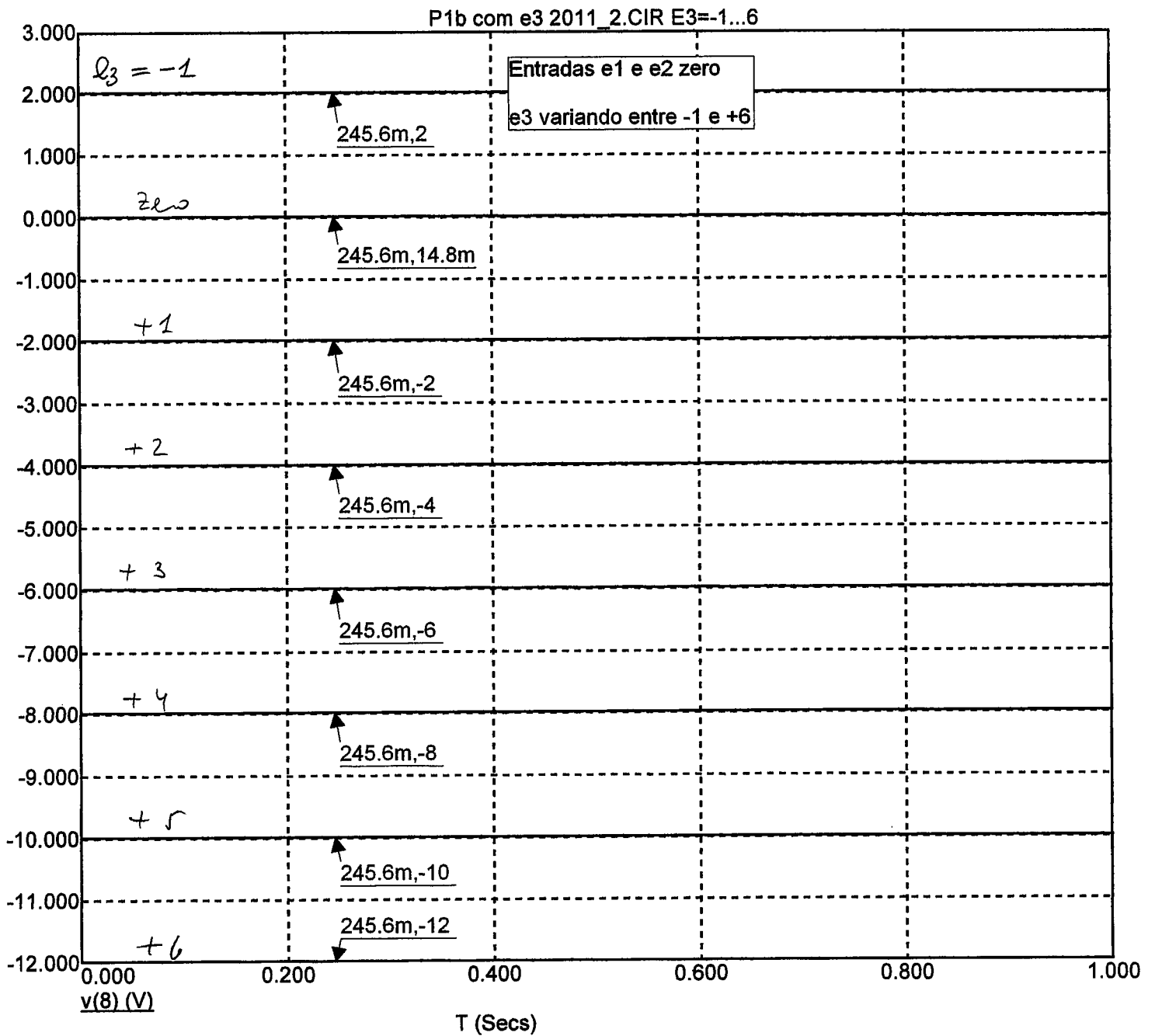
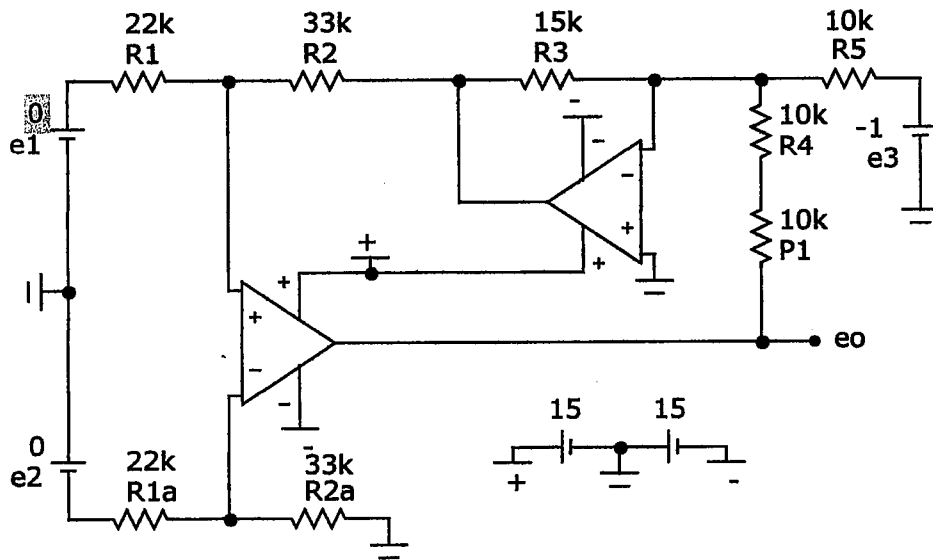




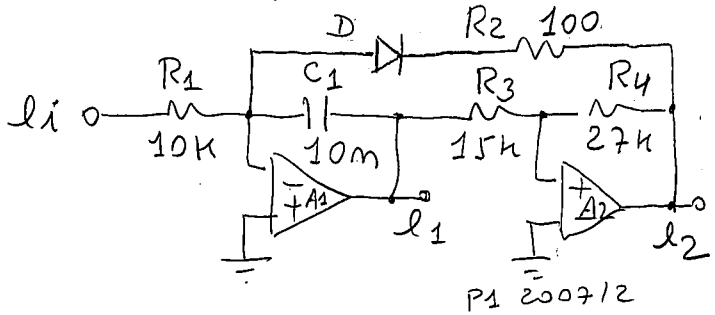
P1b2011_2.CIR P1=0...10K



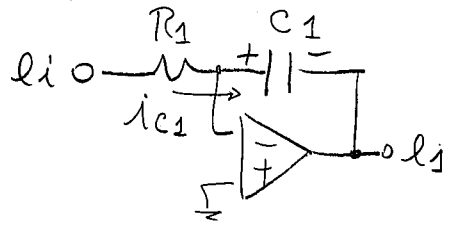




Examine o oscilador controlado por tensão (VCO) e: a) Descreva qualitativamente o seu funcionamento. b) Equacione cada bloco em forma literal e coloque os valores de circuito logo a seguir, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas, pois isso será avaliado. c) Junte os blocos para determinar o funcionamento global e obtenha a equação do VCO. Arredondamento em 3 dígitos. Componentes ideais, alimentação $V_{cc} = \pm 9$ Volts. Suponha $i_i = \text{constante}$ dentro de um ciclo de oscilação.



Bloco A1; Integrador inversor.
Hipótese: $i_i = \text{cte}$ e D cortado;



Então $l_2 > 0$.

$$i_{c1} = i_{R1} = C_1 \frac{dv_{c1}}{dt}$$

$$\frac{l_i}{R_1} = C_1 \frac{dv_{c1}}{dt} = -C_1 \frac{dl_1}{dt} \quad (1)$$

Integrando:

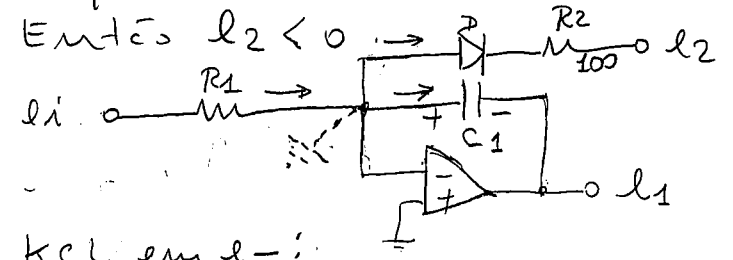
$$\int \frac{l_i}{R_1 C_1} dt = \int - \frac{dl_1}{dt} dt$$

$$l_1(t) = -\frac{1}{R_1 \cdot C_1} \int l_i dt + l_1(0)$$

$$l_1(t) = -\frac{1}{10 \cdot 10^3 \cdot 10 \cdot 10^{-9}} l_i \cdot t + l_1(0)$$

$$l_1(t) = -10^4 \cdot l_i \cdot t + l_1(0) \quad (2)$$

Hipótese: $i_i = \text{cte}$ e D conduz



KCL em e-:

$$-i_1 + i_2 + i_c = 0$$

massa virtual:

$$i_c = i_1 - i_2$$

$$i_c = \frac{l_i - 0}{R_1} - \frac{0 - l_2}{R_2} \quad \text{usando (1):}$$

$$\frac{l_i}{R_1} + \frac{l_2}{R_2} = -C_1 \frac{dl_1}{dt}$$

Integrando e isolando l_1 :

$$\int \left(\frac{l_i}{R_1} + \frac{l_2}{R_2} \right) dt = -C_1 \int \frac{dl_1}{dt} dt$$

$$l_1(t) = \frac{-1}{C_1} \int \left(\frac{l_i}{R_1} + \frac{l_2}{R_2} \right) dt + l_1(0)$$

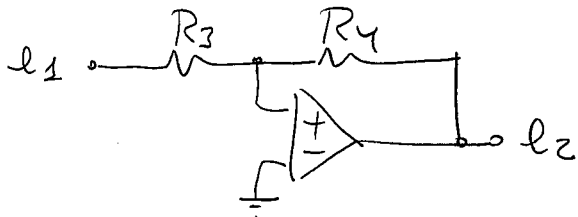
$$l_1(t) = \frac{-1}{10 \cdot 10^{-9}} \left(\frac{l_i}{10^4} + \frac{l_2}{10^2} \right) \cdot t + l_1(0)$$

Valido pois l_1 e l_2 são constantes.

$$l_1(t) = - (10^4 \cdot l_i + 10^6 \cdot l_2) t + l_1(0) \quad (3)$$

Bloco A2:

comparador não-inversor com histerese:



Ponto de virada; $l_+ = l_-$:

$$l_+ = l_1 \frac{R_4}{R_3 + R_4} + l_2 \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

$l_- = 0$ Então:

$$\frac{l_1 R_4}{R_3 + R_4} = -l_2 \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

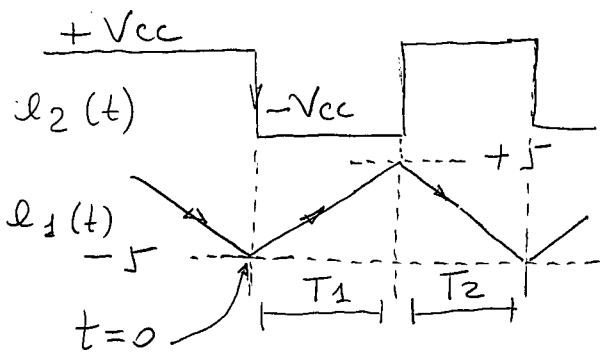
$$l_1 = -l_2 \frac{R_3}{R_4} = -l_2 \frac{15}{27}$$

$$l_1 = -0,555 \cdot l_2 \quad \left[\frac{22}{33} \cdot 9 = 6 \right]$$

como l_2 só pode ser $\pm V_{cc}$:

$$l_1 = \begin{cases} -5 \\ +5 \end{cases} //$$

Juntando os blocos:



Cálculo de T_1 ($D=ON$):

Usando ③ e a figura acima:

$$+5 = - \left(10^4 \cdot l_i + 10^6 \cdot (-9) \right) \cdot T_1 + (-5)$$

$$T_1 = \frac{10}{-(10^4 \cdot l_i - 9 \cdot 10^6)} = \frac{10}{9 \cdot 10^6 - 10^4 \cdot l_i} \quad T_1 = \frac{1}{9 \cdot 10^5 - 10^3 \cdot l_i}$$

como $9 \cdot 10^5 \gg 10^3 \cdot l_i$ fica então: $T_1 = \frac{1}{9 \cdot 10^5}$ segundos

Cálculo de T_2 ($D=OFF$):

Usando ②:

$$-5 = -10^4 \cdot l_i \cdot T_2 + (+5)$$

$$10 = 10^4 \cdot l_i \cdot T_2$$

$$T_2 = \frac{0,001}{l_i} \text{ segundos} //$$

Frequência do VCO:

$$f = \frac{1}{T_1 + T_2} \approx \frac{1}{T_2} = 1000 \cdot l_i //$$

↑
muito pequeno

Exemplo:

Aplicando $l_i = 2$ Volts,

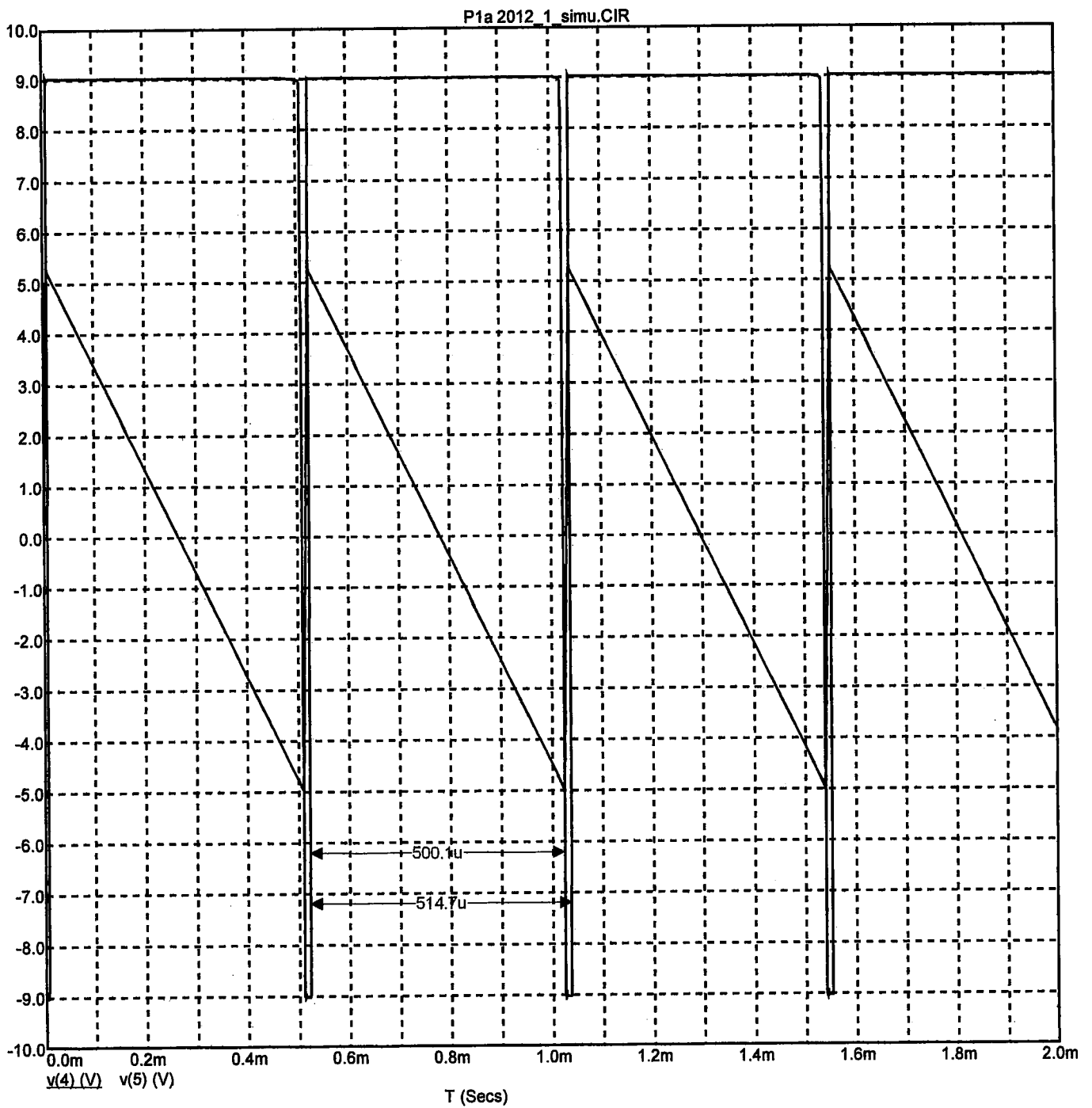
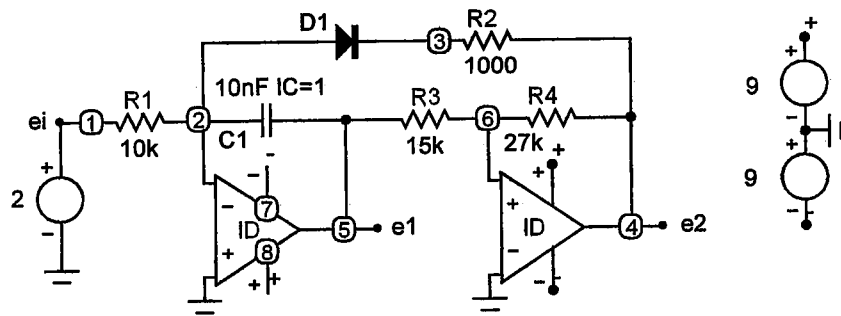
$$T_1 = \frac{1}{9 \cdot 10^5} = 0,111 \cdot 10^{-5}$$

$$T_2 = \frac{0,001}{2} \rightarrow T_2 = 5 \cdot 10^{-4} \text{ us} //$$

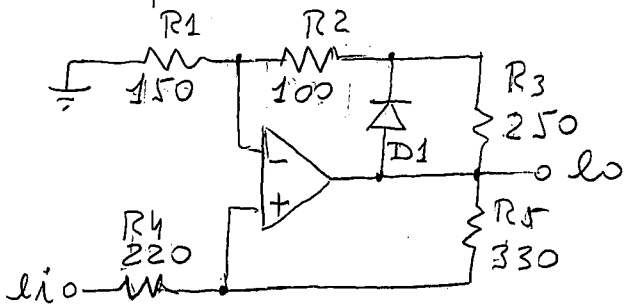
$$T = 0,111 \cdot 10^{-5} + 5 \cdot 10^{-4} = 5,011 \cdot 10^{-4}$$

$$f = \frac{1}{T} \approx 1995 \text{ Hz} \approx 2 \text{ kHz} //$$

$Q_i = 2$



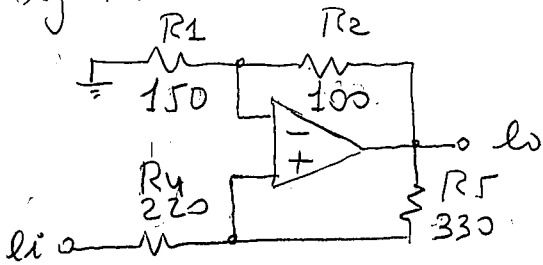
Equacione e funções de transferência do circuito e desenhe o gráfico $l_o \times l_i$. Alimentações ± 18 Volts Componentes ideais.



P1 2012/1

Circuito com duas realim. não-imersas.

a) Hipótese mais fácil: l_o positivo, D1 conduzindo para aumentar a realim. negativa;



$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} = l_o \frac{150}{150 + 100}$$

$$l_- = 0,6 l_o$$

$$l_+ = l_i \frac{R_5}{R_4 + R_5} + l_o \frac{R_4}{R_4 + R_5}$$

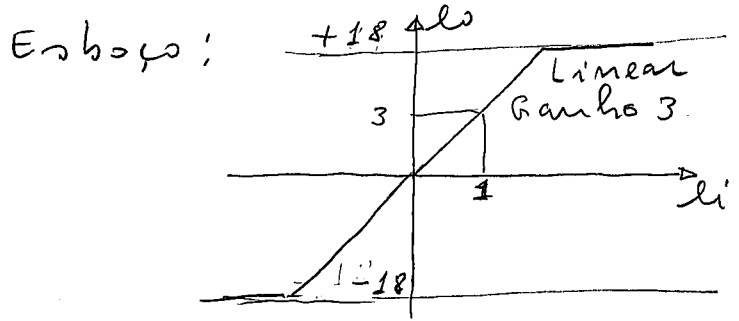
$$l_+ = l_i \frac{330}{220 + 330} + l_o \frac{220}{220 + 330}$$

$$l_+ = 0,6 \cdot l_i + 0,4 \cdot l_o \quad (1)$$

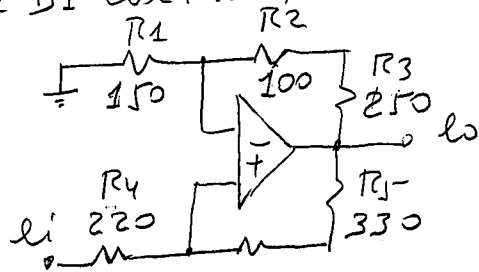
Iguando:

$$0,6 l_o = 0,6 l_i + 0,4 l_o$$

$$l_o = 3 \cdot l_i \quad (3)$$



b) Hipótese: l_o negativo e D1 cortado; menos real. negativa;



$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_3} = l_o \frac{150}{150 + 100 + 250}$$

$$l_- = 0,3 \cdot l_o = \beta_- \quad (\text{fator de realimentação})$$

Com $l_i = 0$ em (1):

$$\beta_+ = l_o \frac{R_4}{R_4 + R_5} = l_o \frac{220}{220 + 330} = 0,4 l_o$$

Como $\beta_+ > \beta_-$ circuito é um comparador não imerso com histerese

Ponto de virada: $l_+ = l_-$;

Aproximando (1) e igualando $l_+ = l_-$:

$$0,6 l_i + 0,4 l_o = 0,3 l_o$$

Isolando l_i :

$$l_i = -\frac{1}{6} l_o //$$

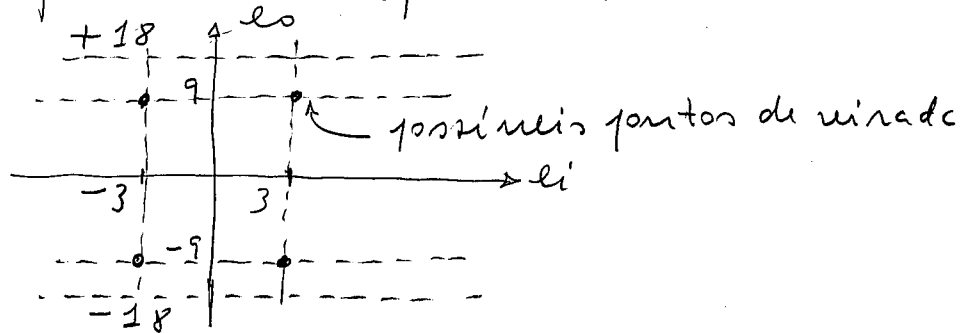
Como l_o satura em $\pm V_{cc}$ devido à histerese:

$$l_i = -\frac{1}{6} (\pm 18) \rightarrow l_i = \mp 3 \text{ pontos de virada} \quad (2)$$

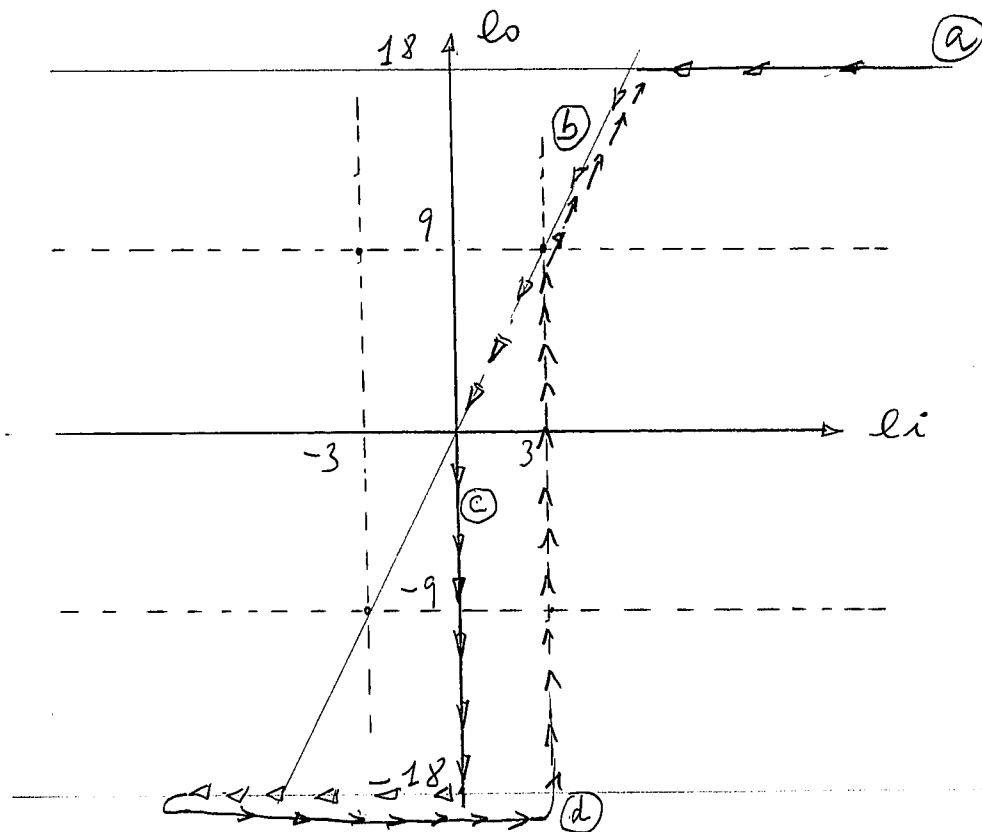
No limite linear-saturado, aplicando (3) em (2):

$$l_o = 3 (\mp 3) \rightarrow l_o = \mp 9 \text{ Volts nos pontos de virada.}$$

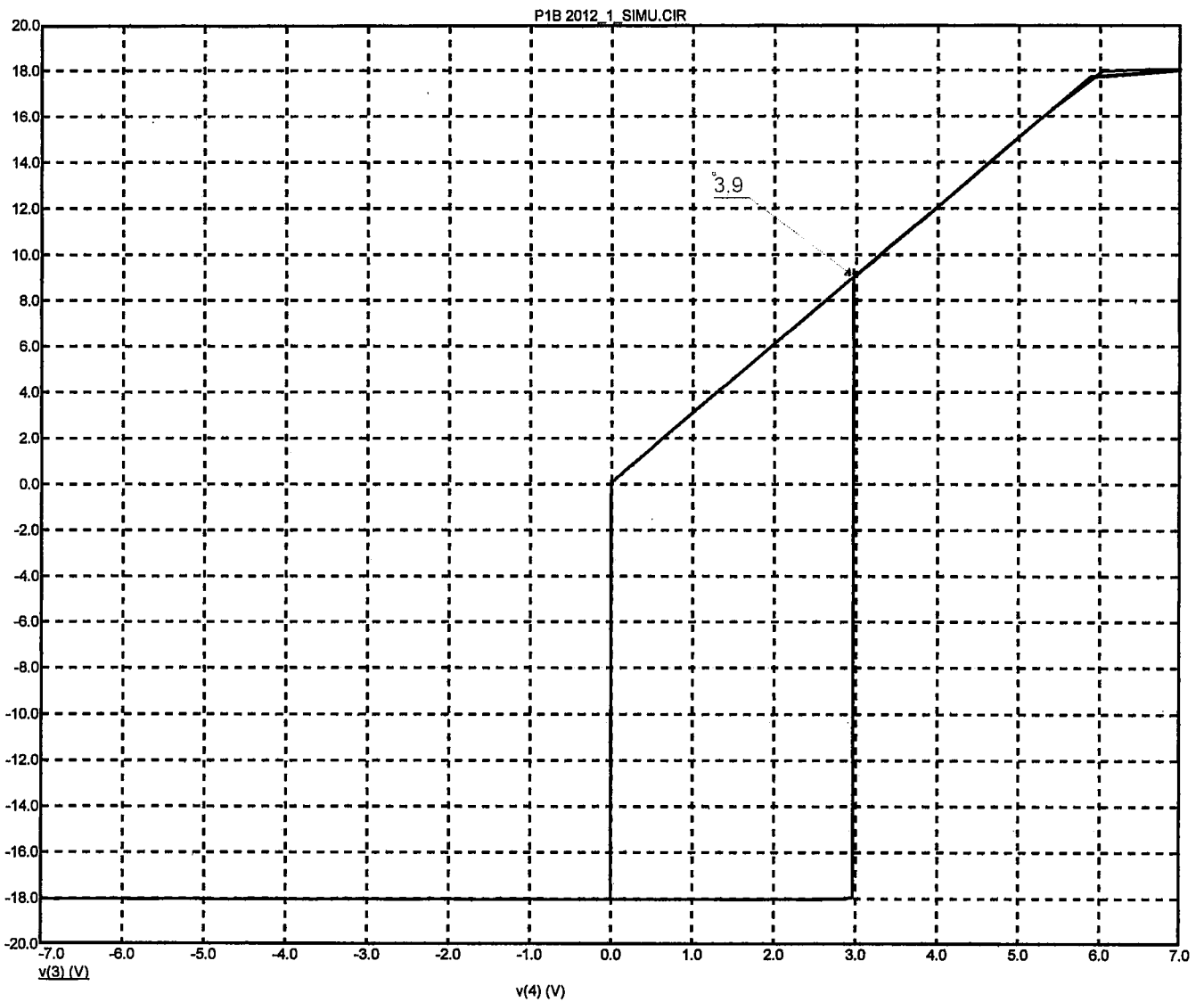
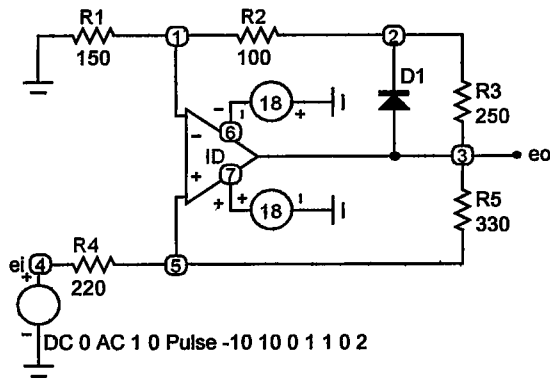
Gráficos desta hipótese:



Juntando os dois gráficos:

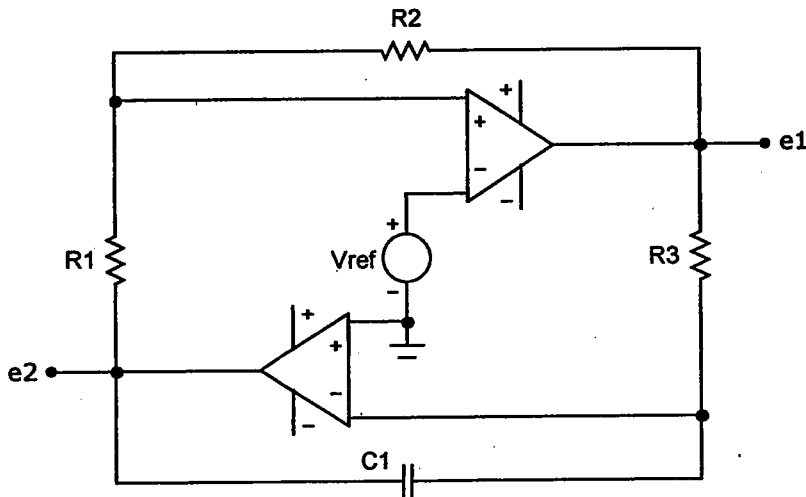


- (a) Começando com li muito positivo $\rightarrow lo$ positivo \rightarrow linear
- (b) Reduzindo li , $lo = 3 \cdot li$ reduz linearmente.
- (c) Quando $li < 0$, $D = OFF \rightarrow$ comparar e lo pulsa para $-V_{cc}$
- (d) O pulso de lo para $-V_{cc}$ muda o ponto de comparação e após precise $li > 0$ para lo mudar de estado, que ocorre no ponto de virada em $li = 3$. O circuito volta a ser linear para $li > 3$.



Nome: GABARITO Turma: _____

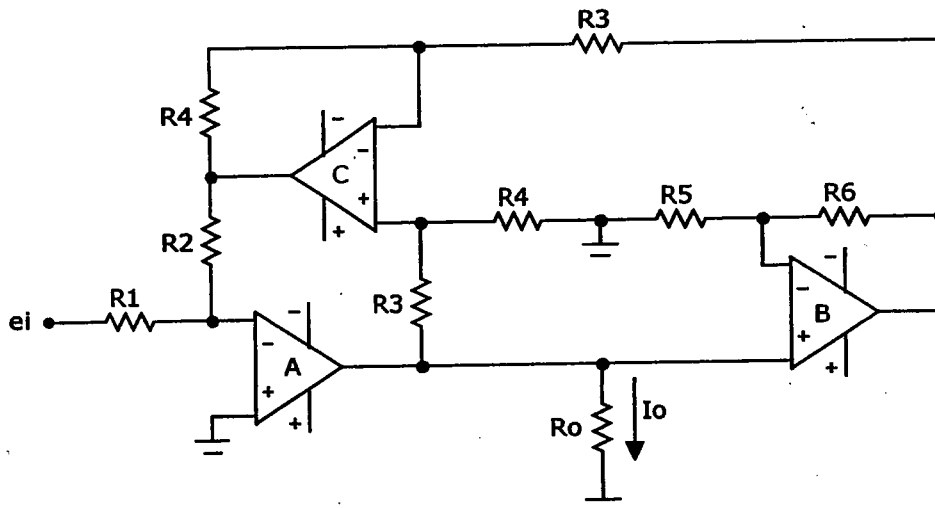
1. Examine o circuito a seguir, descreva o que for possível e equacione os blocos em formato literal, documentando cada etapa com textos, equações e esquemas pois isso vai ser sempre avaliado. Calcule e dimensione o valor dos componentes para que e_2 excursionie entre zero e 6 Volts, com período de 8 milissegundos. Componentes ideais, alimentação simétrica de 15 Volts.



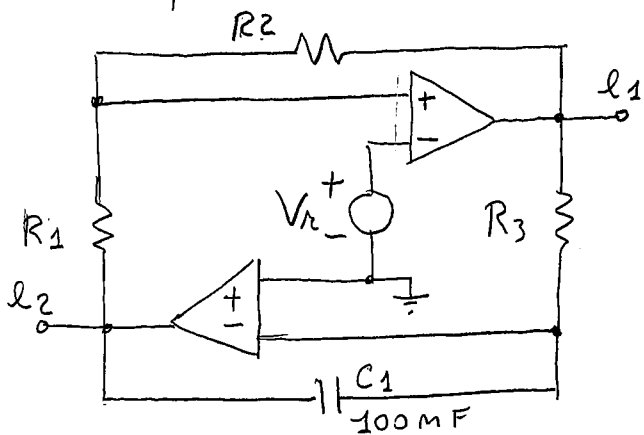
2. circuito a seguir é um pedaço de um circuito maior que é a parte eletrônica de um aparelho científico funcional mas obsoleto. Com o intuito de modernizar o aparelho, este pedaço deve ser estudado, entendido, equacionado, documentado e, se possível, substituído por uma versão mais simples com idênticas características, de modo que o circuito maior não perceba a troca.

Lembrando o que foi dito acima, equacione a saída I_o em função da entrada e_i , descrevendo todas as etapas com textos, equações e diagramas.

A seguir, examine o resultado e projete um circuito mas simples que tenha perfeitamente as mesmas características. Equacione o novo circuito, examine o resultado e prove a sua validade em todos os aspectos ou, pelo menos, identifique as diferenças entre eles.



Examine o circuito a seguir, e equacione ^{os blocos} em formato literal, descrevendo cada passo com textos, equações e diagramas pois isso vai ser sempre avaliado. Calcule/dimensione os componentes para que l_2 excursiona entre zero e 6 Volts com um período de 8ms. Componentes ideais, alimentação simétrica de 15Volts.



$$l_2 \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_1 \frac{R_1}{R_1 + R_2} = V_r$$

$$l_2 \cdot R_2 + l_1 \cdot R_1 = V_r \cdot (R_1 + R_2)$$

$$l_2 = \frac{1}{R_2} [V_r \cdot (R_1 + R_2) - l_1 \cdot R_1]$$

$$l_2 = V_r \left(1 + \frac{R_1}{R_2}\right) - l_1 \cdot \frac{R_1}{R_2} \quad (1)$$

Topologia: comparador com histerese e referência, não-inversor.

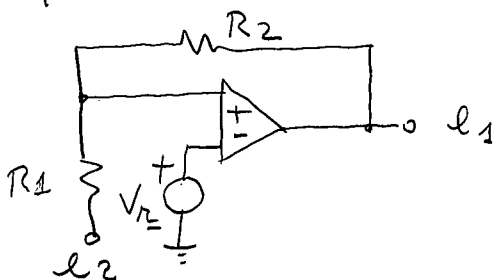
Integrador inversor.

Proceder:

$l_1 \rightarrow$ onda retangular $\pm V_{cc}$

$l_2 \rightarrow$ onda triangular

Separando em blocos:



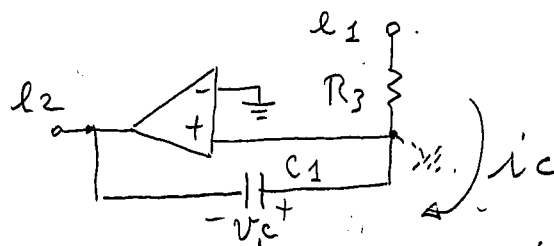
Ponto de virada: $l_+ = l_-$

Superposição:

$$l_+ = l_2 \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_1 \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_- = V_r$$

Iguando e isolando l_2 :



Devido a massa virtual:

$$i_c = \frac{l_1 - 0}{R_3} \quad \text{e} \quad i_c = C \frac{dv_c}{dt}$$

como $v_c = 0 - l_2 = -l_2$:

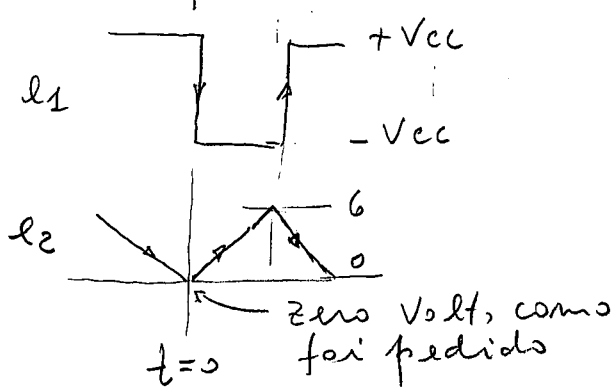
$$\frac{l_1}{R_3} = -C_1 \cdot \frac{dl_2}{dt}$$

$$\frac{l_1}{C_1 \cdot R_3} = - \frac{dl_2}{dt} \quad \text{integrando:}$$

$$\int \frac{l_1}{C_1 \cdot R_3} \cdot dt = - \int \frac{dl_2}{dt} \cdot dt$$

$$l_2 = - \frac{1}{R_3 \cdot C_1} \int l_1 \cdot dt + l_2(t=0) \quad (2)$$

Para calcular os componentes, precisamos definir as tensões l_1 e l_2 em um certo momento do tempo; escolhidos quando o comparador muda de estado:



Para l_2 descer até zero, precise $l_1 = +V_{cc}$.

Para l_2 subir até 6V, precise $l_1 = -V_{cc}$.

Aplicando em (1):

$$\begin{cases} 0 = V_R \left(1 + \frac{R_1}{R_2}\right) - (+15) \cdot \frac{R_1}{R_2} \\ 6 = V_R \left(1 + \frac{R_1}{R_2}\right) - (-15) \cdot \frac{R_1}{R_2} \end{cases}$$

Multiplicando a primeira equação por -1 membro a membro e somando com a segunda equação:

$$\begin{cases} -0 = -V_R \left(1 + \frac{R_1}{R_2}\right) + 15 \frac{R_1}{R_2} \\ 6 = +V_R \left(1 + \frac{R_1}{R_2}\right) + 15 \frac{R_1}{R_2} \end{cases}$$

$$6 = 30 \cdot \frac{R_1}{R_2} \rightarrow \frac{R_1}{R_2} = 0,2 // (3)$$

Levando na segunda equação:

$$6 = V_R (1 + 0,2) + 15 \cdot 0,2$$

$$6 = 1,2 \cdot V_R + 3 \rightarrow V_R = \underline{\underline{2,5V}}$$

Para um período de 8ms, l_2 leva 4ms para subir e 4ms para descer. Usando (2) e supondo l_2 excursionando de 0 até 6 Volts, o que ocorre quando $l_1 = -V_{cc}$:

$$+6 = -\frac{1}{R_3 \cdot C_1} \int -15 \cdot dt + 0$$

$$6 = \frac{15}{R_3 \cdot C_1} \cdot T_1 \quad \text{com } T_1 = 4\text{ms}$$

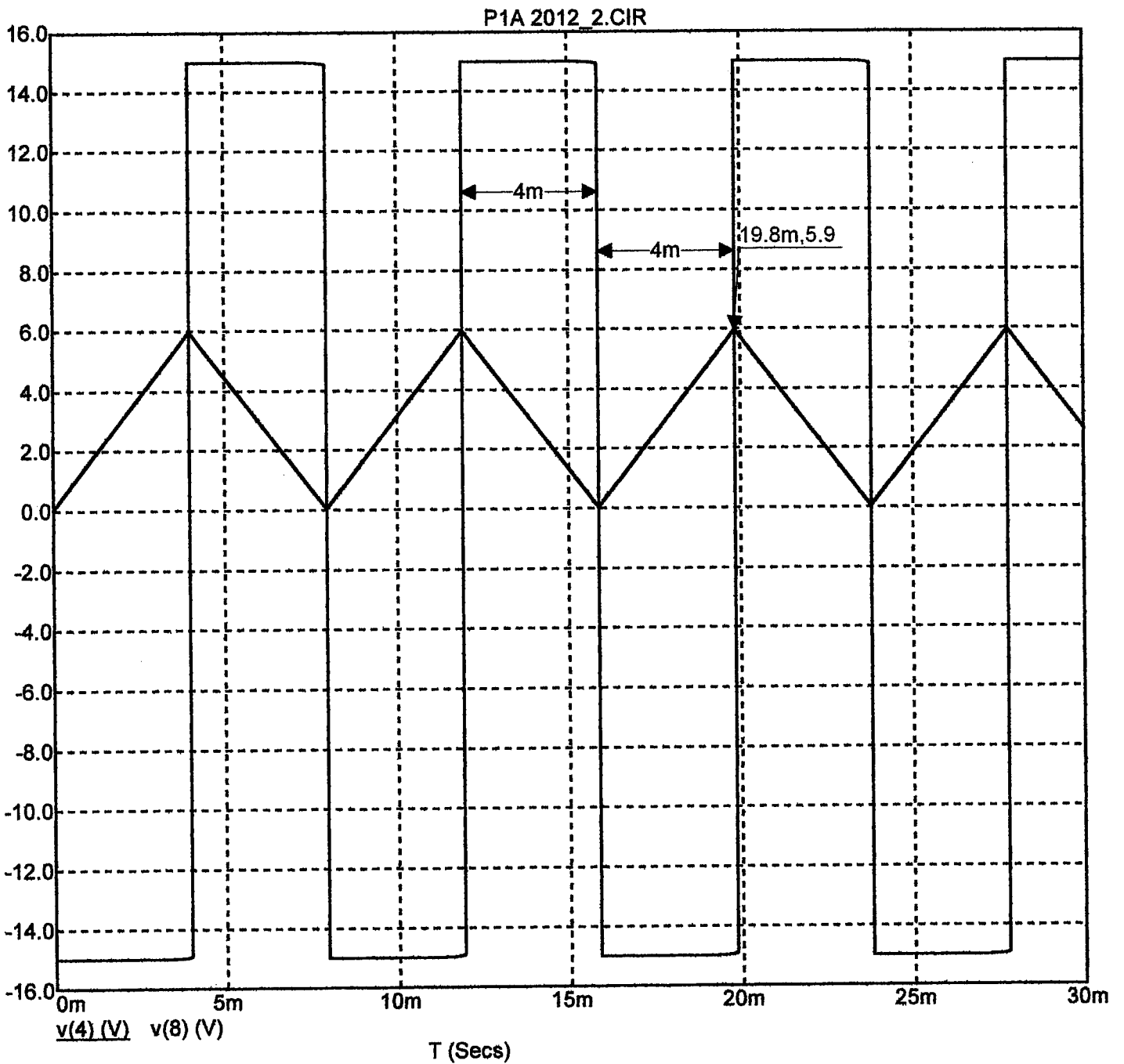
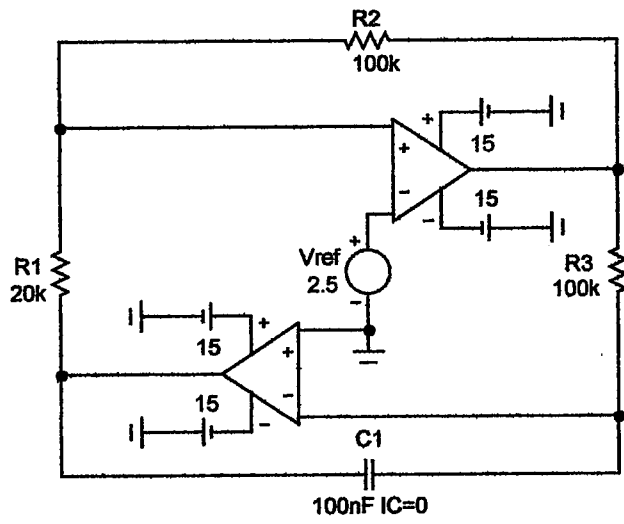
$$6 = \frac{15}{R_3 \cdot 100 \cdot 10^{-9}} \cdot 4 \cdot 10^{-3}$$

$$R_3 = 100k //$$

Falta ainda R_1 e R_2 :

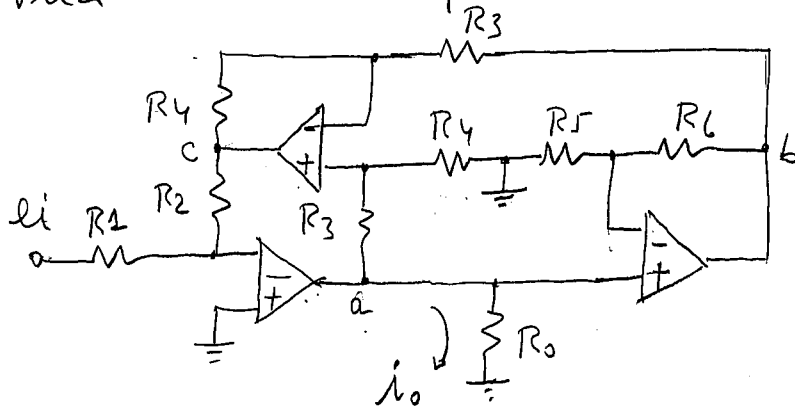
Escolhendo $R_1 = R_3 = 100k //$ e usando (3):

$$\frac{100k}{R_2} = 0,2 \rightarrow R_2 = 20k //$$



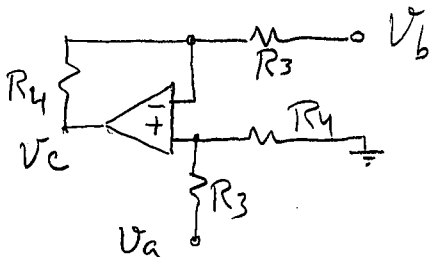
Equacione o circuito a seguir com o objetivo de determinar a saída i_o em função de entrada i_i , descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre.

Examine os resultados e classifique este circuito. (é inversor? é fonte de corrente?)
 Por último, projete um circuito mais simples que realize ^{perfeitamente} a mesma função e equacione para provar a sua validade e por isso as restrições.



Separando em blocos:

Bloco c:



$$e_+ = v_a \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

$$e_- = v_c \frac{R_3}{R_3 + R_4} + v_b \frac{R_4}{R_4 + R_3}$$

Iguando e isolando v_c :

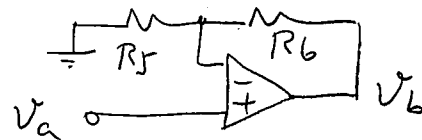
$$\frac{v_a \cdot R_4}{R_3 + R_4} = \frac{v_c \cdot R_3}{R_3 + R_4} + \frac{v_b \cdot R_4}{R_3 + R_4}$$

$$v_c \cdot R_3 = v_a \cdot R_4 - v_b \cdot R_4$$

$$v_c = \frac{R_4}{R_3} (v_a - v_b) //$$

Amplif. substrator.

Bloco b:



$$e_+ = v_a$$

$$e_- = v_b \frac{R_5}{R_5 + R_6}$$

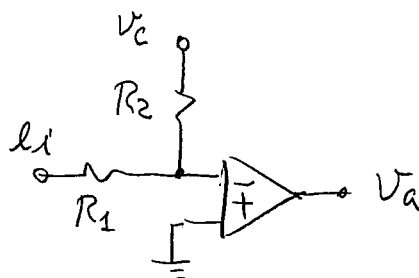
Iguando e isolando v_b :

$$v_b = v_a \frac{R_5 + R_6}{R_5}$$

$$v_b = v_a \left(1 + \frac{R_6}{R_5} \right) //$$

Amplif. não-inversor

Bloco a:



$$e_+ = 0$$

$$e_- = i_i \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2} + e_c \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Iguelando e isolando i_i :

$$i_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} = -e_c \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$i_i = -e_c \frac{R_1}{R_2} //$$

Substituindo v_c :

$$i_i = -\frac{R_1}{R_2} \cdot \frac{R_4}{R_3} (v_a - v_b)$$

Substituindo v_b :

$$i_i = -\frac{R_1 \cdot R_4}{R_2 \cdot R_3} \left(v_a - v_a \left(1 + \frac{R_6}{R_5} \right) \right)$$

$$i_i = -\frac{R_1 \cdot R_4}{R_2 \cdot R_3} v_a \left(1 - 1 - \frac{R_6}{R_5} \right)$$

$$i_i = v_a \frac{R_1 \cdot R_4 \cdot R_6}{R_2 \cdot R_3 \cdot R_5}$$

Como $i_o = \frac{v_a}{R_o}$:

$$i_i = i_o \cdot R_o \frac{R_1 \cdot R_4 \cdot R_6}{R_2 \cdot R_3 \cdot R_5}$$

Logo:

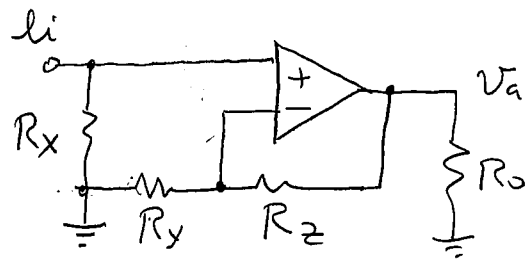
$$i_o = i_i \cdot \frac{R_2 \cdot R_3 \cdot R_5}{R_1 \cdot R_4 \cdot R_6 \cdot R_o} //$$

como $v_a = i_o \cdot R_o$:

$$v_a = i_i \frac{R_2 \cdot R_3 \cdot R_5}{R_1 \cdot R_4 \cdot R_6} // \textcircled{1}$$

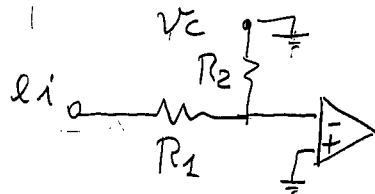
É um amplificador não-inversor com carga R_o .

Circuitos mais simples:



$R_x =$ carga para i_i :

sem matando as fontes:



$$R_x = R_1 + R_2 //$$

$$e_+ = i_i$$

$$e_- = v_a \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Iguelando e isolando v_a :

$$v_a = i_i \left(1 + \frac{R_2}{R_1} \right)$$

Comparando com $\textcircled{1}$

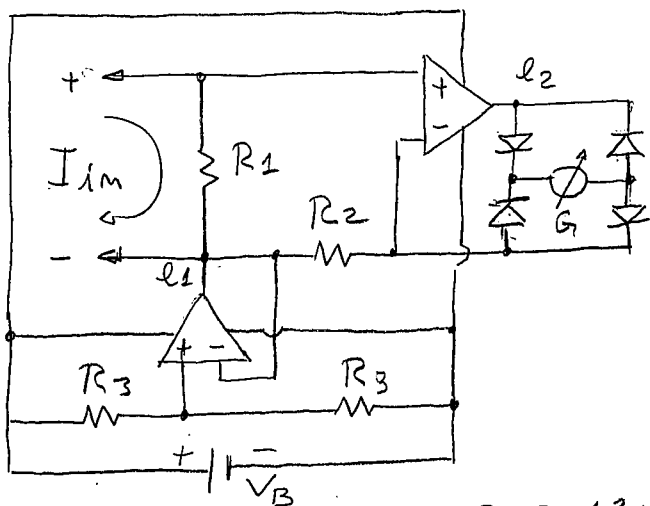
$$1 + \frac{R_2}{R_1} = \frac{R_2 \cdot R_3 \cdot R_5}{R_1 \cdot R_4 \cdot R_6} //$$

Limitação deste circuito mais simples:

$$\frac{R_2 \cdot R_3 \cdot R_5}{R_1 \cdot R_4 \cdot R_6} \geq 1 //$$

O circuito original pode ter ganho < 1 mas o circuito simples sempre tem ganho > 1 .

Examine a topologia do ampermetro, entenda o seu funcionamento, equacione e personalize com os dados e especificações a seguir, documentando cada etapa. Sensibilidade do ampermetro: $S = 500 \text{ A/V}$
 corrente máxima: 30 A
 Galvanômetro: $R_G = 400 \Omega$
 $I_G = 2 \text{ mA}$ para plena deflexão
 Operacionais rail-to-rail, com perda máxima de $V_p = 0,5 \text{ V}$ entre $\pm V_{cc}$ e saída
 Diodos Schottky com $V_D = 0,3 \text{ V}$.
 calcule quantas pilhas de $1,5 \text{ V}$ são necessárias para a alimentação.

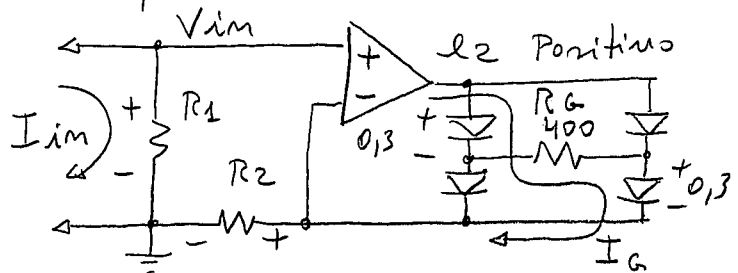


P1 2013-1

Examinando o circuito:
 l_1 - seguidor de tensão
 l_2 - parece um amplificador não-inversor
 Diodos - retificam l_2 para se no galvanômetro.

Equacionando l_1 ($l_+ = l_-$):
 $l_- = l_1$
 $l_+ = V_B \frac{R_3}{R_3 + R_3} = \frac{V_B}{2}$
 Igualando, $l_1 = \frac{V_B}{2}$
 Então l_1 define uma tensão entre os dois extremos de bateria. Vamos usá-lo como a massa do circuito.

Equacionando l_2 , supondo l_2 positivo:



$l_+ = V_{in}$ $l_- =$ divisor de tensão
 $l_- = (l_2 - V_D - V_D) \frac{R_2}{R_G + R_2}$

Como $V_{in} = I_{im} \cdot R_1$, igualando:

$$I_{im} \cdot R_1 = (l_2 - 2 \cdot V_D) \frac{R_2}{R_G + R_2} \quad (1)$$

Personalizando:
 com corrente máxima na entrada,

$$I_{im} = 30 \text{ A} \quad \text{e} \quad I_G = 2 \text{ mA}$$

Sensibilidade:

$$\text{Se } I_{im} = 500 \text{ A}, V_{in} = 1 \text{ V}$$

$$\text{Se } I_{im} = 30 \text{ A} \text{ então}$$

$$V_{in} = \frac{30 \text{ A} \cdot 1 \text{ V}}{500 \text{ A}} \rightarrow V_{in} = 60 \text{ mV}$$

Resistência interna do galvanômetro:

$$R_1 = \frac{V_{in}}{I_{im}} = \frac{60 \text{ mV}}{30 \text{ A}} \rightarrow R_1 = 2 \text{ m}\Omega$$

Observando novamente
o circuito,

$$I_+ = V_{in}$$

$$I_- = I_c \cdot R_2$$

Iguelandos e isolando R_2 :

$$R_2 = \frac{V_{in}}{I_c} //$$

$$R_2 = \frac{60 \text{ mV}}{2 \text{ mA}} \rightarrow R_2 = 30 \Omega //$$

cálculo de V_B :

Precisamos determinar
o valor de I_2 para colocar
 $I_{G\text{mix}}$ no galvanômetro.

Usando a equação (1):

$$30 \cdot 2 \text{ mA} = (I_2 - 2 \cdot 0,3) \frac{30}{400 + 30}$$

$$\text{Então } I_{2\text{máx}} = 1,46 \text{ Volts}$$

considerando a queda V_p
entre I_2 e cada alimentação,

$$+V_{cc} = I_{2\text{máx}} + V_p$$

$$+V_{cc} = 1,46 + 0,5 = 1,96 \text{ V} //$$

Vale o mesmo para $-V_{cc}$

$$\text{Então } V_{B\text{mín}} = 2 \cdot V_{cc}$$

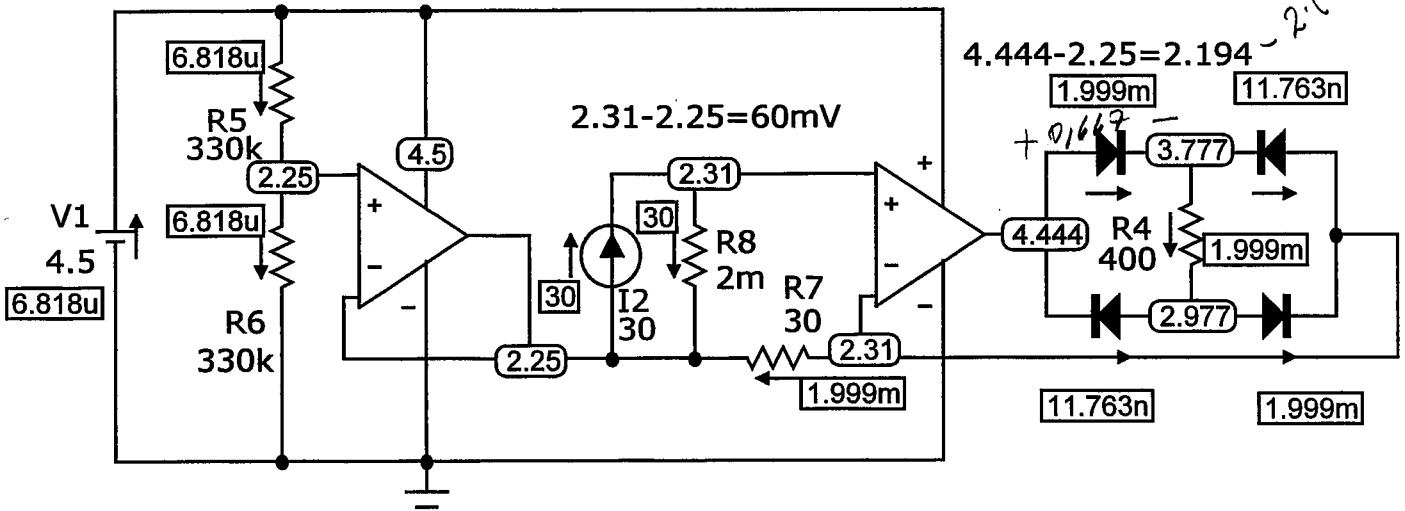
$$V_{B\text{mín}} = 2 \cdot 1,96 = 3,92 \text{ Volts}$$

Então precise 3 pilhas de 1,5 Volt //

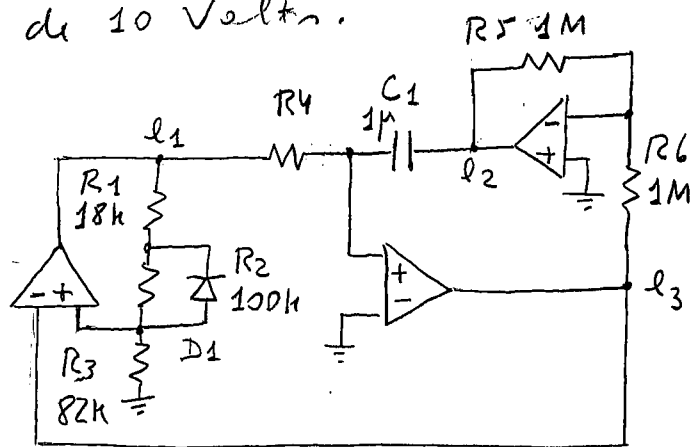
conclusão:

O ampermetro é capaz de medir
correntes contínuas ou alternadas
na faixa 0--30 Amperes, com
resistência interna de 2 mΩ apenas.

A corrente no medidor é i/R
 Independe de $R_{medidor}$, V_{diodo} , R_{diodo}



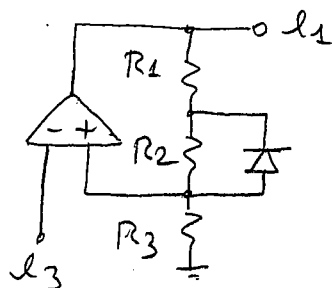
Examine o circuito e equacione a respeito temporal, de l_3 , em formato literar primeiro e depois coloque os valores. Documente cada etapa. Descreva no mesmo grafico $l_1(t)$ e $l_3(t)$ com todos os valores. Componentes ideais, alimentação simétrica de 10 Volts.



P1 2013-1

Comparador inversor, integrador não-inversor com realimentação positiva mas o amplificador l_2 inverte a fase.

Separando em blocos e equacionando o comparador:



Tem histerese: $l_1 = \pm V_{cc}$

Hipótese: $l_1 = +V_{cc}$
Então D1 está aberto
Ponto de virada: $l_+ = l_-$
 $l_+ = l_3$

$$l_+ = l_1 \frac{R_3}{R_1 + R_2 + R_3}$$

$$l_3 = 10 \cdot \frac{82}{18 + 100 + 82}$$

$$l_3 = 4,1 \text{ Volts} // = +\Delta$$

Hipótese: $l_1 = -V_{cc}$

Então D1 é um curto.

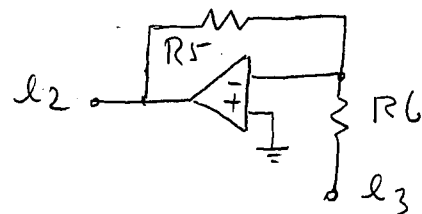
$$l_- = l_3$$

$$l_+ = l_1 \cdot \frac{R_3}{R_1 + R_3}$$

$$l_3 = -10 \cdot \frac{82}{18 + 82}$$

$$l_3 = -8,2 \text{ Volts} // = -\Delta$$

Equacionando o amplificador:



Bloco linear, $l_+ = l_-$:

$$l_- = 0 \quad \text{Per superposição:}$$

$$l_+ = l_2 \frac{R_6}{R_5 + R_6} + l_3 \frac{R_5}{R_5 + R_6}$$

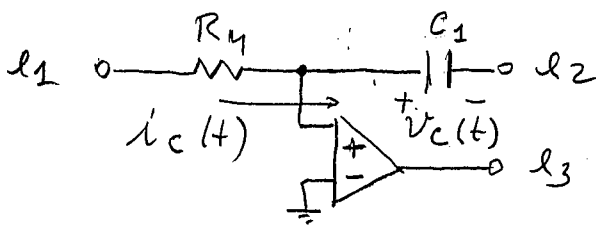
Ignorando e isolando l_2 :

$$l_2 = -l_3 \frac{R_5}{R_6} = -l_3 \frac{1M}{1M}$$

$$\text{Então } l_2 = -l_3 // = -\Delta$$

Deste modo, o integrador recebe realimentação negativa.

Bloco do integrador:



Massa virtual:

$$i_c(t) = \frac{l_1 - 0}{R_4} = \frac{l_1}{R_4}$$

$$i_c(t) = C_1 \frac{dv_c(t)}{dt}$$

$$v_c(t) = -l_2 = +l_3$$

Então:

$$\frac{l_1}{R_4} = C_1 \cdot \frac{d}{dt} l_3(t)$$

Integrando:

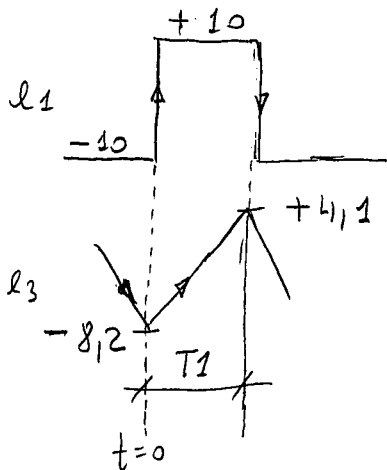
$$\int \frac{l_1}{R_4} dt = \int C_1 \frac{d}{dt} l_3(t) \cdot dt$$

Isolando $l_3(t)$ e lembrando de constante de integração:

$$l_3(t) = \frac{1}{R_4 \cdot C_1} \int l_1(t) dt + l_3(t=0) \quad \textcircled{1}$$

Juntando as equações:

Hipótese: l_1 Nixon para $+V_{cc}$ neste instante. Então l_3 alcançará $-\Delta$.



Agora o integrador não inverte o sinal $l_1 = +10$ até $l_3 = +\Delta = 4,1V$

Colocando estes valores em $\textcircled{1}$:

$$4,1 = \frac{1}{10k \cdot 1\mu} \int_{-8,2}^{+4,1} +10 dt + (-8,2)$$

↑ inicial ↓ final

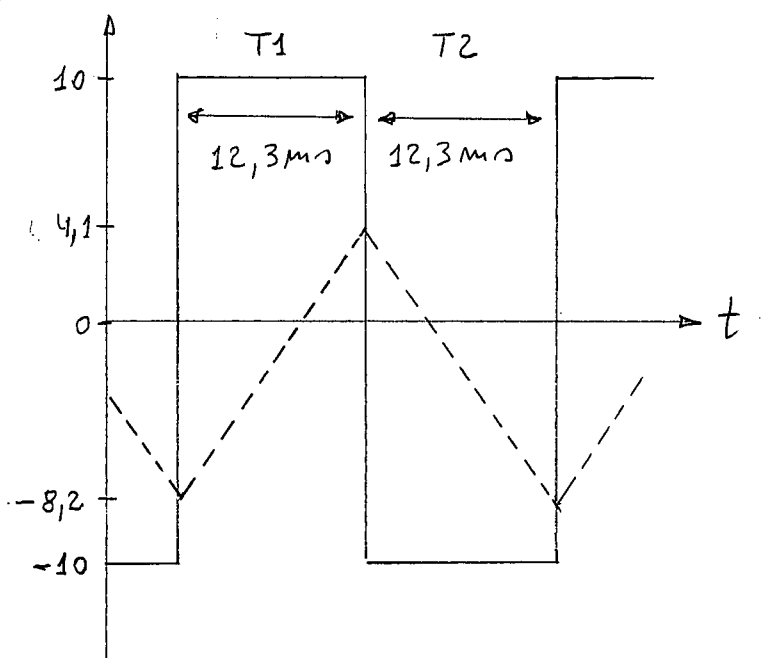
$$4,1 = 100 \cdot 10 \cdot T_1 - 8,2$$

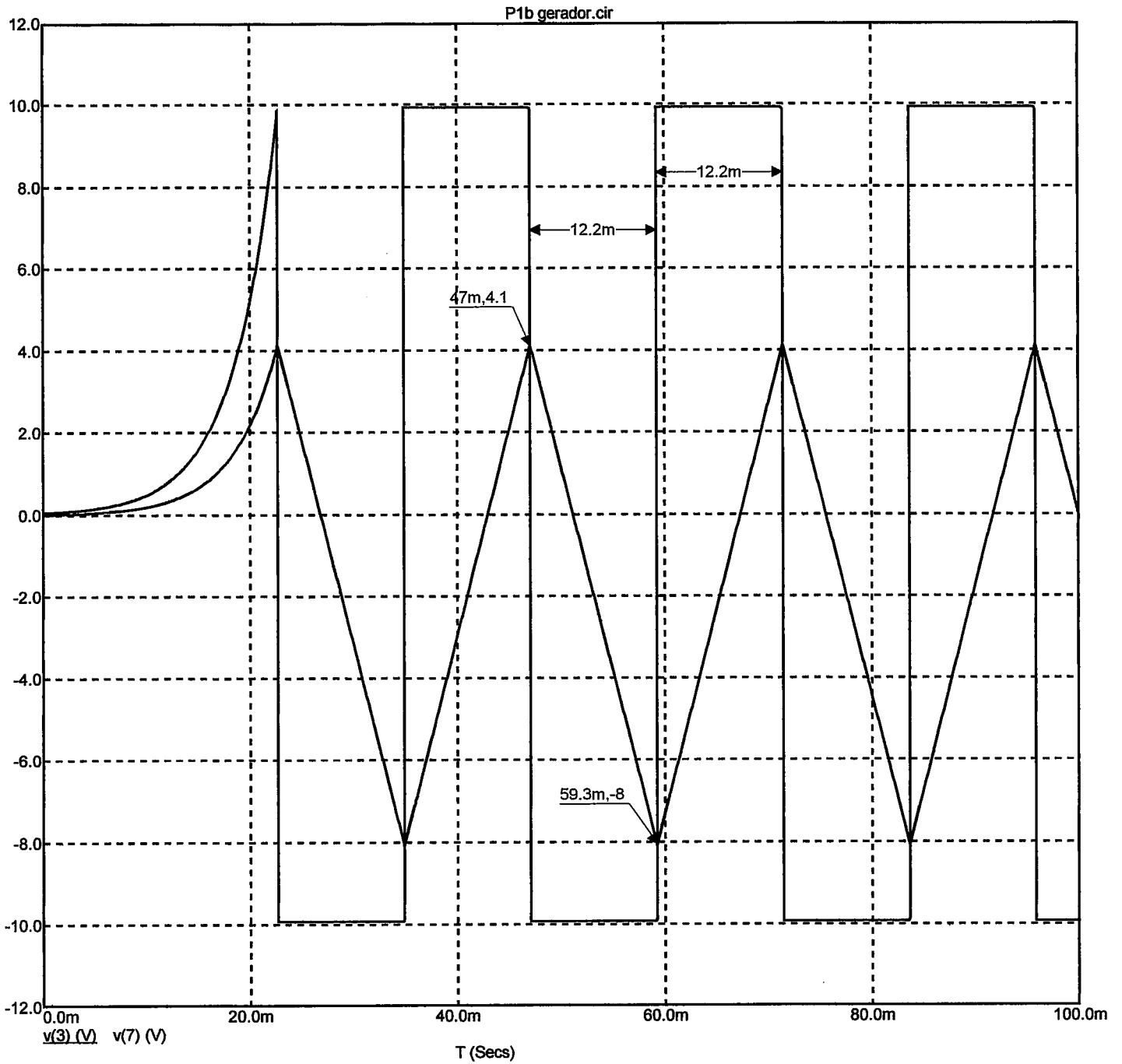
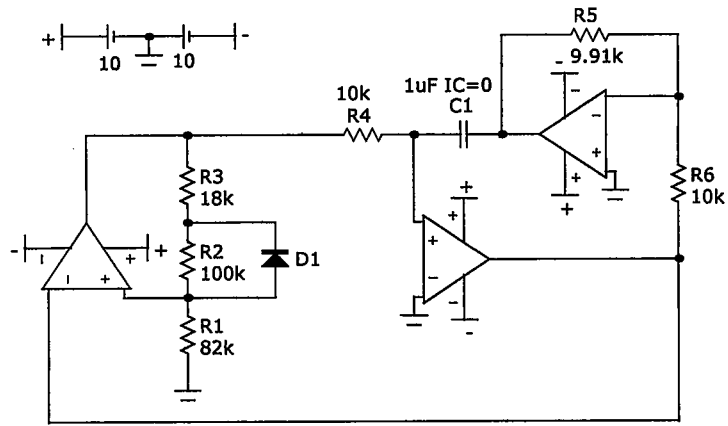
$$\text{Então } T_1 = 0,0123 \text{ segundos} //$$

Hipótese: l_1 para $-V_{cc}$ neste instante.

Então l_3 alcançará $+\Delta$ como a alimentação é simétrica e os limites de integração são os mesmos, $T_1 = T_2 //$

Gráfico:



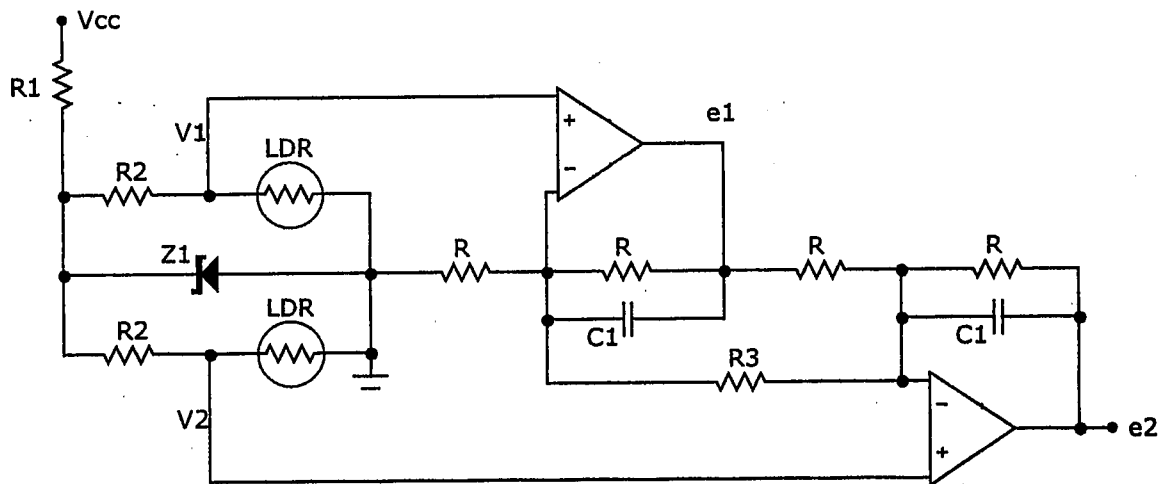


Nome: GABARITO Turma: _____

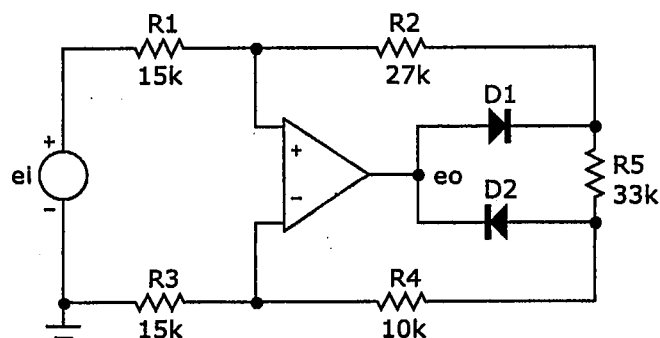
Sempre equacione o circuito em formato literal e depois aplique os valores numéricos.

- circuito a seguir é usado em estudos fotográficos para comparar o iluminamento (iluminância) entre dois pontos do cenário, indicando o resultado em um voltmetro. Examine a topologia, entenda o funcionamento e equacione, em formato literal primeiro, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso será avaliado sempre. Dimensione e justifique o valor dos componentes (quais?) usando sua experiência de modo que a escala do aparelho seja de 1000 Lux na entrada para 10 Volts na saída. Esclareça a função dos capacitores.

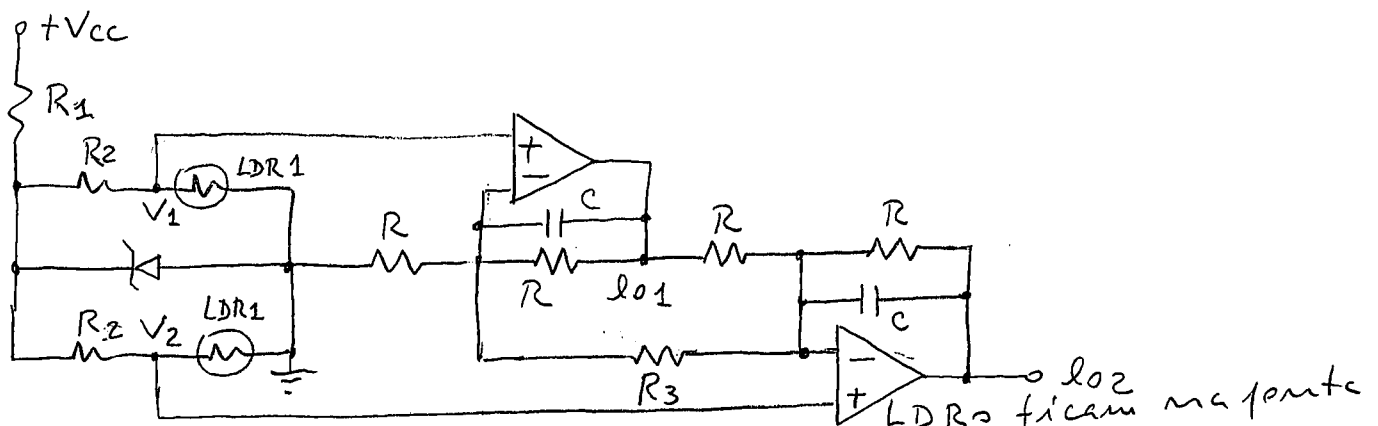
O circuito ao redor dos LDR (light dependent resistor) foi dimensionado de modo que V_1 e V_2 apresentam uma sensibilidade de 1 Volt para 300 Lux.



- Estude o comportamento do circuito a seguir e equacione com o objetivo de desenhar a sua curva de transferência $e_o \times e_i$ com todos os pontos de interesse identificados no gráfico. Documente todos os passos da solução com textos, equações e diagramas. Componentes ideais com alimentação simétrica de 15 Volts.



versão 2013-2



Equacionando da':

$$lo2 = 2(V_2 - V_1) \left(1 + \frac{R}{R_3}\right)$$

Ajuste de escala:

com uma diferença de 1000 Lux entre os sensores, e sensibilidade de 1 Volt para 300 Lux,

$$V_1 - V_2 = 1000 \text{ Lux} \cdot \frac{1 \text{ Volt}}{300 \text{ Lux}}$$

$$V_1 - V_2 = \frac{10}{3}$$

com este valor de 1000 Lux, lo2 deve indicar 10 Volts então:

$$10 = 2 \left(\frac{10}{3}\right) \left(1 + \frac{R}{R_3}\right)$$

$$\frac{R}{R_3} = 0,5 //$$

Escolhendo $R = 33k$ (baixo consumo) então $R_3 = 66k$

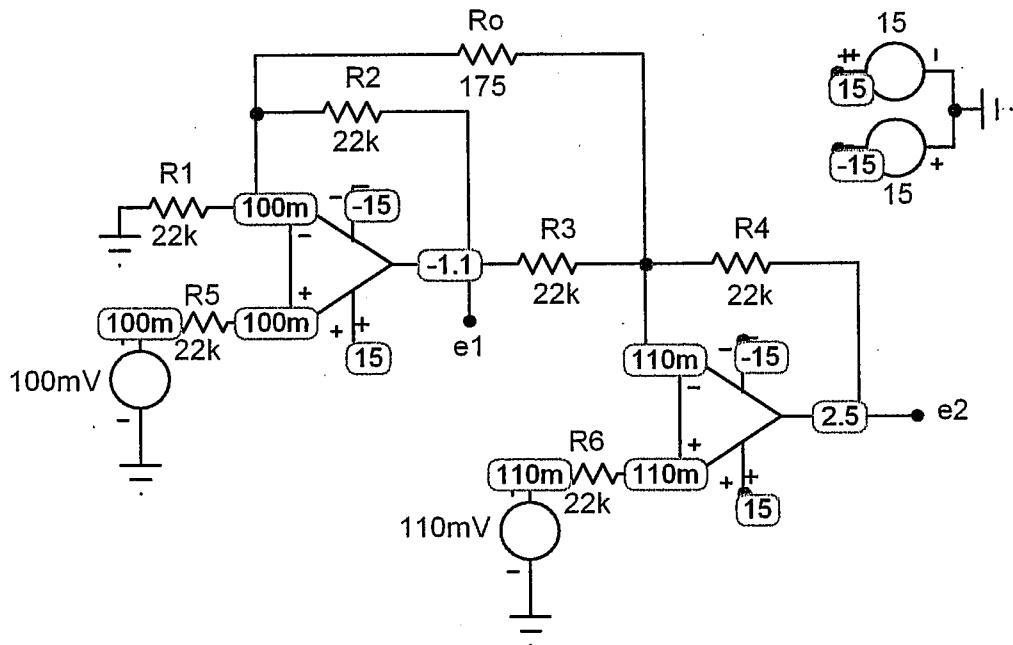
Iluminância ou Iluminamento $\rightarrow \text{Lux} = \frac{1 \text{ Lúmen}}{\text{m}^2}$

1 vela = 12 Lúmens

Dia nublado — 2k Lux

Dia claro, sol — 100k Lux

Eficiência luminosa: Incandescente $10 \dots 15 \frac{\text{Lúmens}}{\text{W}}$
 Halógena $15 \dots 25 \frac{\text{Lúmens}}{\text{W}}$



$2 \text{ mV} - 1^\circ \text{C}$

$10 \text{ mV} - T$

$T = 5^\circ \text{C}$

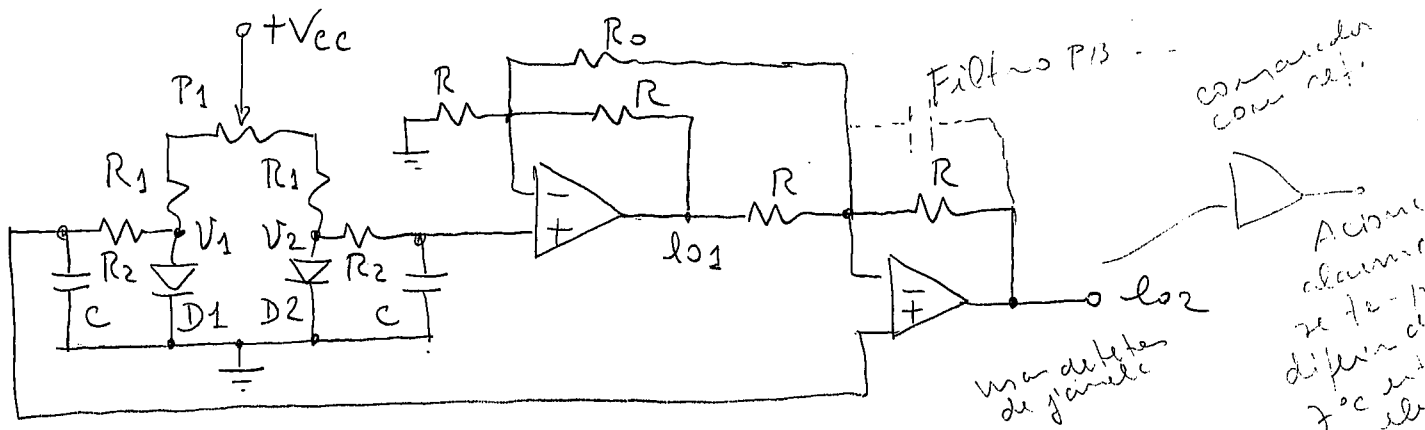
Escala $0,5 \text{ V}/^\circ \text{C} \rightarrow 2^\circ \text{C}/\text{Volt}$

Então $e_2 = 2,5 \text{ Voltos}$

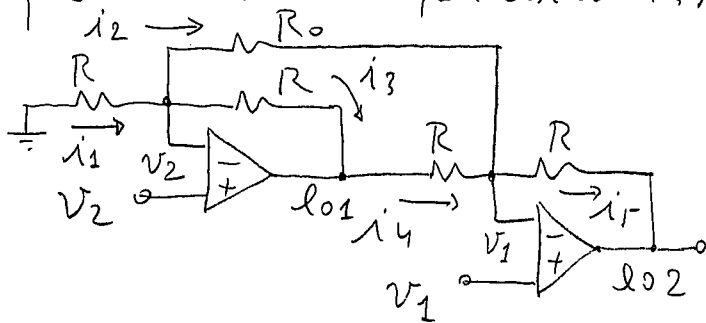
Para P1 2007 - 2 com alarme

O termómetro descrito a seguir mede a diferença de temperatura entre dois pontos, ^(galpões e ambiente...) indicando em um voltmetro e acionando um alarme caso a diferença em ^{ultrapassar 7°C} ultrapassar 7°C.

- Examine o circuito e descreva em detalhes o seu funcionamento.
- Divida o circuito em blocos e equacione, concentrando seus esforços nos operacionais. Descreva cada etapa do trabalho com textos e equações.
- Calcule o valor dos componentes necessários para estabelecer uma escala de 0,5 V/°C no voltmetro. Componentes ideais. Alimentação regulada. Coeficiente de temperatura de uma junção de silício = -2 mV/°C. Use $R = 22K$ quando possível.



Equacionando por corrente;



$$\begin{cases} -i_1 + i_2 + i_3 = 0 \\ -i_4 - i_2 + i_5 = 0 \\ \frac{0 - V_2}{R} + \frac{V_2 - V_1}{R_0} + \frac{V_2 - lo_1}{R} = 0 \\ -\frac{lo_1 - V_1}{R} - \frac{V_2 - V_1}{R_0} + \frac{V_1 - lo_2}{R} = 0 \end{cases}$$

Objetivo: $lo_2 = f(V_1, V_2, \dots)$

Variável interna: lo_1 - eliminar

$$\begin{cases} \frac{V_2}{R} + \frac{V_2 - V_1}{R_0} + \frac{V_2}{R} = \frac{lo_1}{R} \\ \frac{V_1 - lo_1}{R} - \frac{V_2 - V_1}{R_0} + \frac{V_1}{R} = \frac{lo_2}{R} \\ V_2 + \frac{R}{R_0} (V_2 - V_1) + V_2 = lo_1 \quad (1) \\ V_1 - lo_1 - \frac{R}{R_0} (V_2 - V_1) + V_1 = lo_2 \quad (2) \end{cases}$$

Quando (1) em (2):

$$V_1 - V_2 - \frac{R}{R_0} (V_2 - V_1) - V_2 - \frac{R}{R_0} (V_2 - V_1) + V_1 = e_{o2}$$

$$e_{o2} = 2(V_1 - V_2) - 2 \frac{R}{R_0} (V_2 - V_1)$$

$$e_{o2} = 2(V_1 - V_2) + 2 \frac{R}{R_0} (V_1 - V_2)$$

$$e_{o2} = 2(V_1 - V_2) \left(1 + \frac{R}{R_0}\right) //$$

Valer dos componentes:

Escolhemos:

$$R_1 = R_2 = R = 22k //$$

$$C = \text{suprimer de ruido} = 100\mu F //$$

Escala do voltmetro:

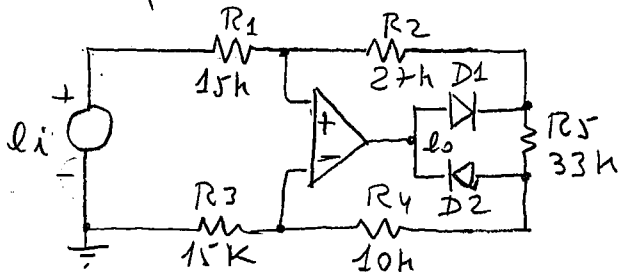
Soluções a

$$\left[\begin{array}{l} \text{Se } T_1 - T_2 = 1^\circ C \text{ então } V_1 - V_2 = -2 \text{ mV e } V_{e_{o2}} = -0,5 \text{ Volt} \\ -0,5 = 2(-2 \text{ mV}) \left(1 + \frac{22k}{R_0}\right) \\ -0,5 = -4 \cdot 10^{-3} - 4 \cdot 10^{-3} \frac{22 \cdot 10^3}{R_0} \\ -0,496 = \frac{-88}{R_0} \rightarrow R_0 = 177,4 \Omega // \end{array} \right.$$

Soluções b

$$\left[\begin{array}{l} \text{Se } T_2 - T_1 = 1^\circ C \text{ então } V_1 - V_2 = 2 \text{ mV e } V_{e_{o2}} = 0,5 \text{ V} \\ 0,5 = 2(2 \text{ mV}) \left(1 + \frac{22k}{R_0}\right) \\ 0,5 = 4 \cdot 10^{-3} + 4 \cdot 10^{-3} \frac{22 \cdot 10^3}{R_0} \\ 0,496 = \frac{88}{R_0} \rightarrow R_0 = 177,4 \Omega // \end{array} \right.$$

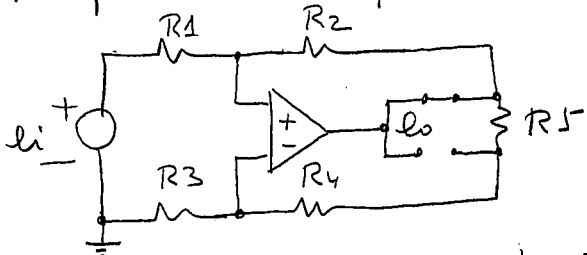
Equacione e desenhe $l_o \times l_i$. Documente...
Comp. ideais, $V_{cc} = \pm 15V$



P1 2013-2

Circuito é não-inversor.

Hipótese: l_o positivo $\rightarrow D1 ON$;



Fator de realimentação,
3 ramos l_i :

$$\beta_+ = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} = l_o \frac{15}{15 + 27} = 0,357 l_o$$

$$\beta_- = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4 + R_5} = l_o \frac{15}{15 + 10 + 33}$$

$$\beta_- = 0,1259 \cdot l_o$$

$\beta_+ > \beta_- \rightarrow$ comparador com histerese.

Ponto de virada: $l_+ = l_-$;

$$l_+ = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_- = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4 + R_5}$$

$$l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} = l_o \left(\frac{R_3}{R_3 + R_4 + R_5} - \frac{R_1}{R_1 + R_2} \right)$$

$$l_i = \frac{R_1 + R_2}{R_2} \left(\frac{R_3}{R_3 + R_4 + R_5} - \frac{R_1}{R_1 + R_2} \right) \cdot l_o$$

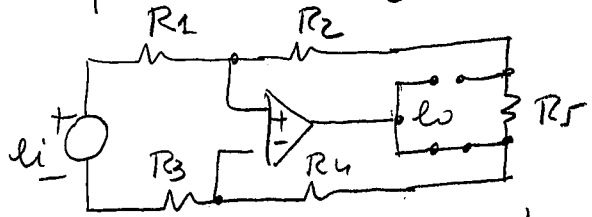
$$l_i = \frac{15 + 27}{27} \left(\frac{15}{15 + 10 + 33} - \frac{15}{15 + 27} \right) l_o$$

$$l_i = \pm 0,1533 \cdot l_o //$$

como $l_o = \pm V_{cc}$ (comparador):

$$l_i = -0,1533 (\pm 15) \rightarrow l_i = \mp 2,3$$

Hipótese: l_o negativo $\rightarrow D2 ON$;



Fator de realimentação:

$$\beta_+ = l_o \frac{R_2}{R_1 + R_2 + R_5} = \frac{l_o \cdot 15}{15 + 27 + 33} = 0,2 \cdot l_o$$

$$\beta_- = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4} = \frac{l_o \cdot 15}{15 + 10} = 0,6 \cdot l_o$$

$\beta_- > \beta_+ \rightarrow$ amplificador //

Como $l_+ = l_-$:

$$l_+ = l_i \frac{R_2 + R_5}{R_1 + R_2 + R_5} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_5}$$

$$l_- = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

$$l_o \left(\frac{R_3}{R_3 + R_4} - \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_5} \right) = l_i \frac{R_2 + R_5}{R_1 + R_2 + R_5}$$

$$l_o = l_i \cdot \frac{\frac{R_2 + R_5}{R_1 + R_2 + R_5}}{\frac{R_3}{R_3 + R_4} - \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_5}}$$

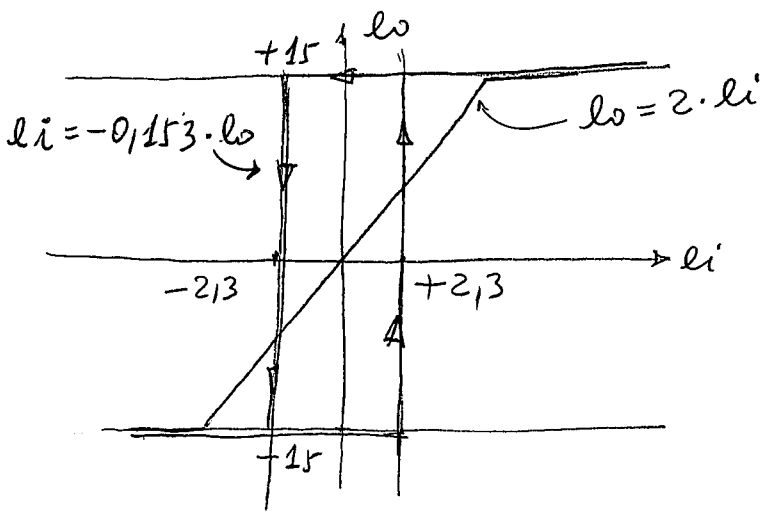
$$l_o = l_i \frac{\frac{27 + 33}{15 + 27 + 33}}{\frac{15}{15 + 10} - \frac{15}{15 + 27 + 33}}$$

$$l_o = 2 \cdot l_i //$$

Gráficos $l_o \times l_i$:

Esboce os dois circuitos, comparador e amplificador.

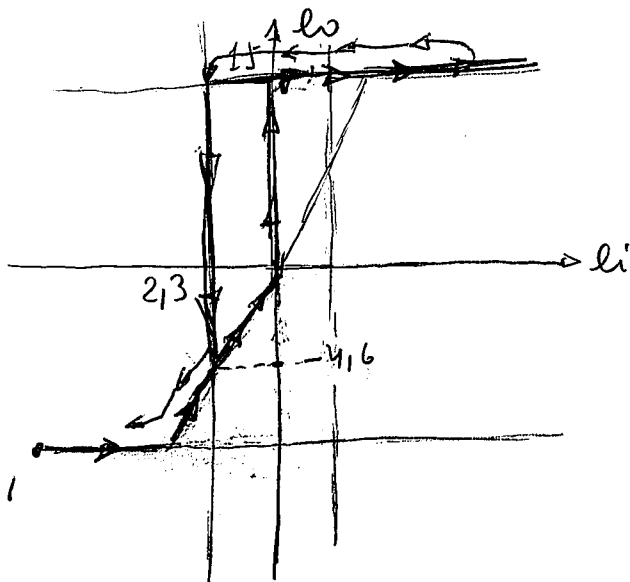
Estude como acontece a transição de um para o outro.



Hipótese: l_i muito positivo, circuito é um comparador não inversor, $D1 ON$ e $l_o = +V_{cc}$. Reduzindo l_i , l_o continua $+V_{cc}$ até que se alcançar $l_i = -2,3$ o comparador vira pois $D1$ abre e $D2$ fecha, e o circuito fica linear com $l_o = 2 \cdot l_i$. Aumentando agora l_i , quando $l_i = 0 \rightarrow l_o = 0$, $D2$ abre e $D1$ fecha e o circuito volta a ser um comparador.

Com $l_i = -2,3$, $l_o = 2 \cdot (-2,3) \rightarrow l_o = -4,6 //$

Gráficos com os valores:



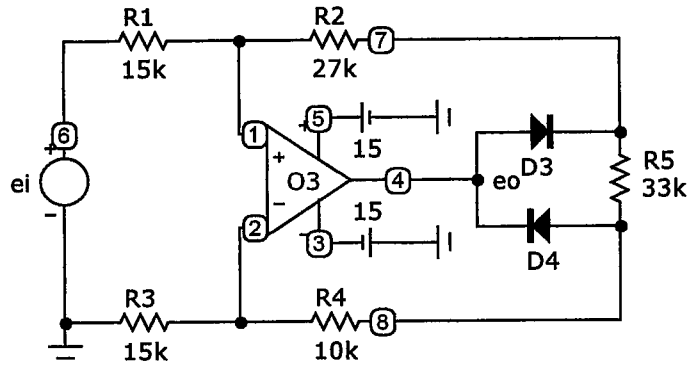
Análise mais simples: começando quando o circuito é linear:

Para $l_i \ll 0$, $l_o = 2 \cdot l_i$ linear e $D2 = ON$.

Aumentando l_i , quando $l_i = 0$ $D2$ abre, como $D1$ estava aberto, não existe realimentação e o ganho é infinito. Com $l_i = 2 \cdot l_o$ lentamente positivo, $D1 ON$

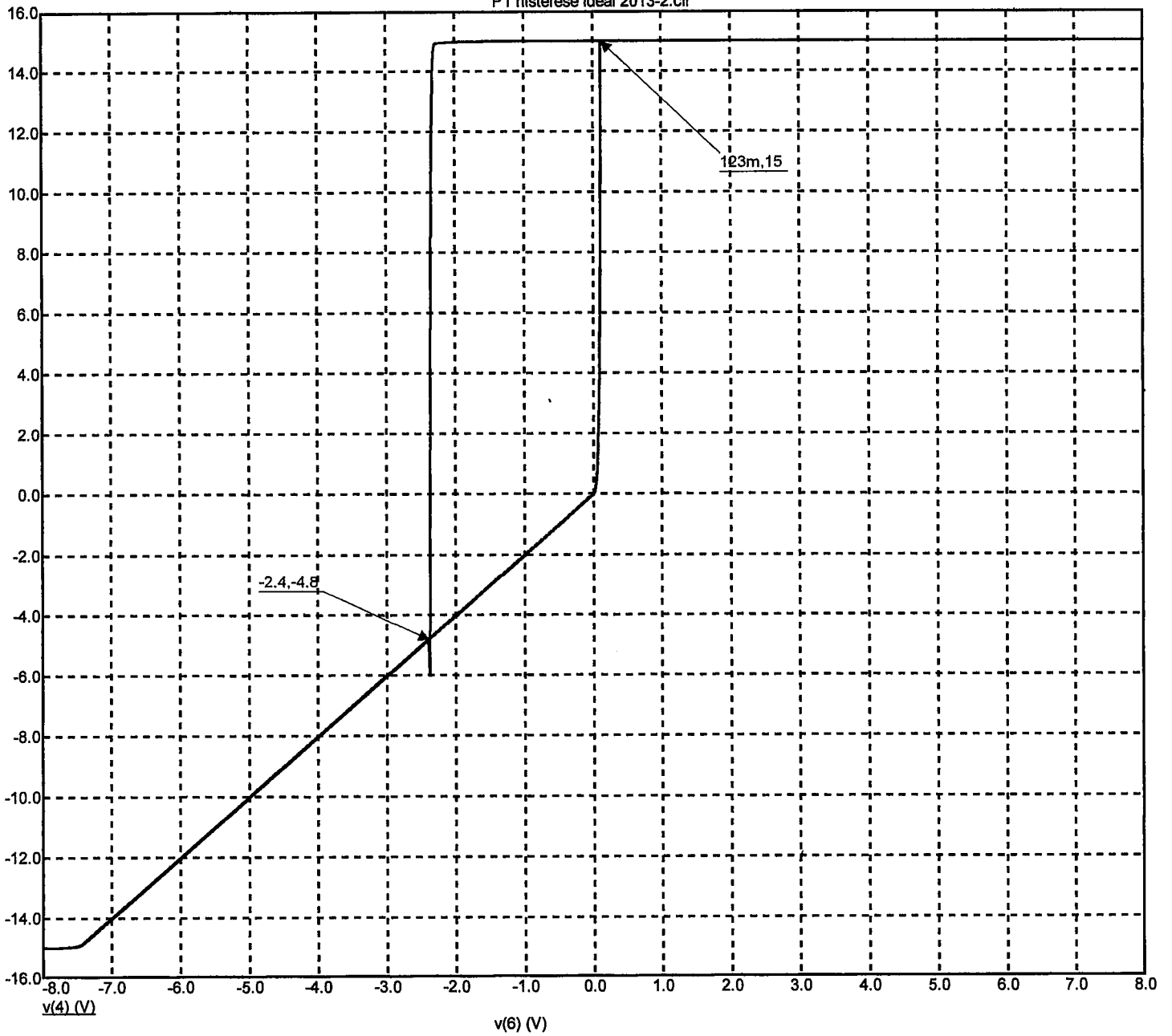
e o circuito fica um comparador e $l_o = +V_{cc}$. Assim $l+$ e $l-$ ficam positivos.

Reduzindo l_i , quando $l_i = -2,3$ e que $D2$ volta a conduzir e o circuito fica linear.

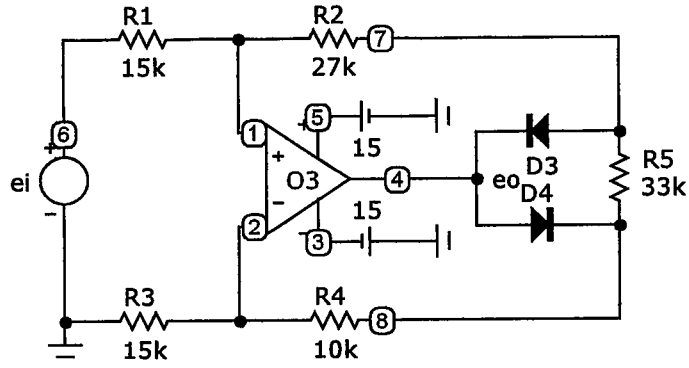


DC 0 AC 1 0 Pulse -9 9 100n 1m 1m 400n 2m

P1 histerese ideal 2013-2.cir

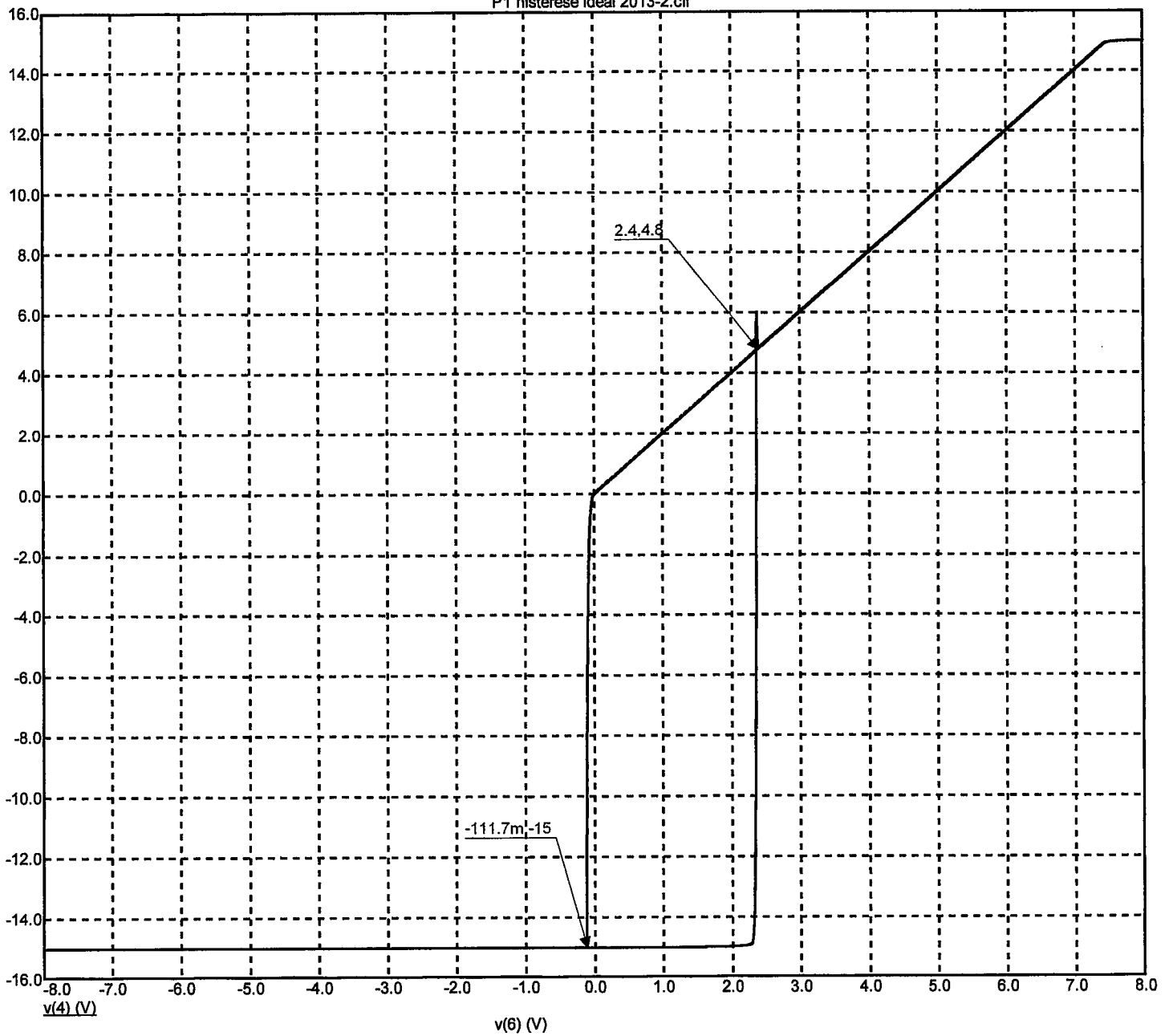


Invertendo os diodos



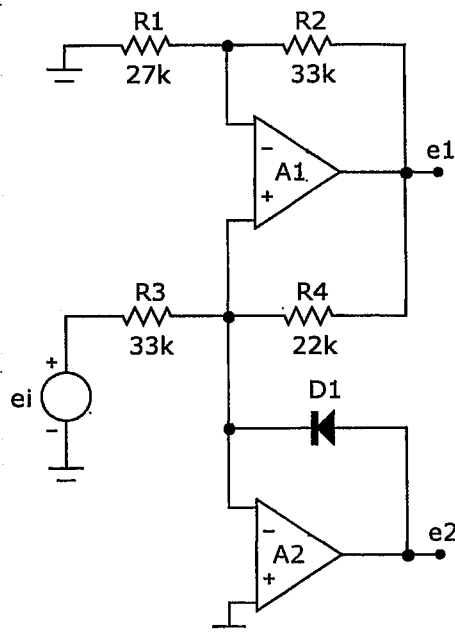
DC 0 AC 1 0 Pulse -9 9 100n 1m 1m 400n 2m

P1 histerese ideal 2013-2.cir

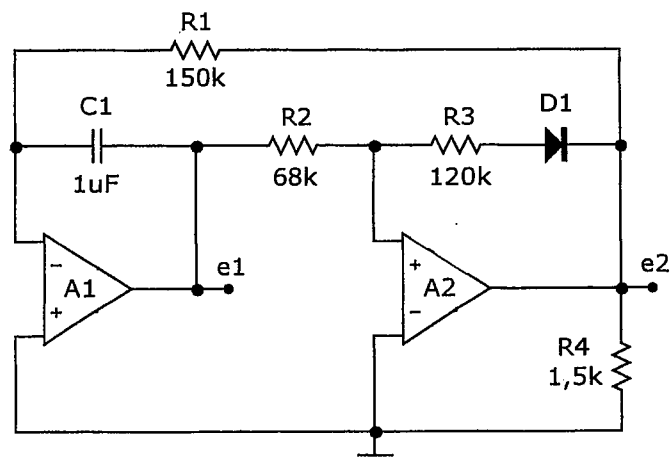


Nome: GABARITO Turma: _____

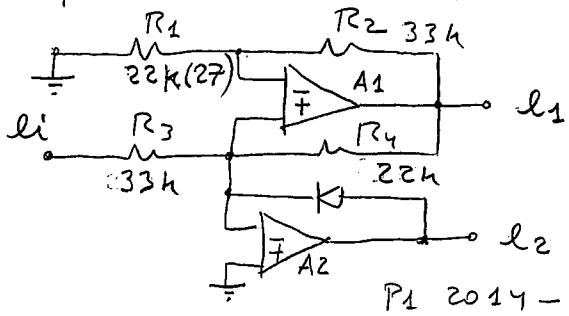
1. Equacione o circuito a seguir em formato literal primeiro e depois coloque os valores de circuito para determinar a curva de e_1 x e_i . Documente cada etapa de trabalho com textos, equações e desenhos pois isso vai ser avaliado sempre.
Componentes ideais e alimentação simétrica de 16 Volts.



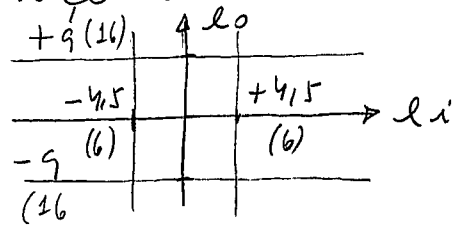
2. Examine a topologia a seguir, entenda o funcionamento, equacione os blocos em formato literal inicialmente com o objetivo de desenhar os gráficos temporais de e_1 e e_2 com todos os valores de amplitude e tempo calculados, documentando todos os passos com textos, equações e desenhos. Para isso é necessário rever o funcionamento e determinar um instante onde as entradas e saídas são conhecidas e avançar o tempo a partir deste ponto.
Alimentação simétrica de 15 Volts e componentes ideais.



Equacionamos circuito em formato literal e depois colocamos os valores para determinar a curva $l_1 \times l_i$. Documento componente idealis, $V_{cc} \pm 9V$ (16)



Esboço da curva:



Hipótese: l_2 positivo de modo que $D = ON$. Para isso, $l_i < 0$. e existe massa virtual em A_2 .

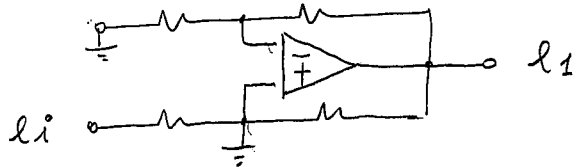
Equacionando A_2 :

$$l_+ = 0 \quad \text{Ideal; } D = \text{fio}$$

$$l_- = l_2 \quad \text{Igualando:}$$

$$0 = l_2 = l_+ \text{ de } A_1.$$

Circuito fica:



$$l_+ = l_1 \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

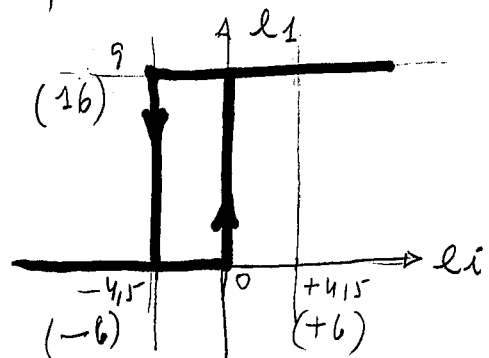
$$l_- = 0 \quad \text{Igualando:}$$

$$l_1 = 0 //$$

Funcionamento:

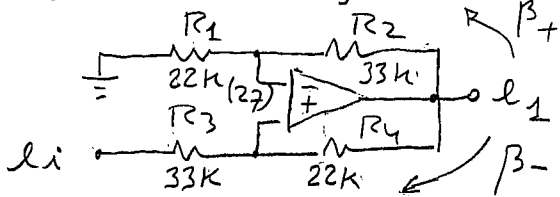
com $l_i < 0$, $l_1 = 0$.

Aumentando l_i , ao alcançar $l_i = 0$, o diodo abre e A_1 fica comparador não-inversor com histerese e l_1 pode ficar +9 levando l_+ de A_2 a um valor positivo. l_i precisa baixar até $-4,5$ para o comparador virar novamente:



Realimentações positiva e negativa; diodo é não-linear. Hipótese: l_2 negativo de modo que $D = OFF$. Para isso, $l_i > 0$ pois A_2 é inversor.

O circuito fica:



$$\beta_+ > \beta_- \Rightarrow \text{comparador com histerese,}$$

$$l_+ = l_1 \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_- = l_i \cdot \frac{R_3}{R_3 + R_4} + l_1 \cdot \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

Igualando e isolando l_i :

$$l_i = \frac{R_3 + R_4}{R_4} \cdot l_1 \left(\frac{R_1}{R_1 + R_2} - \frac{R_3}{R_3 + R_4} \right)$$

Aplicando os valores:

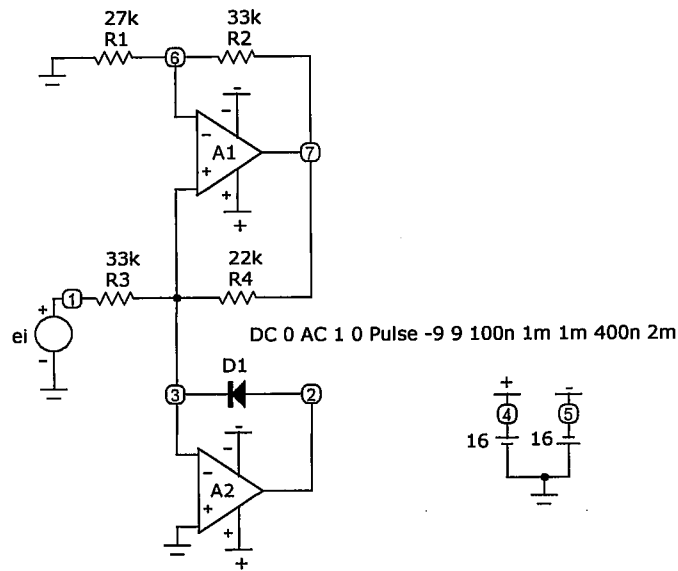
$$l_i = \frac{33 + 22}{22} \cdot l_1 \left(\frac{22}{22 + 33} - \frac{33}{33 + 22} \right)$$

$$l_i = -\frac{l_1}{2} // (-0,375 \cdot l_1)$$

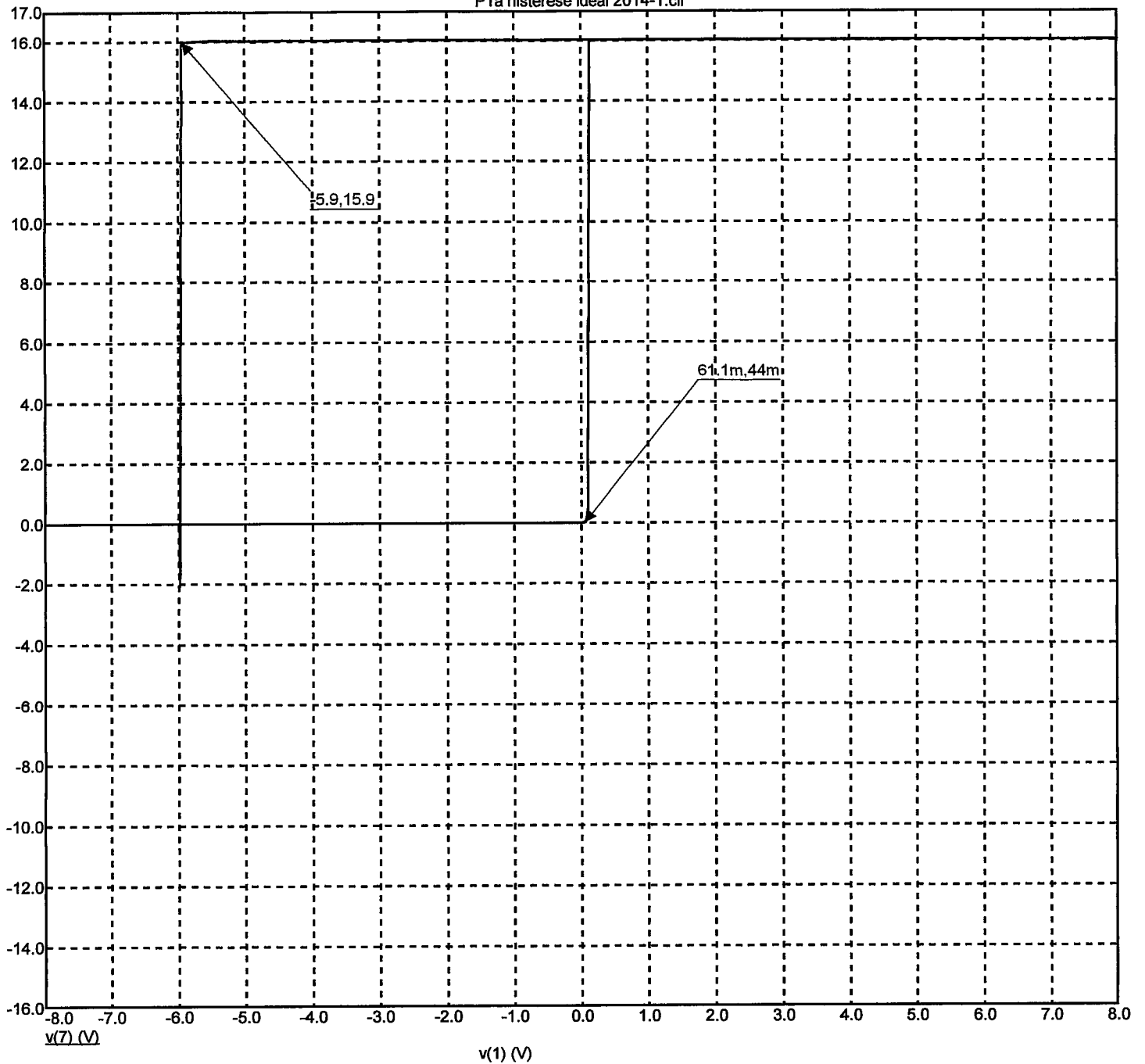
$$\text{comparador; } l_1 = \pm V_{cc} \quad (+16)$$

$$l_i = \mp 4,5 \text{ Volts } // (\mp 6)$$

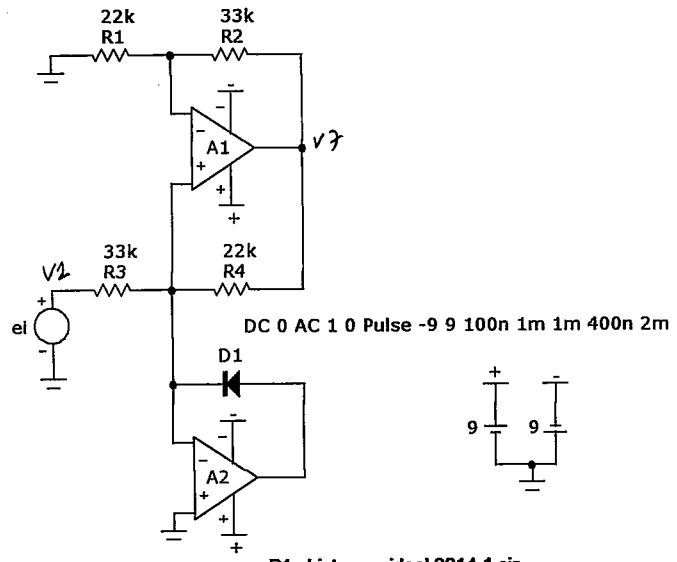
Se $\beta_+ > \beta_-$ fica amplificador com $l_1 = 2 \cdot l_i$.



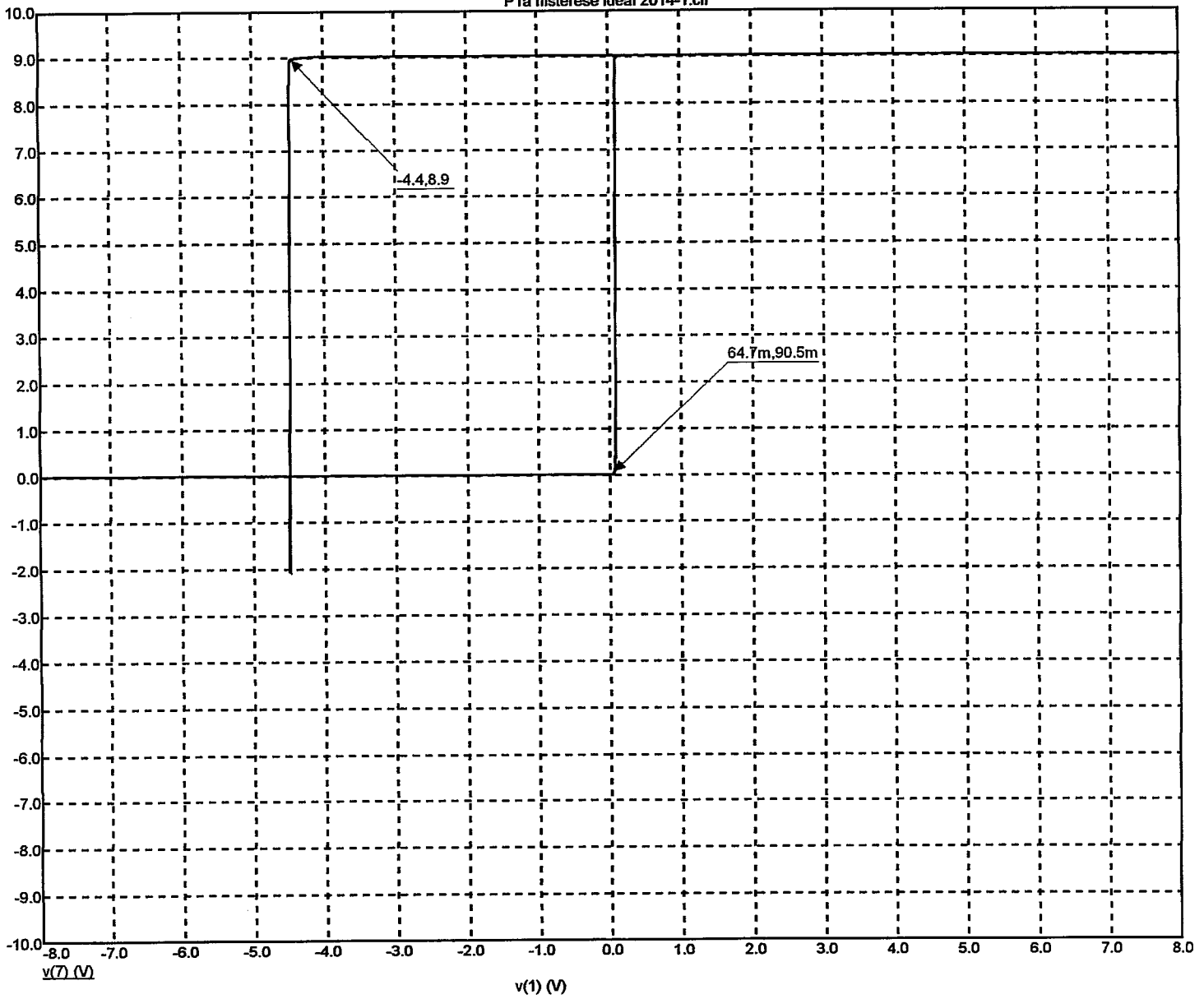
P1a histerese ideal 2014-1.cir



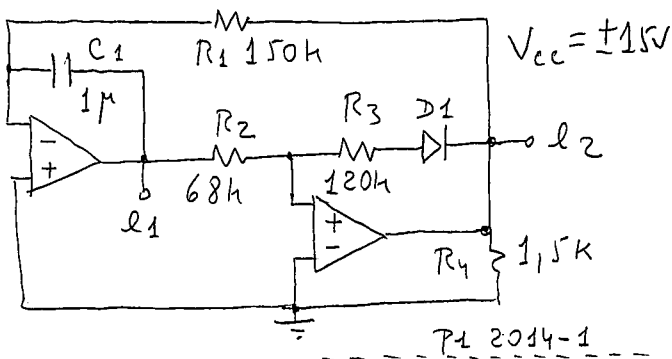
Outra versão



P1a histerese ideal 2014-1.cir

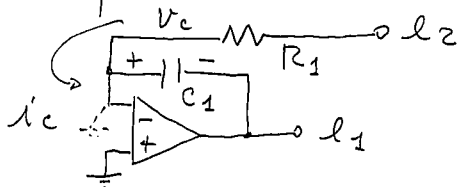


Examine a topologia do circuito, entenda o seu funcionamento, equacione em formato literal primeiro e depois coloque os valores para obter os gráficos de l_1 e l_2 ao longo do tempo.



Integrador e comparador não inversor com realimentações positivas controlada por diodos. Parece um oscilador.

Equacionando l_1 :



Massa virtual: $l_1 = -V_c$

$$i_c = C \cdot \frac{dV_c}{dt}$$

$$i_c = \frac{l_2 - 0}{R_1} \quad \text{Juntando:}$$

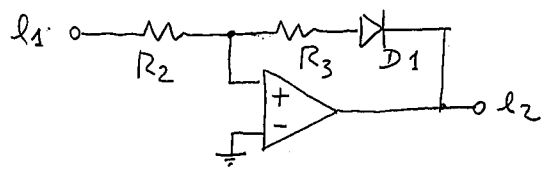
$$\frac{l_2}{R_1} = -C_1 \frac{d(l_1)}{dt}$$

$$\frac{-l_2}{R_1 C_1} = \frac{d(l_1)}{dt} \quad \text{Integrando}$$

e isolando l_1 :

$$l_1(t) = -\frac{1}{R_1 \cdot C_1} \int l_2(t) \cdot dt + l_1(0) \quad (1)$$

Equacionando l_2 :



Hipótese: $D = ON$

Então $l_2 < l_1$

Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_- = 0$$

$$l_+ = l_1 \frac{R_3}{R_2 + R_3} + l_2 \frac{R_2}{R_2 + R_3}$$

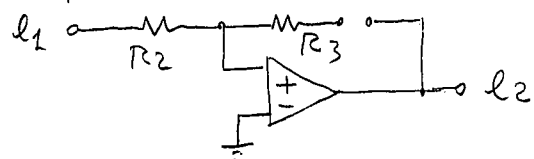
Igualando e isolando a entrada:

$$l_1 = -l_2 \frac{R_2}{R_3} \quad // (2)$$

Neste caso, $l_2 = \pm V_{cc}$:

$$l_1 = -(\pm 15) \cdot \frac{68k}{120k} \rightarrow l_1 = \mp 8,5 //$$

Hipótese: $D = OFF$ então $l_2 > l_1$.



Comparador não inversor simples ou amplificador com ganho ∞ .

Ponto de virada:

$l_+ = l_1$ $l_- = 0$ então virada em $l_1 = 0$. Portanto:

$$l_1 > 0 \rightarrow l_2 = +V_{cc}, D = OFF$$

$$l_1 < 0 \rightarrow l_2 = -V_{cc}, D = ON$$

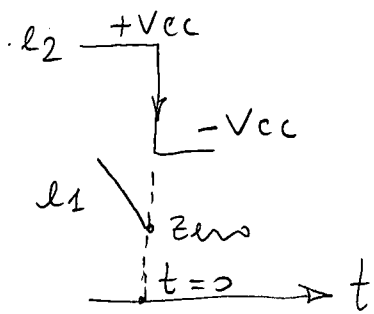
Para juntar (1) com (2) preciso determinar um ponto de operação conhecido.

Seja $t=0$ o instante onde o comparador vira:

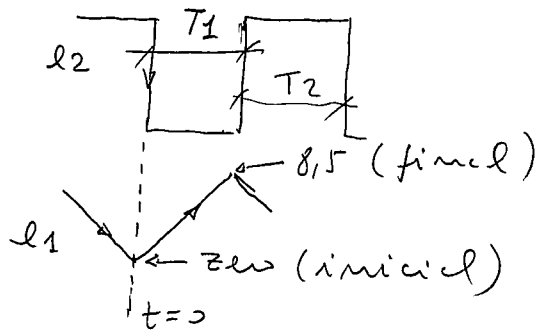
$$l_2 = +V_{cc} \rightarrow -V_{cc} \quad \text{então}$$

$$l_1 > 0 \rightarrow l_1 = 0$$

com $+V_{cc}$ na entrada de l_1 diminuir.



Com $-V_{cc}$ na entrada do integrador, l_1 aumenta até o ponto de virada positivo:



E o ciclo se repete.

Juntamos (1) com (2)

$$+ \frac{l_2 \cdot R_2}{R_3} = \frac{-1}{R_1 \cdot C_1} \int (-V_{cc}) dt + 0$$

$$\frac{l_2 \cdot R_2 \cdot R_1 \cdot C_1}{R_3} = V_{cc} \cdot T_1$$

$$T_1 = \frac{R_1 \cdot C_1 \cdot V_{cc} \cdot R_2}{R_3 \cdot V_{cc}}$$

$$T_1 = \frac{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1}{R_3} //$$

$$T_1 = \frac{150k \cdot 68k \cdot 1\mu}{120k}$$

$$T_1 = 0,085s \rightarrow T_1 = 85ms //$$

Cálculo de T_2 :

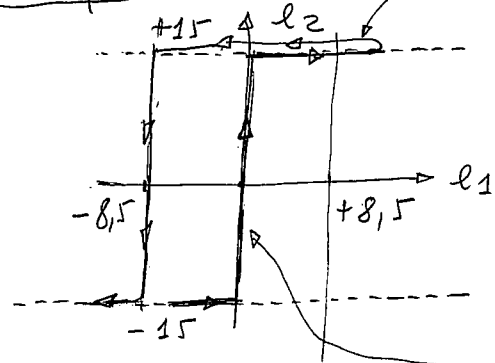
Quando l_1 alcança $8,5V$, l_2 vira para $-V_{cc}$ e l_1 diminui até zero:

$$+0 = \frac{-1}{R_1 \cdot C_1} \int (+V_{cc}) \cdot dt + \frac{l_2 \cdot R_2}{R_3}$$

$$T_2 = \frac{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1}{R_3} //$$

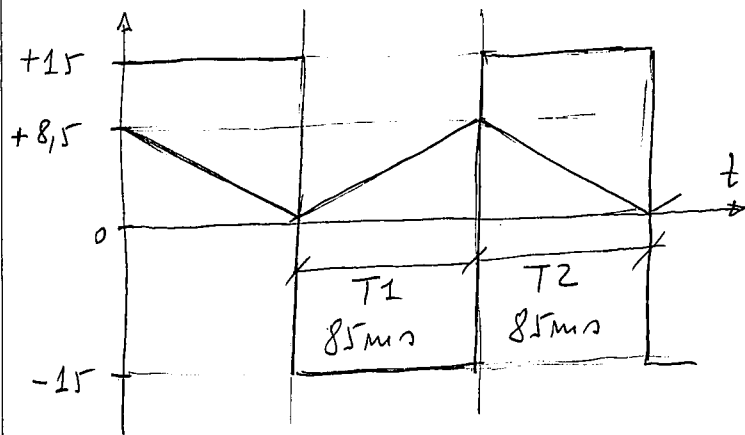
$$T_2 = T_1 = 85ms //$$

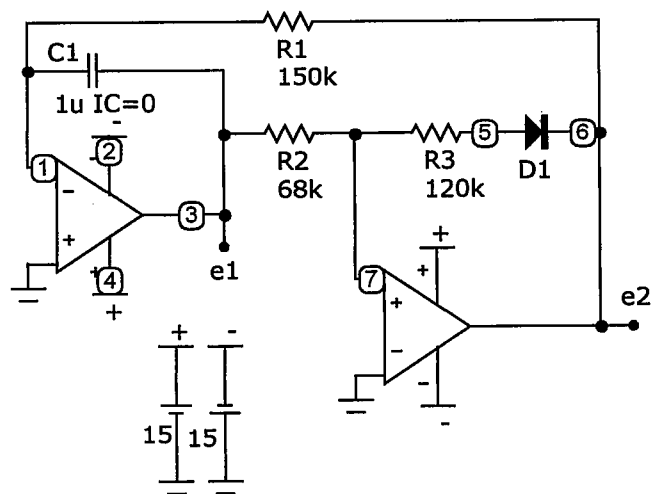
comparador:



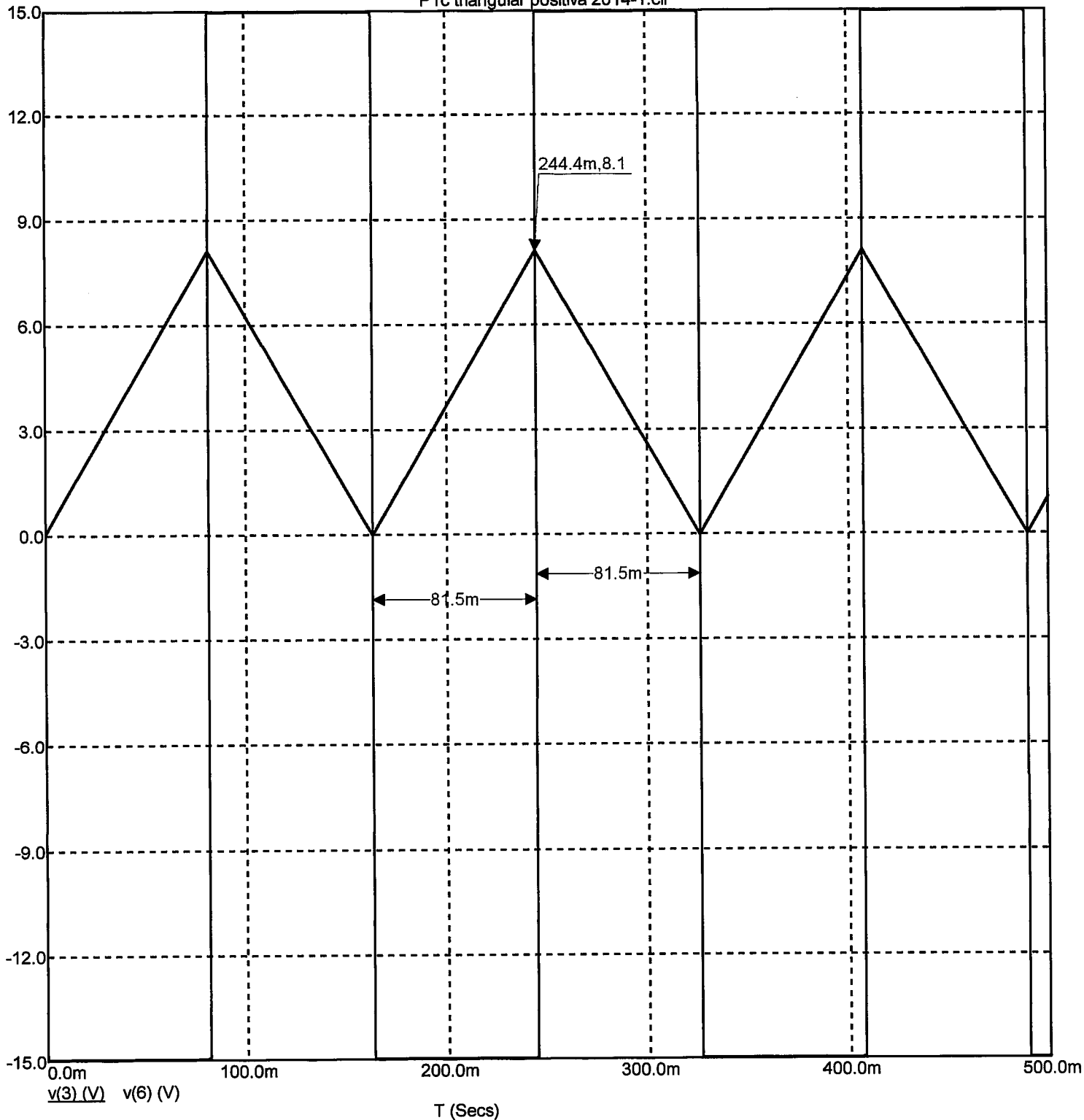
$l_1 > 0$ diminuindo
 $l_1 < 0$ aumentando

Gráficos:

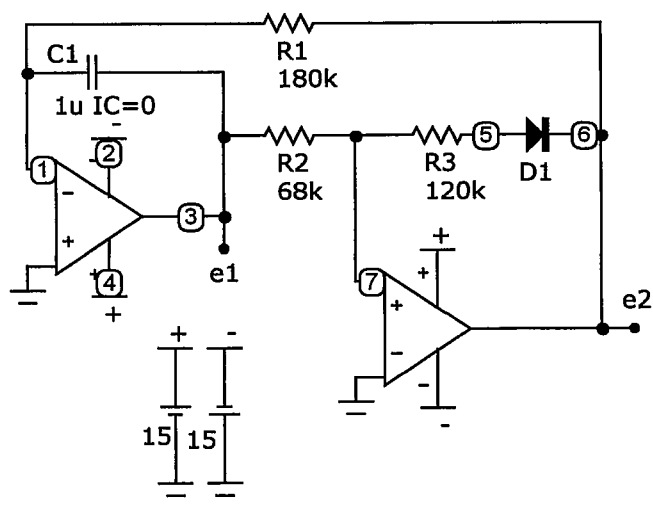




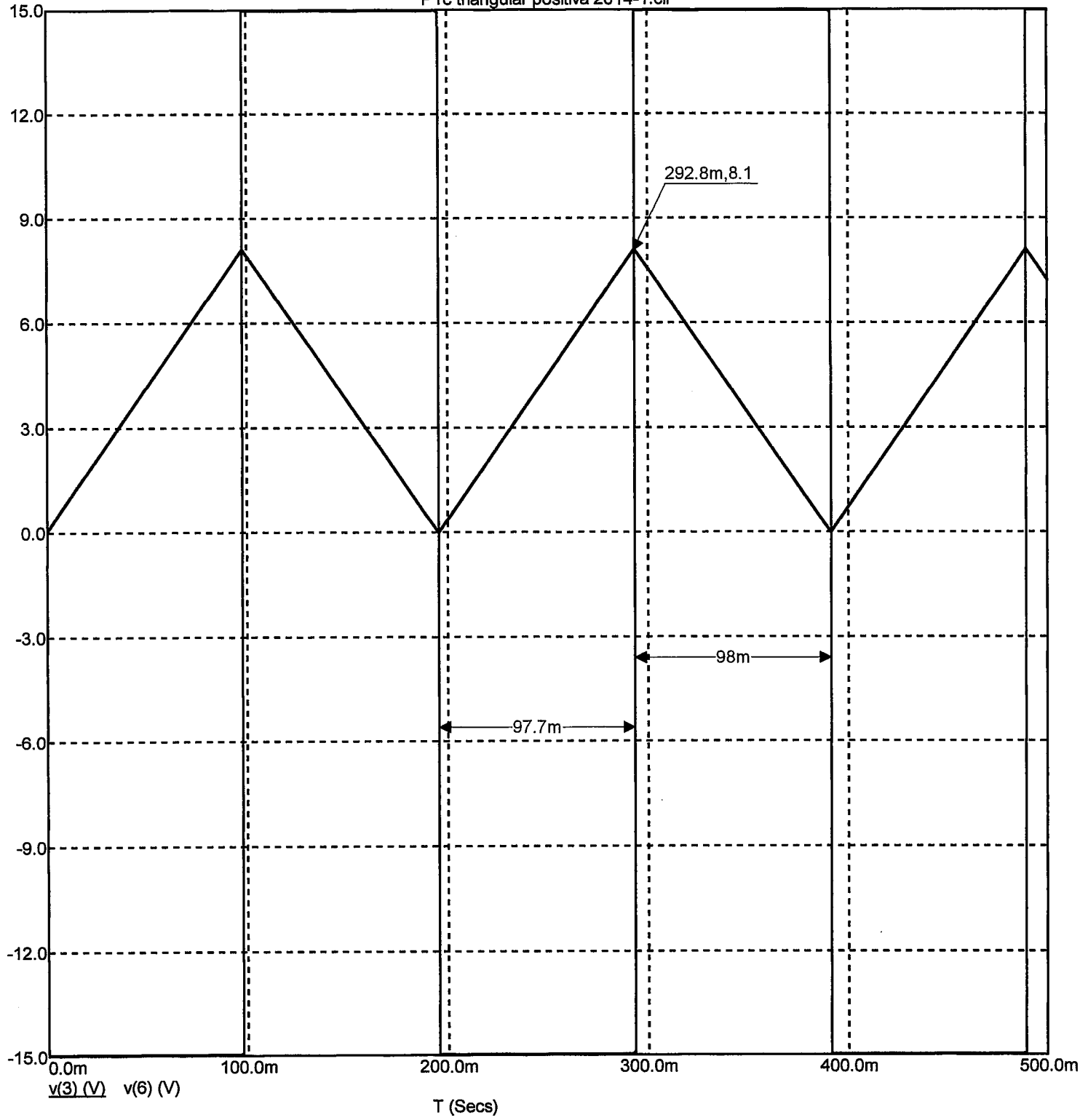
P1c triangular positiva 2014-1.cir



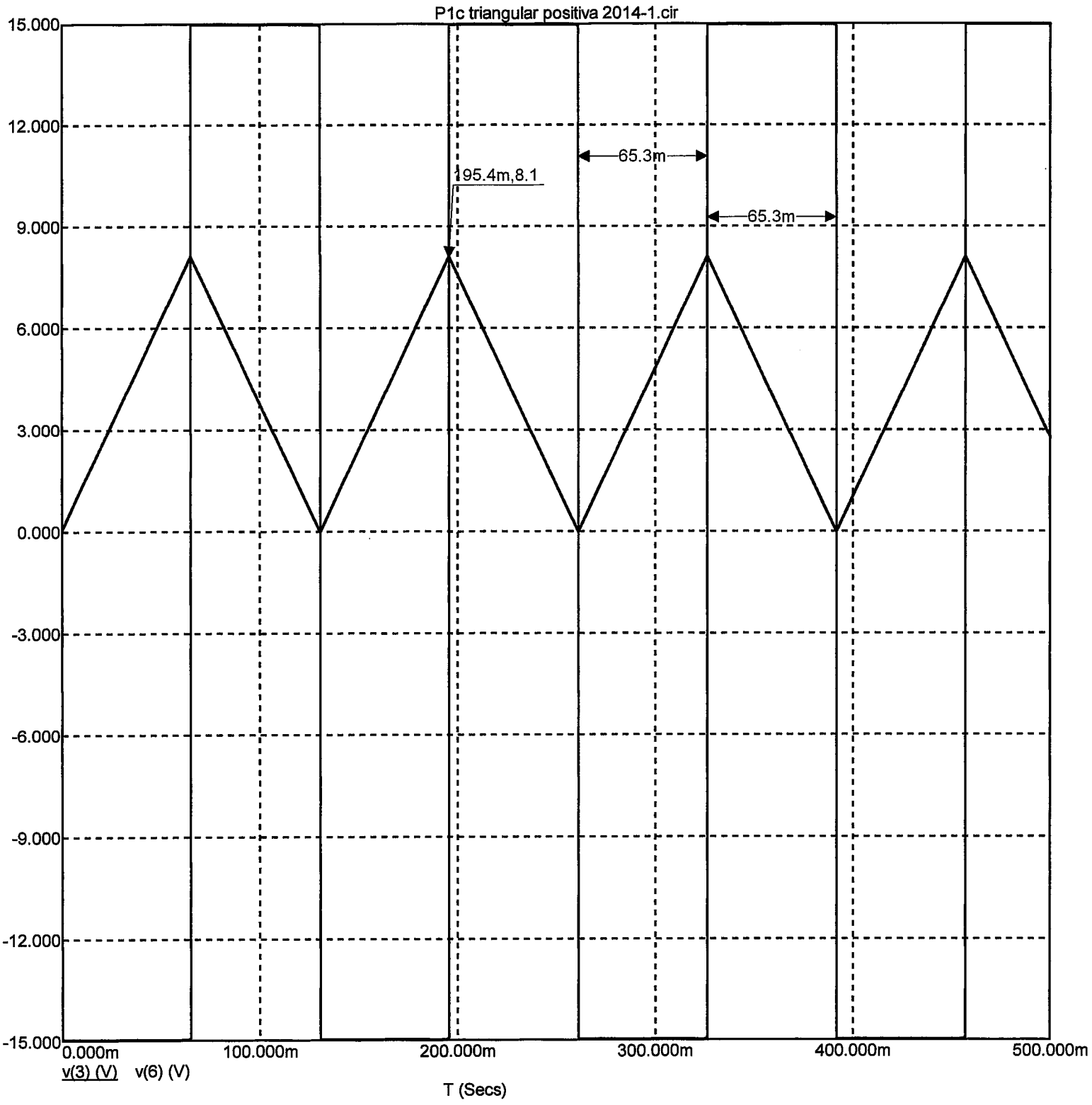
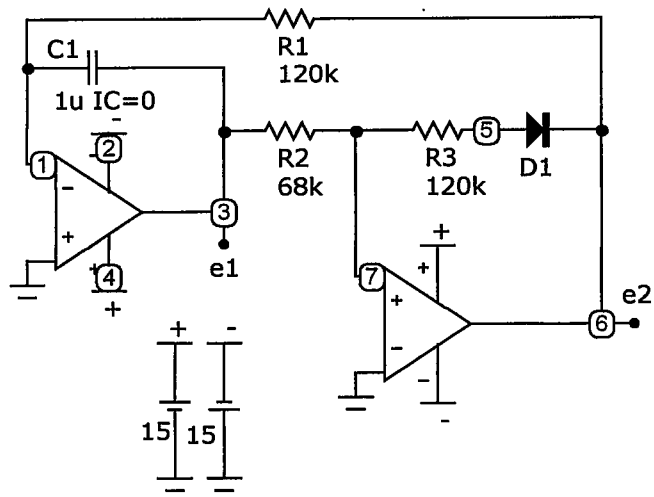
OMITIR NÚMEROS



P1c triangular positiva 2014-1.cir



outre v_{out} e₂



Nome: GABARITO Turma: _____

1. circuito a seguir faz parte de um medidor de corrente diferencial, cujas ponteiros A e B podem ser instaladas em qualquer ponto do circuito sob teste.

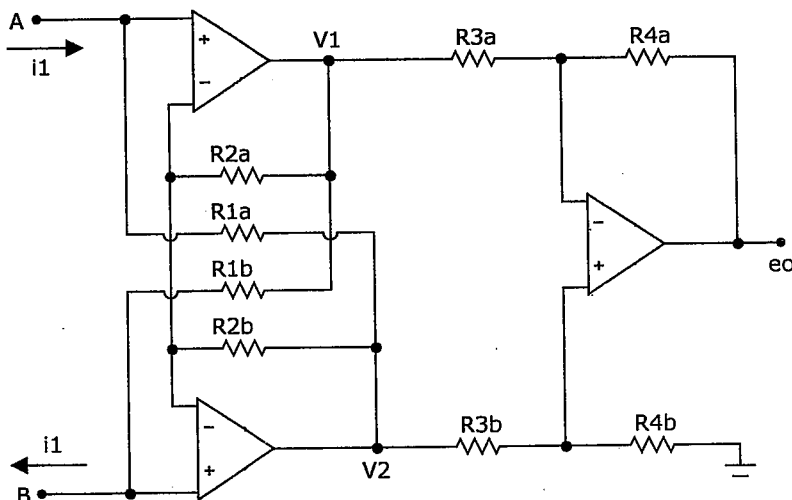
A corrente entra em uma ponteira e sai pelo outra.

Examine a topologia, os blocos funcionais, as características que ela apresenta, o circuito equivalente entre as ponteiros e escreva alguma coisa sobre isso.

Procure agora planejar os passos para equacionar o circuito e obter a expressão de e_o em função da corrente de entrada.

Por último, inicie o equacionamento formal de cada bloco funcional, documentando cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre.

Após equacionar em formato literal cada etapa, simplifique a notação: $R_{1a} = R_{1b} = R_1$ etc.

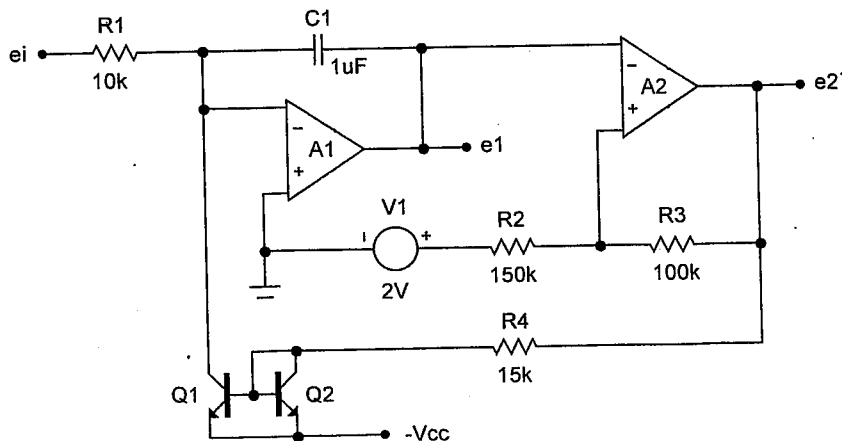


2. Examine o circuito a seguir, identifique os blocos funcionais, entenda o funcionamento de maneira geral, procurando obter o máximo de informações.

Separe em blocos, equacione cada bloco em formato literal e aplique os valores de circuito logo a seguir. Junte novamente os blocos (equações) e calcule os valores de tensão e tempo que permitam desenhar com precisão os gráficos temporais de e_1 e e_2 , partindo de algum instante onde o ponto de operação do circuito foi determinado.

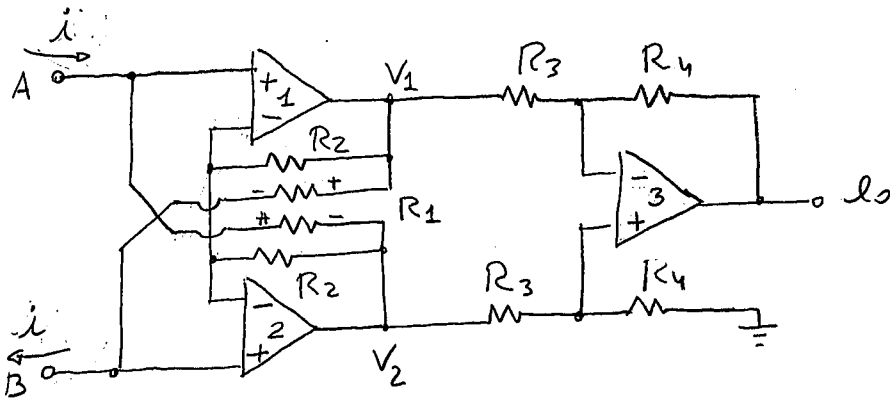
Descreva cada passo com textos equações e diagramas pois será avaliado.

Alimentação simétrica de 12 Volts, entrada 10 Volts, componentes ideais.



Conversor corrente-tensão diferencial

12/1/2013



Examinando a topologia:

Opamp 3 → Amplificador subtrator

Opamp 1 e 2 → Lembra um Amplificador de Instrumentação mas a entrada é corrente.

Se o circuito é linear, $I_+ = I_-$ e $V_A = V_B$ como é esperado em um medidor de corrente.

Equacionamento:

$$V_1 = V_B + i \cdot R_1$$

$$V_2 = V_A - i \cdot R_1$$

Vale então:

$$V_1 - V_2 = V_B + i \cdot R_1 - (V_A - i \cdot R_1)$$

Como $V_A = V_B$:

$$V_1 - V_2 = 2 \cdot i \cdot R_1 \quad // \quad (1)$$

Subtrator: superposição:

$$I_- = V_1 \frac{R_4}{R_3 + R_4} + I_0 \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

$$I_+ = V_2 \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

Igualando e isolando I_0 :

$$I_0 \frac{R_3}{R_3 + R_4} = V_2 \frac{R_4}{R_3 + R_4} - V_1 \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

$$I_0 = (V_2 - V_1) \cdot \frac{R_4}{R_3} \quad //$$

Aplicando (1):

$$I_0 = -2 \cdot i \cdot \frac{R_1 \cdot R_4}{R_3} \quad //$$

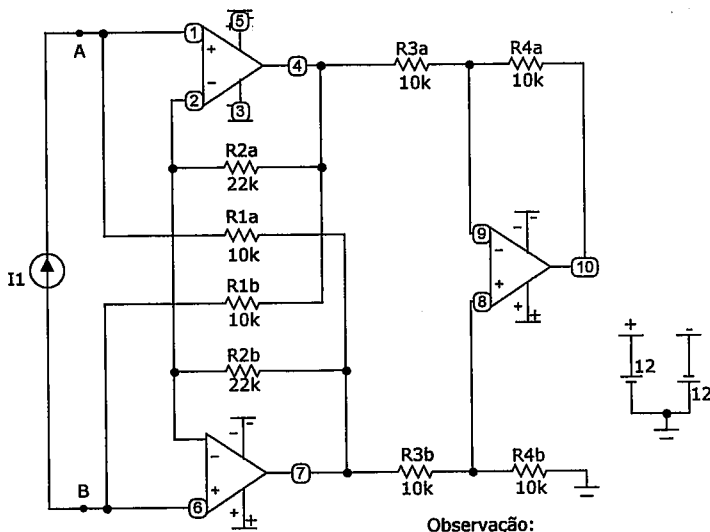
Utilidade:

- Mede corrente sem causar queda de tensão
- Flutuante
- Ponteira de corrente diferencial (flutuante) para osciloscópio.

Observação:

Resistores R_2 fazem as realimentações mas não influem no ganho, pois não aparecem nas equações. A corrente medida é $I_{R2} = \frac{V_1 - V_2}{2 \cdot R_2}$ e pode ser minimizada.

pois estão ligados entre duas fontes de tensão

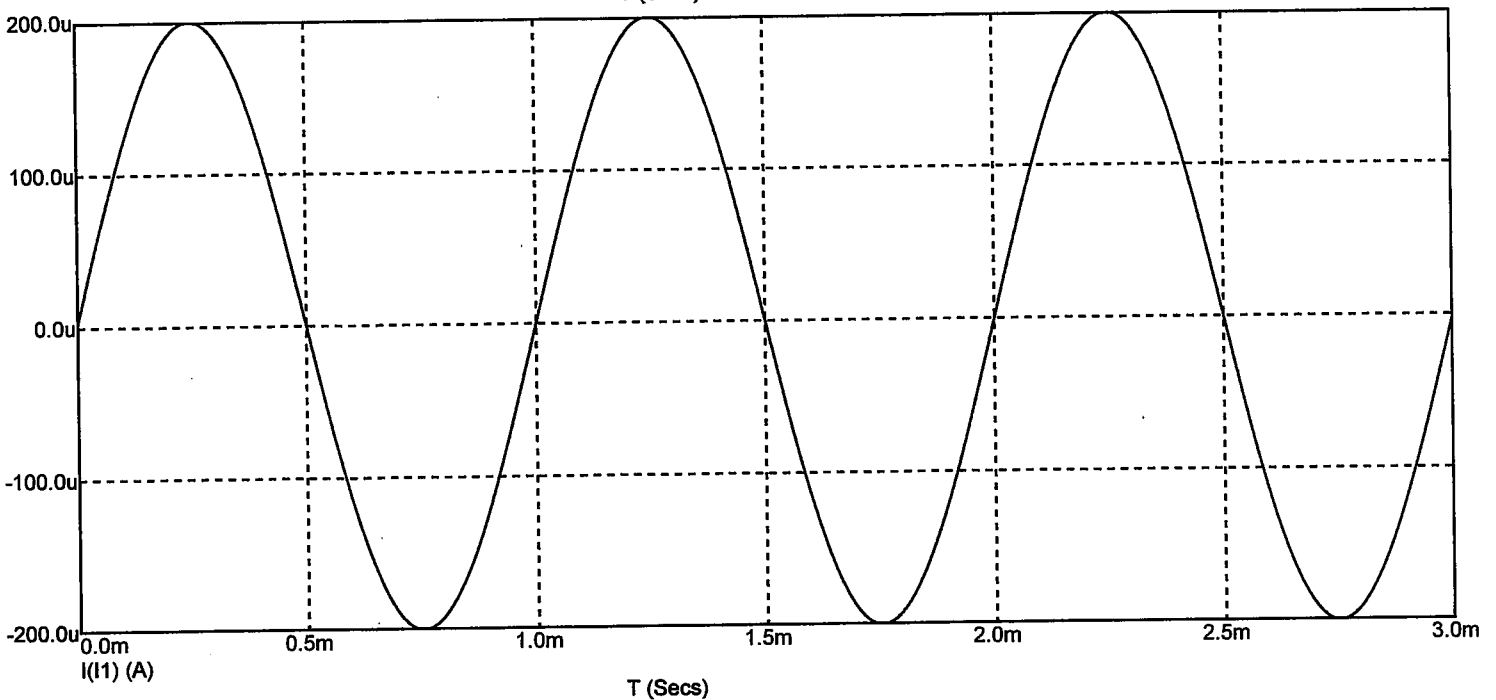
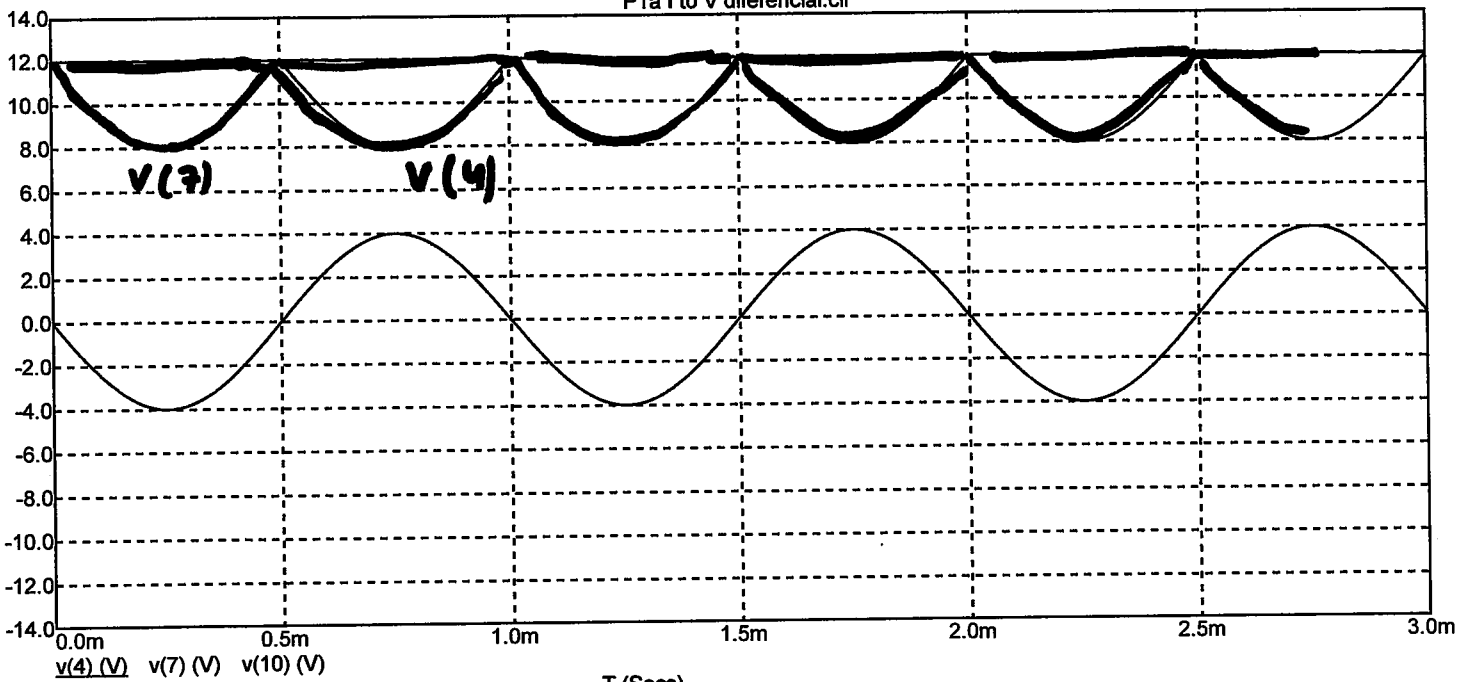


DC 0 AC 0.2mA 0 Sin 0 0.2mA 1000 0 0 0

Observação:
R2a e R2b apenas polarizam
as entradas. Podem assumir
qualquer valor.

$$e_o = -2 I_1 R_1 R_4 / R_3$$

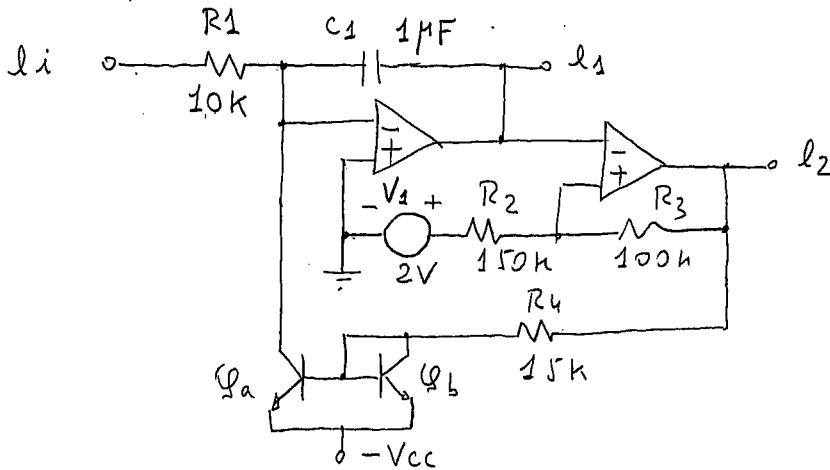
P1a I to V diferencial.cir



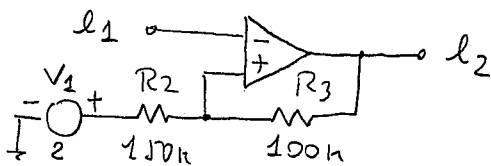
Divide o circuito em blocos funcionais, entende e descreve o funcionamento global do circuito.

Escreva e calcule os valores de cada bloco com o objetivo de desenhar os gráficos de l_1 e l_2 ao longo do tempo, com todos os valores numéricos calculados. Descreva cada etapa de solução.

Componentes ideais. $l_i = 10$ Volts. Alimentação ± 12 Volts



Comparador inversor com histerese e referência:



Ponto de virada; $l_+ = l_-$

$$l_+ = V_1 \frac{R_3}{R_2 + R_3} + l_2 \frac{R_2}{R_2 + R_3}$$

$$l_- = l_1$$

Iguando:

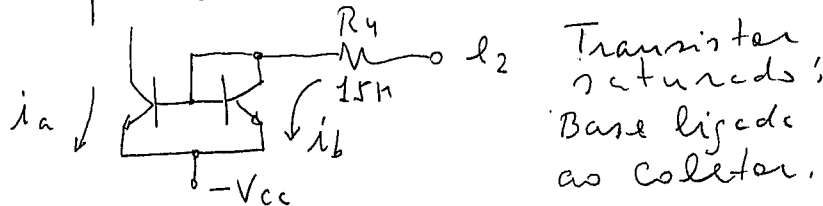
$$l_1 = \frac{V_1 \cdot R_3 + l_2 \cdot R_2}{R_2 + R_3}$$

com $l_2 = \pm V_{cc}$ vem:

$$l_1 = \frac{2 \cdot 100k + 12 \cdot 150k}{150k + 100k}$$

$$l_1 = \begin{cases} 8V \\ -6,4V \end{cases}$$

Espelho de corrente: $P_1 = 2005/2$



Transistor saturados; Base ligada ao coletor.

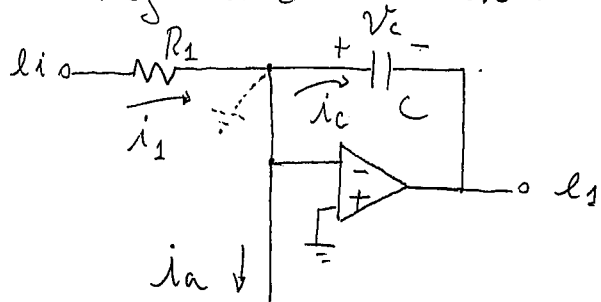
Supondo $l_2 = +V_{cc}$ então

$$i_b = i_a = \frac{l_2 - (-V_{cc})}{R_4} = \frac{12 - (-12)}{15k} = 1,6 \text{ mA}$$

Supondo $l_2 = -V_{cc}$ então

$$i_b = i_a = \text{Zero.}$$

Integrador inversor:



$$l_2 = -V_c$$

$$i_c = C \frac{dv_c}{dt}$$

$$v_c = \int \frac{i_c}{C} \cdot dt$$

$$\text{KVL: } -i_1 + i_a + i_c = 0$$

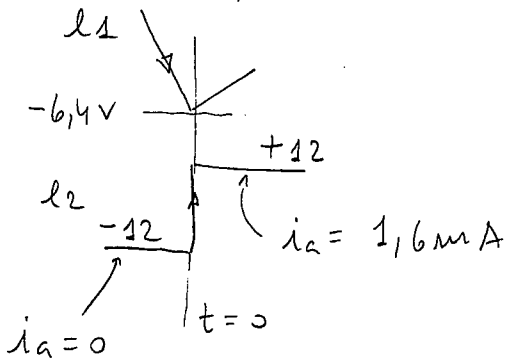
$$v_c = \frac{1}{C} \int (i_1 - i_a) dt$$

devido à
massa
virtual

$$l_1 = -\frac{1}{C} \int \left(\frac{l_i}{R_1} - i_a \right) dt$$

Funcionamento, supondo que $l_2 = -V_{cc}$ logo $i_b = i_a = 0$.
Aplicando $l_i = 10V$, a saída l_1 diminui linearmente até o limite de $-6,4$ do comparador. l_2 vai para $+V_{cc}$ e a corrente i_c descarrega o capacitor $\Rightarrow l_1$ aumenta até alcançar $8V$, quando o comparador vice para $-V_{cc}$. É um oscilador.

Condições inicial:



$$l_1 = -\frac{1}{10^{-6}} \int \left(\frac{10}{10k} - 1,6 \right) dt$$

$$l_1 = 600 \int dt$$

$$l_1 = 600 \cdot T_1 + l_1(t=0)$$

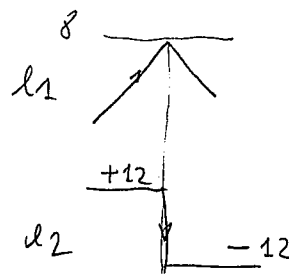
↑ final ↑ inicial

Partindo de $l_1 = -6,4$ para alcançar 8 Volts:

$$8 = 600 \cdot T_1 + (-6,4)$$

$$T_1 = 24 \text{ ms} //$$

Fica então:



Agere o espelho de corrente está insoperante; $i_a = 0$

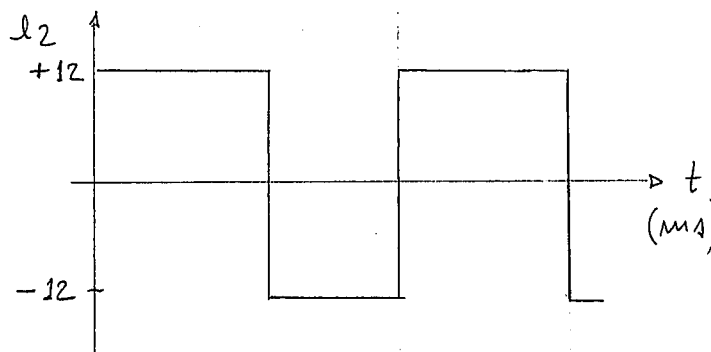
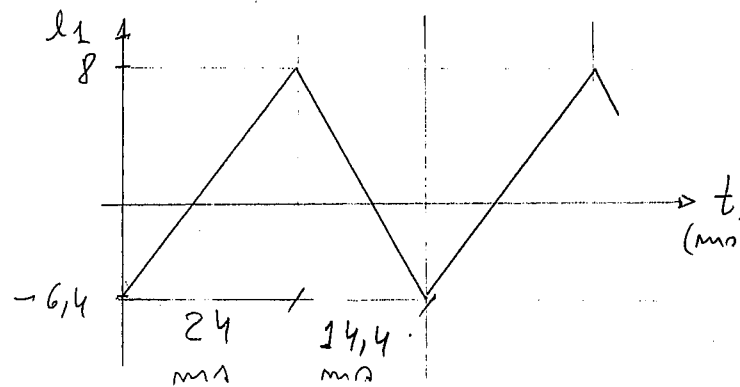
$$l_1 = -\frac{1}{10^{-6}} \int \frac{10}{10k} dt$$

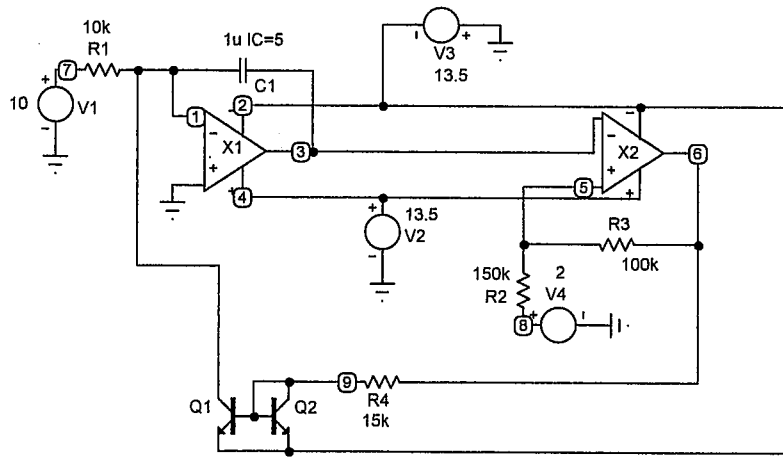
$$l_1 = -1000 \cdot T_2 + l_1(t=0)$$

$$-6,4 = -1000 \cdot T_2 + 8$$

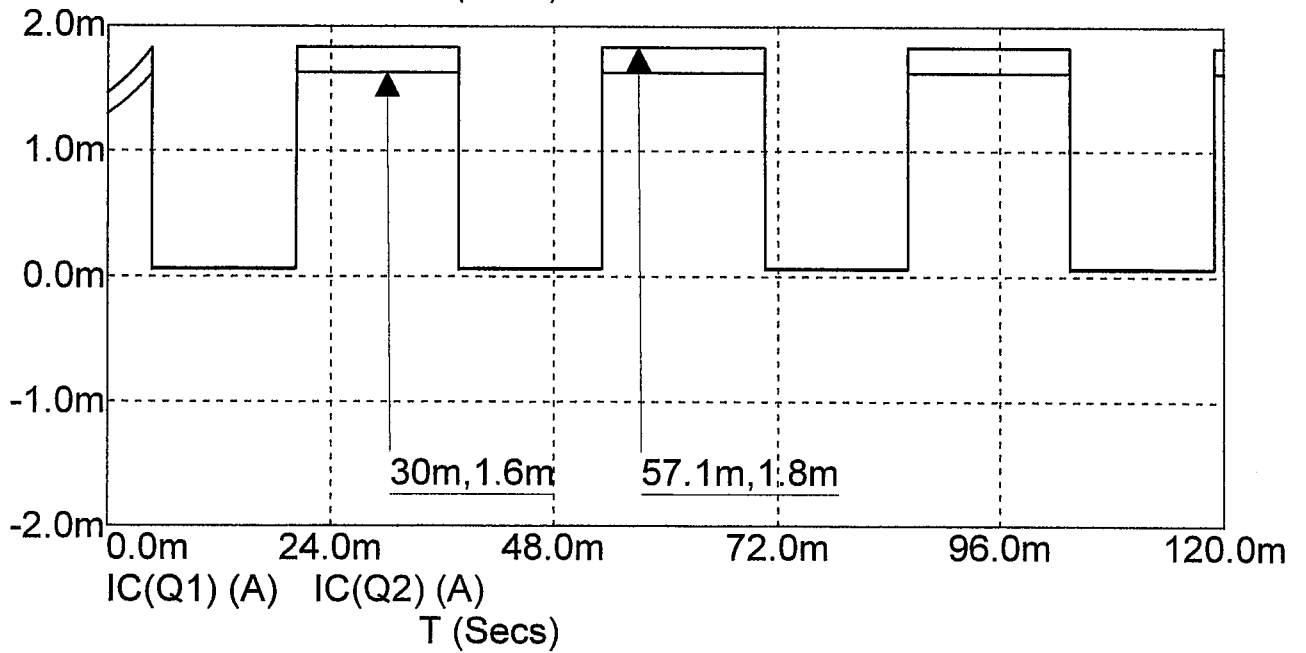
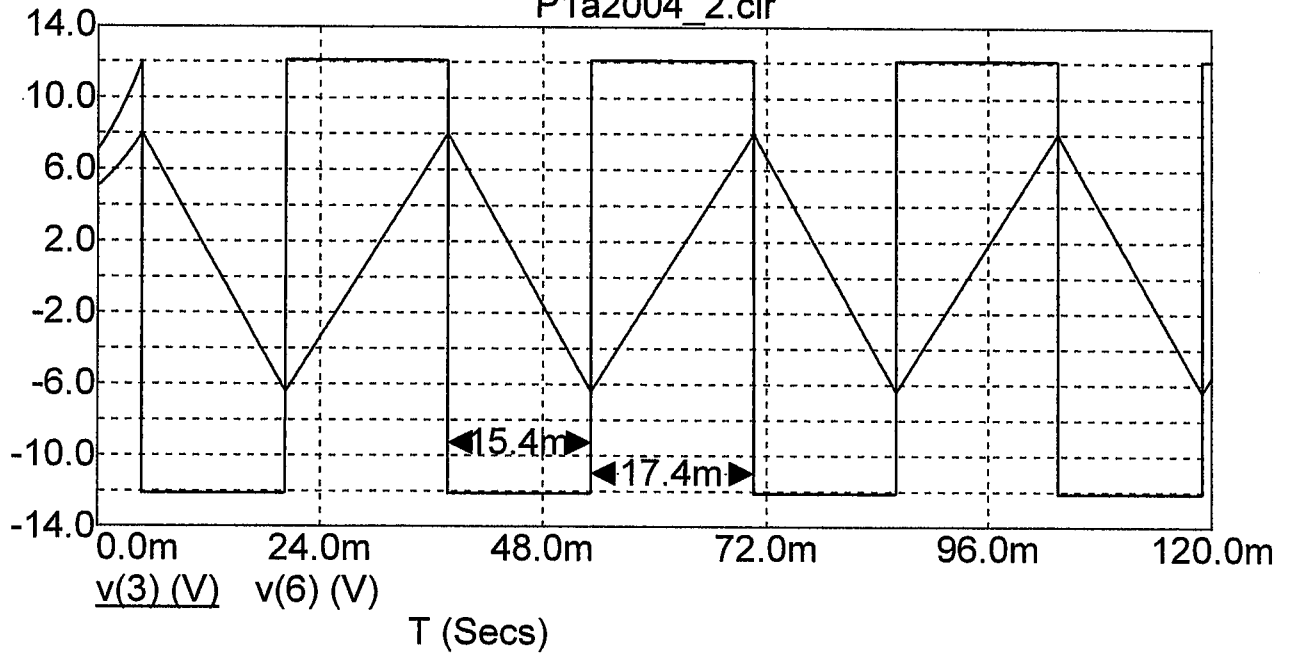
$T_2 = 14,4 \text{ ms} //$ ↑ inicial

↓ final



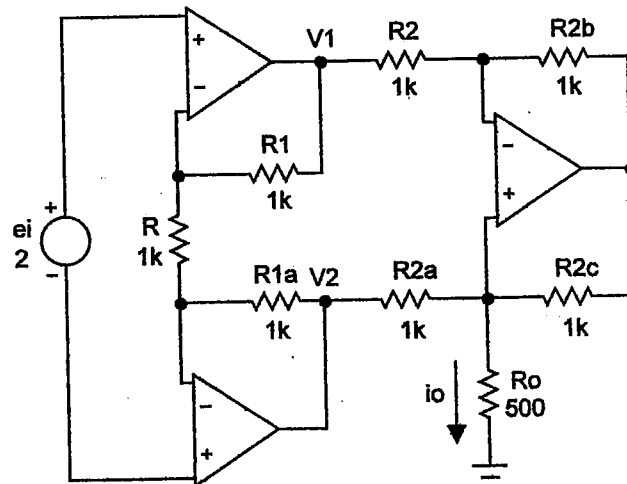


Micro-Cap 8 Evaluation Version
P1a2004_2.cir

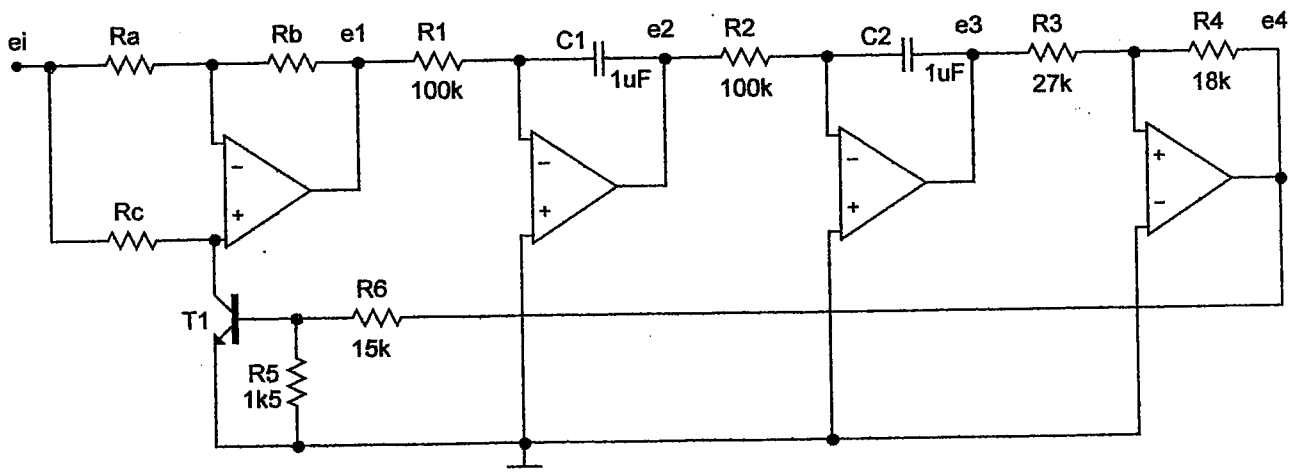


Nome: GABARITO Turma: _____

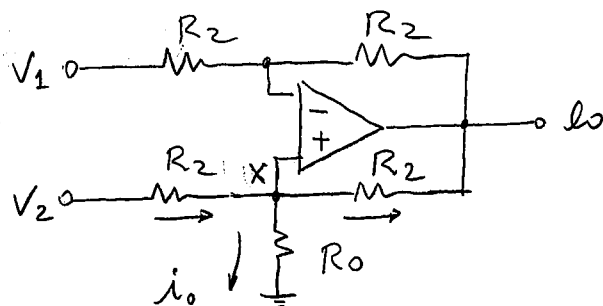
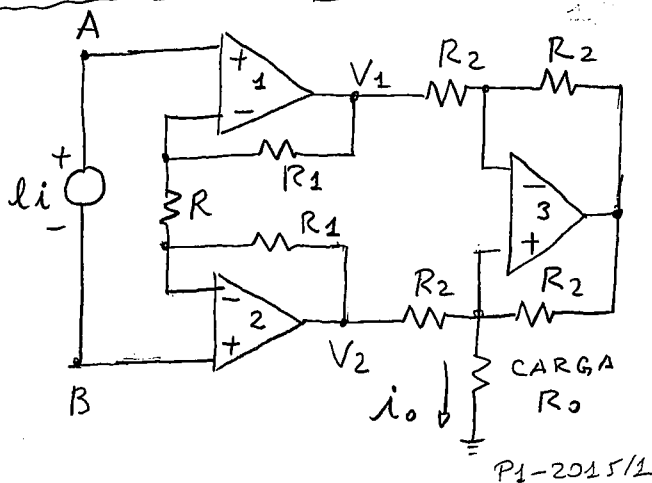
1. Examine o circuito a seguir, observe todos os detalhes e classifique a sua função. Usando a hierarquia, organização e método, equacione em formato literal, documentando cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre. Aplique os valores de circuito e apresente as conclusões finais sobre sua função. Use componentes ideais.



2. O circuito a seguir faz parte de um aparelho usado em pesquisas biológicas. A partir de um sinal variável mas sempre positivo em e_i , o aparelho produz na saída e_3 uma certa forma de onda oscilante.
- Examine o circuito e descreva em detalhes o seu funcionamento (será avaliado).
 - Separe em blocos funcionais e equacione cada um em formato literal, descrevendo cada um com textos, equações e diagramas.
 - Junte as equações com o objetivo de desenhar os gráficos de e_1 , e_3 e e_4 com todos os valores de interesse calculados. Componentes ideais, alimentação simétrica de 15 Volts, $e_i = 3\text{mV}$ no momento, $R_a = R_b = R_c = 1\text{M}\Omega$.



Equacione o compressor tensão-corrente diferencial.



KCL no' X :

$$-\frac{V_2 - V_X}{R_2} + i_o + \frac{V_X - l_o}{R_2} = 0$$

Interessa i_o :

$$i_o = \frac{V_2 - V_X - V_X + l_o}{R_2}$$

$$i_o = \frac{V_2 - 2 \cdot V_X + l_o}{R_2} \quad (2)$$

V_X é variável interna → eliminar

superposições em l^- :

$$l^- = V_1 \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

Como $l^- = l^+ = V_X$:

$$V_X = \frac{V_1 + l_o}{2} \quad (4)$$

Levando em (2) :

$$i_o = \frac{V_2 - 2 \left(\frac{V_1 + l_o}{2} \right) + l_o}{R_2}$$

$$i_o = \frac{V_2 - V_1}{R_2} \rightarrow V_2 - V_1 = i_o \cdot R_2$$

Levando em (1)

$$l_i (R + 2R_1) = R (-i_o R_2)$$

Isolando i_o :

$$\frac{l_i (R + 2R_1)}{R \cdot R_2} = -i_o$$

$$i_o = -\frac{l_i}{R_2} \left(1 + \frac{2R_1}{R} \right) //$$

Separando em blocos e
equacionando o amplif.
diferencial com $l^+ = l^-$:

$$l_i = V_A - V_B$$

Superposição em (1) :

$$l^-(1) = V_1 \frac{R + R_1}{R_1 + R + R_1} + V_2 \frac{R_1}{R_1 + R + R_1}$$

$$l^-(1) = \frac{V_1 (R + R_1) + V_2 \cdot R_1}{R + 2 \cdot R_1}$$

Superposição em (2) :

$$l^-(2) = V_1 \frac{R_1}{R_1 + R + R_2} + V_2 \frac{R + R_1}{R_1 + R + R_2}$$

$$l^-(2) = \frac{V_1 \cdot R_1 + V_2 (R + R_1)}{R + 2 \cdot R_1}$$

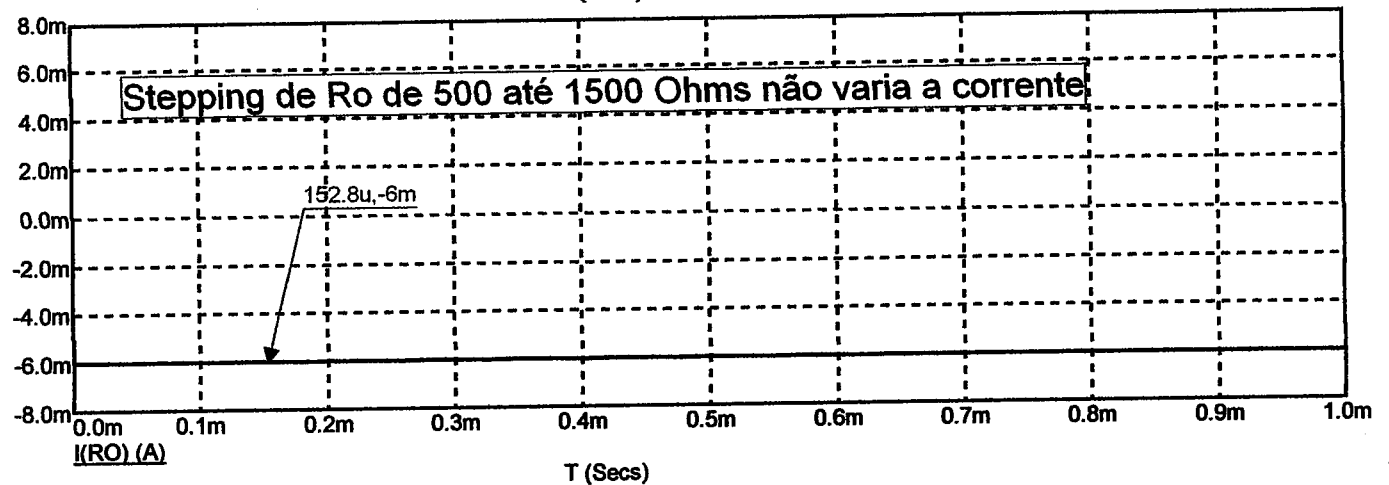
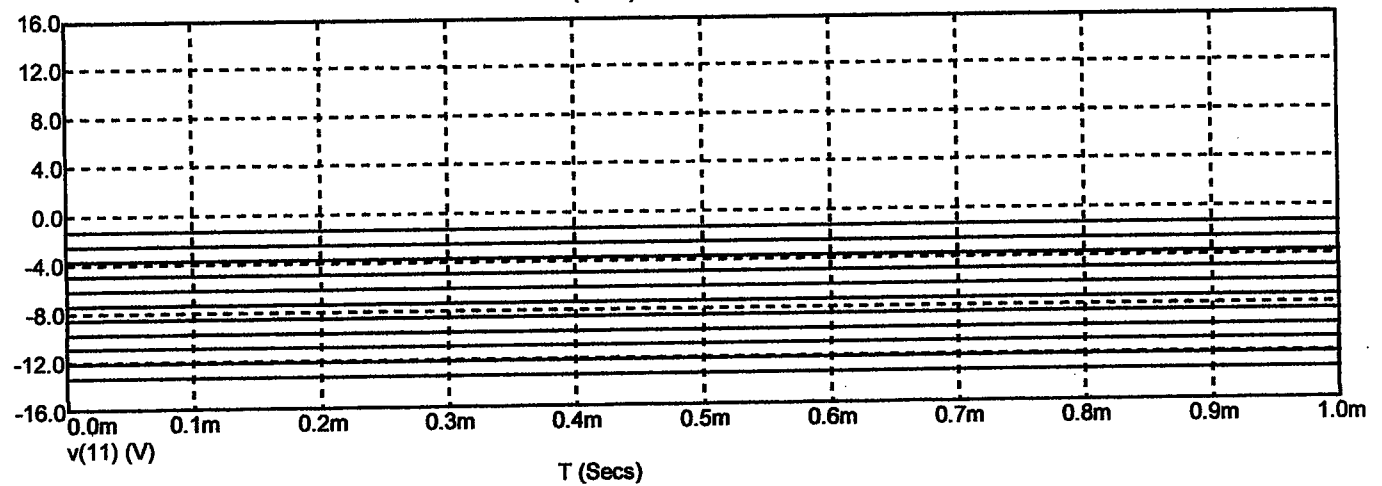
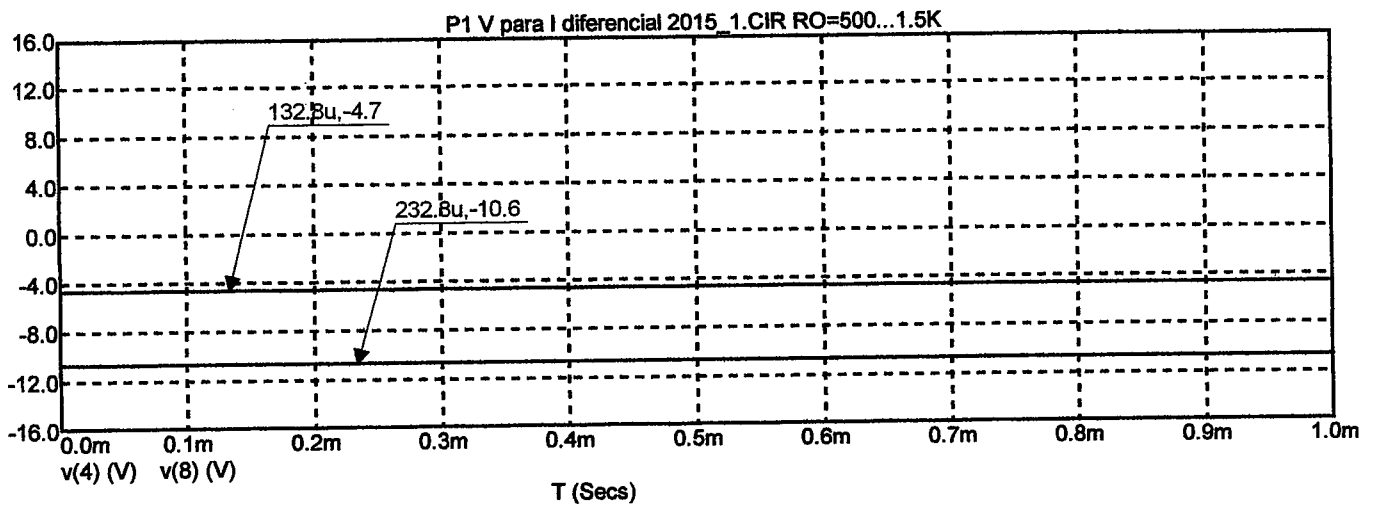
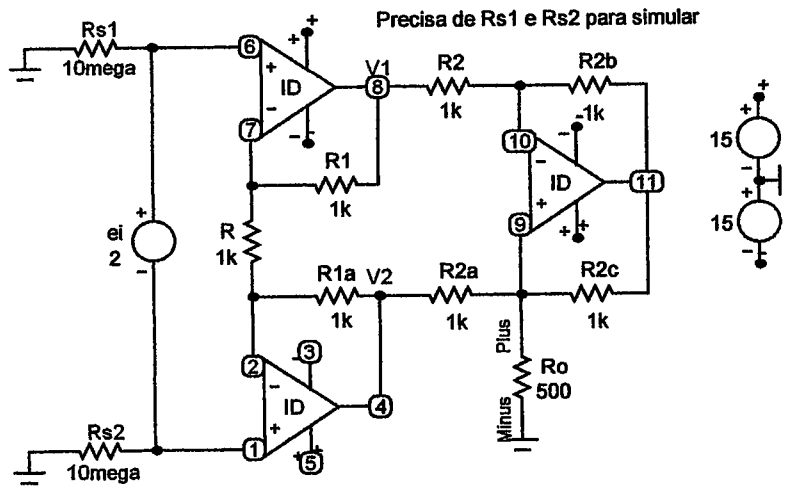
Como $l^+ = l^-$ em (1) e (2) :

$$l_i = V_A - V_B = l^-(1) - l^-(2)$$

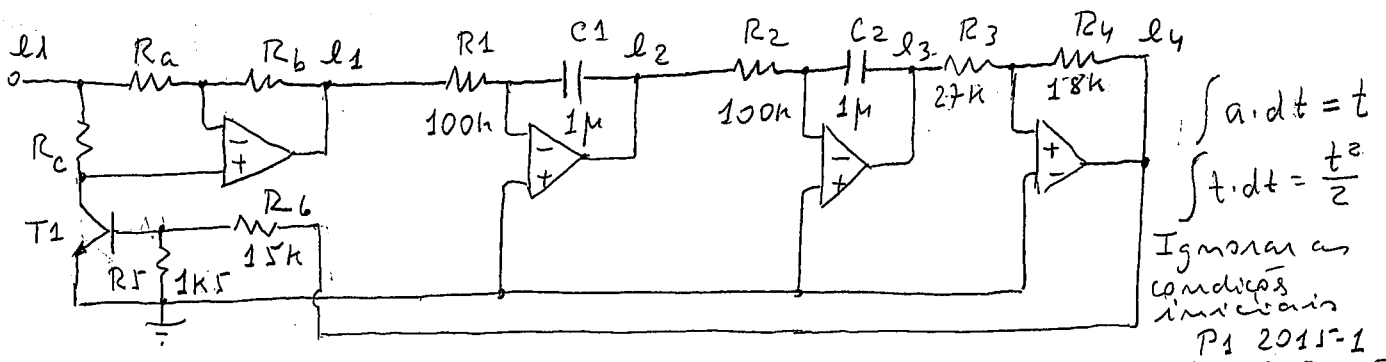
$$l_i = \frac{V_1 (R + R_1) + V_2 R_1}{R + 2 \cdot R_1} - \frac{V_1 \cdot R_1 + V_2 (R + R_1)}{R + 2 \cdot R_1}$$

$$l_i \cdot (R + 2 \cdot R_1) = V_1 (R + R_1 - R_1) + V_2 (R_1 - R - R_1)$$

$$l_i \cdot (R + 2 \cdot R_1) = R (V_1 - V_2) // \quad (1)$$



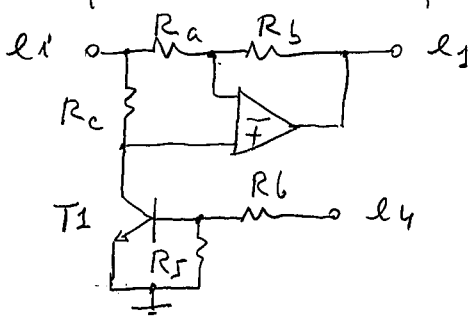
O circuito a seguir faz parte de um aparelho usado em pesquisas biológicas. A partir de um sinal variável mas sempre positivo em l_1 , o aparelho produz na saída l_4 uma certa forma de onda oscilante. a) Examine o circuito e descreva em detalhes o seu funcionamento. b) Separe em blocos, equacione em formato literal e junte as equações com o objetivo de desenhar a resposta temporal de l_2 , l_3 e l_4 com todos os valores de interesse calculados. Alimentação simétrica de 15V, componentes ideais, $l_i = 3mV$, $R_a = R_b = R_c = 1M\Omega$.



a) Entrada l_1 passa por um bloco linear inversor aparentemente e por dois integradores inversores.

O comparador com saída l_4 faz o transistor saturar ou cortar. Supondo transistor saturado, l_1 é o sinal l_1 invertido. Este sinal negativo passa pelos dois integradores inversores e aparece negativo e decrescente com o tempo em l_3 . Isso faz o comparador virar e $l_4 = -V_{cc}$ fazendo o transistor cortar. ---

Separando e equacionando os blocos:



Hipótese: $l_4 = +V_{cc}$ logo T1 está saturado.

$$l_+ = 0$$

$$l_1 = \frac{l_i \cdot R_b}{R_a + R_b} + \frac{l_1 \cdot R_a}{R_a + R_b}$$

Iguando e isolando a saída:

$$l_1 = -l_i \frac{R_b}{R_a} //$$

com valores:

$$l_1 = -l_i = -3mV //$$

Hipótese; $e_4 = -V_{cc}$ logo T1 este cortado.

$$e_+ = e_i$$

$$e_- = \frac{e_i \cdot R_b}{R_a + R_b} + \frac{e_1 \cdot R_a}{R_a + R_b}$$

Iguelando e isolando a saída:

$$\frac{e_1 \cdot R_a}{R_a + R_b} = e_i - \frac{e_i \cdot R_b}{R_a + R_b}$$

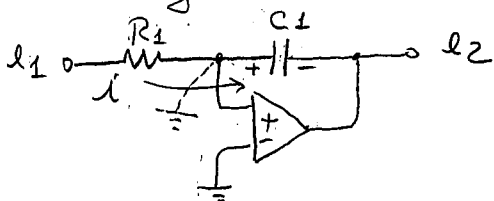
$$e_1 = \frac{R_a + R_b}{R_a} \left(1 - \frac{R_b}{R_a + R_b} \right) \cdot e_i //$$

Com valores:

$$e_1 = \frac{1+1}{1} \left(1 - \frac{1}{1+1} \right) \cdot e_i$$

$$e_1 = e_i = 3 \text{ mV} //$$

Integrador e_1 :



$$i = \frac{e_1 - 0}{R_1} = C_1 \frac{dV_c}{dt} = -C_1 \cdot \frac{d}{dt} e_2$$

Isolando a saída e integrando os dois lados:

$$\frac{d}{dt} e_2 = - \frac{e_1}{R_1 C_1}$$

$$e_2 = \frac{-1}{R_1 C_1} \int e_1 dt$$

considerando o valor inicial no capacitor:

$$e_2 = \frac{-1}{R_1 C_1} \int e_1 \cdot dt + e_2(0) //$$

com valores:

$$e_2 = \frac{-1}{100k \cdot 1\mu} \int 3 \text{ mV} \cdot dt + e_2(0)$$

$$e_2 = -30 \text{ mV} \cdot t + e_2(0) //$$

Bloco e_3 e' igual:

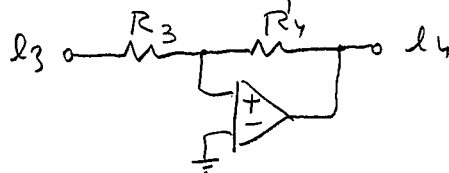
$$e_3 = \frac{-1}{R_2 \cdot C_2} \int e_2 \cdot dt + e_3(0) //$$

com valores:

$$e_3 = \frac{-1}{100k \cdot 1\mu} \int (-30 \text{ mV} \cdot t + e_2(0)) dt + e_3(0)$$

$$e_3 = 10 \cdot 30 \text{ mV} \cdot \frac{t^2}{2} + 10 e_2(0) + e_3(0) //$$
 (1)

Bloco comparador: $e_3 = 150 t^2 + \dots$



Ponto de virada: $e_+ = e_-$

$$e_+ = e_3 \frac{R_4}{R_3 + R_4} + e_4 \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

Iguelando e isolando a entrada:

$$e_3 = -e_4 \cdot \frac{R_3}{R_4} //$$

com valores e $e_4 = \pm V_{cc}$:

$$e_3 = -(\pm V_{cc}) \cdot \frac{27k}{27k + 18k}$$

$$e_3 = \mp 9 \text{ Volts} //$$

Juntando as equações:

conforme análise em a), o circuito e' um oscilador

pois e_1 inverte e' sob comando de e_4 , como e_1

e' um valor fixo de 3 mV,

e_2 varia linearmente com o tempo (triangular)

e e_3 e' parabolas com limites em ± 9 Volts.

Tempo para e_3 passar de -9 Volts para 9 Volts:

Como l_3 tem mais ganho e varia mais rápido, podemos ignorar o valor inicial de C_1 .

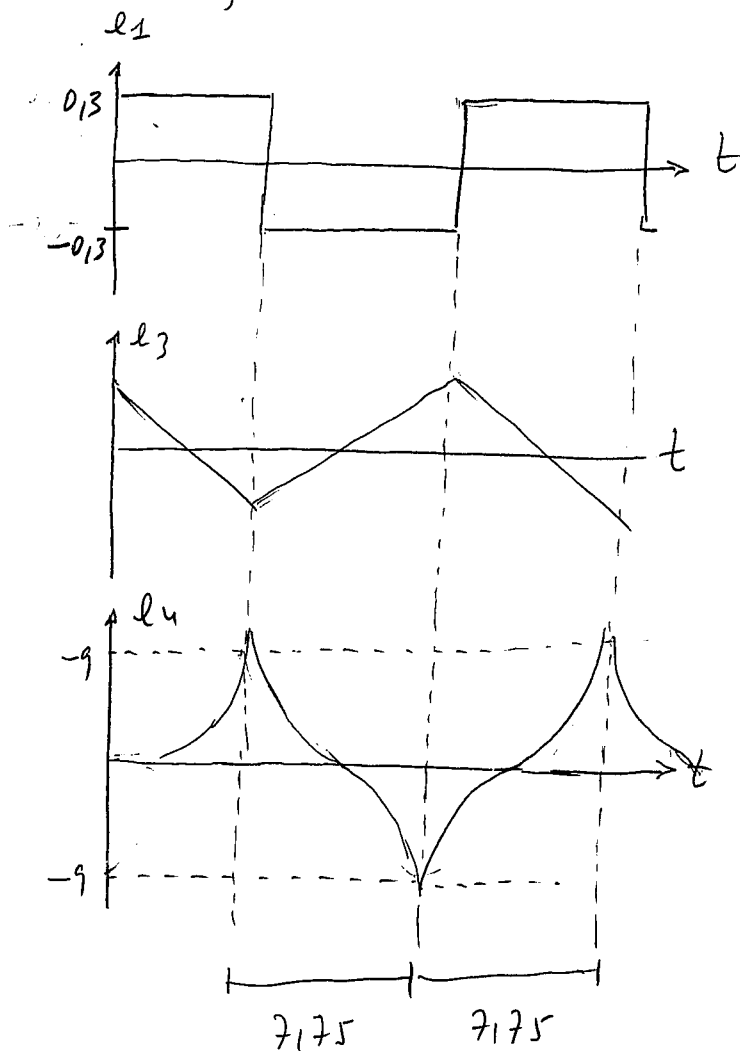
Usando (1):

$$9 = 300 \text{ mV} \cdot \frac{t^2}{2} + (-9)$$

$$t^2 = \frac{18}{150 \text{ mV}} = 120 \rightarrow t = 10,95 \text{ segundos} //$$

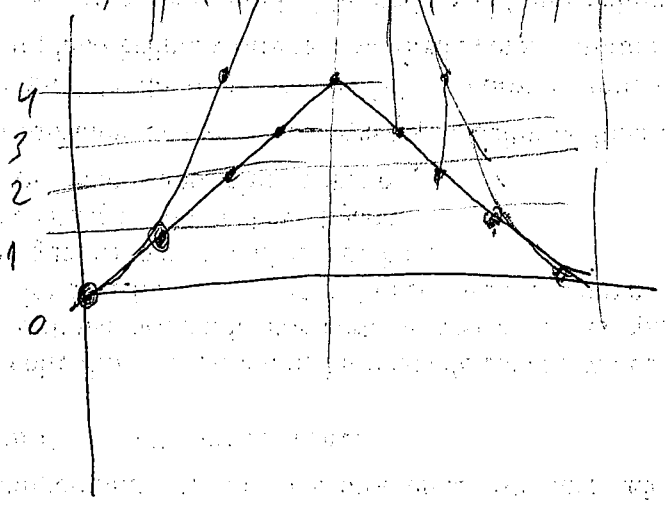
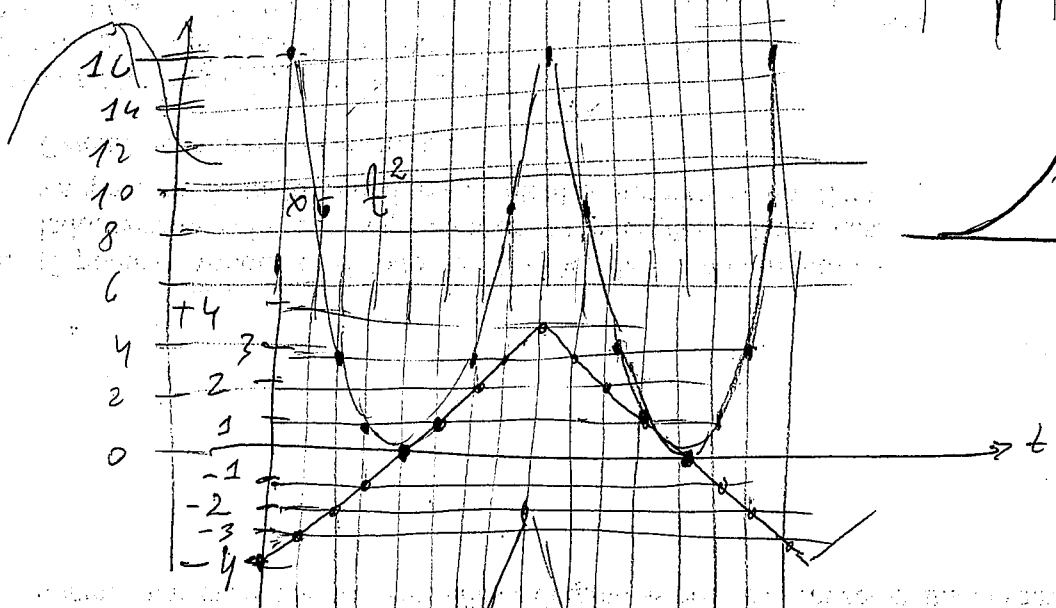
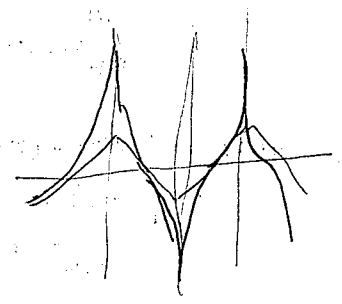
Por simetria, o tempo de descida é o mesmo.

Gráficos:

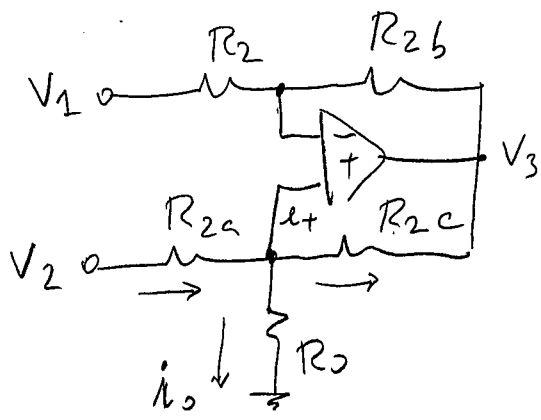


$l_1 = \overline{+30mV}$ $l_4 = \overline{+V_{cc}}$
 $+7mV$
 $-3mV$

$l_2 = \frac{-1}{100k \cdot 1M} = -30mV/t$



(The following text is faint and mostly illegible, appearing to be bleed-through or a footer.)
 ...
 ...
 ...



KCL em $l+$:

$$-\frac{V_2 - l+}{R_{2a}} + i_0 + \frac{l+ - V_3}{R_{2c}} = 0$$

Isolando a saída:

$$i_0 = \frac{V_2 - l+}{R_{2a}} - \frac{l+ - V_3}{R_{2c}}$$

Linear: $l+ = l- = V_1 \frac{R_{2b}}{R_2 + R_{2b}} + V_3 \frac{R_2}{R_2 + R_{2b}} = \frac{V_1 \cdot R_{2b} + V_3 R_2}{R_2 + R_{2b}}$

Como os resistores não iguais:

$$l+ = \frac{V_1 + V_3}{2}$$

$$i_0 = \frac{V_2 + V_3 - 2 \cdot l+}{R_2} = \frac{V_2 + V_3 - 2 \cdot \frac{V_1 + V_3}{2}}{R_2}$$

$$i_0 = \frac{V_2 - V_1}{R_2}$$

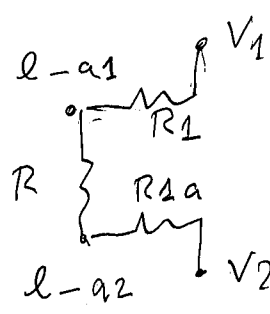
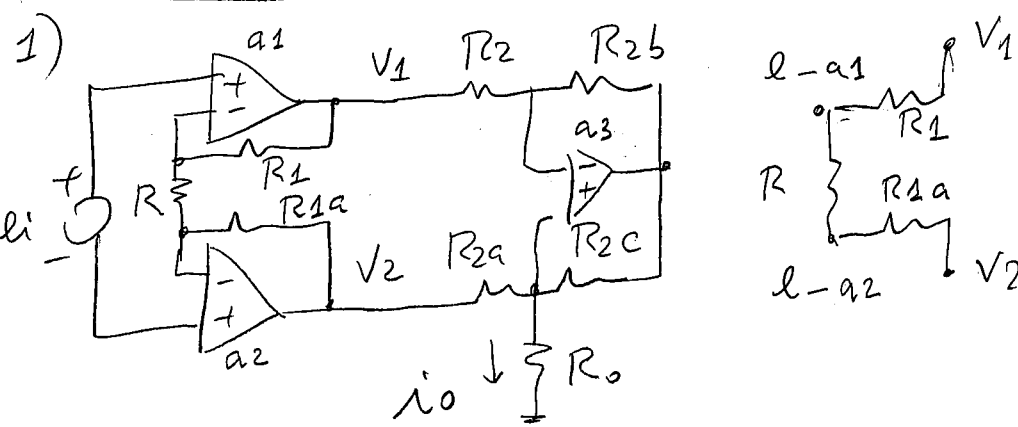
V_1 e V_2 não variáveis internas, usando o bloco 1:

$$i_0 = \frac{-i_i (R + 2R_1)}{R \cdot R_2}$$

$$i_0 = -\frac{i_i}{R_2} \left(1 + \frac{2 \cdot R_1}{R}\right) //$$

$$i_0 = -\frac{2}{1} \left(1 + \frac{2 \cdot 1}{1}\right) \rightarrow i_0 = -6 \text{ mA} //$$

- Aluno demonstra conhecimento
- Falta de atenção e foco
- Hierarquia "
 - entradas, saídas, objetivos
 - realimentações
 - familiaridade
 - simetria, repetições
 - funcionamento
 - caminho para a solução
- $l+ = l-$ sempre.
- Equacionar os blocos fora de ordem (qual a entrada?)
- Equacionar cada bloco até o fim



$$\frac{a_1}{l_-} = V_1 \frac{R + R_{1a}}{R_1 + R + R_{1a}} + V_2 \frac{R_1}{R_1 + R + R_{1a}} = \frac{V_1 (R_{1a} + R) + V_2 \cdot R_1}{R_1 + R + R_{1a}}$$

$$\frac{a_2}{l_-} = \frac{V_1 \cdot R_{1a} + V_2 (R_1 + R)}{R_1 + R + R_{1a}}$$

Como $l_- = l_+$ e $l_i = l_1 - l_2$ vem:

$$l_i = \frac{V_1 (R_1 + R) + V_2 \cdot R_1 - V_1 \cdot R_{1a} - V_2 (R_1 + R)}{R_1 + R + R_{1a}}$$

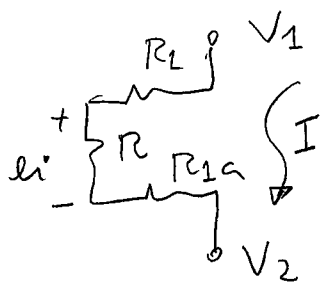
Como $R_1 = R_{1a}$ e isolando a saída:

$$l_i (R + 2 \cdot R_1) = V_1 (R_1 + R - R_1) + V_2 (R_1 - R_1 - R) = R (V_1 - V_2)$$

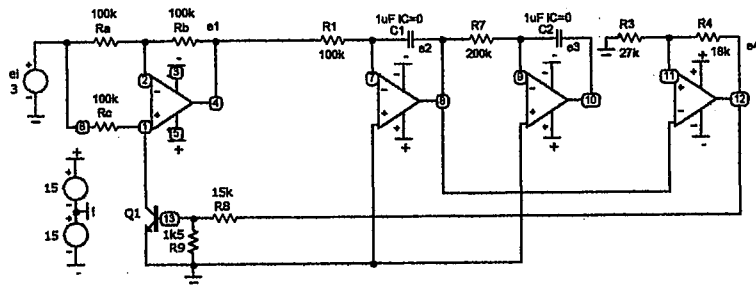
$$V_1 - V_2 = \frac{l_i (R + 2 R_1)}{R} //$$

Solução mais simples: Como $l_+ = l_-$, a tensão no resistor R é l_i :

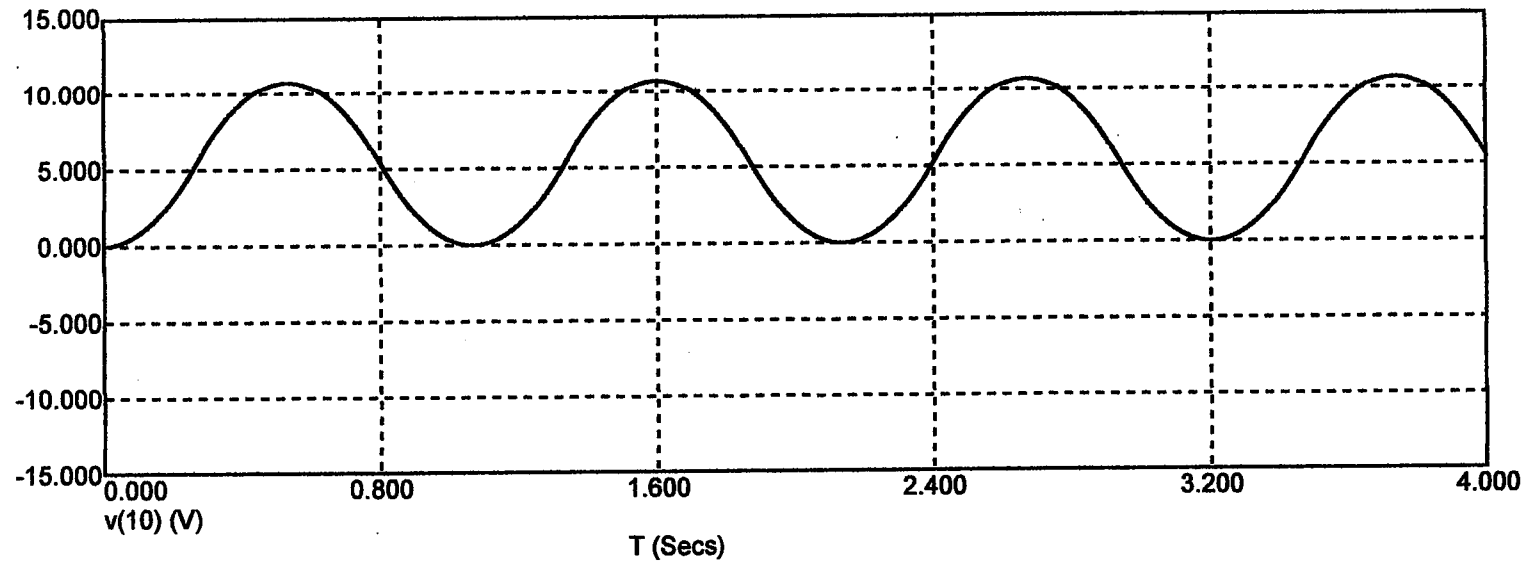
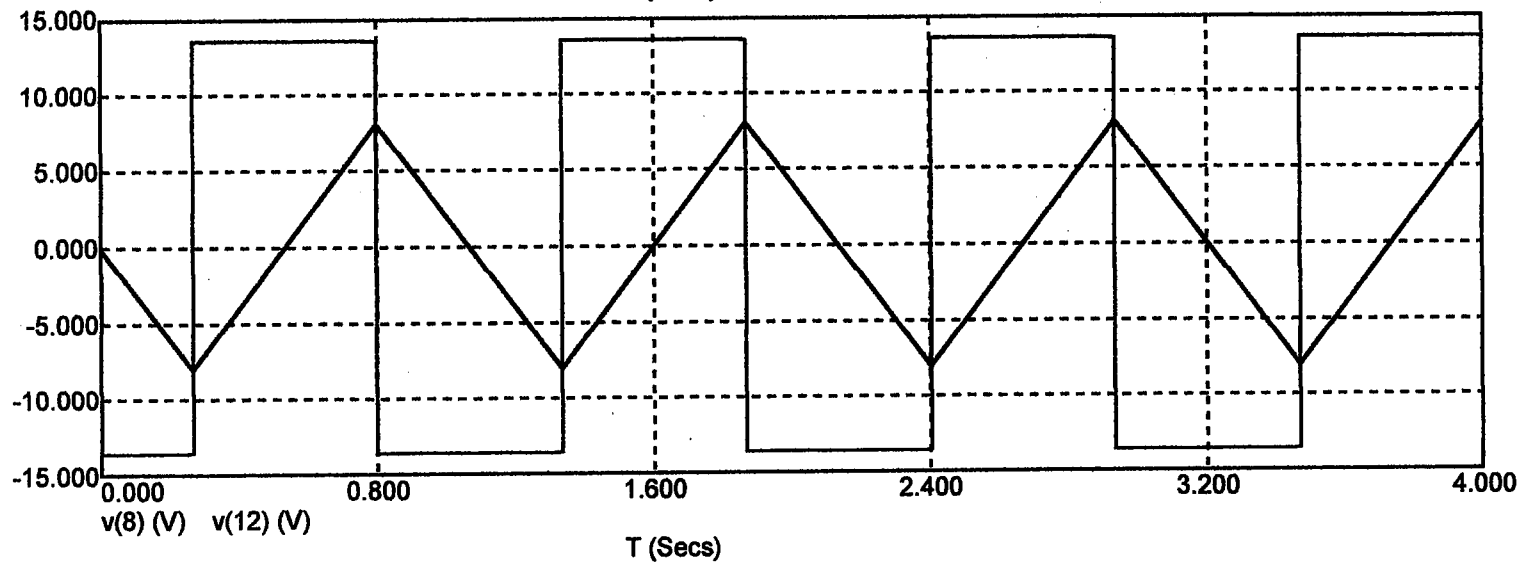
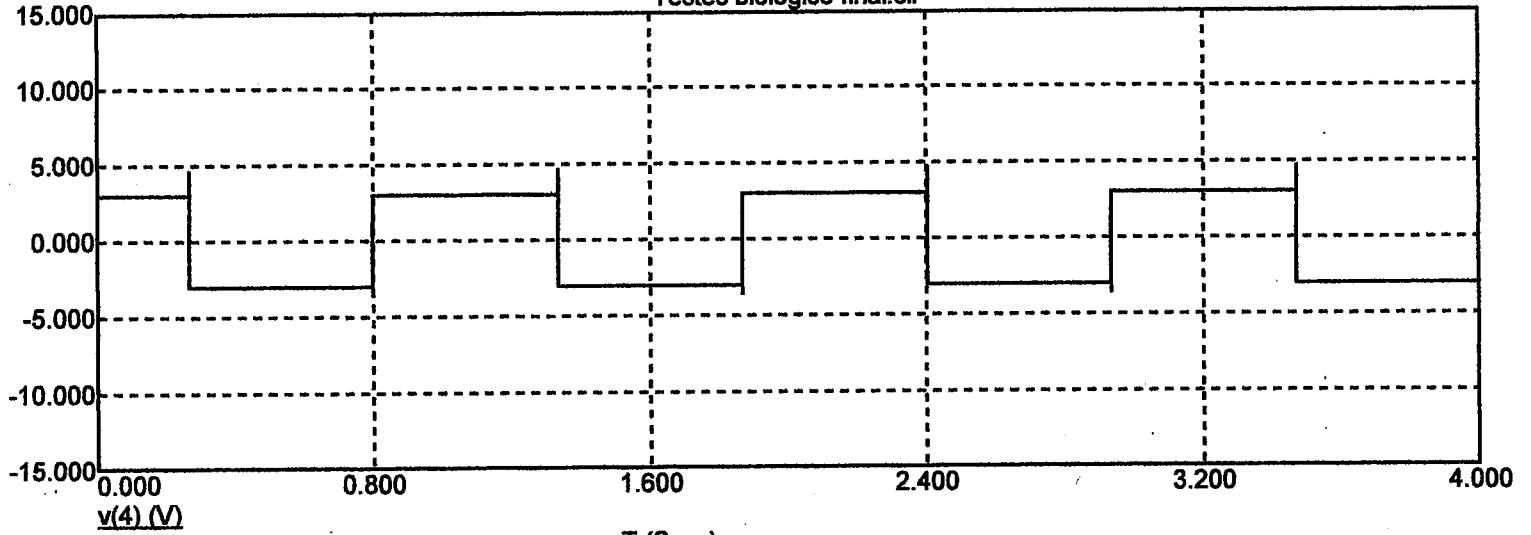
$$I = \frac{V_1 - V_2}{R_1 + R + R_{1a}} = \frac{l_i}{R}$$



$$\text{Então } V_1 - V_2 = \frac{l_i}{R} (R + 2 \cdot R_1) //$$



Testes biológico final.cir



Universidade Federal do Rio Grande do Sul
Departamento de Engenharia Elétrica - DELET
ENG 04456 – Eletrônica Aplicada

Prova 2 2001/2 22/4/2002

Nome: GABARITO Turma: _____

1. (5,0 pontos) - A medida do fluxo (velocidade de deslocamento) da água em encanamentos é feita a partir do aumento da pressão interna, que é proporcional ao quadrado da velocidade.

Projete um circuito capaz de linearizar a resposta de um sensor de pressão de modo que um voltmetro com escala de 0 a 6 Volts indique diretamente a velocidade da água no encanamento, de maneira linear.

O sensor utilizado apresenta uma saída de tensão entre 2,5 e 12,5 Volts, sob baixa impedância, onde 2,5V corresponde ao fluxo zero no encanamento.

Execute as tarefas a seguir, documentando passo-a-passo:

- a) Descreva o princípio de funcionamento da sua idéia
- b) Acerte a faixa de tensões do sensor para se adequar ao seu circuito
- c) Dimensione o valor de cada componente para obter a resposta na escala solicitada
- d) Faça uma análise crítica do seu trabalho.

Arredonde os valores: 3 dígitos significativos.

2. (5 pontos) O circuito da página seguinte foi encontrado em um amplificador de áudio.

Examine cuidadosamente o esquema, procurando entender o circuito como um todo e cada um dos blocos funcionais (identifique no desenho como a, b, c ...). Descreva esta etapa.

Equacione a tensão de saída de cada bloco em função da sua entrada, com o objetivo de esboçar, graficamente a curva de ganho x frequência de e_3 , e_4 e e_5 , a partir do esboço da saída de cada bloco. Descreva cada etapa desta tarefa.

Complete o trabalho analisando novamente o circuito e escrevendo suas observações e conclusões.

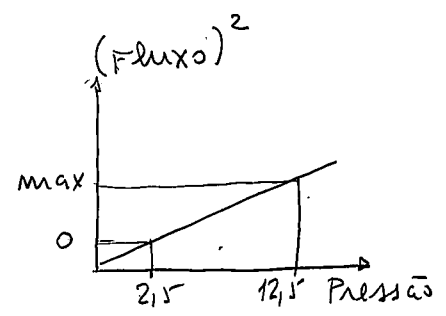
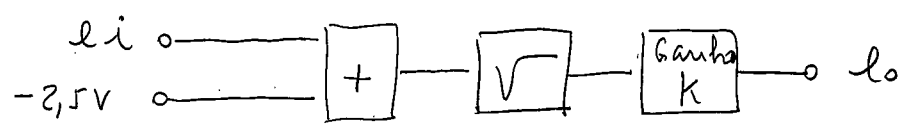
Eventuais estruturas de primeira ordem não precisam ser equacionadas mas devem ser descritas.

Procure trabalhar de maneira organizada, identificando cada bloco (a, b, c ...) e nomeando-o convenientemente ao longo da solução da questão.

a)

Objetivos: linearizar um sensor que apresente uma saída $l_1 = (\text{fluxo})^2$ e um DC inicial de 2,5 Volts. A saída linear em tensão deve estar entre os limites $l_0 = 0 \dots 6$ Volts;

Diagrama em blocos:



Princípio de funcionamento:

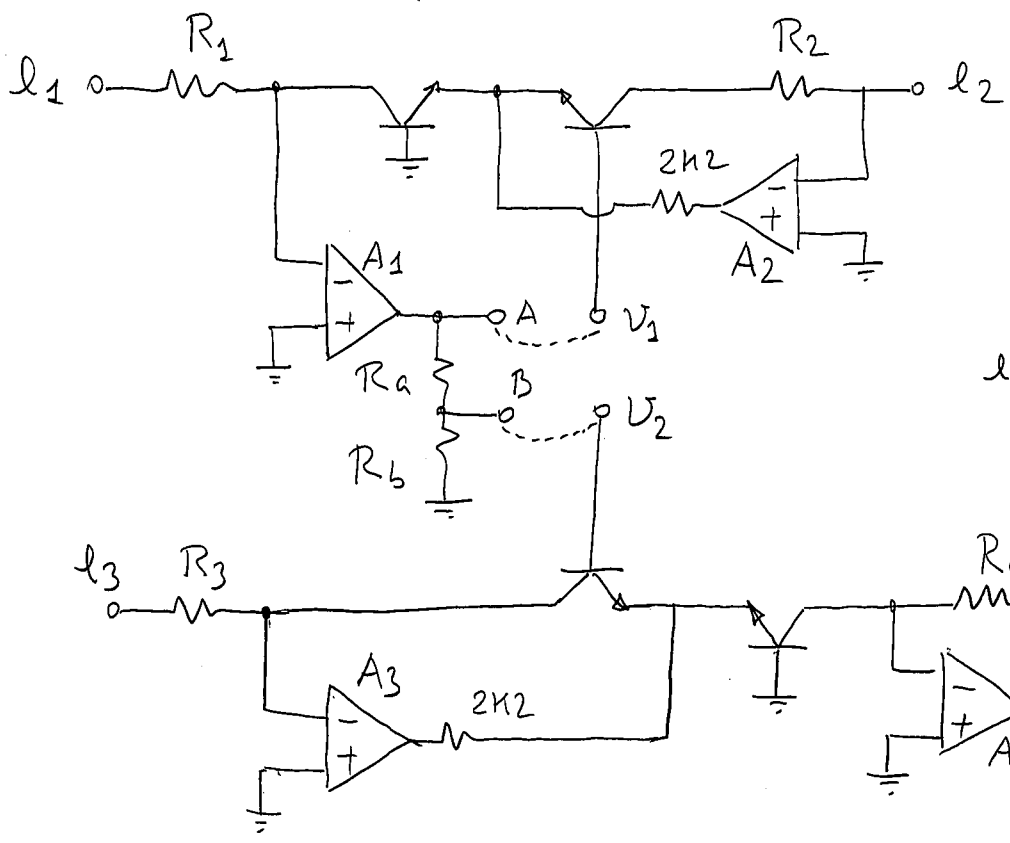
Como o sinal de entrada é sempre positivo, é possível usar um Bloco Multi-Função configurado para executar a operação de $k \cdot \sqrt{l_1}$.

O bloco multi-função se baseia em operações com logaritmos e anti-logaritmos:

$$\text{antilog}(m \cdot \log v) = v^m \quad \text{ou então:}$$

$$\text{antiln}(m \cdot \ln v) = v^m$$

Bloco multi-função:



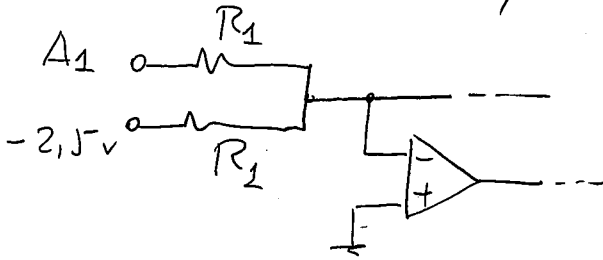
$$l_0 = k \cdot \left(\frac{l_1}{l_2} \right)^x \cdot l_3$$

Para o caso de $n < 1$ vale as conexões:

$$V_1 = A \quad V_2 = B \quad V_2 = \frac{V_1}{a} \quad a = \frac{R_a + R_b}{R_b}$$

$$\text{Então: } l_0 = \frac{R_0}{R_3} \cdot \left(\frac{R_2}{R_1}\right)^{1/a} \cdot \left(\frac{l_1}{l_2}\right)^{1/a} \cdot l_3$$

- b) Para adaptar o sensor ao bloco multi-funções é preciso tomar $V_{ref} = -2,5$ Volts. Devido a massa virtual de A_1 , basta duplicar o circuito de entrada:



- c) Examinando a equações acima, podemos definir e calcular os valores dos componentes:

Fazendo $R_1 = R_2$ e $a = 2 \Rightarrow R_a = R_b$ e $l_2 = l_3 = 1$

$$\text{a equação fica: } l_0 = \frac{R_0}{R_3} \cdot \sqrt{l_1}$$

$$\text{Ajuste de escala: } \sqrt{10} = 3,1626$$

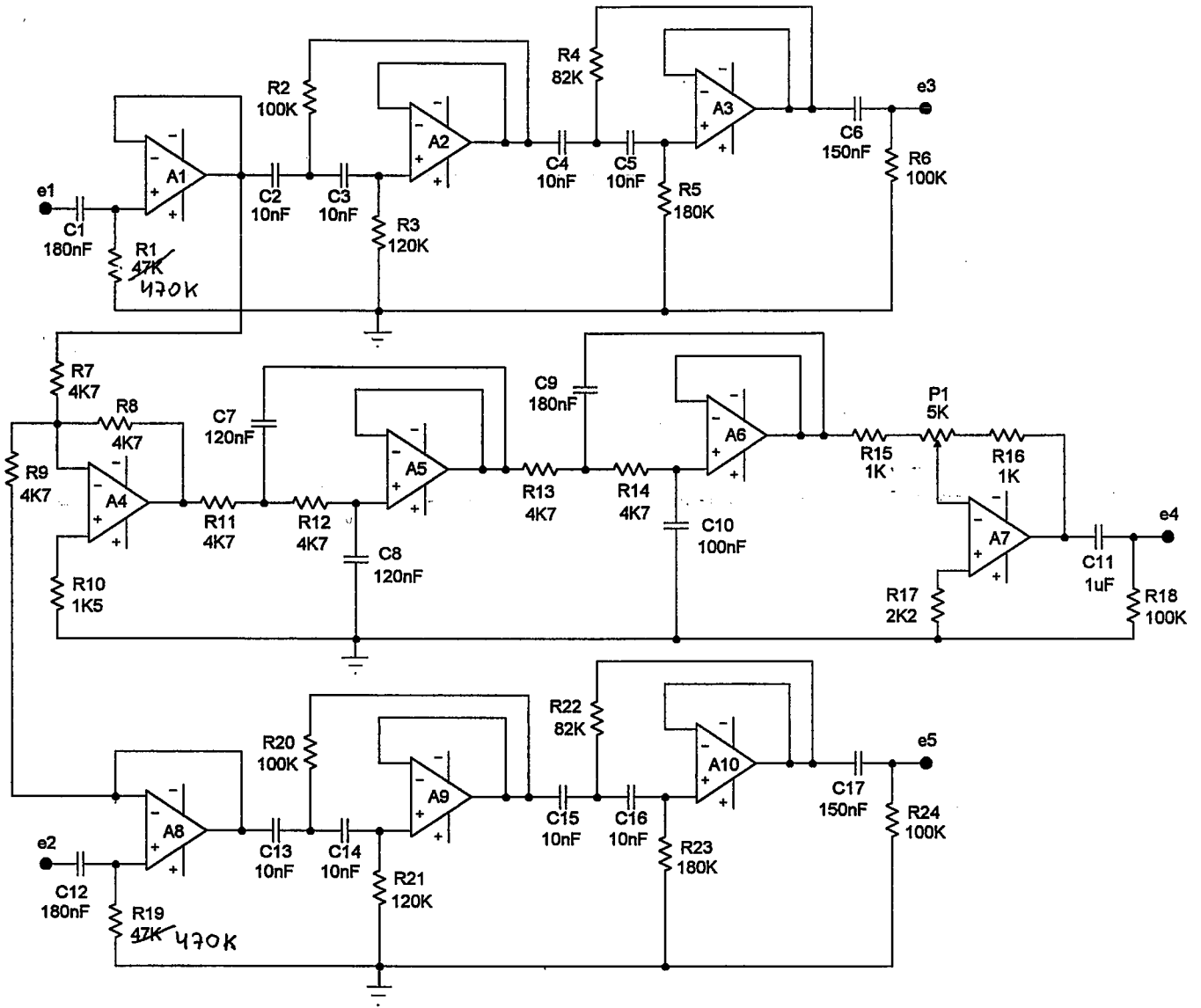
$$K \cdot \sqrt{10} = 6 \text{ Volts} \Rightarrow K = 1,897 \approx 1,9$$

$$\text{Portanto: } \frac{R_0}{R_3} = 1,9$$

Escolhendo $R_0 = 1,2 \text{ k}\Omega$ então $R_3 = 2,27 \text{ k}$

$$\text{A equação fica: } l_0 = 1,9 \cdot \sqrt{l_1} //$$

- d) Anulizando o trabalho:
 1. O circuito é estável pois a ação de temperatura é compensada no caminho $lm \rightarrow anti\text{lm}$.
 2. Um trimpot no circuito de $V_{ref} = -2,5$ é necessário para a calibragem perfeita, corrigindo as tolerâncias e aproximações no valor dos resistores.



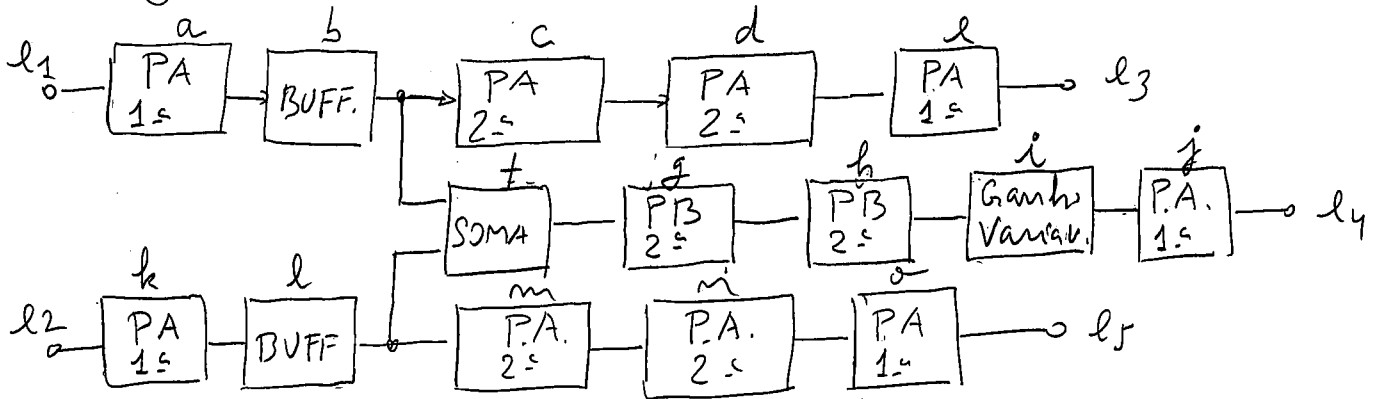
$$T_{pb}(s) = \frac{K}{R_1 C_2 R_3 C_4} \frac{1}{s^2 + \left[\frac{1}{R_1 C_2} + \frac{1}{R_3 C_2} + \frac{1-K}{R_3 C_4} \right] s + \frac{1}{R_1 C_2 R_3 C_4}} = \frac{G_o \omega_o^2}{s^2 + \frac{\omega_o}{Q} s + \omega_o^2}$$

$$T_{pa}(s) = \frac{K s^2}{R_4 C_3} \frac{1}{s^2 + \left[\frac{1}{R_4 C_3} + \frac{1}{R_4 C_1} + \frac{1-K}{R_2 C_1} \right] s + \frac{1}{R_2 C_1 R_4 C_3}} = \frac{G_o s^2}{s^2 + \frac{\omega_o}{Q} s + \omega_o^2}$$

$$T_{pf}(s) = \frac{K}{R_3 C_4} s \frac{1}{s^2 + \left[\frac{1}{R_3 C_4} + \frac{1}{R_3 C_1} + \frac{1-K}{R_2 C_1} \right] s + \frac{1}{R_2 C_1 R_3 C_4}} = \frac{G_o \frac{\omega_o}{Q} s}{s^2 + \frac{\omega_o}{Q} s + \omega_o^2}$$

O circuito é formado por vários conjuntos de filtros associados em cascata, compostos por filtros de ordem superior. Os conjuntos superior e inferior são iguais. O conjunto central é diferente.

Diagrama em blocos:



Examinando e calculando cada bloco:

Bloco a: Filtro passa-altas de 1ª ordem. Bloqueia o DC na entrada

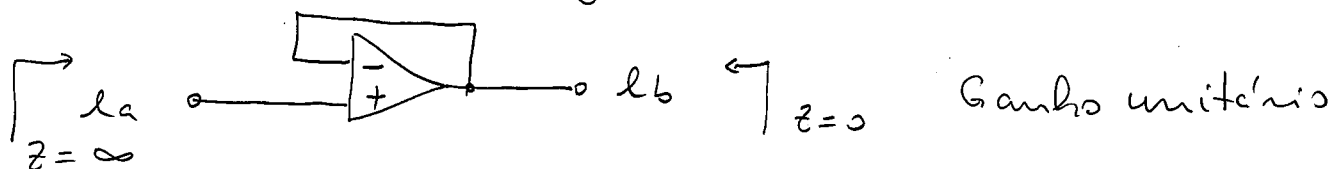
Divisor de tensão. Frequência de corte é o ponto de -3dB ou $\frac{1}{\sqrt{2}}$:

$$l_a = l_1 \cdot \frac{R_1}{X_{C1} + R_1} = \frac{l_1}{\sqrt{2}} \quad \text{como } X_C = \frac{1}{j\omega C} = \frac{1}{j2\pi f C}$$

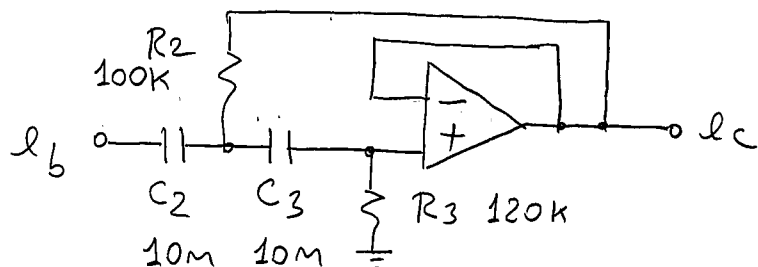
Em módulos: $\frac{1}{2\pi f_c C} + R_1 = \sqrt{2} \cdot R_1$

$$f_c = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot C_1 \cdot R_1 (\sqrt{2} - 1)} \Rightarrow f_c = 4,5 \text{ Hz}$$

Bloco b: Buffer seguidor de tensão.



Bloco c: Filtro PA tipo VCVS de 2ª ordem, com ganho unitário.



Na equação geral, interessa o termo em ω_0^2 :

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_2 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_3} = \frac{1}{100 \cdot 10^3 \cdot 120 \cdot 10^3 \cdot 10 \cdot 10^{-9} \cdot 10 \cdot 10^{-9}}$$

Calculando: $\omega_0 = 913 \text{ rad/s} \rightarrow f_c = 145 \text{ Hz} //$

Bloco d: Mesmo tipo de filtro:

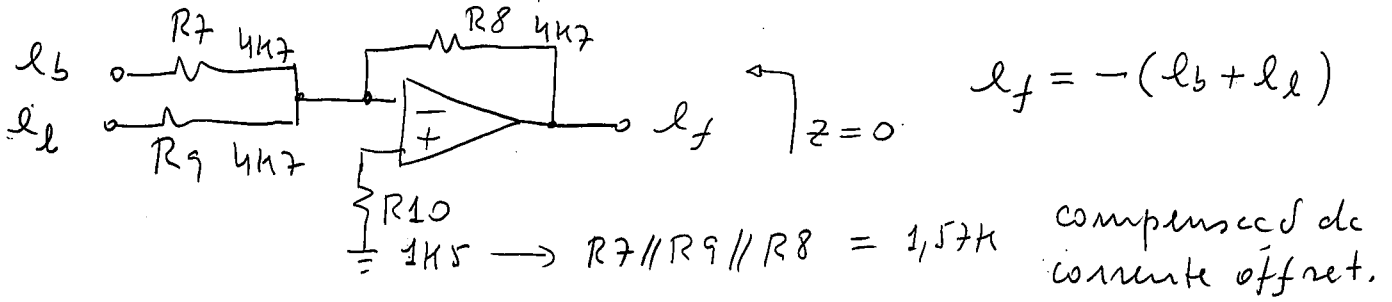
$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_4 \cdot R_5 \cdot C_4 \cdot C_5} = \frac{1}{82 \cdot 10^3 \cdot 180 \cdot 10^3 \cdot 10 \cdot 10^{-9} \cdot 10 \cdot 10^{-9}}$$

Calculando: $\omega_0 = 823 \text{ rad/s} \rightarrow f_d = 131 \text{ Hz} //$

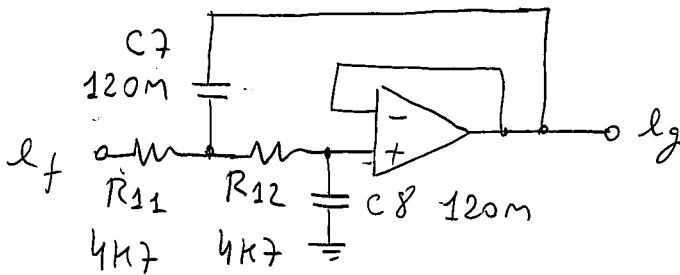
Bloco e: Passa-altas de 1ª ordem
Bloqueia o DC na saída.

$$f_e = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot R_6 \cdot C_6 \cdot (\sqrt{2} - 1)} \Rightarrow f_e = 26 \text{ Hz} //$$

Bloco f: Amplificador somador com ganho unitário, inversor.



Bloco g: Filtro PB tipo VCVS 2º ordem, com ganho unitário.



Na equação geral, interessa o termo em ω_0^2 :

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_{11} \cdot R_{12} \cdot C_7 \cdot C_8} = \frac{1}{4,7 \cdot 10^3 \cdot 4,7 \cdot 10^3 \cdot 120 \cdot 10^{-9} \cdot 120 \cdot 10^{-9}}$$

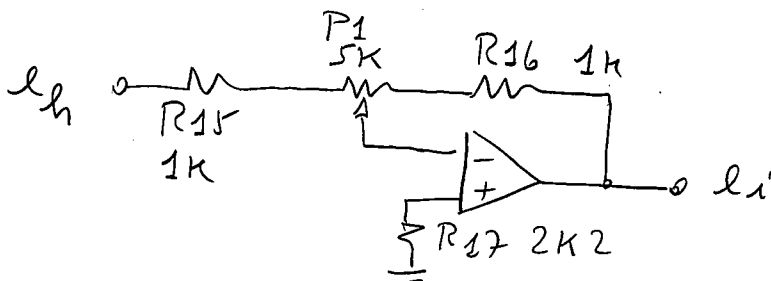
calculando: $\omega_0 = 1773 \text{ rad/s} \Rightarrow f_g = 282 \text{ Hz} //$

Bloco h: Mesmo tipo de filtro;

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_{13} \cdot R_{14} \cdot C_9 \cdot C_{10}} = \frac{1}{4,7 \cdot 10^3 \cdot 4,7 \cdot 10^3 \cdot 180 \cdot 10^{-9} \cdot 100 \cdot 10^{-9}}$$

$\omega_0 = 1586 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \rightarrow f_h = 252 \text{ Hz} //$

Bloco i: Amplificador inversor de ganho variável;

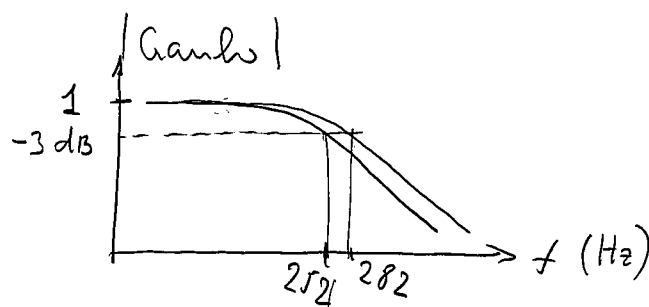
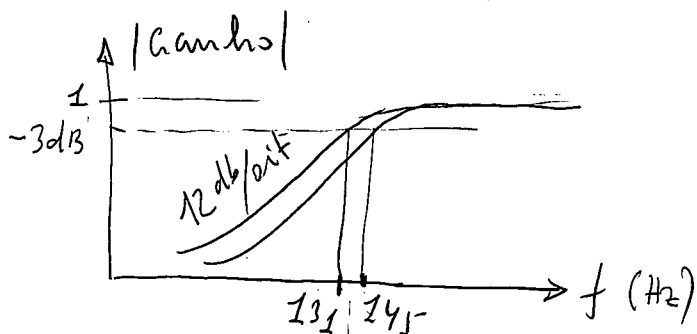


Limites do ganho:

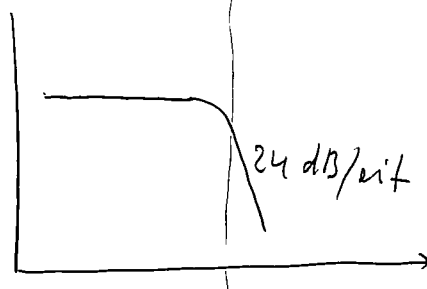
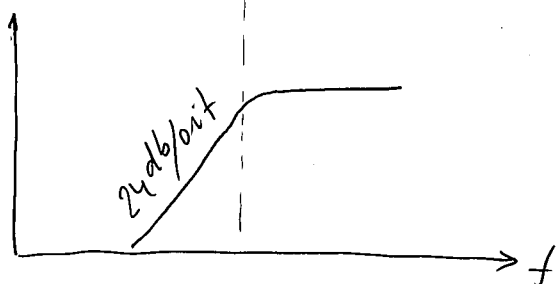
$$G_{\text{máx}} = -20 \log \frac{P_1 + R_{16}}{R_{15}} = -20 \log \frac{5+1}{1} = -6 \text{ dB} //$$

$$G_{\text{mín}} = -20 \log \frac{R_{16}}{P_1 + R_{15}} = -20 \log \frac{1}{5+1} = -\frac{20}{6} //$$

Bloco j: Filtro PA de 1.º ordem, Bloqueio
o DC na saída. $f_j = 3,84 \text{ Hz}$



Somando:

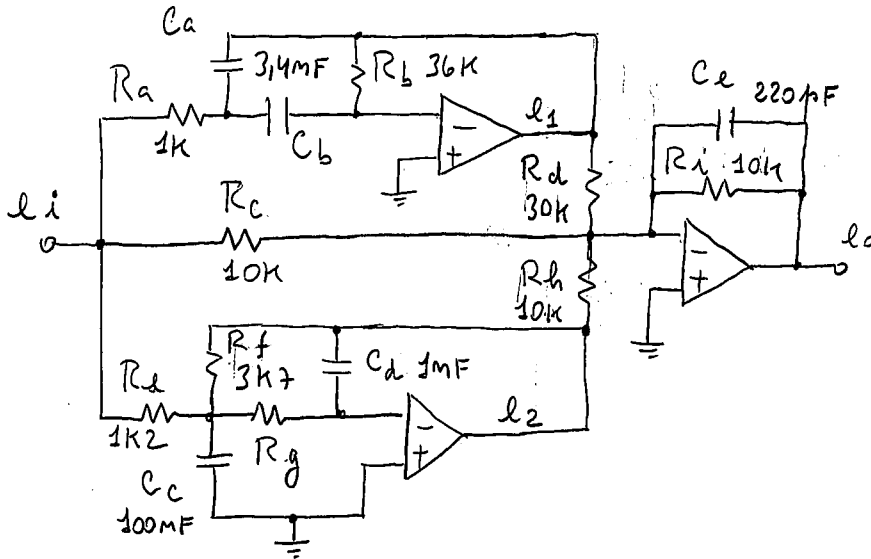


Análise final: O circuito recebe os canais
esquerdo e direito de som, elimina os graves
e leve para as saídas esquerda e direita.
O circuito junta as entradas, elimina os agudos
e leve para uma saída única de graves.

Cada conjunto de 2 filtros em cascata forma
um filtro de $20 + 20 = 40$ ordem $\rightarrow 24 \text{ dB/decada}$.

Bloco de ganho permite ajustar o volume do canal
de graves.

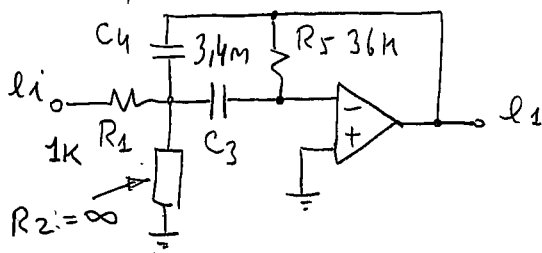
Esboce a curva de resposta em frequência das saídas l_1 e l_2 e descreva, com precisão, a curva de saída l_0 . Apoiar os seus cálculos nas informações fornecidas. Documente cada passo de cálculos com uma frase orientadora. Descreva os flancos de subida e descida com a inclinação correta. Amedonde os valores obtidos.



P2 200211

Filtro Passa-Faixa GIRM:

Comparando com o padrão:



$$\frac{l_1}{l_i} = \frac{\frac{-s}{R_1 \cdot C_4}}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \frac{1}{R_1 \cdot R_5 \cdot C_3 \cdot C_4}} = \frac{H_0 \cdot \frac{\omega_0}{Q} \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

Comparando as equações:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_1 \cdot R_5 \cdot C_3 \cdot C_4} = \frac{1}{10^3 \cdot 36 \cdot 10^3 \cdot (3,4 \cdot 10^{-9})^2} \rightarrow \omega_0 = 49019 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

$$\text{Logo, } f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi} \rightarrow f_0 = 7,8 \text{ kHz} //$$

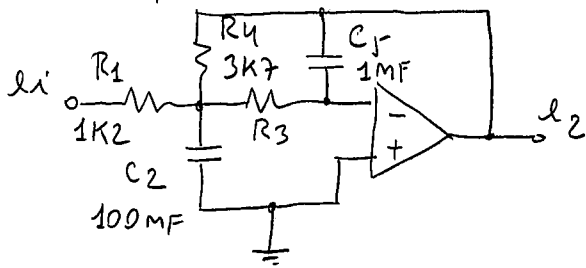
$$\frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{1}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) = \frac{1}{36 \cdot 10^3} \cdot 2 \left(\frac{1}{3,4 \cdot 10^{-9}} \right) = 16340$$

Portanto, $\varphi = 3 //$

$$H_0 \cdot \frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{-1}{R_1 \cdot C_4} = \frac{-1}{10^3 \cdot 3,4 \cdot 10^{-9}} \rightarrow H_0 = -18 //$$

Filtro Passa-Baixa GIRM:

Comparando com o padrão:



$$\frac{l_2}{l_1} = \frac{-1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_5} = \frac{|H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{\varphi} s + \omega_0^2}$$

Comparando as equações:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_3 \cdot R_4 \cdot C_2 \cdot C_5} = \frac{1}{(3,7 \cdot 10^3)^2 \cdot 100 \cdot 10^{-9} \cdot 1 \cdot 10^{-9}} \rightarrow \omega_0 = 27.027 \frac{rad}{s}$$

então $f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi} \rightarrow f_0 = 4,3 \text{ kHz} //$

$$\frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{1}{C_2} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} \right) = \frac{1}{100 \cdot 10^{-9}} \left(\frac{1}{1,2 \cdot 10^3} + \frac{1}{3,7 \cdot 10^3} + \frac{1}{3,7 \cdot 10^3} \right) = 13739$$

então, $\varphi = 1,97 //$

$$H_0 \cdot \omega_0^2 = \frac{-1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_5} = \frac{-1}{1,2 \cdot 10^3 \cdot 3,7 \cdot 10^3 \cdot 100 \cdot 10^{-9} \cdot 10^{-9}} = -225 \cdot 10^8$$

então, $H_0 = 3,08 //$

Somadas inversas:

$$\frac{l_0}{l_1} = - \frac{R_i}{R_d} = - \frac{10k}{30k} = - \frac{1}{3}$$

$$\frac{l_0}{l_2} = - \frac{R_i}{R_h} = - \frac{10k}{10k} = -1$$

$$\frac{l_0}{l_i} = - \frac{R_i}{R_c} = - \frac{10k}{10k} = -1$$

Filtros de saída:

Passa-baixas, 1ª ordem.

$$\omega_{eo} = \frac{1}{R_i C_e} = \frac{1}{10 \cdot 10^3 \cdot 220 \cdot 10^{-12}}$$

então $f_{eo} = 72,4 \text{ kHz} //$

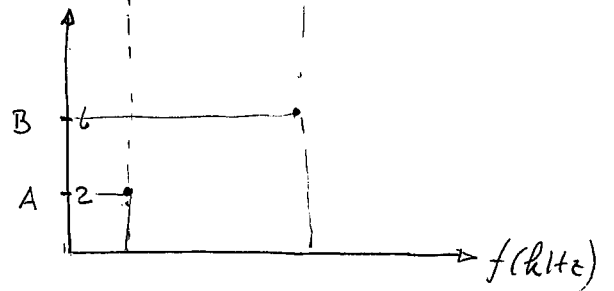
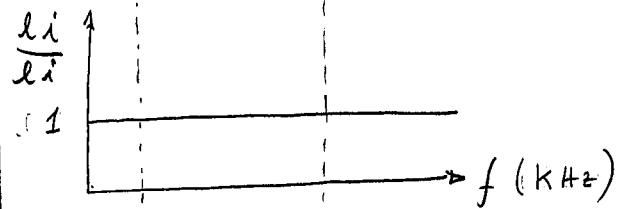
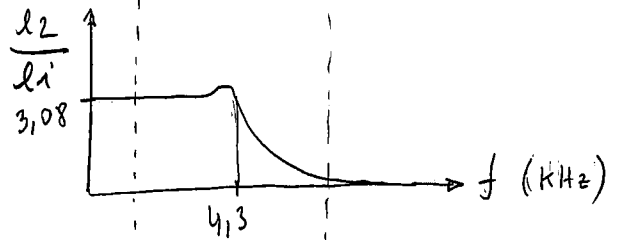
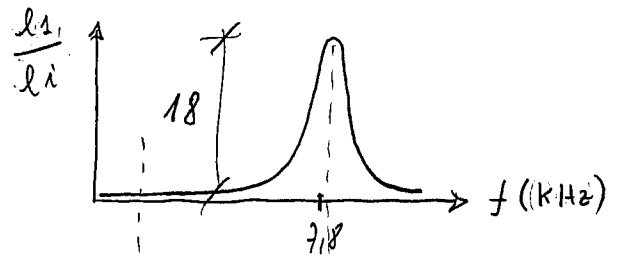
Ponto A:

$$- \frac{1}{3} \cdot (-0) - 1 \cdot (-3,08) - 1 \cdot (+1) = 2$$

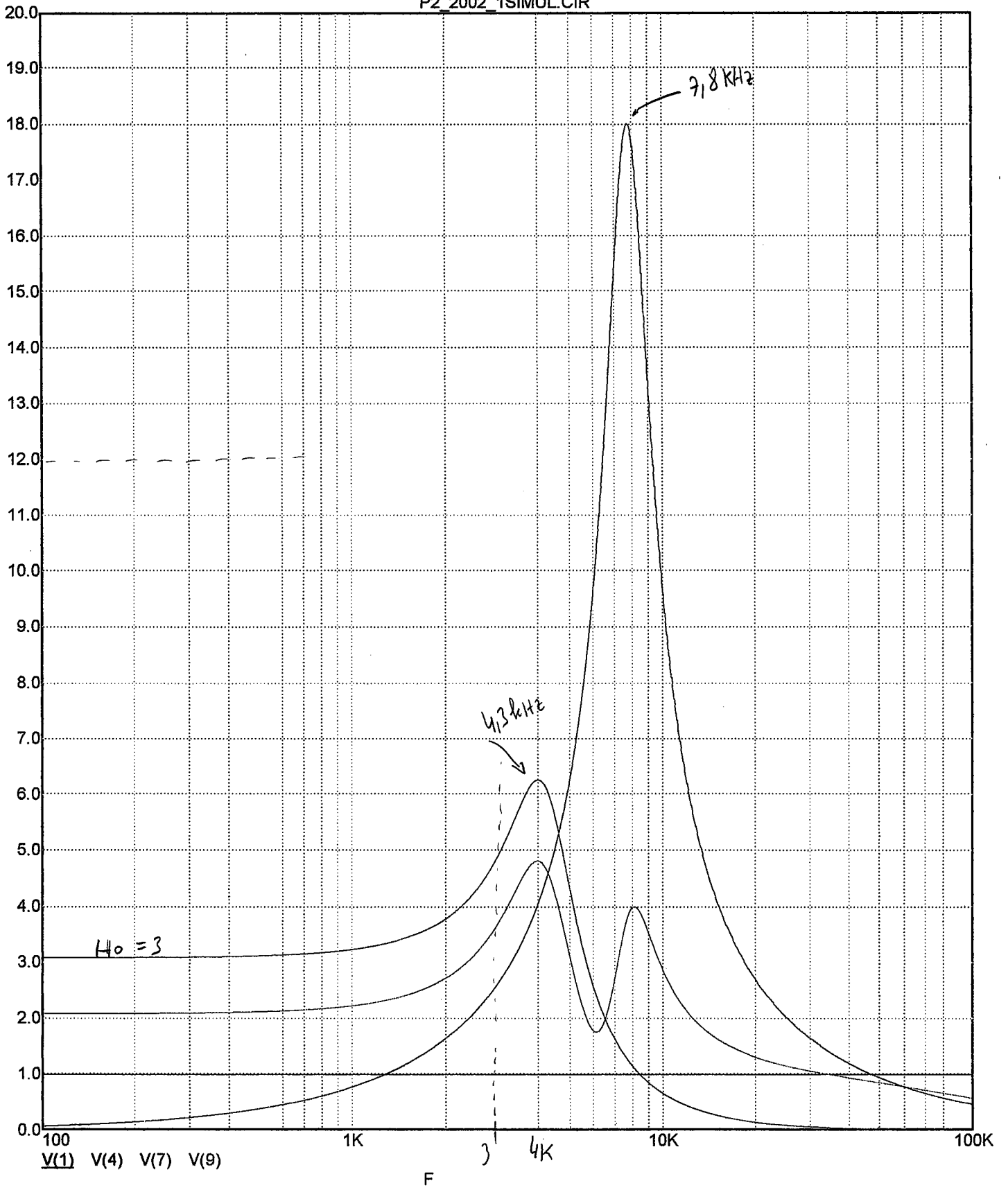
Ponto B:

$$- \frac{1}{3} \cdot (-18) - 1 \cdot (-1) - 1 \cdot (+1) = 6$$

Esboços dos sinais:



P2_2002_1SIMUL.CIR



Projete um voltmetro analógico para testar a tensão de saída de acendedores de fogão. A tensão é DC pulsada mas um circuito diodo capacitor na entrada do voltmetro armazena a tensão de pico que deve ser medida. Descreva e justifique cada passo do projeto.
Características:

Faixa única de 20V a 20 kVolts

Dreno máximo da tensão de entrada: 100 μ A

Dados adicionais:

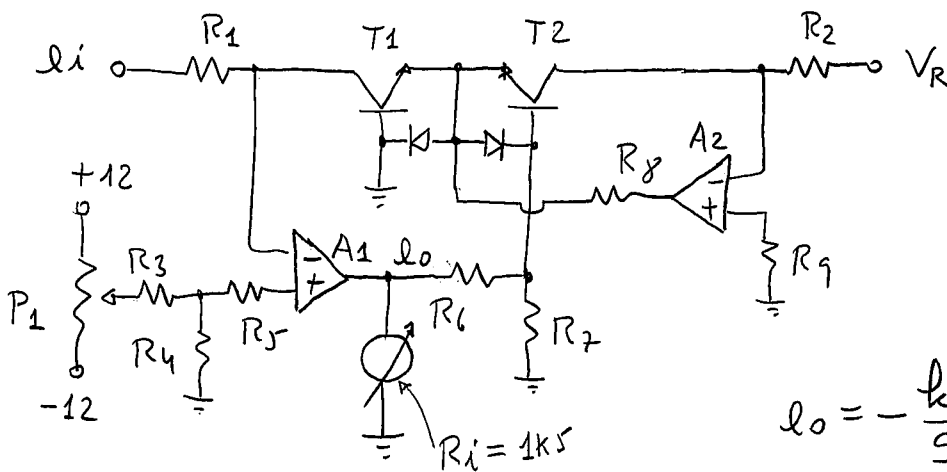
Alimentação com pilhas de 12Volts

Galvanômetro: 0-5mA (plene escala) $R_i = 1500 \Omega$

O aparelho deve dispor de ajuste para calibração e ser estável com a temperatura

P2_2002/1

Para comprimir esta ampla faixa de tensões, será usado um amplificador logarítmico para acionar o galvanômetro.



Amplificador logarítmico convencional.

$$I_0 = -\frac{kT}{q} \cdot \frac{R_6 + R_7}{R_7} \ln \left(\frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{I_i}{V_R} \right)$$

Como já é conhecido:

A1 e T1 — Amplif. log

A2 e T2 — compensação I_{CBO}

P1 — Ajuste do zero

R_6, R_7 — constante de escala

V_R — Tensão de referência, usualmente V_{CC}

$$\frac{kT}{q} = 26 \text{ mV } @ 25^\circ \text{C}$$

Especificações:

O galvanômetro deve 5mA máximo e possui resistência interna de 1500Ω logo pode ser ligada diretamente e saída do operacional.

As tensões de alimentação limitam a saída a valores próximos e $U_o \leq \pm (V_{cc} - 2\text{Volts}) = \pm 10\text{Volts}$.

A deflexão plena do galvanômetro acontece para

$$I_o = 5\text{mA} \cdot 1,5\text{K}\Omega \rightarrow U_o = 7,5\text{Volts} \quad // \quad 0,1\text{K}$$

Os valores máximos de tensão e corrente de entrada definem a resistência de entrada:

$$R_1 = \frac{U_{\text{limex}}}{I_{\text{limex}}} = \frac{20 \cdot 10^3}{100 \cdot 10^{-6}} \rightarrow R_1 = 200 \cdot 10^6 \quad //$$

Costume-se usar para R_7 um PTC de 1KΩ com 0,3%/°C e fazer $V_R = +V_{cc}$.

Substituindo estes valores na equação do amplif. log.:

$$7,5 = -26 \cdot 10^{-3} \frac{R_6 + 10^3}{10^3} \ln \left(\frac{R_2}{200 \cdot 10^6} \cdot \frac{20 \cdot 10^3}{12} \right)$$

Existem duas incógnitas: R_6 e R_2 .

Conforme especificado, a tensão mínima de entrada é 20 Volts. Para este valor, U_o deve ser zero. Então devemos ter $\ln(x) = 0$ ou seja:

$$\frac{R_2}{200 \cdot 10^6} \cdot \frac{20}{12} = 1 \rightarrow R_2 = 120 \cdot 10^6$$

$$\text{confirmando: } \ln \left(\frac{120 \cdot 10^6}{200 \cdot 10^6} \cdot \frac{20}{12} \right) = 0$$

$$\text{Vale também! } \ln \left(\frac{120 \cdot 10^6}{200 \cdot 10^6} \cdot \frac{20 \cdot 10^3}{12} \right) = 6,908$$

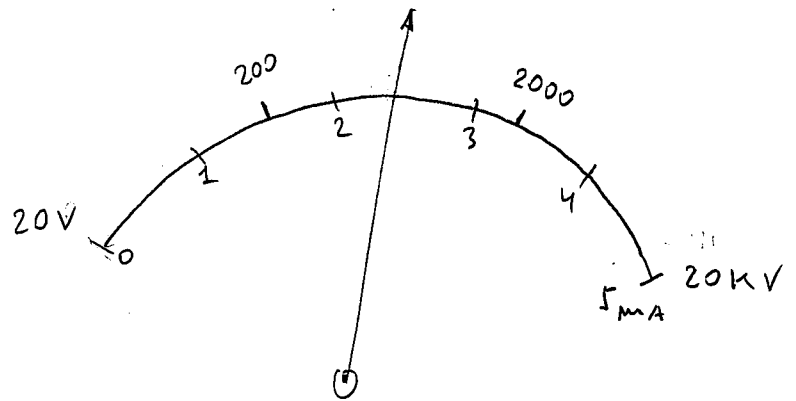
$$\text{Então, } 7,5 = 26 \cdot 10^{-3} \frac{R_6 + 10^3}{10^3} \cdot 6,908 \rightarrow R_6 = 40,76\text{K} \quad //$$

Tabela para calibração de escala do galvanômetro:

Da equação obtemos:

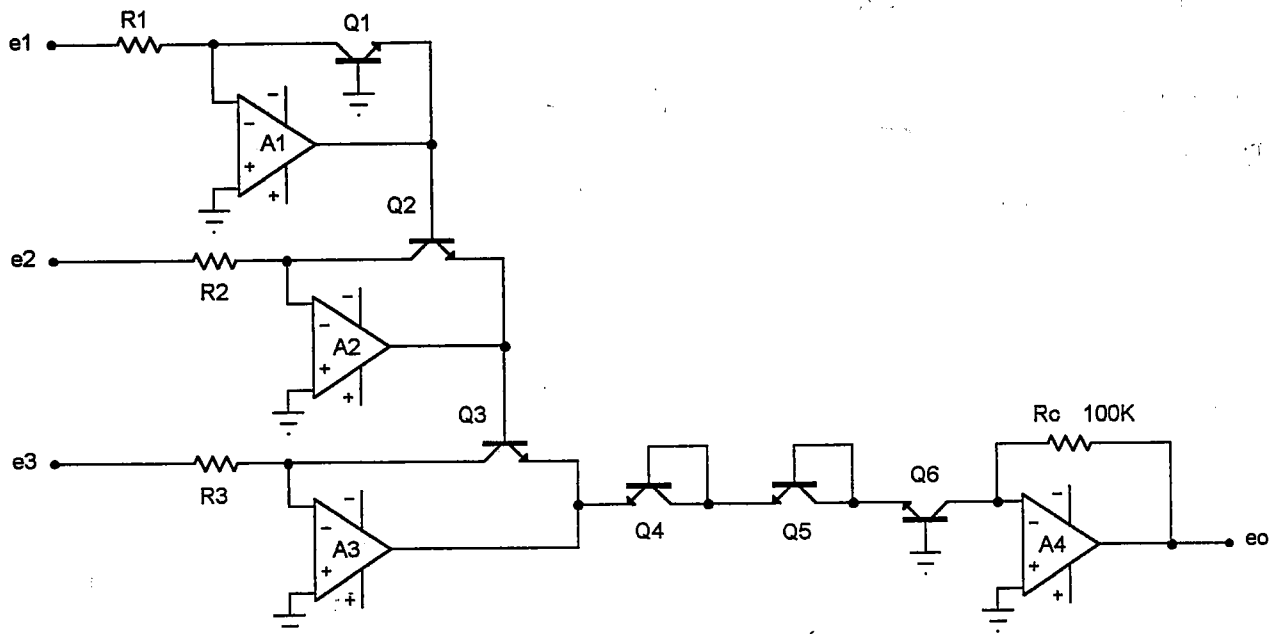
$$l_0 = -1,0858 \cdot \ln(0,05 \cdot l_i)$$

l_i	l_0	$i_{GALV} (mA) = l_0/R_i$
20	0	0
200	2,5	1,667
2K	5,0	3,334
20K	7,5	5 mA



Nome: GABARITO Turma: _____

1. (4 pontos) Examine o esquema a seguir, identifique e descreva os blocos funcionais. Equacione o circuito com o objetivo de obter e_o em função das entradas. Comente os resultados. Determine o valor dos componentes para obter um ganho de 1, 2 e 4 vezes respectivamente para as entradas e_1 , e_2 e e_3 . Os transistores estão na mesma temperatura, são casados e de alto ganho, de modo que vale a aproximação $i_e = i_b + i_c$. Operacionais ideais, alimentação $\pm 15V$. Ganho global: Com $e_1 = e_2 = e_3 = 1V$, a saída deve ser $e_o = 5V$.



2. (6 pontos) Implemente um filtro Passa-Faixa de alta seletividade, com controle eletrônico da frequência central ω_o por capacitores chaveados, descrevendo cada passo do trabalho. Para alcançar este objetivo, execute as etapas a seguir:
- Estude as equações dos 3 tipos de filtro PF e determine os parâmetros ω_o , Q e H_o de cada um, adotando um formato simples com componentes iguais quando possível (instruções junto com as equações)
 - Examine os resultados e escolha o filtro mais adequado para o caso: Q elevado, ganho independente da frequência e o mínimo de elementos que definem a frequência. Prove pelas equações deduzidas
 - Implemente o circuito: Desenhe o esquema, calcule/escolha todos os componentes e determine os limites de frequência do sinal de controle para o filtro atuar na faixa de 10Hz a 5000Hz com fator de qualidade 8 constante, ganho \uparrow INDEPENDENTE DO ϕ e capacitores chaveados ao mínimo.
- Dados adicionais: Use 100nF no filtro e frequência de controle das chaves dez vezes maior que a frequência de operação no momento. Precisão de 3 dígitos significativos. Componentes ideais.

Examine o circuito abaixo, identifique os blocos funcionais e descreva-os.

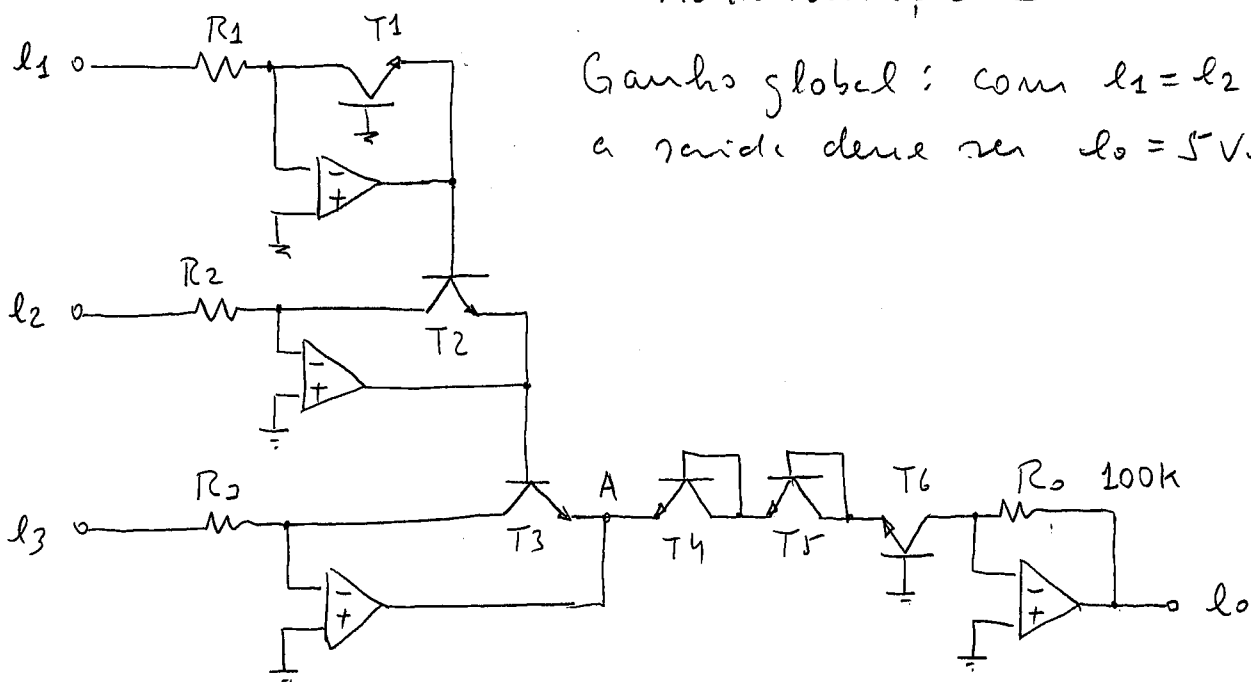
Equacione o circuito com o objetivo de obter l_0 em função das entradas.

Comente os resultados.

Determine o valor dos componentes para obter um ganho de 1, 2 e 4 vezes para as entradas l_1 , l_2 e l_3 , respectivamente.

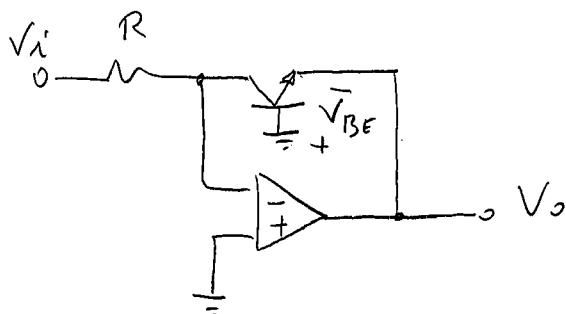
Os transistors são casados ^{mesma temperatura} de alto ganho, de modo que $i_e = i_B + i_c \approx i_c$. Operacionais ideais.

Alimentações ± 15 Volts



Ganho global: com $l_1 = l_2 = l_3 = 1$ Volt, a saída deve ser $l_0 = 5$ Volts

Bloco do amplif. LOA:



$$V_0 = -V_{BE} = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

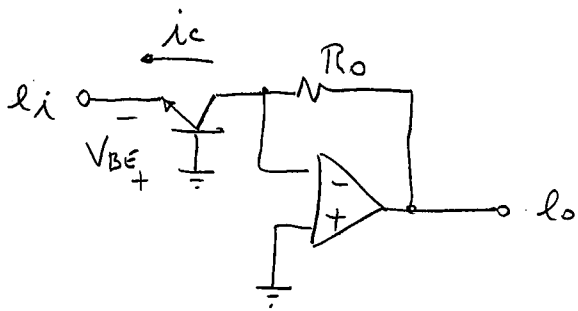
$$I_c = \frac{V_i}{R}$$

I_0 = cor. de saturação reversa do transistor.

$$V_0 = -0,026 \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right) \text{ ou:}$$

$$V_0 = -0,06 \log\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

Bloco do amp. antilog:



considerando a massa virtual:

$$i_o = i_c \cdot R$$

$$i_i = -V_{BE} = -0,026 \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

$$\frac{-i_i}{0,026} = \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

$$\text{logo: } I_c = I_0 \cdot e^{\frac{-i_i}{0,026}}$$

$$i_o = R \cdot I_0 \cdot e^{\frac{-i_i}{0,026}} \quad \text{ou:}$$

$$i_o = R I_0 \cdot 10^{\frac{-i_i}{0,06}}$$

Equacionando a tensão no nó A:

$$V_A = -V_{BE1} - V_{BE2} - V_{BE3}$$

Vale também:

$$V_A = -V_{BE4} - V_{BE5} - V_{BE6}$$

Transistores casados e mesma temperatura:

Todos os I_0 são iguais

Fazendo $K = 0,026$ e igualando os dois V_A :

$$K \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right) + K \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right) + K \ln\left(\frac{I_{c3}}{I_0}\right) =$$

$$= K \ln\left(\frac{I_{c4}}{I_0}\right) + K \ln\left(\frac{I_{c5}}{I_0}\right) + K \ln\left(\frac{I_{c6}}{I_0}\right)$$

$$\text{Como } I_{c1} = \frac{I_1}{R_1} \text{ etc. e}$$

$$I_{c4} = I_{c5} = I_{c6} = \frac{I_o}{R_o}$$

cancelando I_0 membro-a-membro,

$$\ln\left(\frac{I_1}{R_1}\right) + \ln\left(\frac{I_2}{R_2}\right) + \ln\left(\frac{I_3}{R_3}\right) =$$

$$= 3 \cdot \ln\left(\frac{I_o}{R_o}\right) = \ln\left(\frac{I_o}{R_o}\right)^3$$

Aplicando os logaritmos:

$$\frac{I_1}{R_1} \cdot \frac{I_2}{R_2} \cdot \frac{I_3}{R_3} = \left(\frac{I_o}{R_o}\right)^3$$

$$I_o = R_o \cdot \sqrt[3]{\frac{I_1}{R_1} \cdot \frac{I_2}{R_2} \cdot \frac{I_3}{R_3}} \quad //$$

Escolha:

$$I_1: \text{ganho 1} \rightarrow R_1 = R$$

$$I_2: \text{ganho 2} \rightarrow R_2 = R/2$$

$$I_3: \text{ganho 4} \rightarrow R_3 = R/4$$

$$I_o = R_o \sqrt[3]{\frac{I_1}{R} \cdot \frac{I_2}{R/2} \cdot \frac{I_3}{R/4}}$$

com $I_1 = I_2 = I_3 = 1$, $I_o = 5$ logo:

$$5 = 100k \sqrt[3]{\frac{8}{R^3}} = 100k \cdot \frac{2}{R}$$

$$\text{logo: } R = 40k$$

$$R_1 = 40k$$

$$R_2 = 40/2 = 20k$$

$$R_3 = 40/4 = 10k //$$

Implemente um filtro passa-faixa de alta seletividade, com controle eletrônico de frequência central ω_0 por capacitores chaveados.

Para alcançar estes objetivos execute as etapas:

- Estude as equações de 3 tipos de filtros PF para encontrar o mais adequado: Poucos componentes (iguais) que devem variar em função do ω_0 desejado, Q (eletrônico) e ganho independentes de frequência. Neste estudo, siga o roteiro descrito em aula e faça resistores iguais e capacitores iguais sempre que possível. Determine precisamente as equações de ω_0 , Q e H_0 de cada filtro.
- Estude os resultados e justifique a escolha do filtro PF mais adequado.
- Implemente o circuito: Calcule/escolha os componentes e determine os limites de frequência do sinal de controle para o filtro atuar na faixa de 10 Hz a 5000 Hz com fator de qualidade 8 constante, ganho constante e dois capacitores chaveados apenas.

Dados adicionais: Use capacitores de 100 nF no filtro e frequência de controle das chaves dez vezes maior que a freq. de operação no momento.

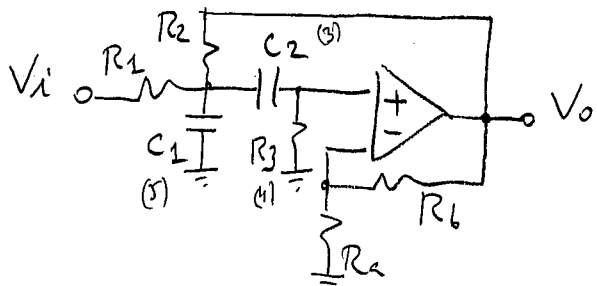
Precisão de 3 dígitos significativos.

Importante: No PF variável de estado, siga o roteiro de aula:

$$R_1 = R_2$$

$$R_3 = R_4 = R_1$$

a) Estudos do filtro.
Filtros PF VCVS (Sallen-Key)



$$K = \frac{R_a + R_b}{R_c}$$

$$\frac{V_o}{V_i} = \frac{\frac{k}{R_1 C_1} \cdot s}{s^2 + \left[\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_3 C_1} + \frac{1}{R_2 C_2} + \frac{1-k}{R_2 C_1} \right] s + \frac{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}}{C_1 C_2 R_3}} = \frac{H_o \cdot \frac{\omega_o}{\varphi} \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_o}{\varphi} s + \omega_o^2}$$

Fazendo resistores iguais e capacitores iguais:

$$\frac{V_o}{V_i} = \frac{\frac{k \cdot s}{RC}}{s^2 + \left[\frac{1}{RC} + \frac{1}{RC} + \frac{1}{RC} + \frac{1-k}{RC} \right] s + \frac{\frac{1}{R} + \frac{1}{R}}{C \cdot C \cdot R}}$$

$$\frac{V_o}{V_i} = \frac{\frac{k \cdot s}{RC}}{s^2 + \frac{4-k}{RC} s + \frac{2}{R^2 \cdot C^2}}$$

Iguando:

$$\omega_o^2 = \frac{2}{R^2 \cdot C^2} \rightarrow \omega_o = \frac{\sqrt{2}}{RC}$$

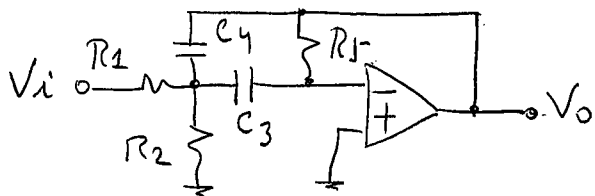
$$\frac{\omega_o}{\varphi} = \frac{4-k}{RC} \rightarrow \varphi = \frac{\sqrt{2}}{RC} \cdot \frac{RC}{4-k} \rightarrow \varphi = \frac{\sqrt{2}}{4-k}$$

$$H_o \cdot \frac{\omega_o}{\varphi} = \frac{k}{RC} \rightarrow H_o = \frac{\varphi \cdot k}{\omega_o RC} = \frac{\frac{\sqrt{2}}{4-k} \cdot k}{\frac{\sqrt{2}}{RC} \cdot RC} \rightarrow H_o = \frac{k}{4-k}$$

Conclusões:

ω_o é ajustado por 2 resistores \Rightarrow 2 cap. conectados
 φ é fornecido obter 8.

Filtro PF realimentado múltiplo



$$\frac{V_o}{V_i} = \frac{\frac{-s}{R_1 C_4}}{s^2 + \frac{s}{R_f} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \left(\frac{1}{R_f C_3 C_4} \right) \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)} = \frac{H_0 \frac{\omega_0}{\varphi} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{\varphi} s + \omega_0^2}$$

Fazendo R iguais e c iguais:

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

$$\frac{V_o}{V_i} = \frac{\frac{-s}{RC}}{s^2 + s \frac{2}{RC} + \frac{2}{R^2 C^2}} \quad \text{igualando:}$$

$$\omega_0^2 = \frac{2}{R^2 C^2} \rightarrow \boxed{\omega_0 = \frac{\sqrt{2}}{R \cdot C}}$$

$$\frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{2}{RC} \rightarrow \varphi = \frac{\omega_0 \cdot RC}{2} = \frac{\frac{\sqrt{2}}{RC} \cdot RC}{2} \rightarrow \boxed{\varphi = \frac{\sqrt{2}}{2}}$$

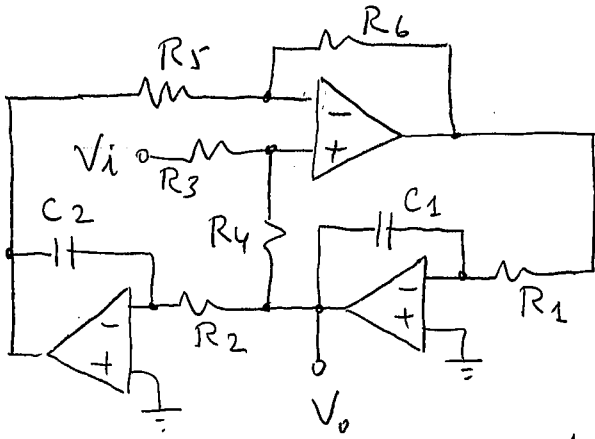
$$H_0 \frac{\omega_0}{\varphi} = -\frac{1}{RC} \rightarrow H_0 = \frac{-\varphi}{\omega_0 RC} = \frac{-\frac{\sqrt{2}}{2}}{\frac{\sqrt{2}}{RC} \cdot RC} \rightarrow \boxed{H_0 = -\frac{1}{2}}$$

conclusões:

Não serve pois $\varphi < \pi$

Ajuste por 2 resistores

Filtro PF Variável de estado



$$\frac{V_{PF}}{V_i} = \frac{-s \cdot \frac{1}{R_1 C_1} \cdot \frac{1 + \frac{R_6}{R_5}}{1 + R_3/R_4}}{s^2 + s \frac{1}{R_1 C_1} \cdot \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_4/R_3} + \frac{R_6}{R_5} \cdot \frac{1}{R_1 R_2 C_1 C_2}} = \frac{H_0 \frac{\omega_0}{\phi} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{\phi} s + \omega_0^2}$$

Procedimentos recomendados:

$$c_1 = c_2 = C$$

$$R_1 = R_2 = R$$

$$R_3 = R_5 = R_6 = R_a$$

$$R_4 = R_4$$

$$\frac{V_s}{V_i} = \frac{-s \frac{1}{RC} \cdot \frac{1 + \frac{R_a}{R_4}}{1 + R_a/R_4}}{s^2 + s \frac{1}{RC} \cdot \frac{1 + R_a/R_a}{1 + \frac{R_4}{R_a}} + \frac{R_a}{R_a} \cdot \frac{1}{R^2 C^2}} = \frac{-s \frac{1}{RC} \cdot \frac{2}{1 + R_a/R_4}}{s^2 + s \frac{1}{RC} \cdot \frac{2}{1 + \frac{R_4}{R_a}} + \frac{1}{R^2 C^2}}$$

Ignorando:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R^2 C^2} \rightarrow \boxed{\omega_0 = \frac{1}{RC}}$$

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{2}{RC} \cdot \frac{1}{1 + \frac{R_4}{R_a}} \rightarrow \boxed{\phi = \frac{R_a + R_4}{2 R_a}}$$

$$H_0 \frac{\omega_0}{\phi} = -\frac{1}{RC} \cdot \frac{2}{1 + \frac{R_4}{R_a}} \rightarrow \boxed{H_0 = -\frac{R_4}{R_a}}$$

conclusões: Este é o mais adequado pois a freq. é ajustada por dois resistores apenas, ϕ e ganho são constantes com a freq.

c) Implementações:

Escolhidos o PF variável de estado,

$R = R_1 = R_2$ serão os resistores ajustáveis tipo capacitor chameado

$R_a =$ qualquer valor = $10k \parallel$

$$\phi = \theta = \frac{R_a + R_4}{2 \cdot R_a} \text{ então}$$

$$R_4 = 16 R_a - R_a = 150k \parallel$$

Faixa de variações de R:

$$f_{\min} = 10 \text{ Hz} = 2 \cdot \pi \cdot 10 = 62,8 \text{ rad/s}$$

$$f_{\max} = 5.000 \text{ Hz} = 2 \cdot \pi \cdot 5000 = 31,4 \text{ K rad/s}$$

Usando $C = 100 \text{ nF}$ recomendado:

$$\omega_{\min} = \frac{1}{R_{\max} \cdot C}$$

$$R_{\max} = \frac{1}{\omega_{\min} \cdot C} = \frac{1}{62,8 \cdot 100 \cdot 10^{-9}}$$

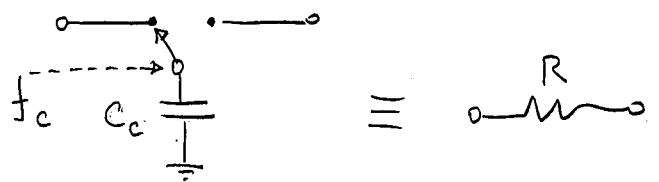
$$R_{\max} = 159k$$

$$\omega_{\max} = \frac{1}{R_{\min} \cdot C}$$

$$R_{\min} = \frac{1}{15.708 \cdot 100 \cdot 10^{-9}}$$

$$R_{\min} = 318 \Omega$$

Capacitor chameado:



$$R = \frac{1}{C_c \cdot f_c}$$

A freq. de chaveamento deve ser $10x$ maior que a máx. freq. do circuito:

$$f_c = 10 \cdot f_{\max} = 50 \text{ kHz}$$

Então:

$$R_{\min} = \frac{1}{C_c \cdot 50 \cdot 10^3} = 318 \Omega$$

Logo $C_c = 63 \text{ nF} \parallel$

confirmando para f_{\min} :

$$R_{\max} = \frac{1}{63 \cdot 10^{-9} \cdot f_c} = 159 \cdot 10^3$$

$$f_c = 100 \text{ Hz} = 10 \cdot f_{\min}$$

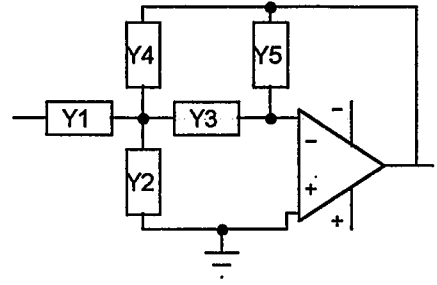
OK.

REALIMENTAÇÃO MÚLTIPLA 2ª ORDEM

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{-1}{s^2 + \frac{s}{C_2} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} \right) + \frac{1}{R_3 \cdot R_4 \cdot C_2 \cdot C_5}} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PA} = \frac{-s^2 \cdot C_1}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{C_1}{C_3 \cdot C_4} + \frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \frac{1}{R_2 \cdot R_5 \cdot C_3 \cdot C_4}} = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PF} = \frac{-s}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \left(\frac{1}{R_5 \cdot C_3 \cdot C_4} \right) \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)} = \frac{H_0 \cdot \omega_0 \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$



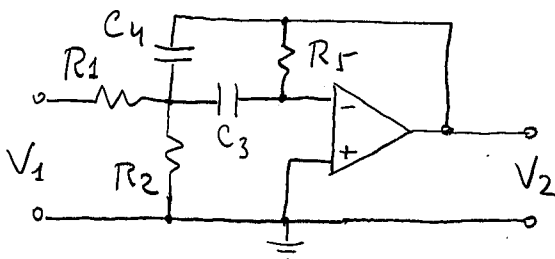
A partir da função de transferência do filtro passa-faixa de realimentação múltipla, experimente o seguinte procedimento:

$$C_3 = C_4 = C; R_1 = R; R_5 = A \cdot R; R_2 = B \cdot R$$

Obtenha as equações do ganho, frequência central e fator de qualidade deste filtro.

Aplique as equações no projeto de um filtro com 6 kHz de freq. central, 6 dB de ganho e 2 de fator de qualidade, com 9 k Ω de imped. mínima na entrada.

Arredonde para 3 dígitos significativos.



$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{-s}{R_1 \cdot C_4} \frac{1}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \left(\frac{1}{R_5 \cdot C_3 \cdot C_4} \right) \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)}$$

Nestas condições, qual a máxima freq. central supondo uma tolerância de $\pm 5\%$ nos resistores e $\pm 10\%$ nos capacitores?

Comparando com a forma padrão dos filtros PF 2ª ordem:

$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{H_0 \cdot \frac{\omega_0}{\phi} \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{\phi} s + \omega_0^2}$$

Aplicando o procedimento:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{A \cdot R \cdot C \cdot C} \left(\frac{1}{R} + \frac{1}{B \cdot R} \right)$$

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{1}{A \cdot R \cdot C^2} \frac{B+1}{B \cdot R}}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{RC} \sqrt{\frac{B+1}{A \cdot B}} //$$

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{1}{A \cdot R} \left(\frac{1}{C} + \frac{1}{C} \right)$$

$$\phi = \frac{\omega_0}{\frac{2}{A \cdot R \cdot C}}$$

$$\phi = \frac{1}{RC} \frac{A \cdot R \cdot C}{2} \sqrt{\frac{B+1}{A \cdot B}}$$

$$\phi = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{A}{B} (B+1)} //$$

$$H_0 \frac{\omega_0}{\phi} = \frac{-1}{R \cdot C}$$

$$H_0 = \frac{-1}{RC} \cdot \frac{A \cdot R \cdot C}{2}$$

$$H_0 = -\frac{A}{2} //$$

Projeto:

$$\text{Ganho} = 6 \text{ dB} = 20 \log(H_0)$$

$$H_0 = 1,995 \rightarrow H_0 = 2 \text{ (impresso)}$$

$$-2 = -\frac{A}{2} \rightarrow A = 4 //$$

Para obter a imp. de entrada
nolimitada, $R_1 = R = 10k \parallel$

Então:

$$R_f = A \cdot R = 14 \cdot 10k \rightarrow R_f = 40k \parallel$$

$$\phi = 2 = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{4}{B} (B+1)}$$

$$2 = \sqrt{\frac{B+1}{B}}$$

$$4 = \frac{B+1}{B} \rightarrow B = \frac{1}{3} \parallel$$

$$R_2 = B \cdot R = \frac{1}{3} \cdot 10k \rightarrow R_2 = 3,33k \parallel$$

$$\omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot 6 \cdot 10^3 = \frac{1}{RC} \sqrt{\frac{B+1}{A \cdot B}}$$

$$C = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot 6 \cdot 10^3 \cdot 10^4} \sqrt{\frac{1/3 + 1}{4 \cdot 1/3}}$$

$$C = 2,65 \cdot 10^{-9} \parallel$$

Efeito das tolerâncias em ω_0 :

$$\omega_0 = \frac{1}{R_1 \cdot C} \sqrt{\frac{\frac{R_2}{R_1} + 1}{\frac{R_f}{R_1} \cdot \frac{R_2}{R_1}}}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{R_1 \cdot C} \sqrt{\frac{R_1 + R_2}{R_1} \cdot \frac{R_1^2}{R_2 \cdot R_f}}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{C} \sqrt{\frac{R_1 + R_2}{R_1 \cdot R_2 \cdot R_f}}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{C} \sqrt{\frac{1}{R_2 \cdot R_f} + \frac{1}{R_1 \cdot R_f}} \parallel$$

Máximo ω_0 , no pior caso:

R_1, R_2, R_f e C com seus

menores valores:

$$R_1 = 10k \rightarrow 9,5k$$

$$R_2 = 3,33k \rightarrow 3,1635k$$

$$R_f = 40k \rightarrow 38k$$

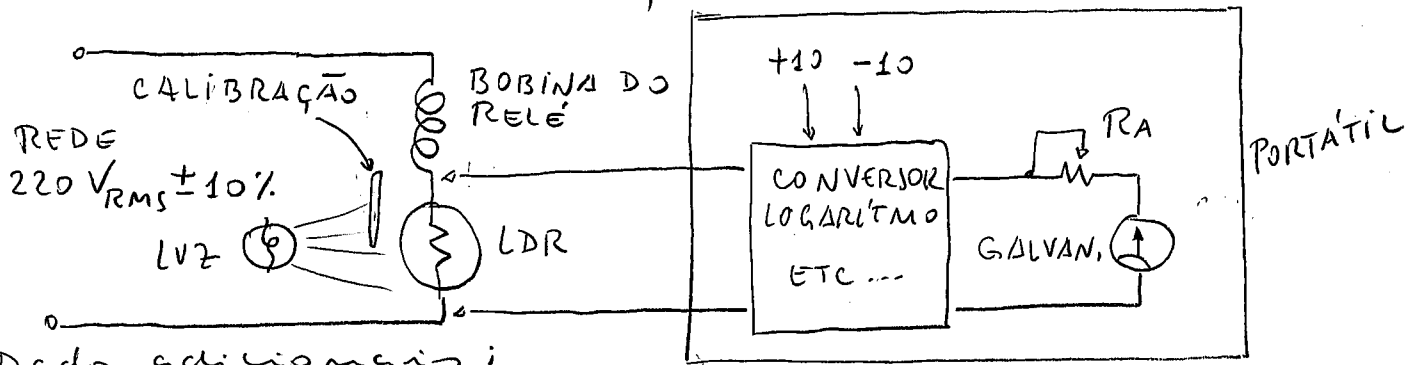
$$C = 2,65 \mu F \rightarrow 2,385 \mu F$$

Substituindo:

$$\omega_{0max} = \frac{1}{2,385 \cdot 10^{-9}} \sqrt{\frac{10^{-6}}{3,1635 \cdot 38} + \frac{10^{-6}}{9,5 \cdot 38}}$$

$$f_{0max} = 7,027 \text{ kHz} \parallel$$

Para calibrar o dispositivo de acendimento automático de luz ao anoitecer, foi esboçado o circuito abaixo. Complete este projeto especificando os valores que faltam e calculando os outros. Alimentações $\pm 10V$ regulada proveniente de pilhas. Operacionais ideais. Transistores casados. $PTC = 1k$. Galvanômetro: $5mA$ a plena escala. Resist. interna $1,5k$.



Dados adicionais:

Densidade de potência com a temperatura

Máxima corrente drenada pelo instrumento: $0,2mA$.

Dimensione os componentes para obter a maior tensão possível para acionar o galvanômetro que será então calibrado por RA. Use valores comerciais.

Examinando o esboço:

— Entrada é alternada: precise retificar antes.

Como as tensões são elevadas, um retificador passivo de onda completa é suficiente.

— Estável: usar o conversor log compensado.

Máxima tensão de entrada:

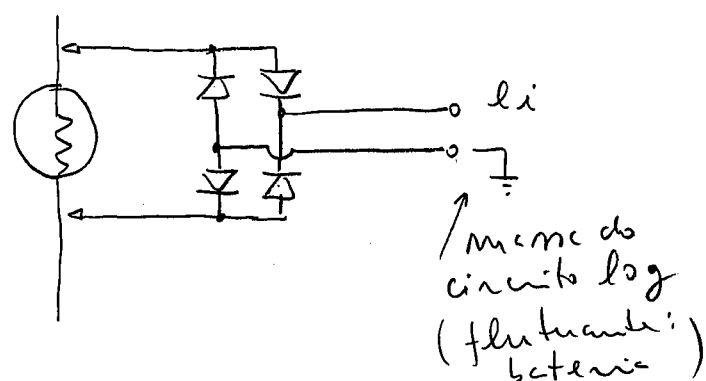
$$U_i = 220 \cdot \sqrt{2} + 10\% = 342V //$$

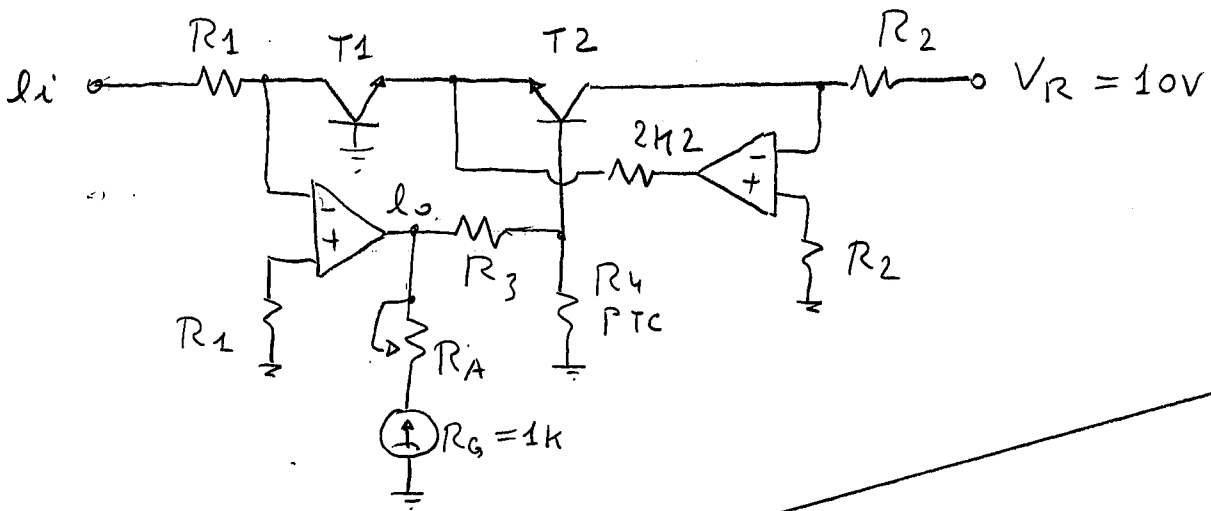
Com este valor, a saída do conversor log é

a maior possível: $10V$ pois os operacionais são ideais.

Tensão de referência do circuito de compensação do conversor log: $10V$ pois é regulada.

Fica então:





Cálculo dos componentes:

$$R_1 = \frac{342 \text{ V}}{0,2 \text{ mA}} = 1,71 \cdot 10^6$$

$$R_1 = 1,8 \text{ MSR} //$$

$$I_0 = -\frac{k \cdot T}{q} \frac{R_3 + R_4}{R_4} \ln\left(\frac{R_2}{R_1} \frac{I_i}{V_R}\right)$$

$$\frac{k \cdot T}{q} = 26 \text{ mV} @ 27^\circ \text{C}$$

Escolhendo: $R_2 = 1 \text{ M}$

Na condição de máxima entrada: $I_i = 342$ e $I_0 = -10$;

$$-10 = -26 \cdot 10^{-3} \frac{R_3 + R_4}{R_4} \ln\left(\frac{1 \text{ M}}{1,8 \text{ M}} \frac{342}{10}\right)$$

$$\frac{10}{26 \cdot 10^{-3}} = \frac{R_3 + 10^3}{10^3} \cdot \ln(19)$$

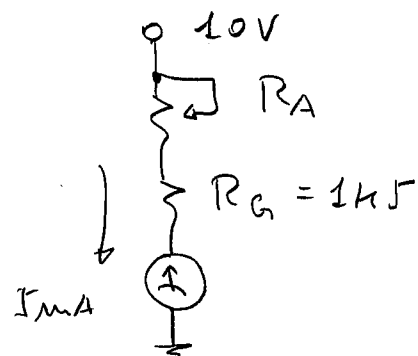
$$\text{Então: } R_3 = 129,6 \cdot 10^3$$

Valor comercial: $R_3 = 120 \text{ k} //$

O erro de escala será corrigido por R_A .

Triângulo R_A :

com $I_i = \text{máximo}$,
 $I_0 = 10 \text{ V}$ e no galvanômetro deve passar 5 mA :



$$5 \text{ mA} = \frac{10 \text{ V}}{R_A + R_G}$$

$$\rightarrow R_A = 0,5 \text{ k}$$

Para ter o cursor no meio,

$$R_A = 1 \text{ k} // \text{Triângulo}$$

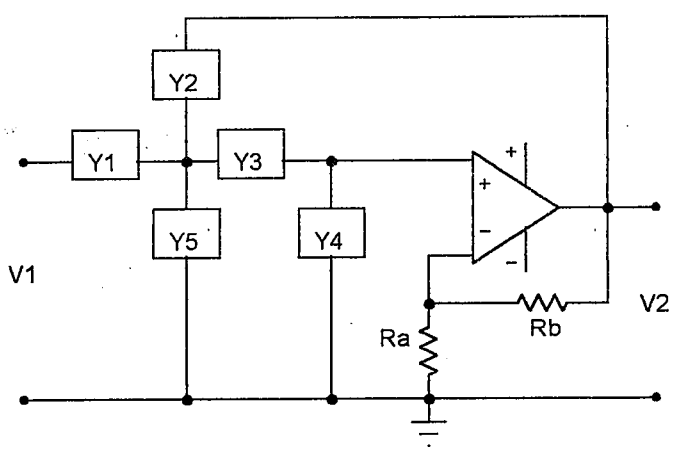
Nome: GABARITO Turma: _____

1. (5 pontos) Implemente um filtro rejeita-faixa a partir de filtros VCVS (Salen-Key) do tipo resistores iguais e capacitores iguais.
 Dados: Faixa de rejeição de 100Hz a 300Hz, ganho de 1,5 vezes e fator de qualidade 2.
 Capacitores disponíveis são de 15nF.
 Use circuitos auxiliares que forem necessários. Componentes ideais, arredondamento em 3 dígitos significativos. Descreva cada passo da solução.

PB: $R_1 = R_2 = R_3 = R$
 $C_2 = C_4 = C$
 $\omega_o = 1/RC$
 $1/Q = 3-K$
 $H_o = K$

PA: $R_2 = R_4 = R$
 $C_1 = C_3 = C$
 $\omega_o = 1/RC$
 $1/Q = 3-K$
 $H_o = K$

PF: $R_1 = R_2 = R_4 = R$
 $C_3 = C_5 = C$
 $\omega_o = \sqrt{2}/RC$
 $Q = \sqrt{2}/(4-K)$
 $H_o = K/(4-K)$



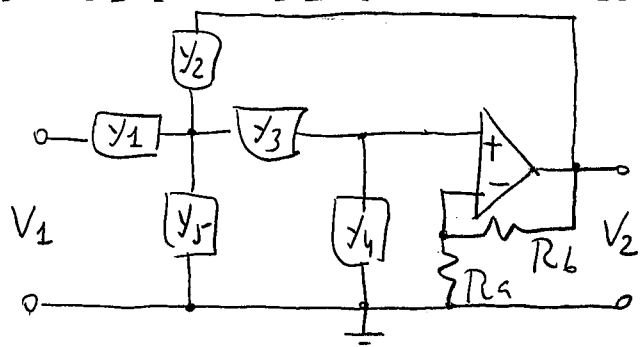
2. (5 pontos) Projete um circuito que resolva com precisão e estabilidade a equação:
 $e_o = (e_1/1,5)(10)^{e_2}$ com e_o , e_1 e e_2 positivos.
 Escolha o conversor adequado e equacione convenientemente o circuito, documentando cada passo do seu trabalho.
 Componentes ideais variados estão disponíveis. Use valores comerciais para os resistores.
 Dicas: $e^x = 10^{\log(e) \cdot x}$ $v_{be} = kT/q \ln(I_c/I_o)$

Implementar um filtro rejeita-faixa usando filtros VCVS (sallen-key) do tipo resistores iguais e capacitores iguais.

Dados: Faixa de rejeição 100Hz e 300Hz, Ganho de 1,5 vezes e fator de qualidade de 2.

Capacitores disponíveis são de 15mF.

Use circuitos auxiliares que forem necessários. Componentes ideais. Arredondamentos: 3 dígitos significativos. Descreva cada passo de solução.



PB: $R_1 = R_3 = R$
 $C_2 = C_4 = C = 15\text{mF}$
 $\omega_0 = \frac{1}{RC}$ $\frac{1}{Q} = 3 - K$ $H_0 = K$

PA: $R_2 = R_4 = R$
 $C_1 = C_3 = C = 15\text{mF}$
 $\omega_0 = \frac{1}{RC}$ $\frac{1}{Q} = 3 - K$ $H_0 = K$

Princípio de funcionamento:
 Soma o PB em 100Hz com o PA em 300Hz e ajustar o ganho para 1,5.

PB em 100Hz:

$$2 \cdot \pi \cdot 100 = \frac{1}{R \cdot 15 \cdot 10^{-9}}$$

$$R = 106103 \rightarrow R_1 = R_3 = 106\text{k} //$$

Para $Q = 2$:

$$\frac{1}{2} = 3 - K \rightarrow K = H_0 = 2,5 \text{ vezes} //$$

PA em 300Hz:

$$2 \cdot \pi \cdot 300 = \frac{1}{R \cdot 15 \cdot 10^{-9}}$$

$$R = 35368 \rightarrow R_2 = R_4 = 35,4\text{k} //$$

Ganho é o mesmo.

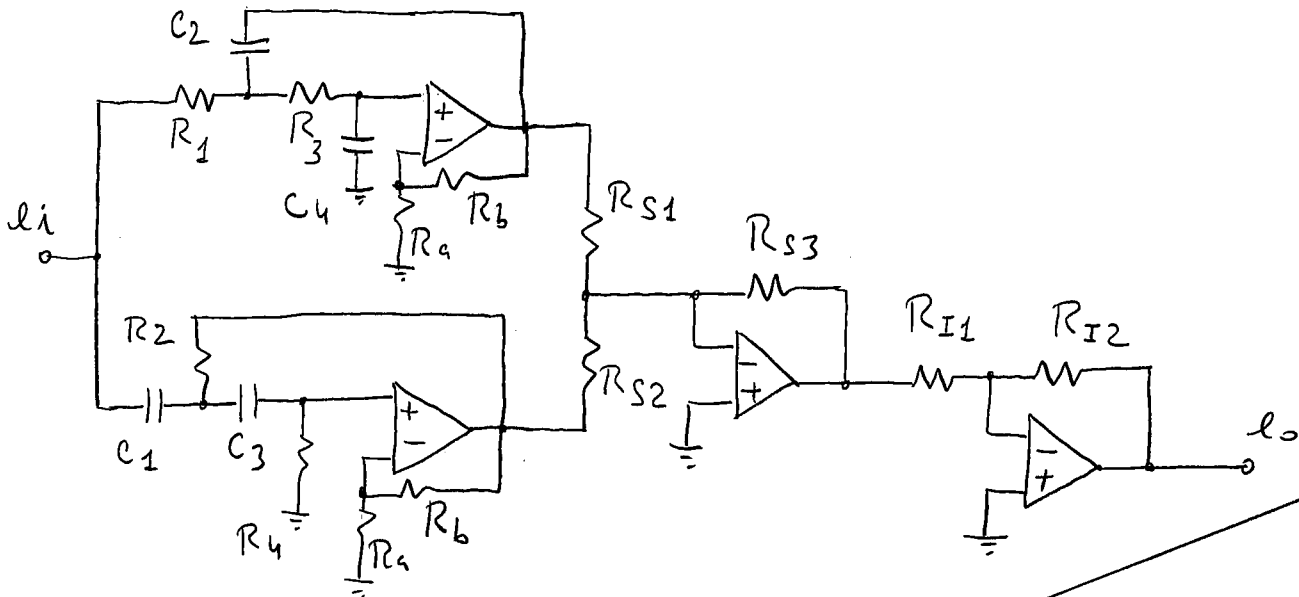
Compondo o filtro rejeita-faixa:

Como o ganho desejado é de 1,5, o somador deve corrigir o ganho de cada filtro:

$$\frac{V_i}{V_o} = 1,5 = G_{\text{soma}} \cdot G_{\text{Filtro}}^{2,5}$$

$$G_{\text{soma}} = \frac{1,5}{2,5} = 0,6 \text{ vezes}$$

Por outro lado, o somador é inversor e a saída deve ser invertida novamente.
 circuito final:



Para reduzir o consumo,

$$R_{S1} = R_{S2} = 47k$$

$$\text{Então } G_{\text{soma}} = 0,6 = \frac{R_{S3}}{R_{S1}} \text{ (inversor)}$$

$$R_{S3} = 0,6 \cdot 47k = 28,2k$$

Para reduzir o número de componentes diferentes e obter ganho unitário inversor:

$$R_{I1} = R_{I2} = 47k //$$

Ganho do filtro:

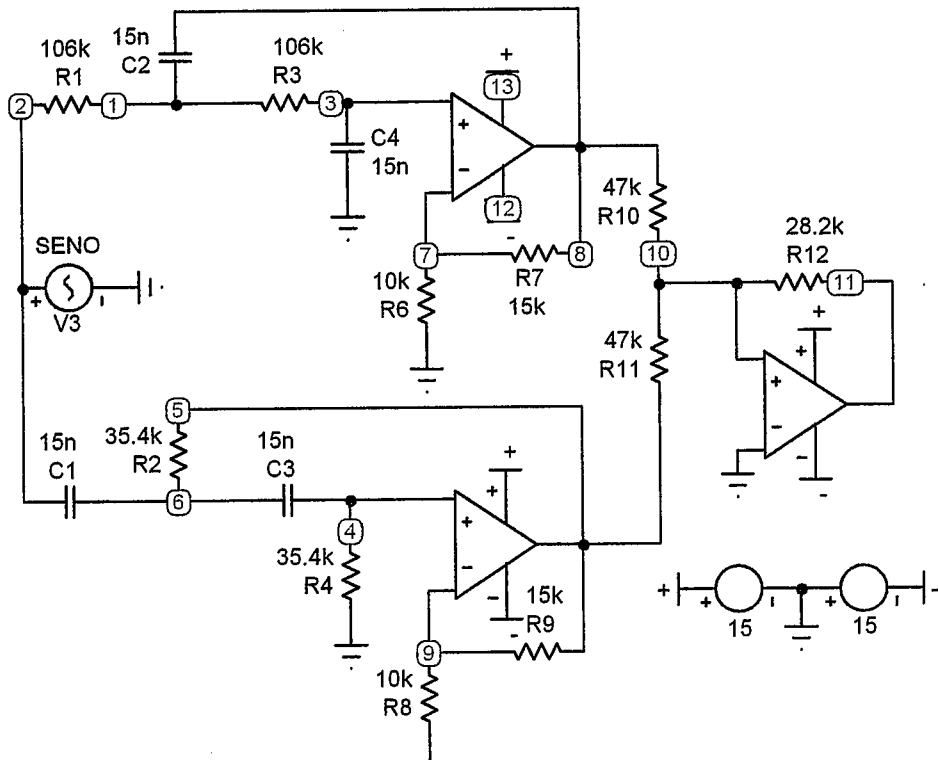
$$K = 2,5 = 1 + \frac{R_b}{R_c}$$

Escolhendo $R_a = 10k //$

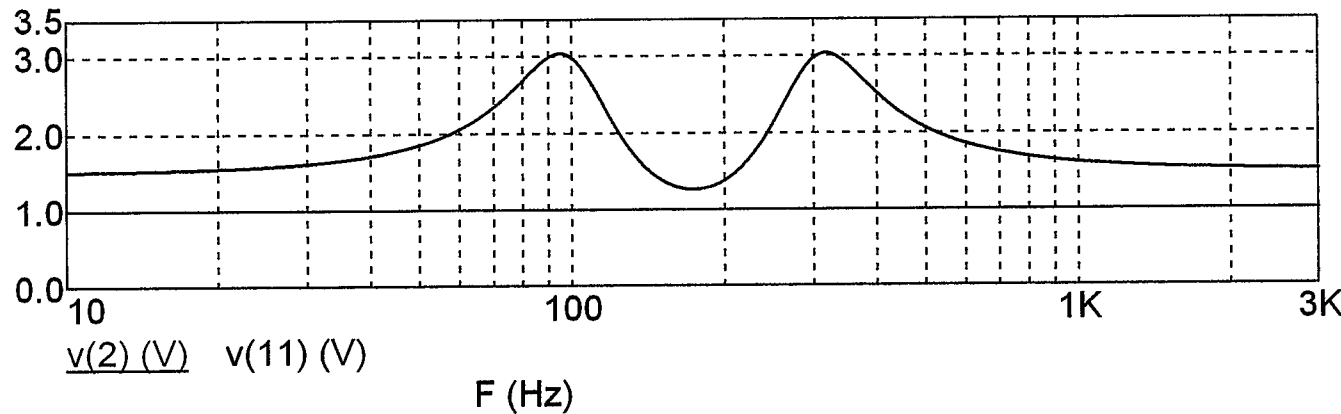
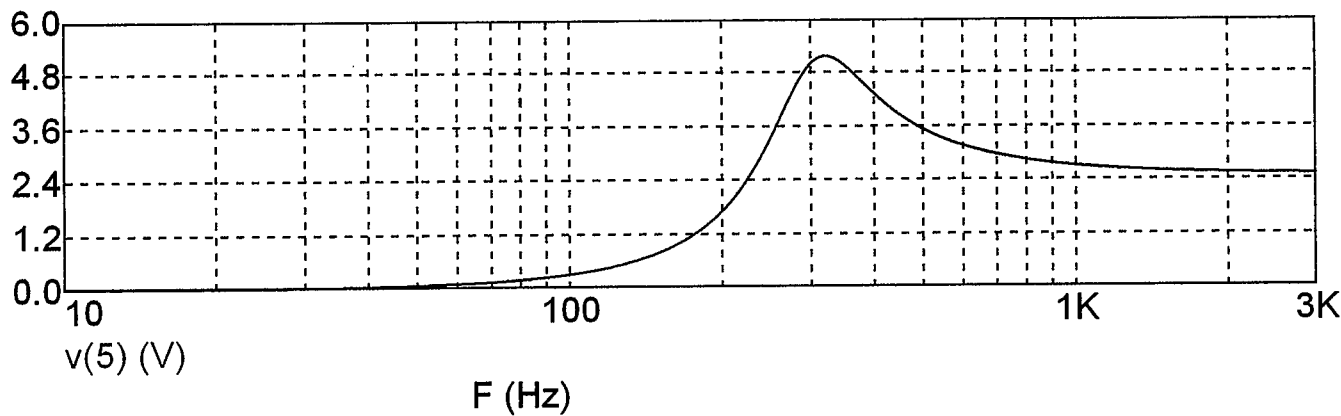
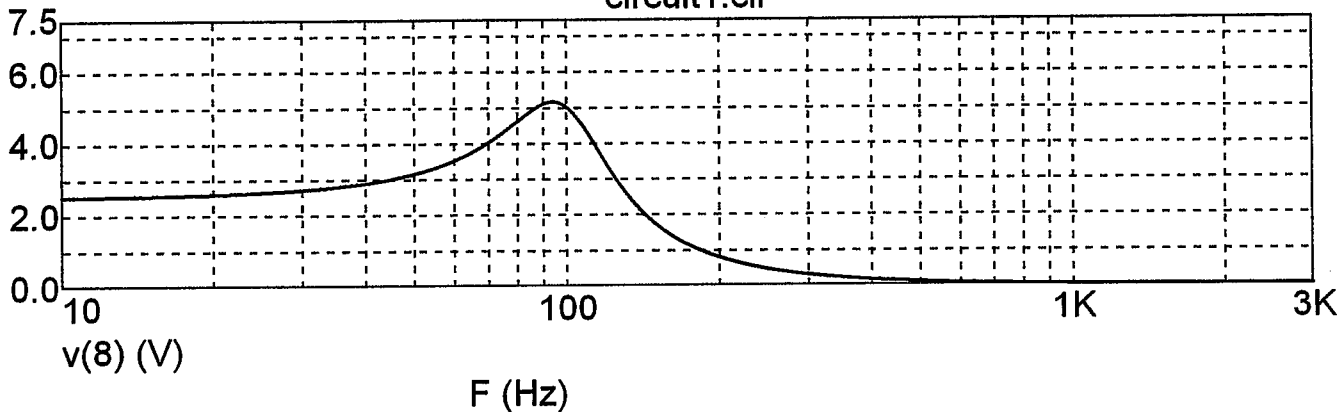
$$R_b = 15k //$$

Aperfeiçoamentos:

- Jogar com os valores dos resistores procurando valores comerciais.
- Usar filtros GIRM que são inversores e dispensam o inversor na saída.



Micro-Cap 8 Evaluation Version
circuit1.cir



Implemente um circuito que execute com precisão e estabilidade a equação $I_0 = \frac{I_1}{1.5} (10)^{I_2}$, onde I_1 , I_2 e I_0 são positivos.

Componentes ideais variados estão disponíveis. Use valores comerciais para os resistores. Documente cada passo do seu trabalho.

P2 2003/1

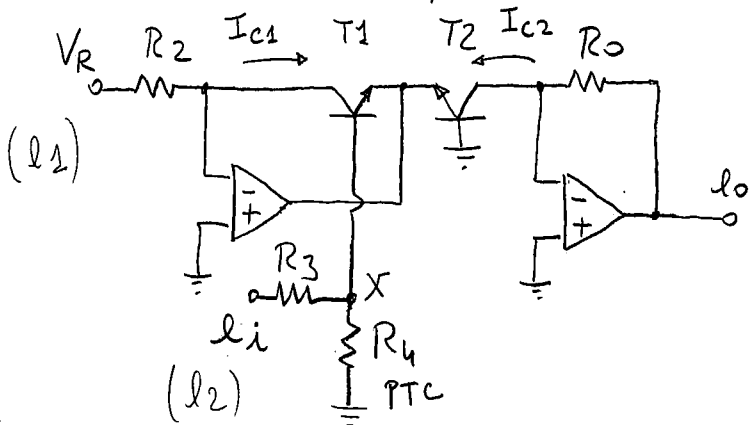
Princípio de funcionamento:

Preciso de conversor antilog com compensação de tempo e compensação de corrente de saturação reversa.

Como este tipo precisa de tensão de referência, este pode ser a outra entrada.

A polaridade das entradas pode ser ajustada por um inversor de tensão.

Circuito e equacionamento:



No ponto X:

$$V_X = V_{BE1} - V_{BE2} = -(V_{BE2} - V_{BE1})$$

Como:

$$V_{BE} = \frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{I_e}{I_0} \right)$$

$$V_X = -\frac{k \cdot T}{q} \left[\ln \left(\frac{I_{e2}}{I_0} \right) - \ln \left(\frac{I_{e1}}{I_0} \right) \right]$$

$$V_X = -\frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{I_0}{\frac{V_R \cdot I_0}{R_0}} \right)$$

$$V_X = -\frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{I_0 R_0}{V_R I_0} \right)$$

Como $V_X = I_i \frac{R_4}{R_3 + R_4}$ vem

$$I_i = -\frac{R_3 + R_4}{R_4} \cdot \frac{k \cdot T}{q} \cdot \ln \left(\frac{I_0 R_0}{V_R I_0} \right)$$

Isolando o termo ln e exponenciando membro-a-membro:

$$\left(-\frac{I_i \cdot R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \right) = \frac{I_0}{V_R} \cdot \frac{R_0}{I_0}$$

Isolando I_0 :

$$I_0 = \frac{V_R \cdot R_0}{R_2} e^{\left(-\frac{I_i \cdot R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \right)}$$

convertendo e^x para 10^x

$$e = 10^{\log(e)}$$

$$e^x = (10^{\log(e)})^x = 10^{\log(e) \cdot x}$$

Então:

$$l_0 = \frac{V_R \cdot R_0}{R_2} 10^{\left(\frac{-l_i \cdot R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \cdot \log(l) \right)}$$

Adaptando para o caso:

$$\frac{V_R \cdot R_0}{R_2} = \frac{l_1}{1,5} \rightarrow \begin{cases} V_R = l_1 \\ R_2 = 1,5 \cdot R_0 \end{cases}$$

Escolhendo $R_0 = 100k \parallel$

então $R_2 = 150k \parallel$

$$-\frac{l_i \cdot R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \cdot \log(l) = l_2$$

Logo: $l_i = -l_2$

$$\frac{R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{1}{26 \text{ mV}} \cdot 0,4343 = 1$$

$$R_3 = 15,704 \cdot R_4$$

Fazendo $R_4 = 1k \text{ PTC } 0,3\% \parallel$

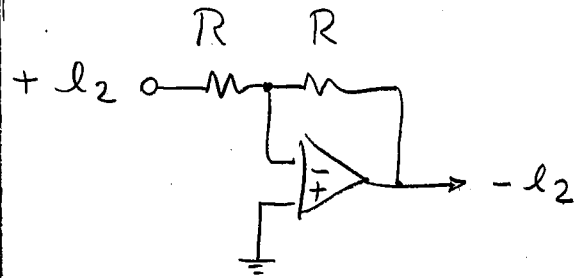
$$R_3 = 15,704 k \parallel$$

Ajuste das polaridades:

l_1 positivo \rightarrow saída l_0 é negativa e T2 opera corretamente, levando l_0 a um valor positivo. OK.

Para executar a operação, l_2 deve ser negativa

\rightarrow inverter a polaridade:



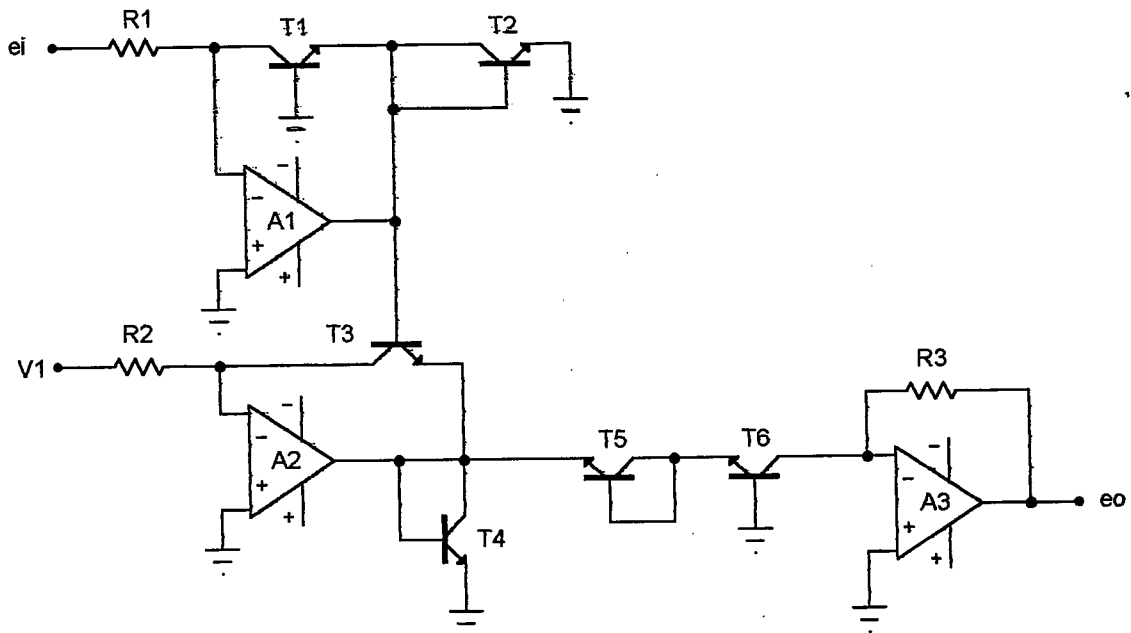
Usando valores comerciais:

$$R = 100k \parallel$$

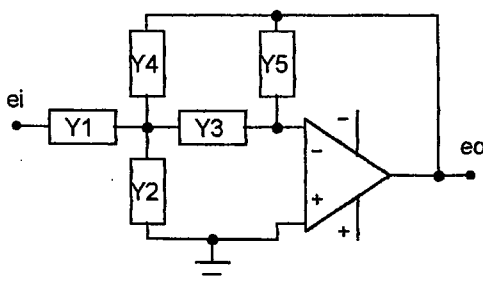
Nota: Para T1 operar, a saída l_0 deve ser mais negativa que a tensão no ponto X que é alimentado por l_2 .

Nome: GABARITO Turma: _____

1. No circuito abaixo, e_o deve variar o máximo possível quando e_i variar entre 100V e 80kV. Divida o circuito em blocos, entenda e equacione cada um com o objetivo de obter a função de transferência de e_i para e_o . Calcule então o valor dos componentes de modo a obter a expressão mais simples possível. Para evitar auto-aquecimento, limite a corrente nos transistores em 1mA. Componentes ideais. $V_{cc} = \pm 18V$. $V_1 = +V_{cc}$. Documente cada passo do seu trabalho.

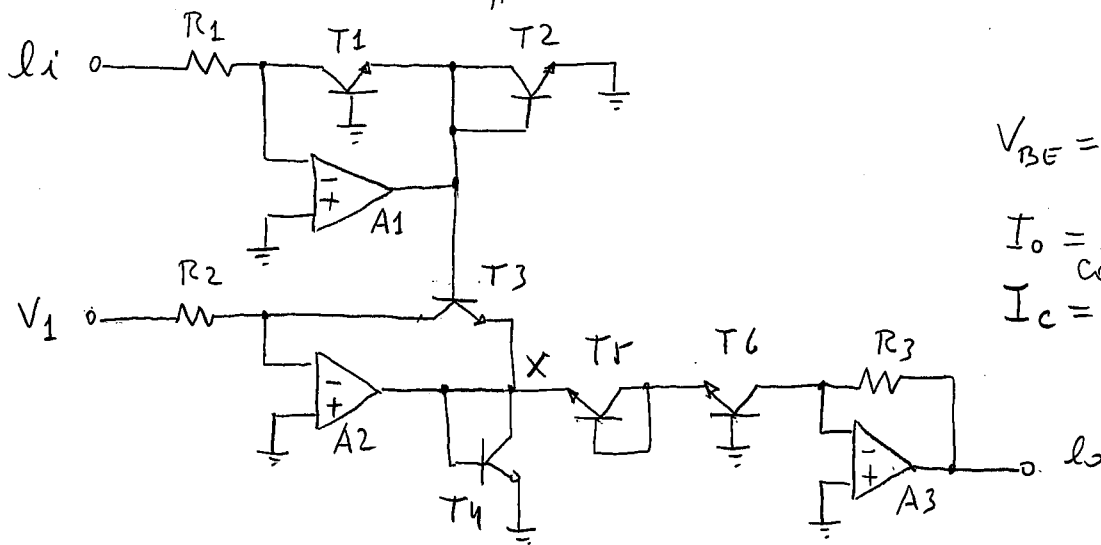


2. Calcule os elementos de um filtro passa-faixas de segunda ordem tipo realimentação múltipla, com controle de frequência por um sinal de clock. Faixa de atuação de 7Hz a 25Hz, fator de qualidade 10, impedância de entrada de 100kΩ, pelo menos. Use dois elementos de controle, comandados por um clock com frequência mínima de 1kHz. Descreva todos os passos da solução. Arredondamento em 3 dígitos significativos. Após calcular o filtro, desenhe o esquema completo. Existe linearidade entre a frequência do filtro e a do clock? Prove com uma equação.



$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PF} = \frac{-s}{R_1 \cdot C_4} \frac{1}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \left(\frac{1}{R_5 \cdot C_3 \cdot C_4} \right) \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)} = \frac{H_0 \cdot \omega_0 \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

No circuito abaixo, l_o deve variar o máximo possível quando l_i varia entre 100V e 20kV. Divida o circuito em blocos, entenda e equacione cada um com o objetivo de obter a função de transferência de l_i para l_o . Calcule o valor dos componentes de modo a obter a equação mais simples possível. Para evitar auto aquecimento, limite em 1mA a corrente nos transistores. Componentes ideais. $V_1 = V_{cc} = 18V$. Documente cada passo do seu trabalho.



$$V_{BE} = \frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{I_c}{I_0} \right)$$

$$I_0 = 10^{-13} \text{ A @ } 27^\circ\text{C}$$

Corr. de sat. reversa
 $I_c = \text{Corr. de coletor}$

PR_2003/2

Bloco A1, T1 : conversor log

$$l_{o1} = -V_{BE1}$$

Bloco A2, T3 : conversor log

$$l_{o2} = -V_{BE1} - V_{BE2}$$

$$l_{o2} = -\frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{l_i}{R_1 \cdot I_0} \right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{V_1}{R_2 \cdot I_0} \right)$$

Bloco A3, T5, T6 : conv. antilog

$$l_{i3} = V_{BE5} - V_{BE6}$$

$$l_{i3} = -\frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{l_o}{R_3 \cdot I_0} \right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{l_o}{R_3 \cdot I_0} \right)$$

Blocos T2 e T4 :

Transistores ligados como diodos para proteção das junções de T1, T3, T5 e T6 caso as saídas de A1 ou A2 fiquem positivas.

KVL no ponto X :

$$l_{o2} = l_{i3}$$

Substituindo os valores :

$$-\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_i}{R_1 \cdot I_0}\right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{V_1}{R_2 \cdot I_0}\right) = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_0}{R_3 \cdot I_0}\right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_0}{R_3 \cdot I_0}\right)$$

Transistores iguais e na mesma temperatura:

$$\ln\left(\frac{I_i}{R_1 \cdot I_0}\right) + \ln\left(\frac{V_1}{R_2 \cdot I_0}\right) = \ln\left[\left(\frac{I_0}{R_3 \cdot I_0}\right)^2\right]$$

$$\frac{I_i \cdot V_1}{R_1 \cdot R_2} = \frac{I_0^2}{R_3^2}$$

$$I_0 = R_3 \cdot \sqrt{\frac{I_i \cdot V_1}{R_1 \cdot R_2}} //$$

Corrente máxima de entrada
é 1 mA. Massa virtual:

$$R_1 = \frac{I_{i \max}}{1 \text{ mA}} = \frac{80 \cdot 10^3}{10^{-3}}$$

$$R_1 = 80 \text{ M}\Omega //$$

Simplificando a equação:

Máxima variação na
saída, logo $I_{0 \max} = 18 \text{ V}$

$$18 = \sqrt{R_3^2 \frac{80 \cdot 10^3 \cdot 18}{80 \cdot 10^6 \cdot R_2}}$$

Fazendo $R_2 = R_3$ e elevando ao
quadrado:

$$18^2 = R_3^2 \frac{80 \cdot 10^3 \cdot 18}{80 \cdot 10^6 R_3}$$

$$18 = R_3 \frac{10^3}{10^6}$$

$$R_2 = R_3 = 18 \text{ k}\Omega //$$

Substituindo na equação
original:

$$I_0 = 18 \cdot 10^3 \cdot \sqrt{\frac{I_i \cdot 18}{80 \cdot 10^6 \cdot 18 \cdot 10^3}}$$

$$I_0 = 18 \cdot 10^3 \cdot \frac{1}{\sqrt{80 \cdot 10^9}} \cdot \sqrt{I_i}$$

$$I_0 = 0,06364 \cdot \sqrt{I_i} //$$

com 100 V na entrada:

$$I_0 = 0,06364 \sqrt{100} = 0,6364 \text{ V} //$$

Calcule os elementos de um filtro passa-faixa
 tipo realimentação múltipla com controle de
 frequência central por um sinal de clock.

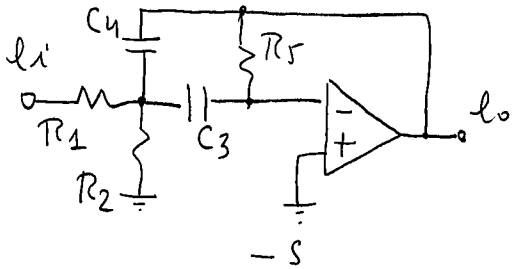
Dados: Arredondamento em 3 dígitos significativos.

Faixa de atração de 7 a 25 Hz, fator de qualidade 10,
 impedância de entrada de 100kΩ pelo menos, dois
 elementos de controle, comandados por um clock com
 frequência mínima de 1 kHz.

Após completar o filtro, desenhe o esquema completo e responda:

- Qual o ganho obtido e a sua variação com a freq.?
- Existe linearidade entre a freq. central e o clock?

P2 2003/2



$$\frac{lo}{li} = \frac{-s}{R_1 \cdot C_4} \cdot \frac{1}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \left(\frac{1}{R_5 C_3 C_4} \right) \left(\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_1} \right)}$$

Forme padrão PF 2º ordem:

$$\frac{lo}{li} = \frac{H_0 \cdot \frac{\omega_0}{Q} \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

Aplicando as especificações:

$R_1 = 100k$ para que a imped.
 de entrada seja pelo menos este
 valor.

ω_0 é controlado por C_3, C_4
 R_1, R_2 e R_5

Fazendo C_3 e C_4 fixos, sobre
 R_1, R_2 e R_5 . Para usar apenas
 dois elementos de controle,
 fazemos $R_2 = \infty$ pois ele não
 participa do Q ou do H_0 .

comparando as equações
 acima obtemos:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_1 \cdot R_5 \cdot C_3 \cdot C_4}$$

$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{1}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right)$$

$$\frac{H_0 \cdot \omega_0}{Q} = -\frac{1}{R_1 \cdot C_4}$$

Fazendo $R_1 = R_5 = R$ e $C_3 = C_4 = C$:

$$\omega_0 = \frac{1}{RC}$$

$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{2}{RC}$$

$$\frac{H_0 \cdot \omega_0}{Q} = \frac{-1}{RC} \quad \text{Isolando } H_0:$$

$$H_0 = \frac{Q}{\omega_0} \left(\frac{-1}{RC} \right) \rightarrow H_0 = -Q$$

Para $Q = 10$:

$$\frac{\omega_0}{10} = \frac{2}{RC} \rightarrow \omega_0 = \frac{20}{RC}$$

$$7 \text{ Hz} \rightarrow \omega_{\min} = 2 \cdot \pi \cdot 7 = 44 \text{ rad/s}$$

$$25 \text{ Hz} \rightarrow \omega_{\max} = 2 \cdot \pi \cdot 25 = 157 \text{ rad/s}$$

Usando capacitores chamados em lugar de R_2 e R_3 para controlar a freq. central do filtro, pelas equações:

$$R_{1 \min} \rightarrow \omega_{\max}. \text{ Ent\~{a}o:}$$

$$\omega_{\max} = 157 = \frac{20}{100k \cdot C}$$

$$C = C_3 = C_4 = 1,27 \mu\text{F} //$$

$$\text{com } R_{1 \min} = 100k$$

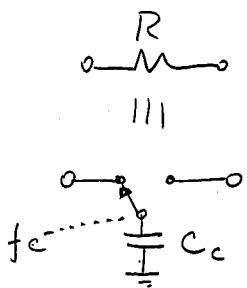
Na frequ\~{e}ncia mais baixa:

$$\omega_{\min} = 44 = \frac{20}{R_{1 \max} \cdot 1,27 \mu\text{F}}$$

$$\text{Ent\~{a}o } R_{1 \max} = 357k //$$

Dimensionando os capac. chamados:

$$R = \frac{1}{C_c \cdot f_c}$$



Como $f_{c \min} \rightarrow R_{\max}$ vem:

$$R_{1 \max} = 357k = \frac{1}{C_c \cdot 1000 \text{ Hz}}$$

$$\text{Ent\~{a}o } C_c = 2,8 \text{ MF} //$$

a) C\~{a}lculo do ganho:

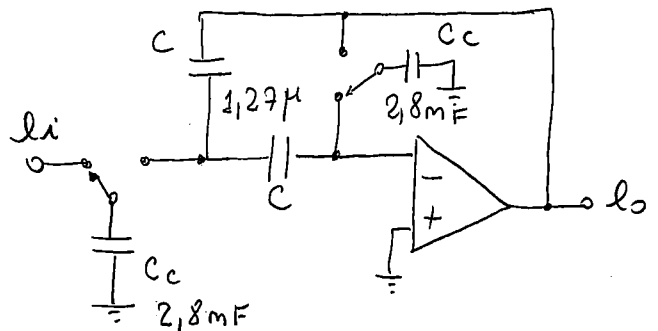
$$H_0 = -1 \rightarrow H_0 = -10 \text{ vez}$$

N\~{a}o varia com a frequ\~{e}ncia. //

$$b) \omega_0 = \frac{1}{RC} = \frac{1}{C_c \cdot f_c}$$

$$\omega_0 = \frac{C_c \cdot f_c}{C}$$

Ent\~{a}o f_c controla linearmente a freq. central do filtro.



$$f_{c \min} = \frac{1}{C_c \cdot R_{1 \min}} = \frac{1}{2,8 \cdot 10^{-9} \cdot 100 \cdot 10^3}$$

$$f_{c \max} = 3,57 \text{ kHz} //$$

QUESTÃO 2 P2 2003/2

Existem várias possibilidades para este filtro.
Análises da questão:

- cálculo do filtro (vários resultados) 1/2 TOTAL
- conversão p/ exp. chamados 1/2 TOTAL

PRIMEIRA SOLUÇÃO:

Examinando as equações nota-se que é possível fazer $R_2 = \infty$.

Comparando com a forma padrão:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_1 R_5 C_3 C_4}$$

$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{1}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right)$$

$$\frac{H_0 \omega_0}{Q} = \frac{-1}{R_1 C_4}$$

Fazendo $C_3 = C_4 = C$:

$$\omega_0 = \frac{1}{C \sqrt{R_1 R_5}}$$

$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{2}{R_5 \cdot C}$$

$$\frac{H_0 \omega_0}{Q} = \frac{-1}{R_1 \cdot C}$$

Substituindo $Q = 10$:

$$\omega_0 = \frac{20}{R_5 \cdot C}$$

Comparando:

$$\frac{1}{\sqrt{R_1 R_5}} = \frac{20}{R_5}$$

$$\frac{1}{R_1 \cdot R_5} = \left(\frac{20}{R_5} \right)^2 \rightarrow R_5 = 400 \cdot R_1$$

$$7 \text{ Hz} \rightarrow \omega_7 = 2\pi \cdot 7 = 44 \text{ rad/s}$$

$$25 \text{ Hz} \rightarrow \omega_{25} = 2\pi \cdot 25 = 157 \text{ rad/s}$$

Pela equação, com ω_{25} temos

o R_1 mínimo = 100k:

$$157 = \frac{1}{C \sqrt{10^5 \cdot 400 \cdot 10^5}}$$

$$C = 3,18 \text{ nF} //$$

Para ω_7 , na mesma equação:

$$44 = \frac{1}{3,18 \cdot 10^{-9} \sqrt{R_1 \cdot 400 R_1}}$$

$$R_1 = 357 \text{ k} //$$

Transformando em
capacitores chameados:

$$R = \frac{1}{C_c \cdot f_{ck}}$$

Com $f_{ck \text{ m\u00edn}} = 1 \text{ KHz}$ devemos

ter R_{max} , ou seja: $\begin{cases} R_1 = 357 \text{ k} \\ R_5 = 400 \cdot R_1 \end{cases}$

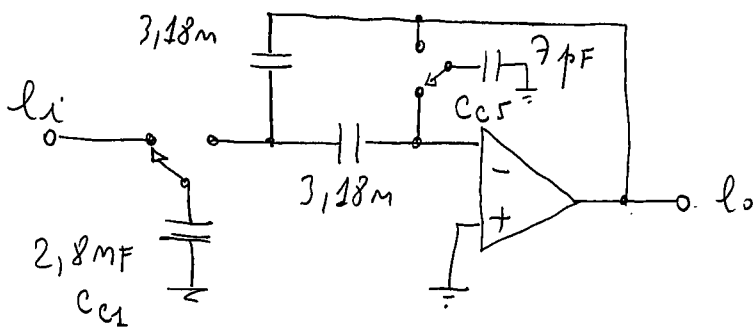
$$357 \cdot 10^4 = \frac{1}{C_{c1} \cdot 10^3}$$

$$C_{c1} = 2,8 \text{ mF} //$$

Como a rela\u00e7\u00e3o \u00e9 linear,
para $R_5 = 400 \cdot R_1$ obtemos:

$$C_{c5} = \frac{C_{c1}}{400} = 7 \cdot \mu\text{F} //$$

circuito final:



SEGUNDA SOLUÇÃO:

Escolhendo $C = C_3 = C_4 = 1\mu F$
que é um valor elevado
mas não do tipo polarizado.

Faz-se também $R_2 = \infty$.

$$\omega_0^2 = \frac{1}{10^5 \cdot R_5 \cdot 10^{-6} \cdot 10^{-6}}$$

Para 25 Hz , $\omega_{25} = 157\text{ rad/s}$:

$$R_5 = 406\ \Omega //$$

$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{2}{R_5 \cdot C}$$

para $25\text{ Hz} \rightarrow \omega_{25} = 157\text{ rad/s}$:

$$R_5 = \frac{2 \cdot 10}{157 \cdot 10^{-6}} = 127\text{ k} //$$

⋮

TERCEIRA SOLUÇÃO:

Seguindo um roteiro de
bibliografia:

Fazendo $C_3 = C_4 = C$

$$R_1 = R = 100\text{ k}$$

$$R_5 = A \cdot R$$

Então:

$$\omega_0 = \frac{1}{RC} \sqrt{\frac{1}{A}}$$

$$H_0 = \frac{-A}{2}$$

$$Q = \frac{1}{2} \sqrt{A}$$

Então:

$$A = 400$$

$$\omega_0 = \frac{1}{20 \cdot 10^5 \cdot C}$$

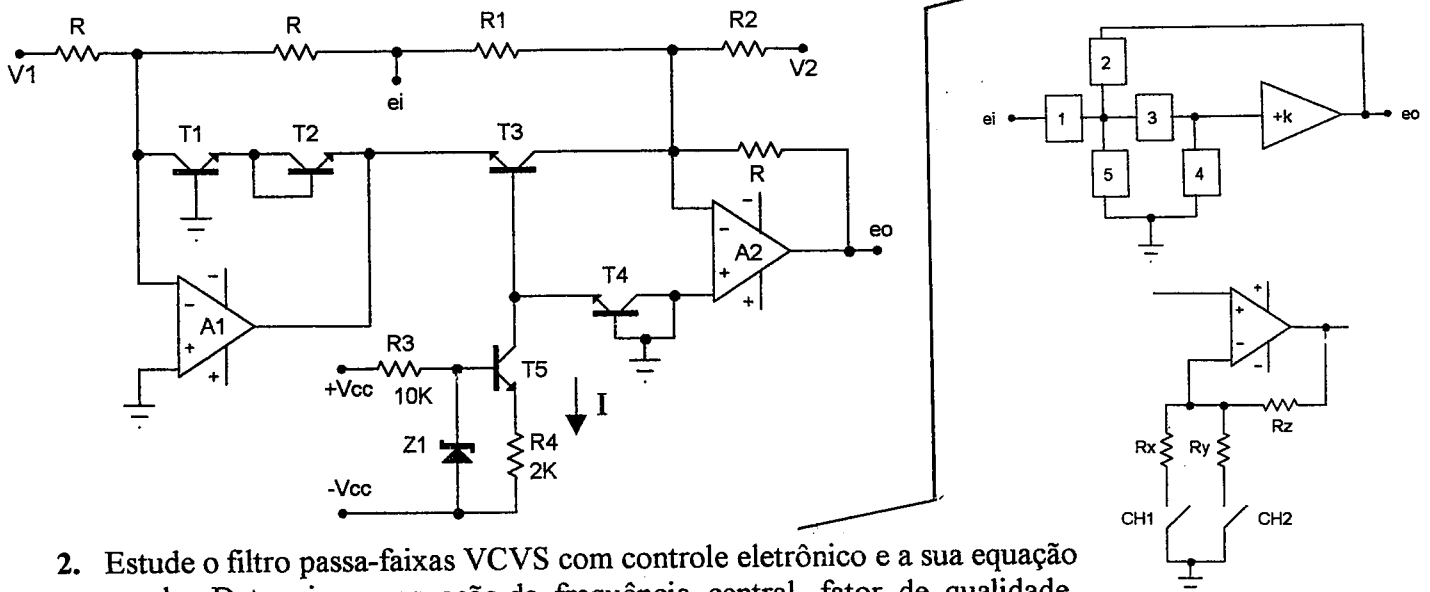
Em 25 Hz :

$$C = \frac{1}{157 \cdot 20 \cdot 10^5} = 3,18\text{ mF} //$$

⋮

Nome: GABARITO Turma: _____

1. Examine o circuito, identifique os blocos componentes, procurando entender o funcionamento do circuito e obter a sua função de transferência. Equacione a saída e_o em função de todas as entradas e da corrente I , detalhando todos os cálculos e comentando os resultados. Calcule a corrente I e determine o valor dos resistores para implementar a função $e_o = e_i^2 / 10$. Use $V_1 = 10$ $V_2 = 12$ $V_z = 4,7$ $V_{be} = 0,7$ Componentes ideais. Corrente de base \cong zero. Dica: Calcule $I_c = I_e$ em cada transistor em função das entradas. $V_{be} = K T / q [\ln (I_c / I_o)]$ $I_c =$ Corr. de coletor $I_o =$ Corr. de saturação reversa = 10^{-13} @25°



2. Estude o filtro passa-faixas VCVS com controle eletrônico e a sua equação geral. Determine a equação da frequência central, fator de qualidade, ganho na frequência central e ganho do operacional ao usar resistores iguais e capacitores iguais na estrutura do filtro. Calcule os componentes para obter $f_o = 12\text{kHz}$. Complete a tabela com o auxílio das equações deduzidas, detalhando todos os cálculos e comentando os resultados. É possível substituir as chaves analógicas usadas neste circuito por transistores NPN? Justifique a resposta. $R_z = 30\text{k}$. Componentes ideais. Arredondamento em 3 dígitos significativos. $C = 470\text{pF}$.

Modo	K	H_o	ω_o	Q	CH1	CH2	
a		1			on	off	$R_x =$
b					off	on	
c					off	off	$R_y =$
d	4				on	on	

$$\frac{e_o}{e_i} = \frac{\frac{K}{R1 \cdot C5} S}{S^2 + \left(\frac{1}{R1 \cdot C5} + \frac{1}{R4 \cdot C5} + \frac{1}{R2 \cdot C3} + \frac{1-K}{R2 \cdot C5} \right) S + \frac{\frac{1}{R1} + \frac{1}{R2}}{R4 \cdot C3 \cdot C5}} = \frac{\frac{H_o \omega_o}{Q} S}{S^2 + \frac{\omega_o}{Q} S + \omega_o^2}$$

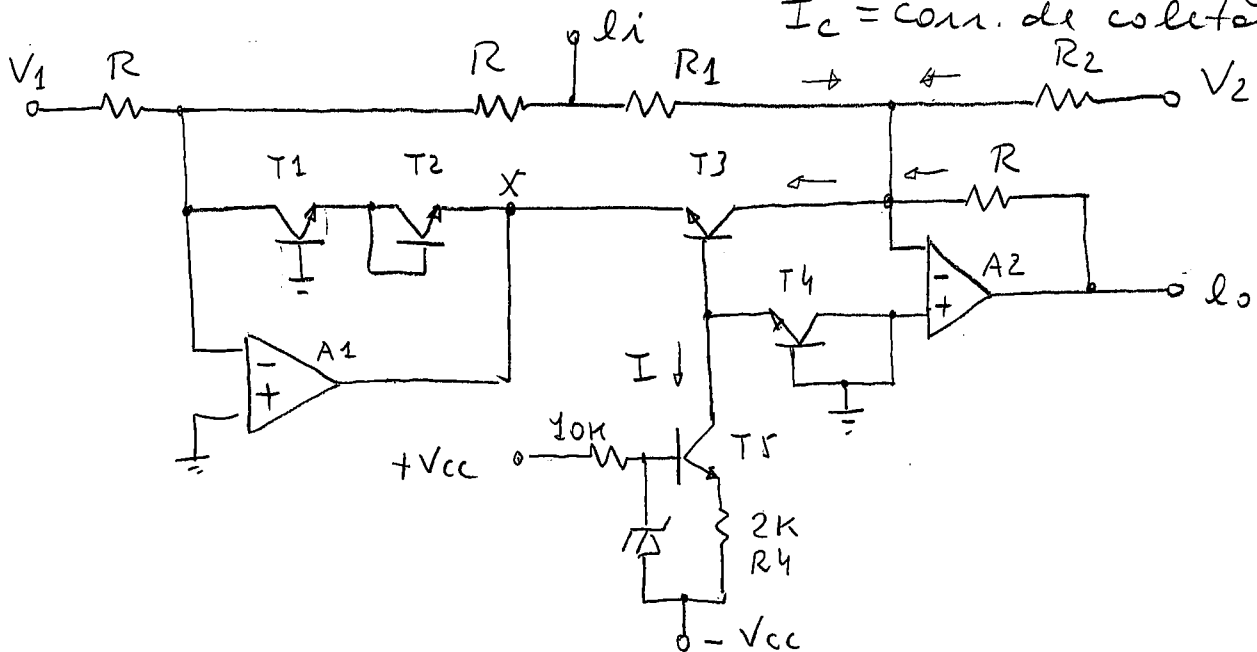
Examine o circuito, identifique os blocos componentes, procurando entender o funcionamento, e obter a sua função de transferência. Equacione a saída l_o em função de todas as entradas e da corrente I .

Calcule a corrente I e determine o valor dos resistores para implementar a função $l_o = \frac{l_i^2}{10}$.
 $V_1 = 10$ $V_2 = 12$ $V_2 = 4,7$ $V_{BE}(T5) = 0,7$

Componentes ideais. Corrente de base ≈ 0
 Dica: Calcule $I_c = I_e$ em cada transistor em função das entradas.

$$V_{BE} = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

$I_0 = \text{cor. de sat. reversa. } 10^{-13} @ 27^\circ\text{C}$
 $I_c = \text{cor. de coletor}$



Blocos: conversor log com somador, conversor exp. com somador. Fonte de corrente I .

Equacionando as correntes: (note a mênsc virtual)

Bloco A1:
$$I_{c1} = I_{c2} = \frac{V_1}{R} + \frac{l_i}{R} = \frac{V_1 + l_i}{R}$$

Bloco A2:
$$I_{c3} = \frac{l_i}{R_1} + \frac{V_2}{R_2} + \frac{l_o}{R}$$

Fonte de corrente:

$$\text{KVL: } -V_2 + V_{BE5} + I \cdot R_4 = 0$$

$$I = \frac{4,7 - 0,7}{2k} \rightarrow I = 2 \text{ mA}$$

Equacionando o circuito:

KVL no ponto X:

$$-V_{BE1} + V_{BE2} = -V_{BE3} - V_{BE4} \times (-1)$$

$$\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right) + \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right) =$$

$$= \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c3}}{I_0}\right) + \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c4}}{I_0}\right)$$

Como: $I_{c4} = I_{e4} = I = 2 \text{ mA}$.

$$I_{c1} = I_{c2}$$

$$\ln I_{c1} + \ln I_{c1} = \ln I_{c3} + \ln I$$

$$I_{c1}^2 = I_{c3} \cdot I \quad //$$

Substituindo:

$$\frac{V_1^2 + 2 \cdot V_1 \cdot l_i + l_i^2}{R^2} =$$

$$\left(\frac{l_i}{R_1} + \frac{V_2}{R_2} + \frac{l_0}{R}\right) \cdot I$$

Isolando l_0 :

$$l_0 = \frac{l_i^2}{R \cdot I} + l_i \left(\frac{2 \cdot V_1}{R \cdot I} - \frac{R}{R_1} \right) + \left(\frac{V_1^2}{R \cdot I} - \frac{R \cdot V_2}{R_2} \right) //$$

Para implementar $l_0 = \frac{l_i^2}{10}$ é preciso fazer:

$$\frac{l_i^2}{R \cdot I} = \frac{l_i^2}{10} \Rightarrow R \cdot I = 10 \rightarrow R = \frac{10}{2 \text{ mA}} \rightarrow R = 5k //$$

$$\left(\frac{2V_1}{R \cdot I} - \frac{R}{R_1} \right) = 0$$

$$R_1 = \frac{R^2 \cdot I}{2 \cdot V_1} = \frac{(5k)^2 \cdot 2 \text{ mA}}{2 \cdot 10}$$

$$R_1 = 2,5k //$$

$$\left(\frac{V_1^2}{R \cdot I} - \frac{R \cdot V_2}{R_2} \right) = 0$$

$$R_2 = \frac{R^2 \cdot I \cdot V_2}{V_1^2}$$

$$R_2 = \frac{(5k)^2 \cdot 2 \text{ mA} \cdot 12}{10^2}$$

$$R_2 = 6k //$$

$$\rightarrow \left(\frac{V_1 + l_i}{R} \right)^2 = \left(\frac{l_i}{R_1} + \frac{V_2}{R_2} + \frac{l_0}{R} \right) I$$

$$\frac{1}{R^2} \cdot (V_1^2 + 2l_i V_1 + l_i^2) - \frac{l_i}{R_1} - \frac{V_2}{R_2} = \frac{l_0}{R}$$

$$\frac{V_1^2}{R^2} + \frac{2l_i V_1}{R^2} + \frac{l_i^2}{R^2} - \frac{l_i \cdot R}{R_1} - \frac{V_2 \cdot R}{R_2} = l_0$$

$$l_0 = \frac{l_i^2}{R^2} + l_i \left(\frac{2V_1}{R^2} - \frac{R}{R_1} \right) + \left(\frac{V_1^2}{R^2} - \frac{V_2 R}{R_2} \right)$$

denúncia R^2
em todos

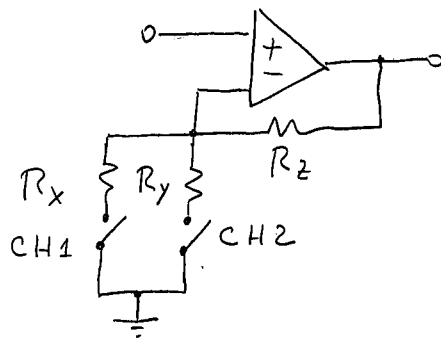
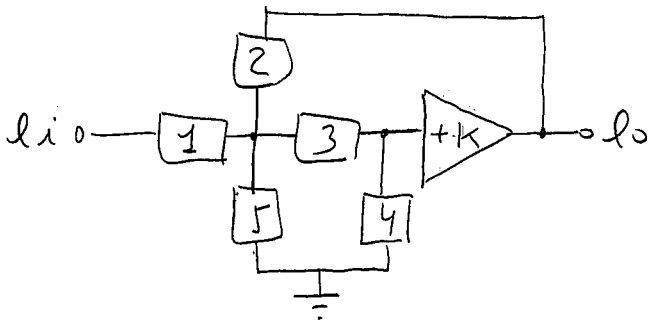
Estude o filtro passa-faixa VCVS (Sallen-Key) com controle eletrônico e a sua equação.

Determine a equação de freq. central, fator de qualidade, ganho na frequência central e ganho do operacional ao usar resistores iguais e capacitores iguais na estrutura do filtro.

Calcule os componentes para obter $f_0 = 12 \text{ kHz}$.

Com o auxílio das equações deduzidas, complete a tabela, comentando os resultados.

É possível substituir as chaves analógicas por transistores NPN? Desenhe o circuito e justifique a respeito. $R_z = 30 \text{ k}$. Componentes ideais. $C = 470 \text{ pF}$. Arredondamentos em 3 dígitos significativos.



$$\frac{lo}{li} = \frac{K \cdot \omega}{R_1 \cdot C_1} \cdot \frac{1}{s^2 + \left[\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_4 C_1} + \frac{1}{R_2 C_3} + \frac{1-K}{R_2 C_1} \right] s + \frac{1/R_1 + 1/R_2}{R_4 \cdot C_3 \cdot C_1}} = \frac{H_0 \frac{\omega_0}{Q} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

MODO	K	H_0	ω_0	Q	CH1	CH2	
a	2	1	7514 kHz	0,707	ON	OFF	$R_x = ? \text{ } 30 \text{ k}$
b	3	3	"	$\sqrt{2}$	OFF	ON	
c	1	1/3	"	$\sqrt{2}/3$	OFF	OFF	$R_y = ? \text{ } 15 \text{ k}$
d	4	∞	"	∞	ON	ON	

Fazendo $C = C_3 = C_1$ e

$R = R_1 = R_2 = R_4$ vem:

$$\frac{\omega_0}{\omega_i} = \frac{\frac{K \cdot \omega}{R \cdot C}}{\omega^2 + \left[\frac{1}{RC} + \frac{1}{RC} + \frac{1}{RC} + \frac{1-K}{RC} \right] \omega + \frac{1/R + 1/R}{R \cdot C \cdot C}} = \frac{\frac{K \cdot \omega}{RC}}{\omega^2 + \frac{1}{RC} (1+1+1+1-K) \omega + \frac{2}{R^2 \cdot C^2}}$$

comparando com a forma padrão:

$$\omega_0^2 = \frac{2}{R^2 \cdot C^2} \rightarrow \omega_0 = \frac{\sqrt{2}}{RC} //$$

$$\frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{4-K}{RC} \rightarrow \varphi = \frac{\sqrt{2} \cdot RC}{RC \cdot 4-K}$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{2}}{4-K} //$$

$$H_0 \frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{K}{RC} \rightarrow H_0 = \frac{K \cdot \varphi}{\omega_0 \cdot RC}$$

$$H_0 = \frac{K \cdot \frac{\sqrt{2}}{4-K}}{\frac{\sqrt{2}}{RC} \cdot RC} \rightarrow H_0 = \frac{K}{4-K} //$$

Amplif. não-inversor:

$$K = 1 + \frac{R_z}{R}$$

$R =$ combinação de R_x e R_y

Para obter $f_0 = 12 \text{ kHz}$:

$$\omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot f_0 = \frac{\sqrt{2}}{RC} \quad \omega_0 = 75,4 \text{ krad/s}$$

$$R = \frac{\sqrt{2}}{2 \cdot \pi \cdot f_0 \cdot C} = \frac{\sqrt{2}}{2 \cdot \pi \cdot 12 \cdot 10^3 \cdot 470 \cdot 10^{-12}}$$

$$R = 39927 \rightarrow R = 40 \text{ k}\Omega //$$

Modo a:

$$H_0 = 1 = \frac{K}{4-K} \rightarrow K = 2 //$$

Neste caso, $K = 1 + \frac{R_z}{R_x}$

$$2 = 1 + \frac{30 \cdot 10^3}{R_x} \rightarrow R_x = 30 \text{ k}\Omega //$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{2}}{4-K} = \frac{\sqrt{2}}{4-2} \rightarrow \varphi = 0,707 //$$

Modo d:

$$K = 4 = 1 + \frac{R_z}{R_x // R_y}$$

$$3 = \frac{30 \cdot 10^3}{R_x // R_y} \rightarrow \frac{30 \text{ k} \cdot R_y}{30 \text{ k} + R_y} = \frac{30 \text{ k}}{3}$$

$$R_y = 15 \text{ k}\Omega //$$

$$H_0 = \frac{K}{4-K} = \frac{4}{4-4} = \infty ?$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{2}}{4-K} = \frac{\sqrt{2}}{4-4} = \infty ?$$

Instável.
Vai oscilar!

Modo b: Apenas R_y :

$$K = 1 + \frac{R_z}{R_y} = 1 + \frac{30 \text{ k}}{15 \text{ k}} \rightarrow K = 3 //$$

$$H_0 = \frac{K}{4-K} = \frac{3}{4-3} \rightarrow H_0 = 3 //$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{2}}{4-K} = \frac{\sqrt{2}}{4-3} \rightarrow \varphi = \sqrt{2} //$$

Modo c: $K = 1 + \frac{R_z}{\infty} \rightarrow K = 1 //$

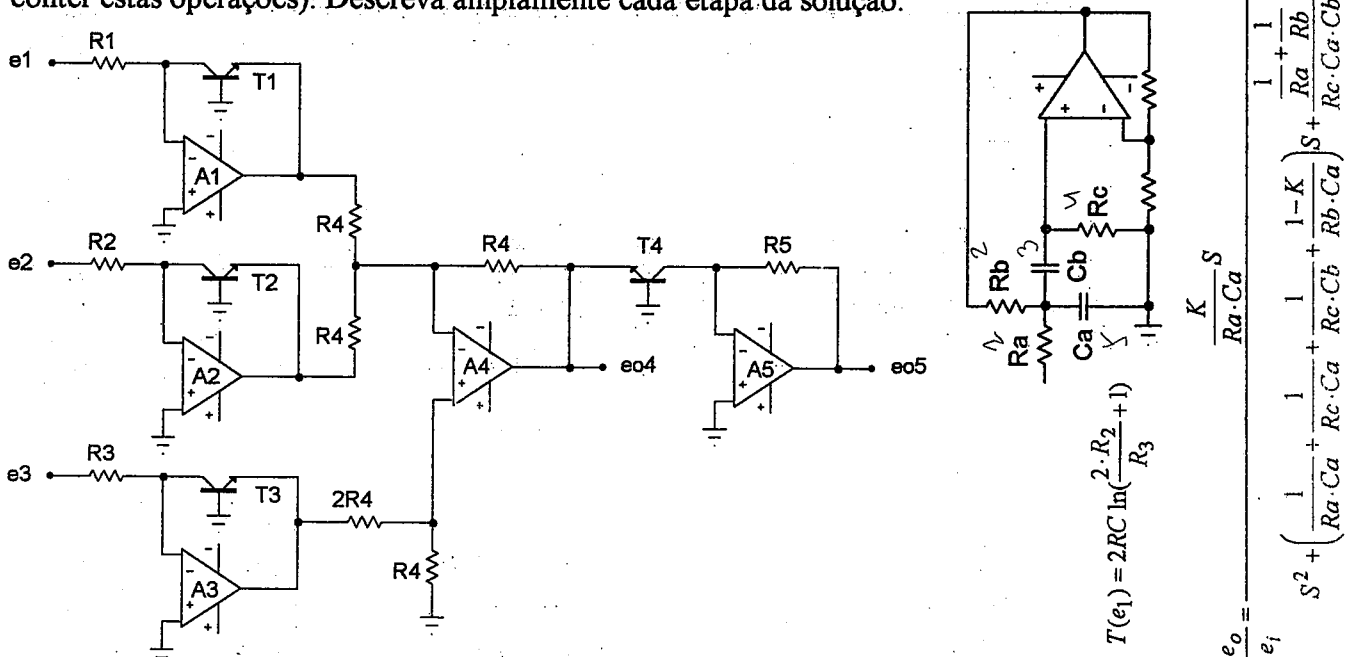
$$H_0 = \frac{1}{4-1} = 1/3 // \quad \varphi = \frac{\sqrt{2}}{4-1} = \sqrt{2}/3 //$$

Transistor não serve pois o sinal nos extremos de chave é alternado e o transistor condiz apenas do coletor para o emissor.

Nome: GABARITO Turma: _____

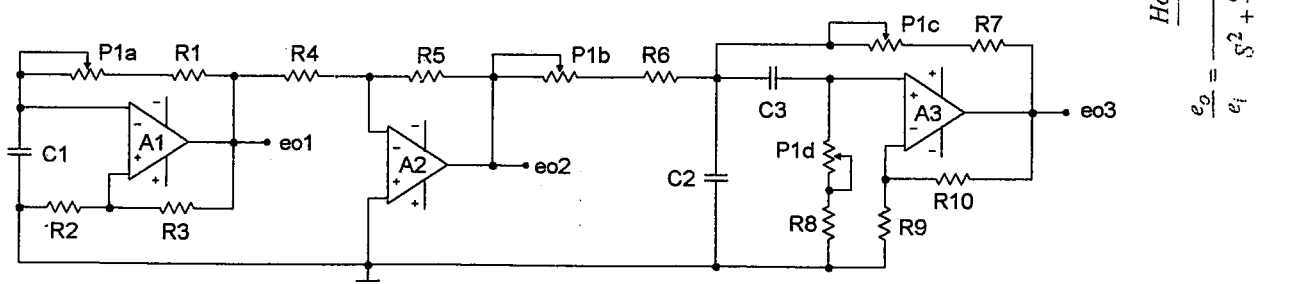
1. Examine o circuito a seguir, identifique os blocos componentes, procurando entender o funcionamento e obter a sua função de transferência.

Equacione a saída e_{o5} em função das entradas. Examine o resultado obtido e avalie a sua utilidade prática considerando a sensibilidade em relação a temperatura. Identifique algum termo inconveniente na equação, proponha e implemente uma solução corretiva, avaliando novamente os resultados. A nova equação pode ser um pouco diferente da original mas deve realizar os mesmos tipos de operações (por exemplo, se a equação original realizava $+$ \div e $\sqrt{\quad}$, a nova deve também conter estas operações). Descreva amplamente cada etapa da solução.



2. O circuito a seguir deve gerar uma tensão senoidal em e_3 com frequência três vezes maior do que em e_1 . O potenciômetro quádruplo P1 é o ajuste da frequência. Estude o circuito, divida em blocos funcionais, classifique, entenda e descreva o princípio de funcionamento. Documente cada passo com textos e equações.

- Equacione o bloco A1 e dimensione os componentes para que a mínima frequência em e_3 seja de 240Hz, aproximadamente. Use valores comerciais quando possível.
- Apenas equacione o bloco A2.
- Equacione o bloco A3 de modo a atender ao que foi solicitado. Use resistores iguais e capacitores iguais.
- Calcule o máximo ganho em A3 e dimensione o bloco A2 para evitar saturação na saída e_3 .
 $P1 = 100K$ $R1 = R6 = R7 = R8 = 22K$ $R2 = R3$ $R10 = 33K$ $Q = 5,6$
 Componentes ideais, alimentação $\pm 10V$.

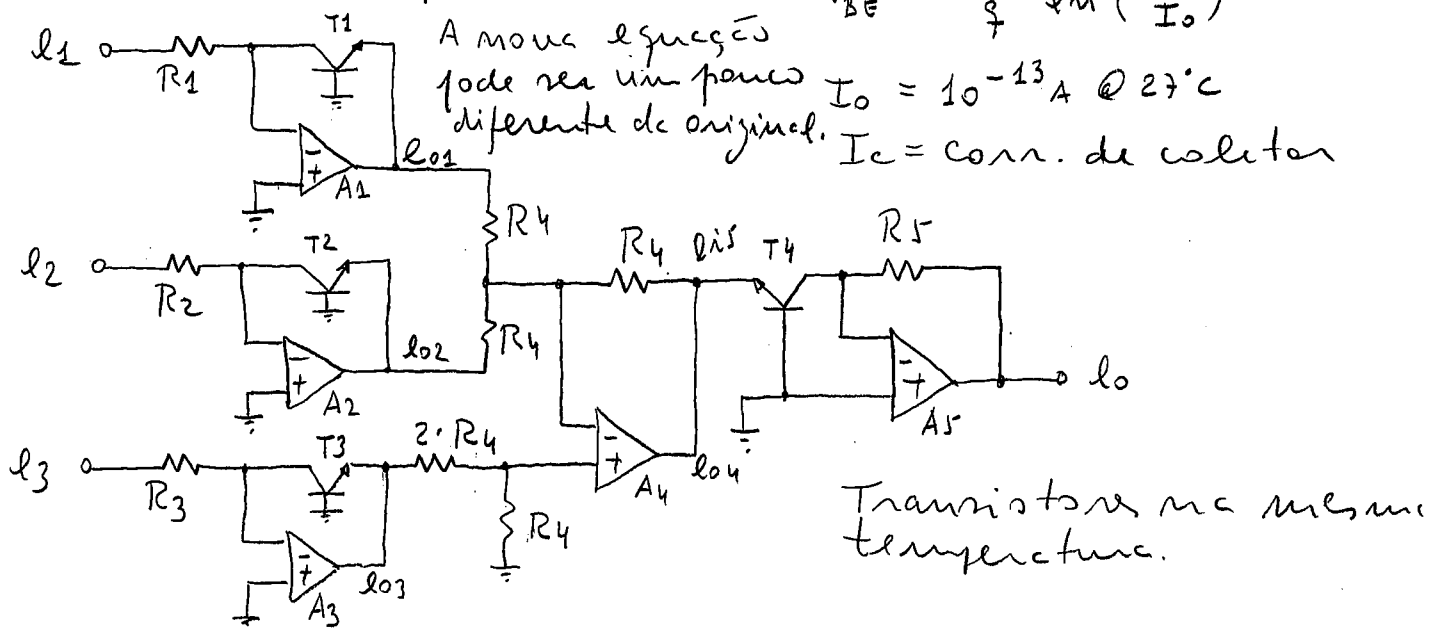


Examine o circuito, identifique os blocos componentes, procurando entender o funcionamento e obter sua função de transferência.

Equacione a saída l_0 em função das entradas.

Examine o resultado obtido e qualie a sua utilidade prática ou não. Identifique algum termo inconveniente, proponha e implemente uma solução corretiva, avaliando novamente a sua utilidade prática.

$$V_{BE} = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$



Blocos A1, A2, A3:

conversor log:

$$l_{01}, l_{02}, l_{03} = -V_{BE} = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

onde $I_c = \frac{l_1}{R_1}, \frac{l_2}{R_2}, \frac{l_3}{R_3}$

Bloco A4: somador e subtrator;

$$l_- = \frac{l_{01} R_4 // R_4}{R_4 + R_4 // R_4} + \frac{l_{02} R_4 // R_4}{R_4 + R_4 // R_4} + \frac{l_{04} R_4 // R_4}{R_4 + R_4 // R_4}$$

$$l_- = \frac{l_{01}}{3} + \frac{l_{02}}{3} + \frac{l_{04}}{3}$$

$$l_+ = \frac{l_{03} \cdot R_4}{2 \cdot R_4 + R_4} \rightarrow l_+ = \frac{l_{03}}{3}$$

Ignorando e isolando l_{04} :

$$l_{04} = -l_{01} - l_{02} + l_{03}$$

Bloco A5: conversor antilog:

$$l_{i5} = -V_{BE} = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

onde $I_c = \frac{l_0}{R_5}$

KVL no emissor de T4:

$$l_{04} = l_{i5}$$

Substituindo pelo valor:

$$\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_1}{R_1 \cdot I_0}\right) + \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_2}{R_2 \cdot I_0}\right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_3}{R_3 \cdot I_0}\right) = - \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_0}{R_5 \cdot I_0}\right)$$

Multiplicando por -1 membro a membro e simplificando:

$$- \ln\left(\frac{l_1}{R_1 \cdot I_0}\right) - \ln\left(\frac{l_2}{R_2 \cdot I_0}\right) + \ln\left(\frac{l_3}{R_3 \cdot I_0}\right) = \ln\left(\frac{l_0}{R_5 \cdot I_0}\right)$$

$$l_0 = R_5 \cdot I_0 \left(\frac{l_3}{R_3 \cdot I_0} \cdot \frac{R_1 \cdot I_0}{l_1} \cdot \frac{R_2 \cdot I_0}{l_2} \right)$$

$$l_0 = I_0^2 \cdot \frac{R_5 \cdot R_1 \cdot R_2}{R_3} \cdot \frac{l_3}{l_1 \cdot l_2} // \text{ Inconveniente pois o termo } I_0 \text{ não foi cancelado.}$$

Para cancelar I_0 , deve haver o mesmo número em ambos os lados da equação:

a) colocando transistor em série com $T_4 \rightarrow$ ocorre grande mudança na função do circuito pois então

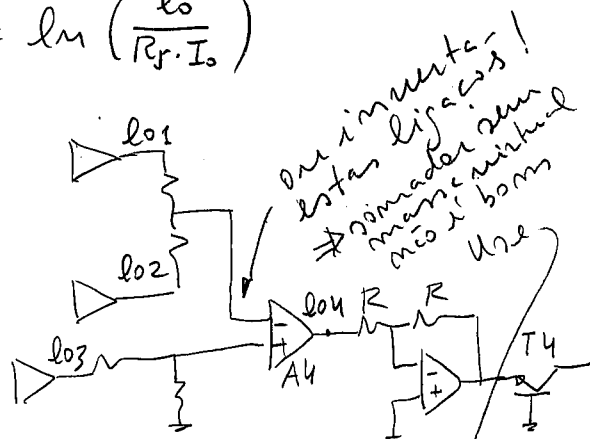
$$l_0 = k \sqrt{l_1 \cdot l_2 \dots}$$

b) Invertendo a saída l_{04} : Equivaler a multiplicar por -1 o primeiro membro da equação acima:

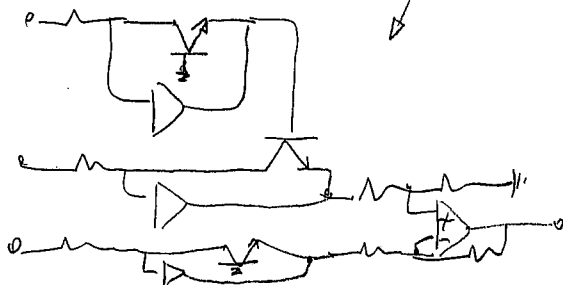
$$+ \ln\left(\frac{l_1}{R_1 \cdot I_0}\right) + \ln\left(\frac{l_2}{R_2 \cdot I_0}\right) - \ln\left(\frac{l_3}{R_3 \cdot I_0}\right) = \ln\left(\frac{l_0}{R_5 \cdot I_0}\right)$$

$$l_0 = R_5 \cdot I_0 \left(\frac{l_1}{R_1 \cdot I_0} \cdot \frac{l_2}{R_2 \cdot I_0} \cdot \frac{R_3 \cdot I_0}{l_3} \right)$$

$$l_0 = \frac{R_5 \cdot R_3}{R_1 \cdot R_2} \cdot \frac{l_1 \cdot l_2}{l_3} //$$



A operação continua sendo um produto / quociente e o termo em I_0 foi cancelado.



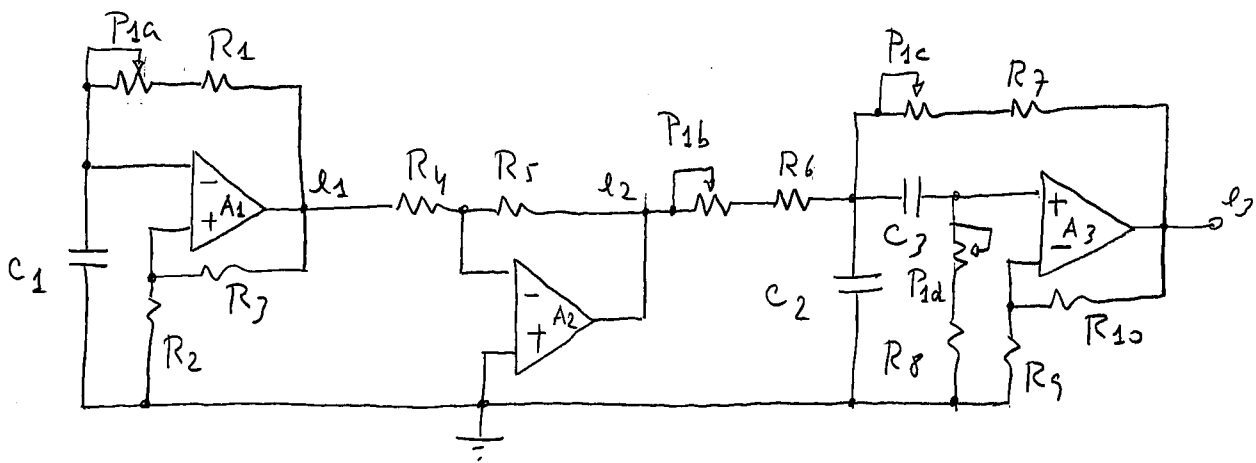
O circuito a seguir deve gerar uma tensão senoidal em l_3 com frequência três vezes maior do que em l_1 . O potenciômetro P_1 é o ajuste de frequência. Estude o circuito, divida em blocos, classifique entenda e descreva o princípio de funcionamento. Documente cada passo com textos e equações.

- Equacione o bloco A_1 e dimensione os componentes para que a mínima frequência em l_3 seja 240 Hz, aproximadamente. Use valores comerciais quando possível.
- Apenas equacione o bloco A_2 .
- Equacione o bloco A_3 de modo a atender o que foi solicitado. Use resistores iguais e capacitores iguais.
- Calcule o máximo ganho de A_3 e dimensione o bloco A_2 para evitar saturação de l_3 .

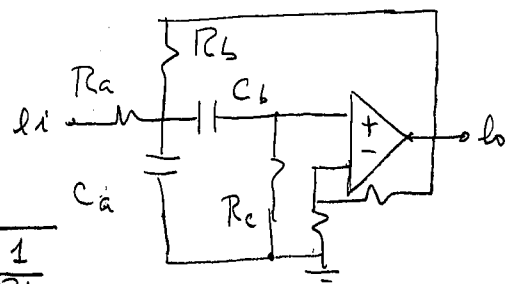
Componentes ideais, Alimentação ± 10 Volts

$$P_1 = 100k \quad R_2 = R_3 \quad \text{Fator de qualidade} = 5,6$$

$$R_4 = R_6 = R_7 = R_8 = 22k \quad R_{10} = 33k$$



$$T(l_1) = 2RC \ln\left(\frac{2 \cdot R_2}{R_3} + 1\right)$$



$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{s \cdot k / R_a \cdot C_a}{s^2 + \left[\frac{1}{R_a \cdot C_a} + \frac{1}{R_c \cdot C_a} + \frac{1}{R_c \cdot C_b} + \frac{1-k}{R_b \cdot C_b} \right] s + \frac{1}{R_c \cdot C_a \cdot C_b} + \frac{1}{R_b \cdot C_b}}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{H_o \omega_o s}{s^2 + \frac{\omega_o}{Q} s + \omega_o^2}$$

a) Gerador de ondas quadradas.

Para obter 240 Hz em l_3 , precise $\frac{240}{3}$ Hz em l_1

$$f_2 = \frac{240}{3} = \frac{1}{T}$$

$$f_2 = \frac{1}{2(P_1 + R_2) \cdot C_1 \cdot \ln\left(\frac{2 \cdot R_2}{R_3} + 1\right)}$$

$$C_1 = \frac{1}{2(100 + 22) \cdot 10^3 \cdot 80 \ln\left(\frac{2 \cdot R_2}{R_3} + 1\right)}$$

$$C_1 = 4,66 \cdot 10^{-8} \rightarrow C_1 = 47 \text{ nF} //$$

b) Amplificador inversor:

$$\frac{e_2}{e_1} = -\frac{R_5}{R_4}$$

c) Filtro passa-faixa VCVS Sallen-Key.

Comparando os termos com a equação padrão e fazendo resistores iguais e capacitores iguais:

$$\omega_0^2 = \frac{\frac{1}{P_{16} + R_6} + \frac{1}{P_{12} + R_7}}{(P_{1d} + R_8) \cdot C_1 \cdot C_2}$$

$$\omega_0^2 = \frac{2}{R \cdot R \cdot C \cdot C} \rightarrow \omega_0 = \frac{\sqrt{2}}{RC} //$$

$$\frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{1}{(P_{16} + R_6) \cdot C_2} + \frac{1}{(P_{1d} + R_8) \cdot C_2} + \frac{1}{(P_{1d} + R_8) \cdot C_3} + \frac{1 - k}{(P_{1c} + R_7) \cdot C_2}$$

$$\frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{3}{RC} + \frac{1 - k}{RC} = \frac{4 - k}{RC}$$

$$\varphi = \frac{\omega_0 \cdot RC}{4 - k} = \frac{\sqrt{2} \cdot RC}{4 - k} \rightarrow \varphi = \frac{\sqrt{2}}{4 - k} //$$

$$\frac{H_0 \cdot \omega_0}{\varphi} = \frac{k}{R \cdot C} \rightarrow H_0 = \frac{k \cdot \varphi}{\omega_0 \cdot RC}$$

$$H_0 = \frac{k \cdot \frac{\sqrt{2}}{4 - k}}{\frac{\sqrt{2}}{RC} \cdot RC} \rightarrow H_0 = \frac{k}{4 - k} //$$

Amplif. não-inversor:

$$k = 1 + \frac{R_{10}}{R_9} //$$

Precise sintonizar o filtro

PF na 3ª harmônica de l_1 pois não deu 80 Hz exato. Ou calcular $f^{(2)}$

$$\left\{ \begin{array}{l} f_3 = \frac{\omega_0}{2\pi} = \frac{\sqrt{2}}{2 \cdot \pi \cdot R \cdot C} \\ R = P_1 + R_{2\text{e}3} \\ C = C_2 = C_3 \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} f_1 = \frac{1}{2 \cdot R \cdot C_1 \ln 3} \end{array} \right. \quad \text{Fazendo } f_3 = 3 \cdot f_1$$

$$\frac{\sqrt{2}}{2\pi RC} = \frac{3}{2 \cdot R \cdot C_1 \ln 3}$$

$$C = 7,75 \cdot 10^{-9} = C_2 = C_3 //$$

Para $\varphi = 5,6$:

$$5,6 = \frac{\sqrt{2}}{4 - k} \rightarrow k = 3,7474$$

$$\text{Então } 3,7474 = 1 + \frac{33k}{R_9} \rightarrow R_9 = 12k //$$

$$H_0 = \frac{k}{4 - k} = \frac{3,7474}{4 - 3,7474} \rightarrow H_0 = 14,8 //$$

Para não saturar: $\frac{l_3}{l_2} = H_0 = \frac{10}{l_2}$

$$l_2 = 0,676, \text{ como } -\frac{l_2}{l_1} = -\frac{R_5}{R_4}$$

$$-\frac{0,676}{10} = -\frac{R_5}{R_4}$$

$$\text{Fazendo } R_4 = 22k \rightarrow R_5 = 1k5 //$$

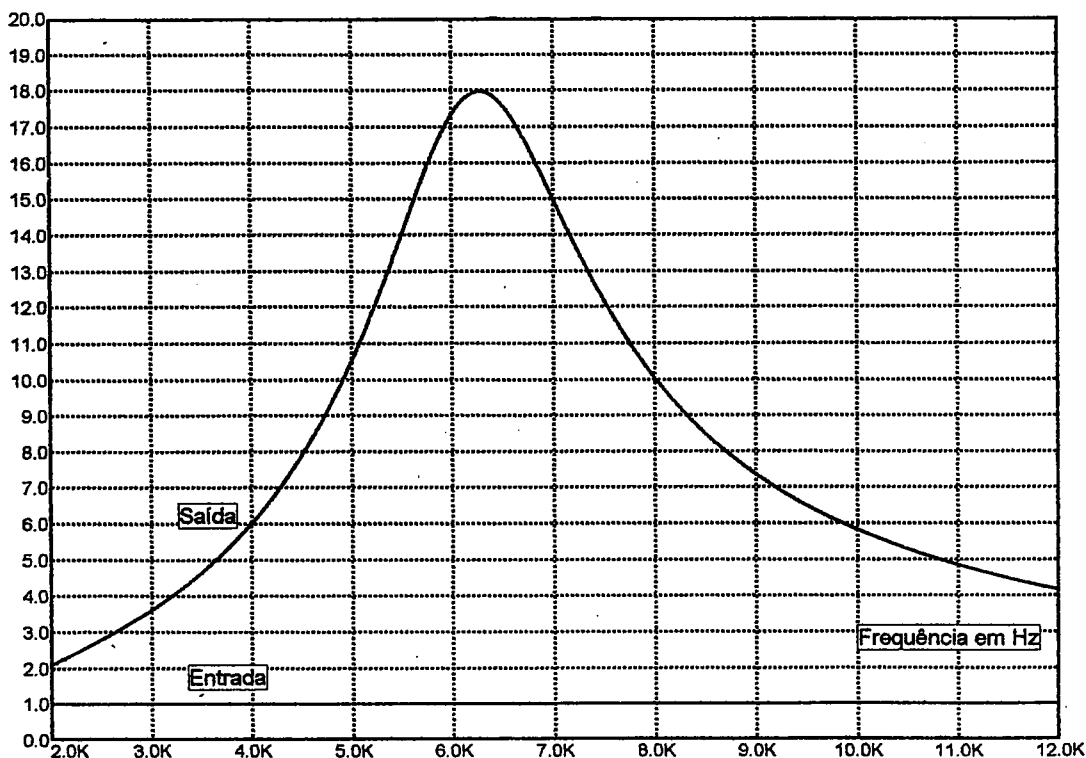
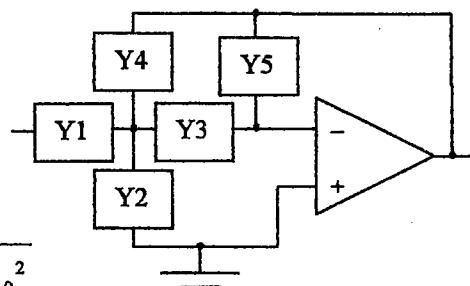
Nome: GABARITO Turma: _____

1. A partir da curva de resposta e das equações listadas a seguir, a) Implemente o filtro, usando capacitores de 1nF e componentes ideais. Arredondamento em 3 dígitos significativos. Importante: Cada etapa do trabalho deve ser amplamente descrita e equacionada.
- b) Estude agora a ação de R_1 sobre os parâmetros do filtro (ω_0 , Q e H_0), equacionando estes parâmetros para o presente caso. Comente os resultados.

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{\frac{-1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_5}}{s^2 + \frac{s}{C_2} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} \right) + \frac{1}{R_3 \cdot R_4 \cdot C_2 \cdot C_5}} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

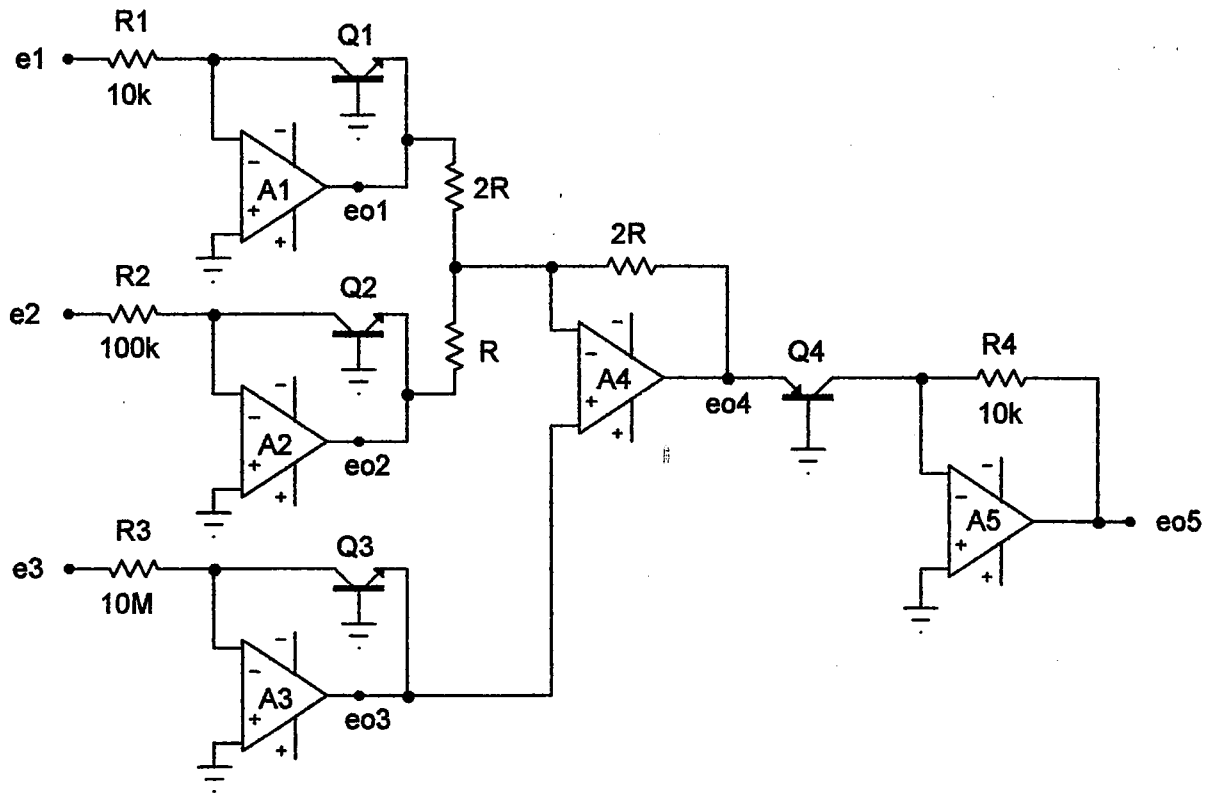
$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PA} = \frac{\frac{-s^2 \cdot C_1}{C_4}}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{C_1}{C_3 \cdot C_4} + \frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \frac{1}{R_2 \cdot R_5 \cdot C_3 \cdot C_4}} = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PF} = \frac{\frac{-s}{R_1 \cdot C_4}}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \left(\frac{1}{R_5 \cdot C_3 \cdot C_4} \right) \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)} = \frac{H_0 \cdot \omega_0 \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

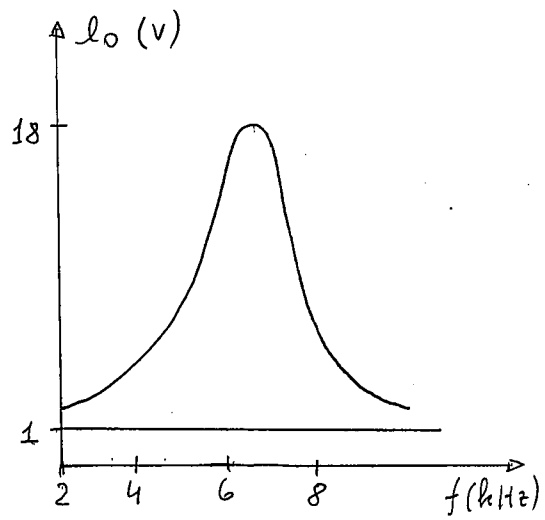


2. Examine cuidadosamente o circuito a seguir e então: a) Divida em blocos e descreva cada um, b) Equacione cada bloco de modo literal (sem substituir pelos valores dos componentes), descrevendo amplamente cada etapa, c) Junte os blocos com o objetivo de equacionar e_o em função das entradas, novamente descrevendo cada etapa. Verifique se existe igualdade no número de junções BE em ambos os lados do ponto central. d) Examine o resultado e só então coloque os valores de circuito na equação. Operacionais ideais, $V_{cc} = \pm 15V$, transistores casados e na mesma temperatura. Observe as polaridades deles.

$$V_{be} = (k \cdot T/q) \cdot \ln(I_C/I_0) \quad (k \cdot T/q) = \text{Tensão de limiar} \quad I_0 = \text{Corrente de saturação reversa}$$

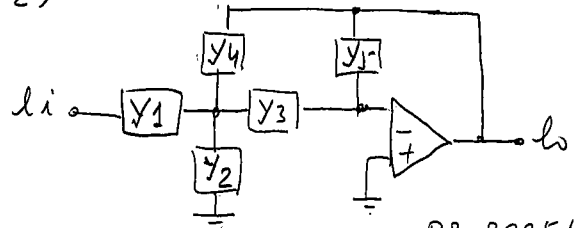


A partir de curvas de resposta e das equações, implemente o filtro, calculando o valor de todos os componentes. Capacitores são 1mF, componentes ideais. Arredondamento 3 dígitos significativos. Faça $y_2 = 0$.



$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{-s}{R_1 \cdot C_4} \left[\frac{1}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \left(\frac{1}{R_5 \cdot C_3 \cdot C_4} \right) \left(\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_2} \right)} \right]$$

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{H_0 \frac{\omega_0}{\varphi} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{\varphi} s + \omega_0^2}$$



P2 2005/1

Examinando a questão:
Filtro passa-faixa tipo reclinamento múltiplo, 2ª ordem.

Consultando o gráfico:

$$l_i = 1 \text{ Volt}$$

$$l_o = 18 \text{ Volts máximo}$$

$$f_0 = 6,3 \text{ kHz}$$

Pontos de -3dB:

$$18 \cdot \frac{\sqrt{2}}{2} = 12,7 \text{ Volts}$$

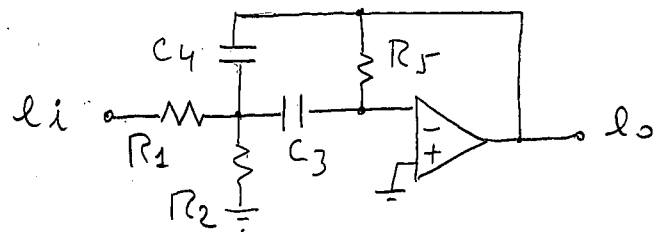
Lendo do gráfico:

$$\Delta \omega_0 = 7,4 \text{ kHz} - 5,3 \text{ kHz} = 2,1 \text{ kHz}$$

Então:

$$\varphi = \frac{\omega_0}{\Delta \omega_0} = \frac{6,3 \text{ kHz}}{2,1 \text{ kHz}} \rightarrow \varphi = 3$$

Topologia do filtro P.F.:



$$\text{com } y_2 = 0 \rightarrow R_2 = \infty$$

$$\text{Seja } C_3 = C_4 = C = 1 \text{ mF}$$

Comparando a equação do P.F. com a forma padrão:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_5 C_3 C_4} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)$$

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_1 \cdot R_5 \cdot C^2}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{C \cdot \sqrt{R_1 \cdot R_5}} \quad (1)$$

$$\frac{H_0 \cdot \omega_0}{\varphi} = \frac{-1}{R_1 \cdot C_4} = \frac{-1}{R_1 \cdot C} \quad (2)$$

$$\frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{1}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) = \frac{2}{R_5 \cdot C} \quad (3)$$

Colocando na equação (2) os valores medidos do gráfico:

$$\frac{-18 \cdot 6,3 \cdot 10^3 \cdot 2\pi}{3} = \frac{-1}{R_1 \cdot 1 \cdot 10^{-9}}$$

amplif. e inversa

$$\text{Então, } R_1 = 4,21 \text{ k} //$$

Colocando na equação (1) os valores:

$$6,3 \cdot 10^3 \cdot 2\pi = \frac{1}{1 \cdot 10^{-9} \sqrt{4,21 \cdot 10^3 \cdot R_5}}$$

$$\text{Então, } R_5 = 152 \text{ k} //$$

confirmando os cálculos com a equação 3:

$$\frac{6,3 \cdot 10^3 \cdot 2\pi}{3} = \frac{2}{152 \cdot 10^3 \cdot 1 \cdot 10^{-9}}$$

$$13.188 = 13.157 \text{ OK,} //$$

Estude agora a ação de R_1 sobre os parâmetros do filtro (ω_0 , ϕ e H_0), equacionando este parâmetro para o presente caso.

Usando a equação (1):

$$\omega_0 = \frac{1}{C \sqrt{R_1 \cdot R_5}} = \frac{1}{1 \cdot 10^{-9} \sqrt{R_1 \cdot 152 \cdot 10^3}}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{0,39 \cdot 10^{-6} \cdot \sqrt{R_1}}$$

$$\omega_0 = \frac{2,56 \cdot 10^6}{\sqrt{R_1}} //$$

Usando a equação (3):

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{2}{R_5 \cdot C} \rightarrow \phi = \frac{\omega_0 \cdot R_5 \cdot C}{2}$$

$$\phi = \frac{152 \cdot 10^3 \cdot 1 \cdot 10^{-9}}{0,39 \cdot 10^{-6} \sqrt{R_1} \cdot 2}$$

$$\phi = \frac{192}{\sqrt{R_1}} //$$

Usando a equação (2):

$$\frac{H_0 \omega_0}{\phi} = \frac{-1}{R_1 \cdot C}$$

$$H_0 = - \frac{R_5 \cdot \cancel{\phi} \cdot 1}{2 \cdot R_1 \cdot \cancel{C}}$$

$$H_0 = \frac{152 \cdot 10^3}{2 \cdot R_1}$$

$$H_0 = \frac{76 \cdot 10^3}{R_1} //$$

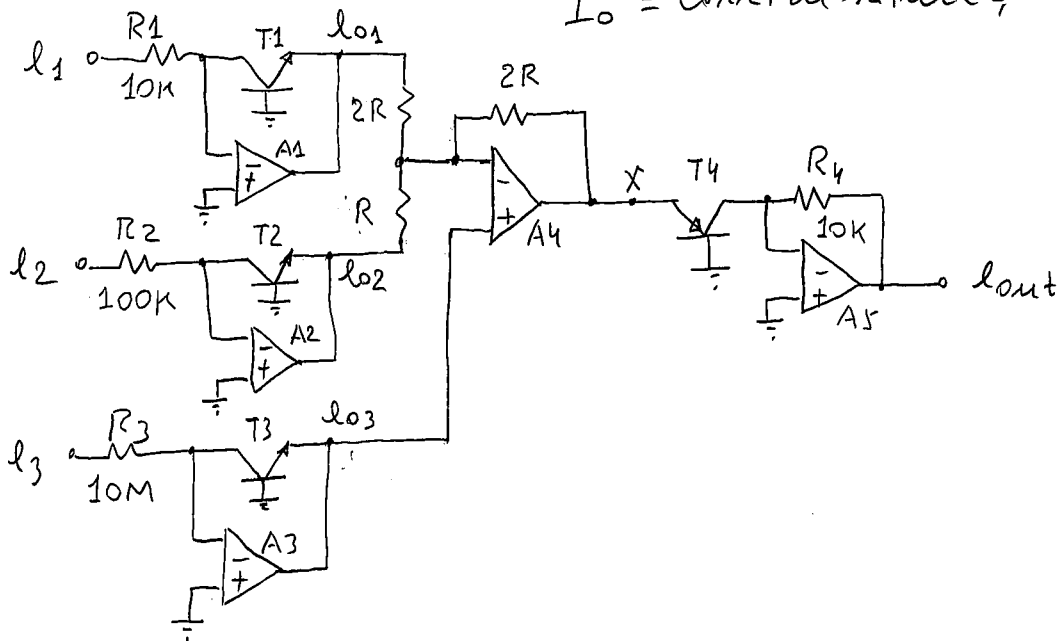
Conclusão: R_1 participa em todos os parâmetros do filtro.

Examine cuidadosamente o circuito. a) Divida em blocos e descreva cada um. b) Equacione cada bloco de modo literal (sem colocar o valor dos componentes), descrevendo amplamente cada etapa. c) Junte os blocos com o objetivo de equacionar-lo em função das entradas. Normalmente, descreva cada etapa. ^{Verifique se existe igualdade entre o modo de V_{BE} ...} d) Examine o resultado e só então coloque os valores de circuito nas equações. Operacionais ideais. Transistores cascos. $V_{CC} = \pm 15V$.

$$V_{BE} = \frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{I_C}{I_0} \right)$$

$$\frac{k \cdot T}{q} = \text{Tensão de limiar}$$

$$I_0 = \text{Corr. de saturação reversa}$$



PR 2005/1

Operador baseado nas propriedades dos logaritmos.

A1, A2, A3 → conversores ln:

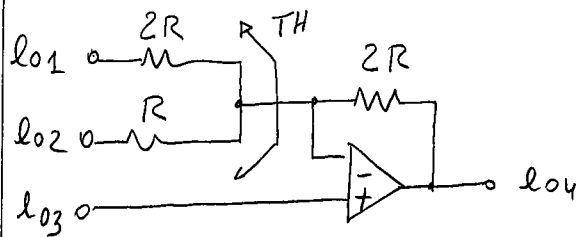
$$l_{01} = -V_{BE1} = -\frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_{C1}}{I_0} \right)$$

$$l_{01} = -K \ln \left(\frac{l_1}{R_1 \cdot I_0} \right) \quad K = \frac{k \cdot T}{q}$$

$$l_{02} = -K \ln \left(\frac{l_2}{R_2 \cdot I_0} \right)$$

$$l_{03} = -K \ln \left(\frac{l_3}{R_3 \cdot I_0} \right)$$

A4: Bloco de ganho, linear.



$$V_{TH} = \frac{l_{01} \cdot R}{R+2R} + \frac{l_{02} \cdot 2R}{R+2R} = \frac{l_{01} + 2 \cdot l_{02}}{3}$$

$$R_{TH} = 2R // R = \frac{2R \cdot R}{2R+R} = \frac{2 \cdot R}{3}$$

$$l_{-} = \frac{V_{TH} \cdot 2R}{R_{TH} + 2 \cdot R} + \frac{l_{04} \cdot R_{TH}}{R_{TH} + 2 \cdot R}$$

$$l_- = \frac{\frac{l_{o1} + 2 \cdot l_{o2}}{3} \cdot 2R}{\frac{2R}{3} + 2R} + \frac{l_{o4} \cdot \frac{2R}{3}}{\frac{2R}{3} + 2R}$$

Cancelando os $2R$;

$$l_- = \frac{l_{o1} + 2 \cdot l_{o2}}{3 \left(\frac{1}{3} + 1\right)} + \frac{l_{o4}}{3 \left(\frac{1}{3} + 1\right)}$$

$$l_- = \frac{l_{o1} + 2 \cdot l_{o2}}{4} + \frac{l_{o4}}{4}$$

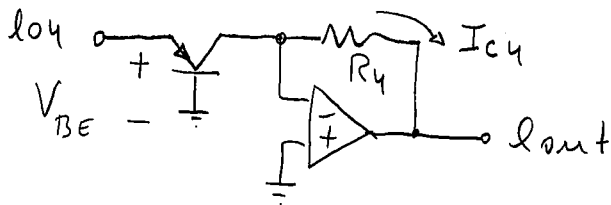
$l_+ = l_3$. Fazendo $l_- = l_+$:

$$\frac{l_{o4}}{4} = l_3 - \frac{l_{o1} + 2 \cdot l_{o2}}{4}$$

Portanto:

$$l_{o4} = 4 \cdot l_3 - l_{o1} - 2 \cdot l_{o2} //$$

AS: Comissor anti- \ln ;
usando transistor PNP;



Para funcionar, l_{o4} deve ser positivo. Então l_{out} será negativo.

$$l_{out} = -R_4 \cdot I_{c4}$$

$$V_{BE4} = l_{o4} = \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_{c4}}{I_0} \right)$$

$$l_{o4} = K \cdot \ln \left(\frac{-l_{out}}{R_4 \cdot I_0} \right)$$

Contagem dos V_{BE} no ponto x:

$$V_x = l_{o4} = -V_{BE4}$$

$$4 l_{o3} - l_{o1} - 2 \cdot l_{o2} = -V_{BE4}$$

$$-4 V_{BE3} + V_{BE1} + 2 V_{BE2} = -V_{BE4} \Rightarrow OK$$

Substituindo os V_{BE} :

$$\begin{aligned} -4K \ln \left(\frac{l_3}{R_3 \cdot I_0} \right) + K \ln \left(\frac{l_1}{R_1 \cdot I_0} \right) + 2K \ln \left(\frac{l_2}{R_2 \cdot I_0} \right) &= \\ &= -K \ln \left(\frac{-l_{out}}{R_4 \cdot I_0} \right) \end{aligned}$$

Cancelando K e multiplicando (-1) :

$$4 \ln \left(\frac{l_3}{R_3 I_0} \right) - \ln \left(\frac{l_1}{R_1 I_0} \right) - 2 \ln \left(\frac{l_2}{R_2 I_0} \right) = \ln \left(\frac{-l_{out}}{R_4 I_0} \right)$$

$$\ln \left(\frac{\left(\frac{l_3}{R_3 I_0} \right)^4}{\frac{l_1}{R_1 I_0} \left(\frac{l_2}{R_2 I_0} \right)^2} \right) = \ln \left(\frac{-l_{out}}{R_4 I_0} \right)$$

$$l_{out} = - \frac{R_1 \cdot R_2^2 \cdot R_4 \cdot l_3^4}{R_3^4 \cdot l_1 \cdot l_2^2} //$$

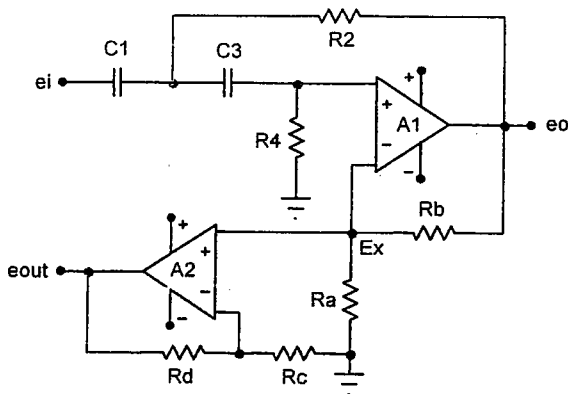
colocando os valores:

$$l_{out} = \frac{-10k(100k)^2 \cdot 10k \cdot l_3^4}{(10M)^4 \cdot l_1 \cdot l_2^2}$$

$$l_{out} = \frac{-10^{-6} \cdot l_3^4}{l_1 \cdot l_2^2} //$$

Nome: GABARITO Turma: _____

1. A estrutura a seguir é uma versão baseada no filtro tipo Salen-Key, onde a frequência ω_0 , ganho na faixa de passagem H_0 e o amortecimento α ($\alpha = 1/Q$) são independentes entre si. Objetivo: provar matematicamente esta independência. Inicialmente, determine as equações dos 3 parâmetros do filtro básico A_1 , com saída em e_o . Equacione então o bloco A_2 . Manipule as equações e apresente os 3 parâmetros do circuito completo, com saída em e_{out} : ω_0 , α e $H_0 = e_{out} / e_i$. Aplique os resultados no projeto de um filtro ativado em 70Hz, com fator de qualidade 2 e ganho 2,5. Use $C_1 = C_3 = 330\text{nF}$ e $R_2 = R_4$.



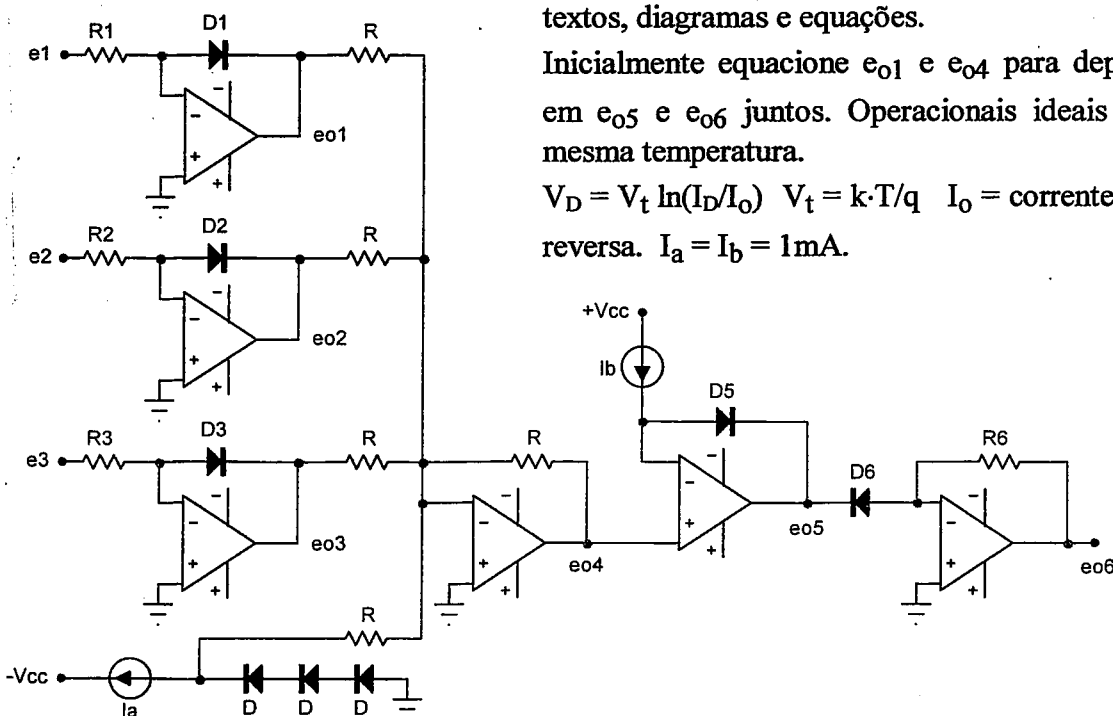
$$\frac{e_o(s)}{e_i(s)} = \frac{Ks^2}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_4 \cdot C_1} + \frac{1}{R_4 \cdot C_3} + \frac{1-K}{R_2 \cdot C_1} \right] + \frac{1}{R_2 \cdot R_4 \cdot C_1 \cdot C_3}}$$

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

2. Divida em blocos funcionais o circuito a seguir, com o objetivo de obter a equação da saída e_{o6} em função das entradas, documentando extensivamente cada passo, com textos, diagramas e equações.

Inicialmente equacione e_{o1} e e_{o4} para depois trabalhar em e_{o5} e e_{o6} juntos. Operacionais ideais e diodos na mesma temperatura.

$V_D = V_t \ln(I_D/I_0)$ $V_t = k \cdot T/q$ $I_0 =$ corrente de saturação reversa. $I_a = I_b = 1\text{mA}$.

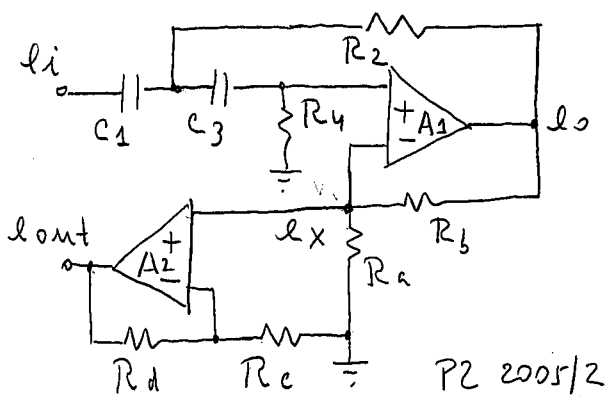


A estrutura abaixo é uma versão baseada no filtro pass-activo tipo Sallen-Key, onde a freq. ω_0 , ganho na faixa de passagem H_0 e o amortecimento α ($\alpha = 1/Q$) não são independentes entre si. Objetivos: provar matematicamente esta independência.

Inicialmente, determine as equações dos 3 parâmetros do filtro básico A_1 (com saída l_o) e bloco A_2 . Manipule as equações e apresente os 3 parâmetros do circuito completo, com saída em l_{out} , ω_0 , α e $H_0 = l_{out}/l_i$.

Aplique os resultados no projeto de um filtro PA a partir de 70 Hz, com fator de qualidade 2 e ganho 4,3. Use $C_1 = C_3 = 330 \text{ nF}$ e $R_2 = R_4$.

$$l_o/l_i = \frac{K \cdot \omega^2}{\omega^2 + [1/R_4 C_1 + 1/R_4 C_3 + (1-K)/R_2 C_1] \omega + 1/R_2 R_4 C_1 C_3} = \frac{H_0 \cdot \omega^2}{\omega^2 + (\omega_0/Q) \omega + \omega_0^2}$$



Equacionando o filtro básico, com saída em l_o :

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

$$\frac{\omega_0}{Q} = \omega_0 \cdot \alpha = [\dots] \rightarrow \alpha = \frac{[\dots]}{\omega_0}$$

$$\alpha = \frac{1}{\sqrt{R_2 R_4 C_1 C_3} \left[\frac{1}{R_4 C_1} + \frac{1}{R_4 C_3} + \frac{1-K}{R_2 C_1} \right]}$$

$$\alpha = \left[\frac{R_2 C_3}{R_4 C_1} + \frac{R_2 C_1}{R_4 C_3} + \frac{K \cdot R_4 C_3}{R_2 C_1} \right]^{1/2}$$

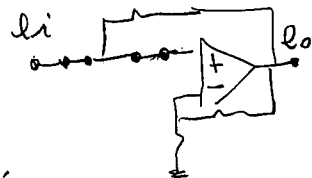
$$H_0 = K \rightarrow \frac{l_o}{l_i} = 1 + \frac{R_b}{R_a}$$

Em altas freq. $\rightarrow C =$ curto circuito logo fica amplif. não-inversor.

As equações mostram que o amortecimento depende do ganho H_0 .

Equacionando o bloco A_2 : Amplificador não-inversor.

$$\frac{l_{out}}{l_x} = 1 + \frac{R_d}{R_c}$$



Tensão no ponto x:

$$l_x = l_o \frac{R_a}{R_a + R_b}$$

$$\text{como } l_o = l_i \left(1 + \frac{R_b}{R_a} \right),$$

$$l_x = l_i \left(1 + \frac{R_b}{R_a} \right) \left(\frac{R_a}{R_a + R_b} \right)$$

$$l_x = l_i //$$

O ganho de l_i até l_x é unitário, independente do ganho $H_0 = \frac{l_o}{l_i}$ do filtro, que influencia no amortecimento.

Deste modo, o ganho total do circuito vale:

$$\frac{l_{out}}{l_i} = \frac{l_o}{l_i} \cdot \frac{l_x}{l_o} \cdot \frac{l_{out}}{l_x}$$

Portanto, o ganho total é dado apenas pelo bloco A2:

$$\boxed{\frac{l_{out}}{l_i} = 1 + \frac{R_d}{R_c}}$$

Os outros parâmetros ω_0 e α permanecem inalterados e independentes.

Projeto do filtro:

$$f_0 = 70 \text{ Hz}$$

$$\omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot f_0 = 2 \cdot \pi \cdot 70$$

$$\omega_0 = 440 \text{ rad/s}$$

$$\text{Fazendo } R_2 = R_4 = R$$

$$C_1 = C_3 = C = 330 \text{ nF}$$

$$\boxed{\omega_0 = \frac{1}{RC}}$$

$$R = \frac{1}{440 \cdot 330 \cdot 10^{-9}} = 6887 \Omega$$

$$R_2 = R_4 = 6.8 \text{ k}\Omega //$$

$$\alpha = \left(\frac{R_c}{R_e}\right)^{1/2} + \left(\frac{R_c}{R_e}\right)^{1/2} + \left(\frac{R_c}{R_e}\right)^{1/2} - K \left(\frac{R_c}{R_e}\right)^{1/2}$$

$$\alpha = 3 - K$$

$$\alpha = 3 - \left(1 + \frac{R_b}{R_a}\right)$$

$$\boxed{\alpha = 2 - \frac{R_b}{R_a}}$$

Então:

$$\alpha = \frac{1}{2} = \frac{1}{2} = 2 - \frac{R_b}{R_a}$$

$$\frac{R_b}{R_a} = 1,5$$

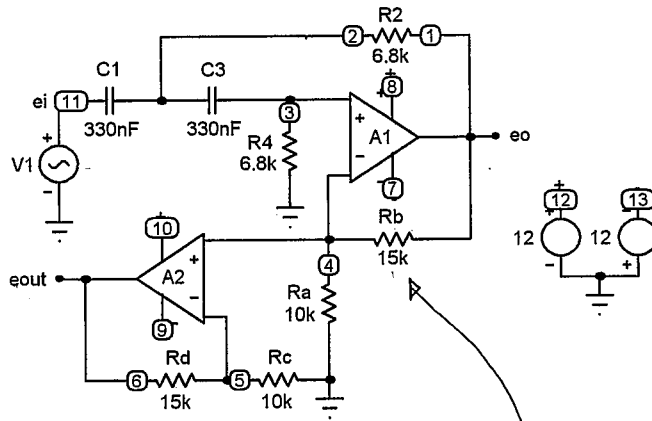
$$\text{Fazendo } R_a = 10 \text{ k}\Omega \rightarrow R_b = 15 \text{ k}\Omega //$$

Ganho total:

$$\frac{l_{out}}{l_i} = 4,3 = 1 + \frac{R_d}{R_c}$$

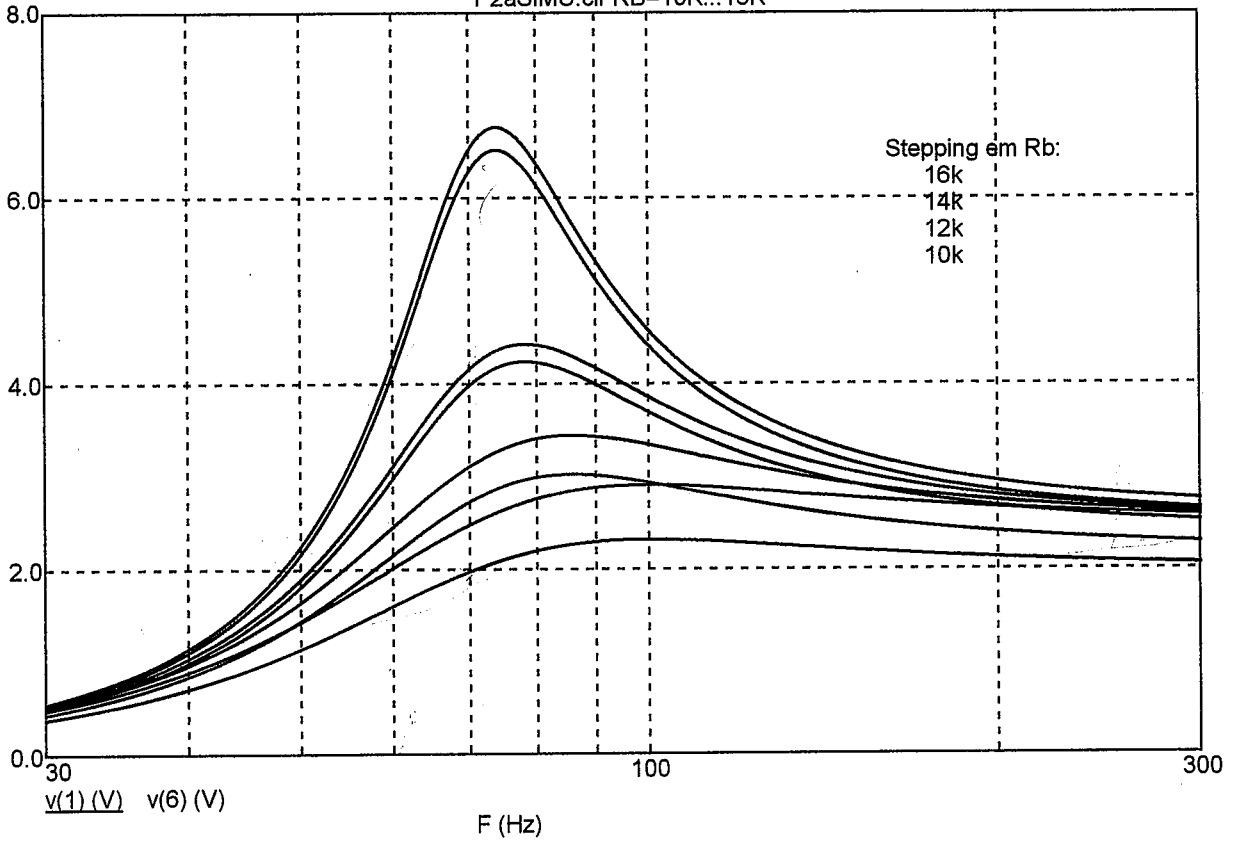
$$\frac{R_d}{R_c} = 3,3$$

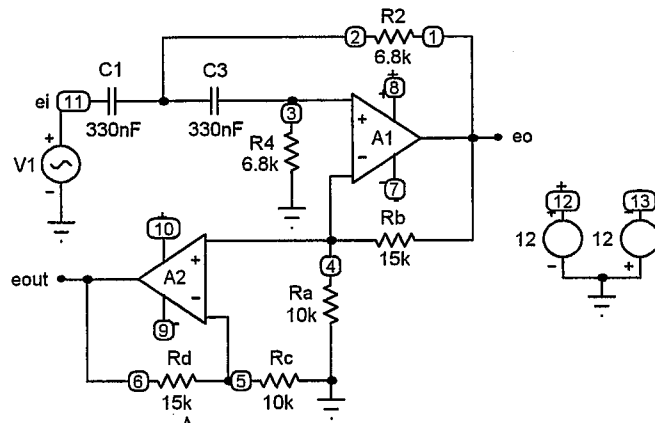
$$\text{Fazendo } R_c = 10 \text{ k}\Omega \rightarrow R_d = 33 \text{ k}\Omega //$$



10K...16K

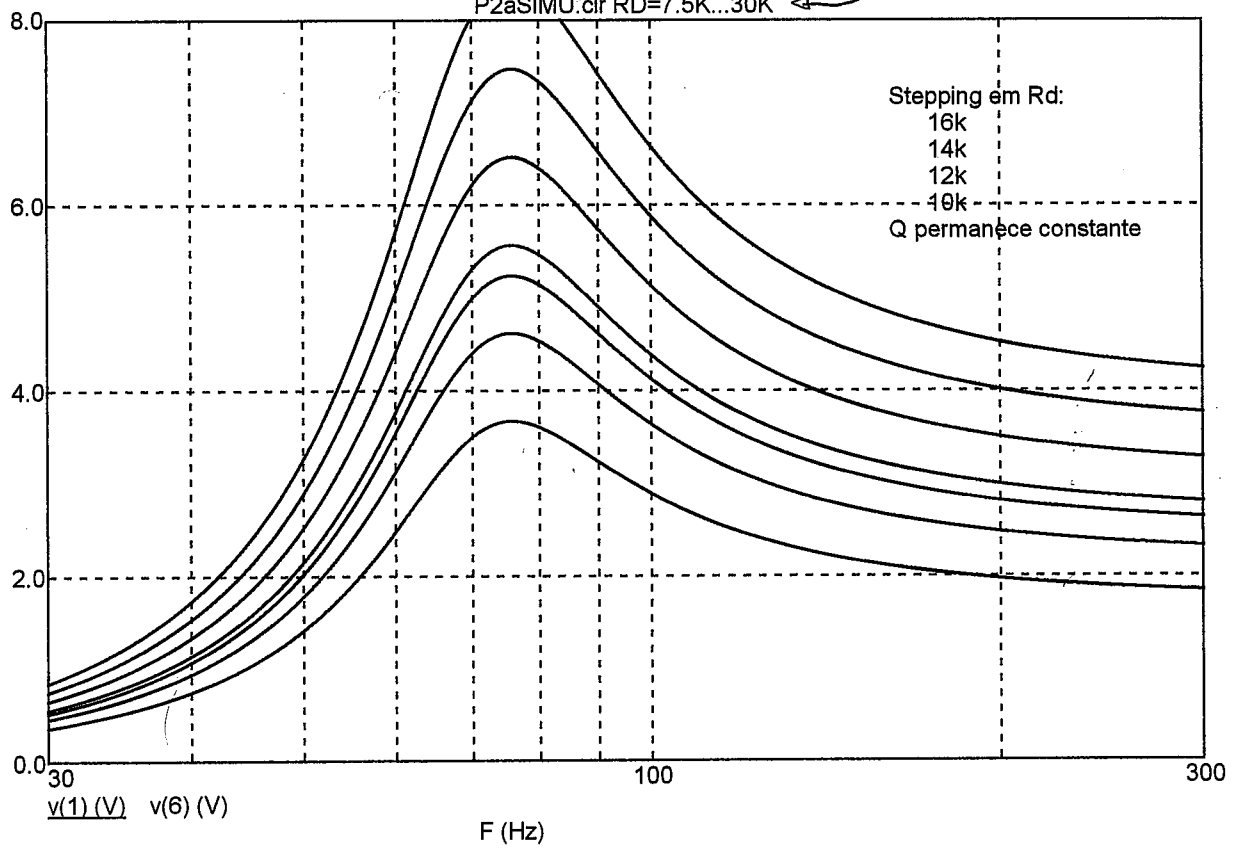
Micro-Cap 8 Evaluation Version
P2aSIMU.cir RB=10K...16K





5k...30k

Micro-Cap 8 Evaluation Version
P2aSIMU.cir RD=7.5K...30K

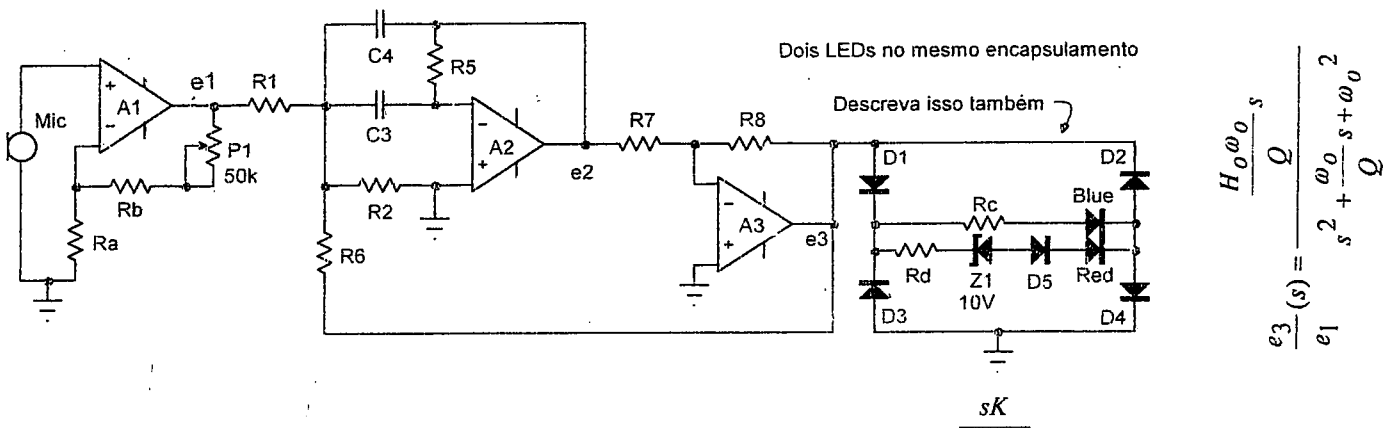


Nome: GABARITO Turma: _____

1. (5,5 pontos) A topologia a seguir, descreve um afinador para instrumentos musicais, capaz de detectar 440Hz, usado como base para a afinação. O instrumento deve ser bem preciso e puntual na detecção, ignorando frequências próximas que diferem de raiz 12 de 2, ou seja, 415,3Hz e 466,2Hz. Para isso, $Q = 36$ é suficiente. Para obter este elevado fator de qualidade, foi proposto um filtro com dois opamps, onde e_2 amplificado K vezes volta para a rede de entrada como realimentação positiva.
- Descreva completamente o funcionamento de cada bloco e do conjunto deles antes de iniciar a resolução (obrigatório). Calcule o valor de cada componente para alcançar os objetivos propostos, descrevendo cada etapa com textos equações e diagramas, seguindo os passos (Tobey página 293):
 - Determine as equações literais de ω_0 , $\alpha = 1/Q$ e H_0 do filtro.
 - Aplique o seguinte procedimento, arredondando para o valor comercial mais próximo:

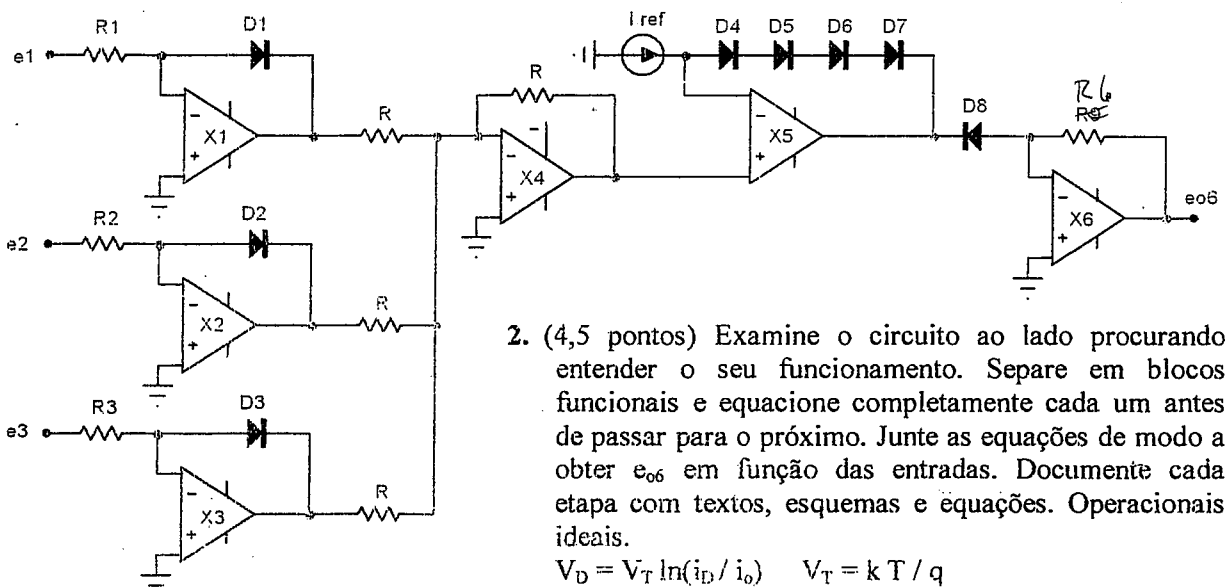
$$R = R_1 = R_5 = \frac{Q}{\omega_0 C} \quad R_6 = \frac{RKQ}{2Q-1} \quad C = C_3 = C_4 = 330\text{nF} \quad K = 3,3 \quad (\text{para uniformizar os resultados})$$

- d) e) Calcule o valor dos componentes necessários para definir o ganho do microfone até e_3 entre 50 e 200 vezes. Equações e resultados que aparecem por mágica serão ignorados.



$$\frac{e_3}{e_1}(s) = \frac{sK}{R_1 C_4} \frac{H_0 \omega_0 s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\frac{e_3}{e_1}(s) = \frac{1}{s^2 + \frac{s}{R_5 C_4} (1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{KR_5}{R_6}) + \frac{1}{C_3 C_4 R_5} (\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_6})}$$



2. (4,5 pontos) Examine o circuito ao lado procurando entender o seu funcionamento. Separe em blocos funcionais e equacione completamente cada um antes de passar para o próximo. Junte as equações de modo a obter e_{o6} em função das entradas. Documente cada etapa com textos, esquemas e equações. Operacionais ideais.

$$V_D = V_T \ln(i_D / i_0) \quad V_T = kT / q$$

A topologia a seguir descreve um afinador para instrumentos musicais, capaz de detectar 440 Hz, usada como base para as afinações. O instrumento deve ser bem preciso e pontual na detecção, ignorando frequências próximas como 415,3 Hz e 466,2 Hz das notas musicais. Para isso, $Q=33$ é suficiente. Para obter este elemento fator de qualidade, foi proposto um filtro com dois operacionais.

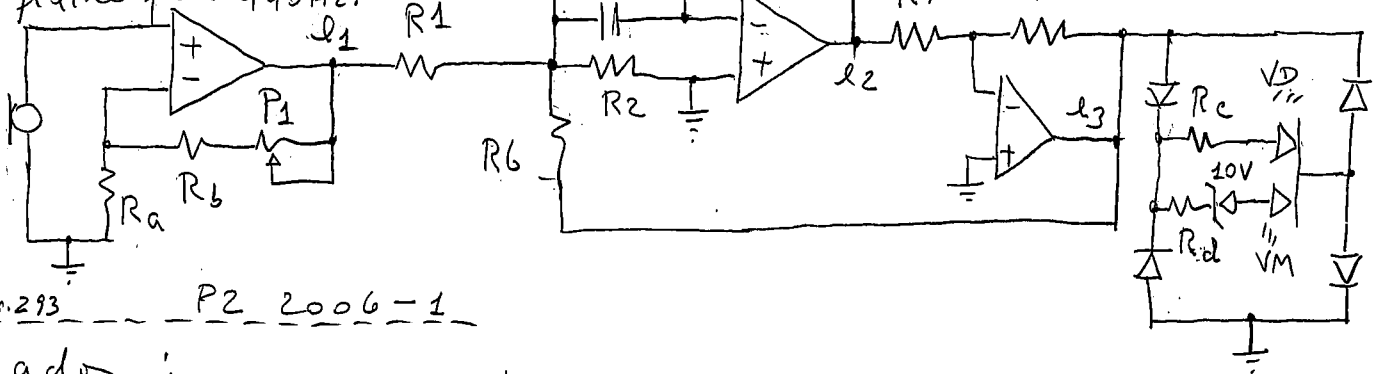
- Examine e descreva o funcionamento desta topologia. Calcule os valores dos componentes para alcançar os objetivos propostos, descrevendo cada etapa com textos, diagramas e equações, seguindo os passos:
- Determine as equações literais de ω_0 , $\alpha = \frac{1}{Q}$ e H_0 do filtro.
- Aplique o seguinte procedimento (Tobey pag. 293):

Faça $R = R_1 = R_5$, $C = C_3 = C_4 = 100nF$ e $K = 8$.

Calcule $R = Q/\omega_0 C$, $R_6 = RKQ/(2Q-1)$ e $\frac{1}{R_2} = \frac{1}{R} \left(Q-1 - \frac{2}{K} + \frac{1}{K \cdot Q} \right)$.
 Escolha o valor comercial mais próximo.

Arredonde para

- Estude as equações e determine uma maneira de calibrar o filtro para 440 Hz.



Tobey pag. 293 P2 2006-1

Dados:

$$\frac{l_3}{l_1}(s) = \frac{s \cdot K}{R_1 \cdot C_4} \frac{1}{s^2 + \frac{s}{R_5 \cdot C_4} \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{K \cdot R_5}{R_6} \right) + \frac{1}{C_3 \cdot C_4 \cdot R_5} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_6} \right)}$$

$$\frac{l_3}{l_1}(s) = \frac{\frac{H_0 \cdot \omega_0}{Q} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$K = \frac{R_8}{R_7}$$

a) Microfone, ganho ajustável, filtro PF, Retificador em diodo completo... Led VD acende com sinal de 440 Hz. Led VM acende também se o sinal ultrapassar $V_Z + V_{LED} = 10 + 2 = 12V$, ou seja, se o circuito saturar.

b) Igualando os termos:

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{1}{C_3 C_4 R_5 \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_6} \right)}}$$

$$\alpha = \frac{1}{\varphi} = \frac{\omega_0}{\varphi} \cdot \frac{1}{\omega_0} \quad \text{Então:}$$

$$\alpha = \frac{\frac{1}{R_5 C_4 \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{k \cdot R_5}{R_6} \right)}}{\sqrt{\frac{1}{C_3 C_4 R_5 \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_6} \right)}}}$$

Simplificando:

$$\alpha = \frac{\sqrt{\frac{C_3}{C_4} \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{k R_5}{R_6} \right)}}{\sqrt{R_5 \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_6} \right)}} //$$

$$\frac{H_0 \cdot \omega_0}{\varphi} = \frac{k}{R_1 \cdot C_4} \rightarrow H_0 = \frac{k \cdot \varphi}{\omega_0 \cdot R_1 \cdot C_4}$$

$$H_0 = \frac{k}{R_1 \cdot C_4} \cdot \frac{1}{\frac{1}{R_5 \cdot C_4 \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{k \cdot R_5}{R_6} \right)}}$$

$$H_0 = \frac{R_8 / R_7}{\frac{R_1}{R_5} \cdot \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{R_5 \cdot R_8}{R_6 \cdot R_7} \right)}$$

c) Aplicando o procedimento:

$$R = R_1 = R_5 = \frac{\varphi}{\omega_0 \cdot C}$$

$$R = \frac{33}{2 \cdot \pi \cdot 440 \cdot 0,1 \cdot 10^{-6}} = 119,4 \text{ k}$$

$$R_1 = R_5 = 120 \text{ k} //$$

$$R_6 = \frac{R \cdot k \cdot \varphi}{2\varphi - 1} = \frac{120 \cdot 10^3 \cdot 8 \cdot 33}{2 \cdot 33 - 1} = 487,4 \text{ k}$$

$$R_6 \approx 470 \text{ k}$$

Usando a equação do ω_0 :

$$\omega_0^2 \cdot C_3 \cdot C_4 \cdot R_5 - \frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_6} = \frac{1}{R_2}$$

$$\frac{1}{R_2} = (2\pi \cdot 440)^2 \cdot (0,1 \cdot 10^{-6})^2 \cdot 120 \cdot 10^3 - \frac{1}{120 \cdot 10^3} - \frac{1}{470 \cdot 10^3}$$

$$R_2 = 109,2 \Omega //$$

$$\text{Escolhendo } R_8 = 120 \text{ k} //$$

$$\text{então } R_7 = \frac{120}{8} = 15 \text{ k} //$$

d) Olhando as equações,

ω_0 pode ser ajustado por R_1, R_2, R_5 e R_6 , mas R_2 , por ser menor é o que mais influencia.

$$\text{Então: } R_2 = \frac{R_2}{P_2}$$

e) \rightarrow

$$d) \text{ Ganho de } A_1 = \frac{\text{Ganho total}}{h}$$

$$\text{Ganho } A_1 \begin{cases} \frac{60}{8} = 7,5 \\ \frac{20}{8} = 2,5 \end{cases}$$

Amplif. não inversor:

$$\begin{cases} 7,5 = 1 + \frac{R_b + 50k}{R_a} \\ 2,5 = 1 + \frac{R_b}{R_a} \end{cases}$$

$$\begin{cases} 6,5 R_a = R_b + 50k \\ 1,5 R_a = R_b \end{cases}$$

$$6,5 R_a = 1,5 R_a + 50k$$

$$\text{Então } R_a = 10k //$$

$$\text{Logo } R_b = 15k //$$

Versão P2 2006-1

$$\text{Faça: } R = R_1 = R_5 = \frac{\varphi}{\omega_0 \cdot C}$$

$$C = C_3 = C_4 = 330 \text{ nF}$$

$$K = 3,3 \text{ e } \varphi = 36$$

$$\text{calcule: } R_6 = \frac{R K \varphi}{2\varphi - 1}$$

$$\frac{1}{R_2} = \frac{1}{R} \left(\varphi - 1 - \frac{2}{K} + \frac{1}{K \cdot \varphi} \right)$$

Ajuste global de ganho:
de 50 a 200 vezes

Arredondamento p/ valores
comercial mais próximo

$$R = R_1 = R_5 = \frac{36}{2 \cdot \pi \cdot 440 \cdot 330 \text{ n}}$$

$$R_1 = R_5 = 39,15 \text{ k} \rightarrow 39 \text{ k} //$$

$$R_6 = \frac{39 \cdot 10^3 \cdot 3,3 \cdot 36}{2 \cdot 36 - 1} = 67 \text{ k} \rightarrow 68 \text{ k} //$$

$$\frac{1}{R_2} = \frac{1}{39 \cdot 10^3} \left(36 - 1 - \frac{2}{3,3} + \frac{1}{3,3 \cdot 36} \right)$$

$$\frac{1}{R_2} = 8,82 \cdot 10^{-4} \rightarrow R_2 = 1 \text{ k} //$$

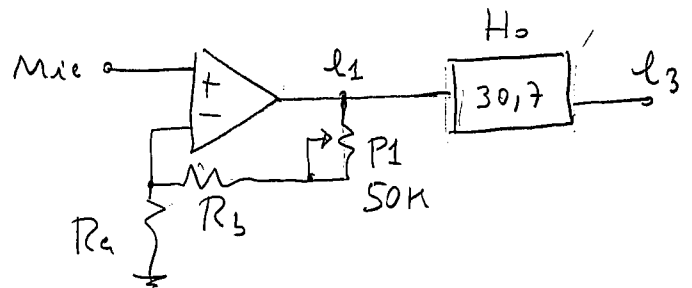
Ajuste do ganho global:

Ganho do filtro na faixa
de passagem:

$$H_0 = \frac{K}{\frac{R_1}{R_5} \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - K \frac{R_5}{R_6} \right)}$$

$$H_0 = \frac{3,3}{\frac{39}{39} \left(1 + \frac{330 \text{ n}}{330 \text{ n}} - 3,3 \frac{39}{68} \right)}$$

$$H_0 = 30,7 //$$



$$\frac{l_3}{l_{mic}} = \frac{l_1}{l_{mic}} \cdot H_0 = 3,34 \cdot \frac{l_1}{l_{mic}} = 50 \text{ a } 200$$

$$\frac{l_1}{l_{mic}} \Big|_{\text{min}} = 1 + \frac{R_b}{R_a} = \frac{50}{3,34}$$

$$\text{então: } R_b = 13,97 \cdot R_a$$

$$\frac{l_1}{l_{mic}} \Big|_{\text{máx}} = 1 + \frac{R_b + P_1}{R_a} = \frac{200}{3,34} = 59,9$$

$$\frac{13,97 \cdot R_a + 50 \text{ k}}{R_a} = 59,9$$

$$\text{então } R_a = 1089 = 1 \text{ k} //$$

$$\text{e } R_b = 13,97 \cdot 1 \text{ k} = 14 \text{ k} //$$

Para $K = 3,3$:

$$R_7 = 10 \text{ k} //$$

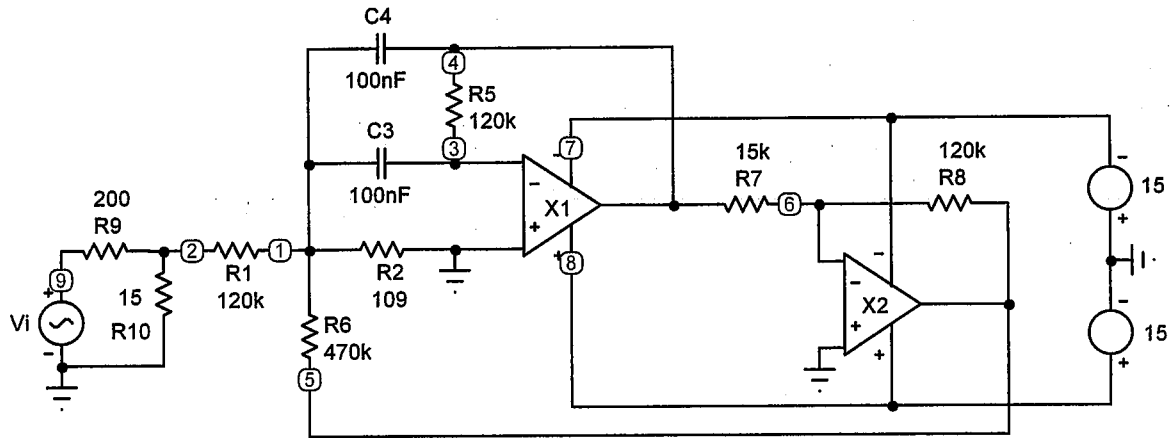
$$R_8 = 33 \text{ k} //$$

$$\frac{H_0 \omega_0}{\varphi} = \frac{k}{R_1 C_4} \rightarrow \frac{H_0 \omega_0 R_1 C_4}{k} = \varphi$$

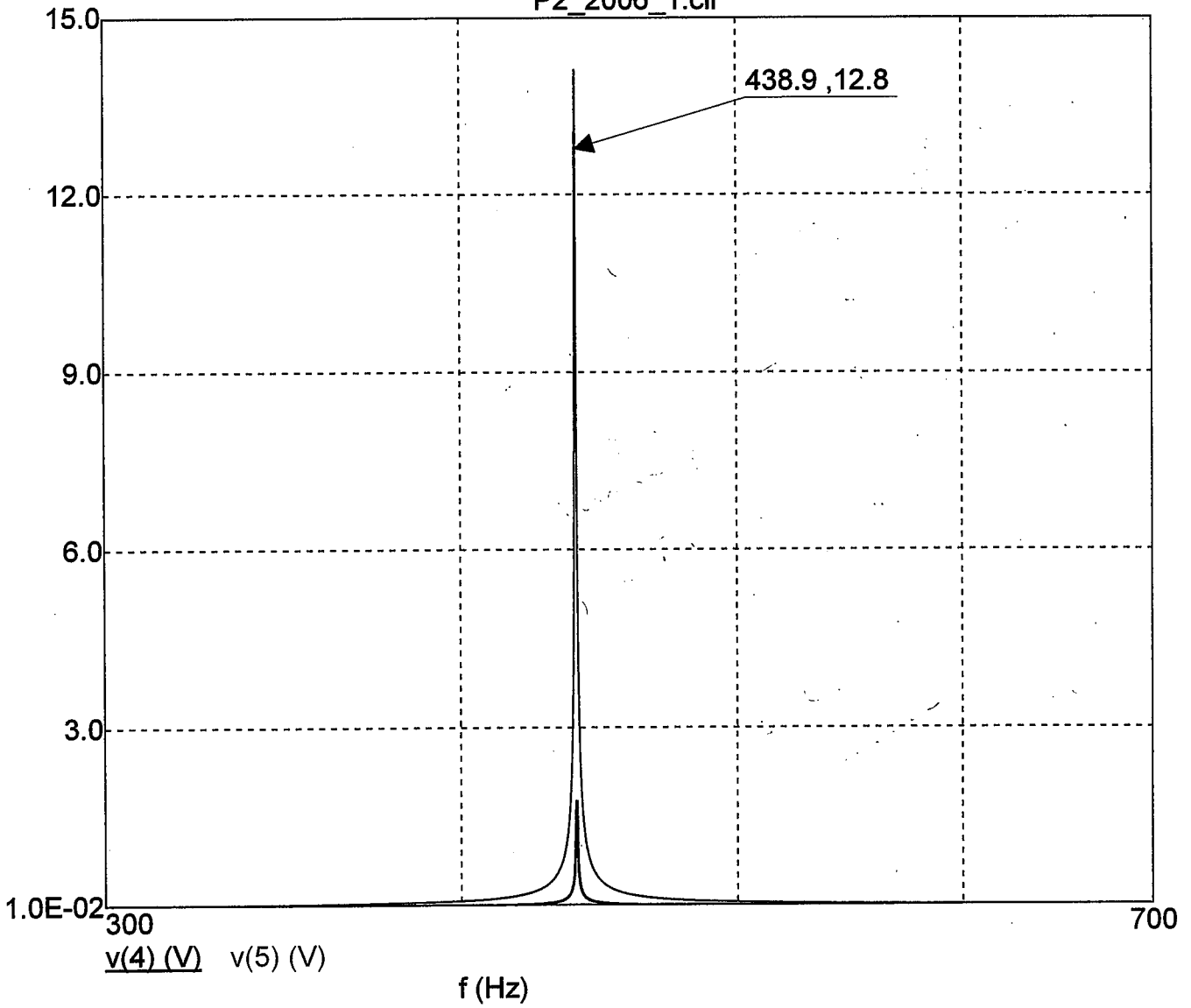
falso metodo, $R_1 = \frac{\varphi}{\omega_0 C}$

$$\frac{H_0 \cancel{\omega_0} \cdot \frac{\varphi}{\cancel{\omega_0 C}} \cdot C_4}{k} = \varphi \rightarrow \boxed{H_0 = k}$$

$$H_0 = \frac{k}{\frac{\varphi}{\omega_0 \cdot C} (1 + 1 - k)}$$



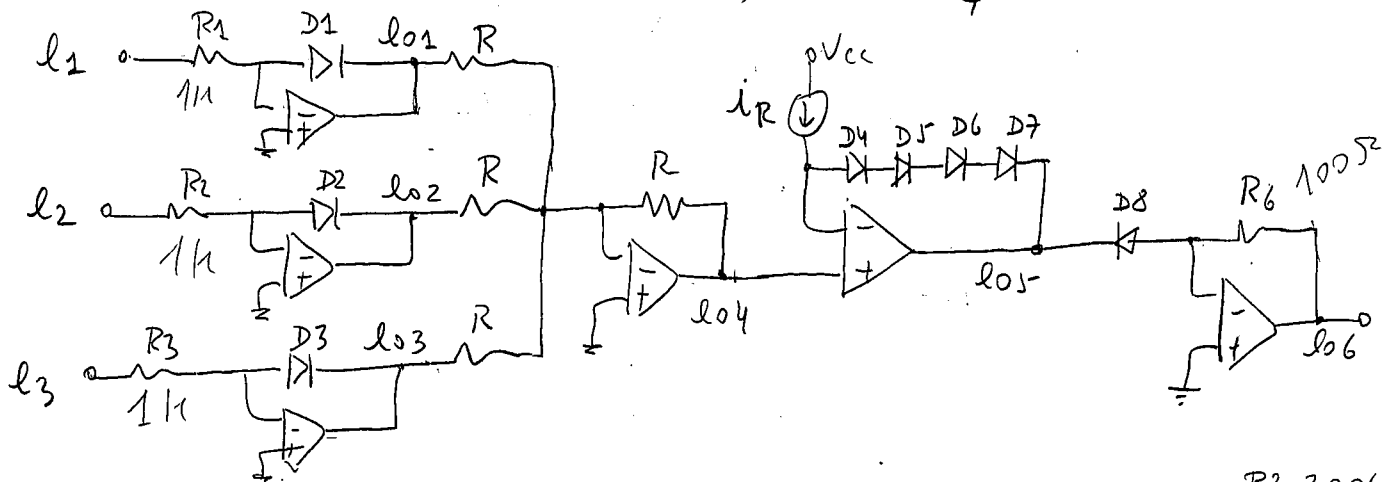
Micro-Cap 8 Evaluation Version
P2_2006_1.cir



Versão 2:

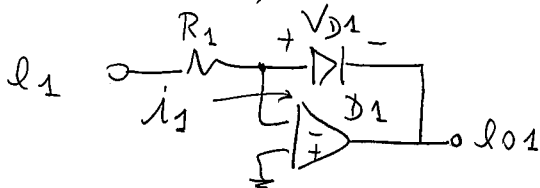
Divide em blocos funcionais o circuito e seguir, com o objetivo final de equacionar a saída l_06 em função das entradas, documentando extensivamente cada passo com texto, diagramas e equações. Inicialmente equacione l_01 e l_04 para depois trabalhar com l_05 e l_06 juntas. Operacionais ideais.

Diodos: $V_D = V_T \ln(i_D/i_0)$ $V_T = \frac{k \cdot T}{q}$ $I_0 = \text{corr. sat. reverse.}$



P2 2006/1

Blocos A1, A2 e A3:



$$l_{01} = -V_{D1} = -V_T \ln\left(\frac{i_1}{i_0}\right)$$

como $i_1 = \frac{l_1}{R_1}$ vem:

$$l_{01} = -V_T \ln\left(\frac{l_1}{R_1 \cdot i_0}\right) //$$

Bloco A4:

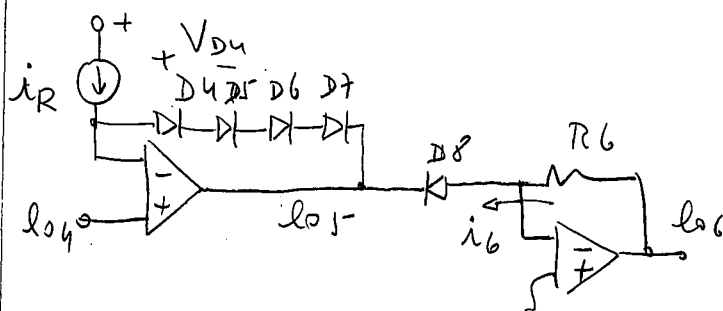
Somador inversor

$$l_{04} = -(l_{02} + l_{02} + l_{03})$$

$$l_{04} = V_T \left(\ln \frac{l_1}{R_1 i_0} + \ln \frac{l_2}{R_2 i_0} + \ln \frac{l_3}{R_3 i_0} \right)$$

$$l_{04} = V_T \ln\left(\frac{l_1 \cdot l_2 \cdot l_3}{R_1 R_2 R_3 i_0^3}\right) //$$

Blocos A5 e A6:



Parece um log e outro antilog.

$$l_{05} = l_{04} - 4 \cdot V_D = l_{04} - 4V_T \ln\left(\frac{i_R}{i_0}\right)$$

Vale também:

$$l_{05} = -V_{D8} = -V_T \ln\left(\frac{i_6}{i_0}\right)$$

Iguando os dois l_{05} :

$$l_{04} = 4 \cdot V_T \ln\left(\frac{i_R}{i_0}\right) - V_T \ln\left(\frac{i_6}{i_0}\right)$$

$$\text{mas } i_6 = \frac{l_{06}}{R_6}$$

substituindo os valores:

$$\sqrt{f} \ln \left(\frac{l_1 \cdot l_2 \cdot l_3}{R_1 \cdot R_2 \cdot R_3 \cdot i_0^3} \right) = \sqrt{f} \ln \left(\frac{i_R}{i_0} \right)^4 - \sqrt{f} \ln \left(\frac{l_{06}}{R_6 \cdot i_0} \right)$$

$$\cancel{\ln} \left(\frac{l_1 \cdot l_2 \cdot l_3}{R_1 \cdot R_2 \cdot R_3 \cdot i_0^3} \right) = \ln \left(\frac{\frac{i_R^4}{i_0^4}}{\frac{l_{06}}{R_6 \cdot i_0}} \right) = \cancel{\ln} \left(\frac{i_R^4 \cdot R_6}{i_0^3 \cdot l_{06}} \right)$$

isolando l_{06} :

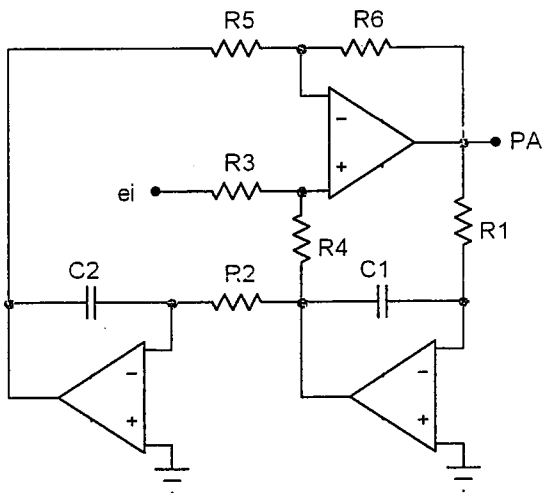
$$l_{06} = \frac{i_R^4 \cdot R_6 \cdot R_1 \cdot R_2 \cdot R_3}{l_1 \cdot l_2 \cdot l_3} //$$

Aplicando os valores:

$$l_{06} = \frac{(10^{-4})^4 \cdot 100 \cdot 10^3 \cdot 10^3 \cdot 10^3}{l_1 \cdot l_2 \cdot l_3} \rightarrow l_{06} = \frac{10^{11}}{l_1 \cdot l_2 \cdot l_3} //$$

Nome: GABRITO Turma: _____

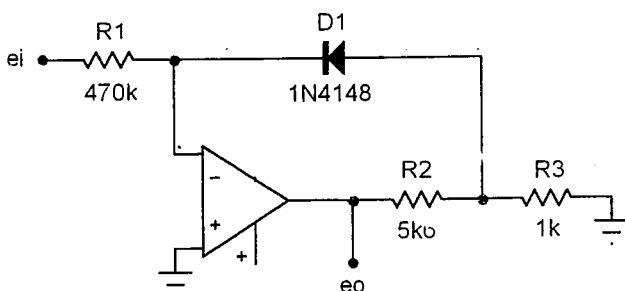
1. Projete um filtro passa-altas tipo variáveis de estado onde a frequência de corte é controlada por uma tensão. Este sinal é aplicado a um LED que ilumina LDRs (light dependent resistor). Estude como e onde deve ser feita esta adaptação no filtro básico, descrevendo em detalhes a sua idéia. Desenhe a topologia do filtro completo e só então inicie o equacionamento literal, documentando cada passo com textos, figuras e equações. Use capacitores iguais e resistores iguais, exceto R_4 . Por último, calcule os valores de circuito para obter um filtro com $Q = 1,8$ e ajuste entre 7Hz e 35Hz, usando LDRs, que variam entre $5k\Omega$ até ∞ . Calcule também o ganho do filtro. Componentes passivos de uso preferencial: $C = 470nF$ e $R = 15k$. Componentes ideais, arredonde em 3 dígitos significativos e use valores comerciais.



$$\frac{e_o}{e_i} \Big|_{PA} = \frac{S^2 \frac{1+R_6/R_5}{1+R_3/R_4}}{S^2 + S \frac{1}{R_1 C_1} \frac{1+R_6/R_5}{1+R_4/R_3} + \frac{R_6}{R_5} \frac{1}{R_1 R_2 C_1 C_2}}$$

$$\frac{e_o}{e_i} \Big|_{PA} = \frac{S^2 H_0}{S^2 + S \omega_0 / Q + \omega_0^2}$$

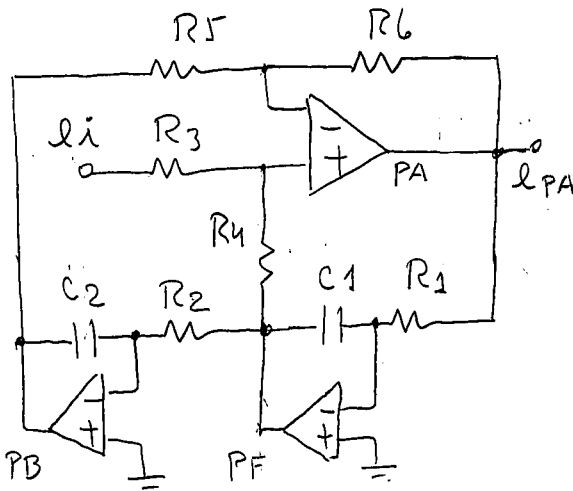
2. No circuito a seguir, a) Equacione o circuito literalmente e determine e_o em função de e_i , descrevendo extensivamente cada etapa com textos diagramas e equações. b) Calcule a variação de e_o quando a temperatura subir de $27^\circ C$ para $135^\circ C$, com $e_i = 150V$. c) Modifique o circuito para aceitar tensões de qualquer polaridade com até 500V, mantendo a escala (e a equação) atual. Descreva a sua idéia, desenhe o circuito completo e só então calcule os componentes que faltam. Lembre-se que o circuito deve aceitar até 500V sem queimar. Operacionais ideais, diodos de silício acoplados termicamente, alimentação por baterias de 9V. Arredonde em 4 dígitos significativos.



Constante de Boltzman: $k = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ J/}^\circ\text{K}$
 Carga do eletron: $q = 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ C}$
 Corrente de sat. reversa: $I_0 = 10^{-13} \text{ A @}27^\circ\text{C}$
 I_0 dobra a cada $+12^\circ\text{C}$ no diodo
 $^\circ\text{K} = 273 + ^\circ\text{C}$

Projete um filtro passa-altas tipo variável de estado onde a freq. de corte é controlada por uma tensão. Este sinal é aplicado a um LED que ilumina LDRs (light dependent resistor). Estude onde e como deve ser feita esta adaptação, descrevendo em detalhes a sua ideia. Desenhe o filtro completo e inicie o especificamento, documentando cada passo com textos e equações. Por último, calcule os valores de circuito para obter um filtro com $\phi = 118^\circ$ e ajuste entre 7 Hz e 35 Hz, usando LDRs que variam entre 5K Ω até ∞ de maneira inversa com a iluminação do LED. Componentes disponíveis: C = 470 nF R = 15K (preferencial) ou outros valores, quando necessário. Componentes ideais, arredonde em 3 dígitos significativos. Use valores comerciais.

Qual o ganho?



$$\frac{l_{PA}}{l_i} = \frac{\omega^2 \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_3/R_4}}{\omega^2 + \omega \frac{1}{R_1 C_1} \frac{1 + R_6/R_5 + R_6}{1 + R_4/R_3} + \omega_0^2}$$

Use capacitores iguais e resistores iguais, exceto R4.

PR 2006-2

Escolhemos:
 $C = C_1 = C_2 = 470 \text{ nF}$
 $R_1 = R_2 = R_V = \text{LDR}$
 $R = R_3 = R_5 = R_6 = 15 \text{ K}$

Fica então:

$$\frac{l_{PA}}{l_i} = \frac{\omega^2 \frac{1+1}{1+R/R_4}}{\omega^2 + \omega \frac{1}{R_V \cdot C} \frac{1+1}{1+R_4/R} + \frac{1}{R_V^2 \cdot C^2}}$$

Comparando os termos:

$$\frac{1}{R_V^2 \cdot C^2} = \omega_0^2 \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{R_V \cdot C}$$

$$\frac{2}{1+R/R_4} = H_0 \rightarrow H_0 = \frac{2 \cdot R_4}{R+R_4}$$

$$\frac{1}{R_V \cdot C} \frac{2}{1+R_4/R} = \frac{\omega_0}{\phi} \text{ Então:}$$

$$\frac{1}{R_V \cdot C} \frac{2}{\frac{R+R_4}{R}} = \frac{1}{\phi \cdot R_V \cdot C}$$

$$\phi = \frac{R + R_4}{2R} //$$

Como R_v e C não influem na freq. de corte, podemos calcular os outros parâmetros do filtro:

Para $\phi = 1,8$:

$$1,8 = \frac{R + R_4}{2 \cdot R} = \frac{15k + R_4}{2 \cdot 15k}$$

$$\text{Então, } R_4 = 39k //$$

Ganho nestas condições:

$$H_0 = \frac{2 \cdot R_4}{R + R_4} = \frac{2 \cdot 39k}{15k + 39k}$$

$$H_0 = 1,444 //$$

Calculo dos limites de R_v :

$$f_{\min} = 7Hz = 2\pi \cdot 7 = 44 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

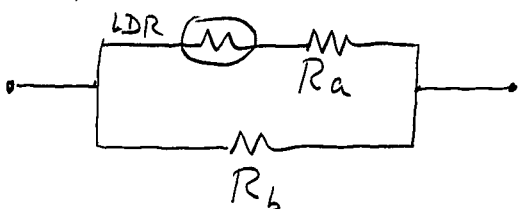
$$f_{\max} = 35Hz = 2\pi \cdot 35 = 220 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

Como $R_v = \frac{1}{\omega_0 \cdot C}$:

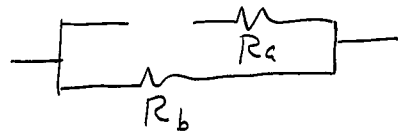
$$R_{v\min} = \frac{1}{220 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \cdot 470 \cdot 10^{-9}} = 9671 \Omega$$

$$R_{v\max} = \frac{1}{44 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \cdot 470 \cdot 10^{-9}} = 48355 \Omega$$

Implementaes de R_v :

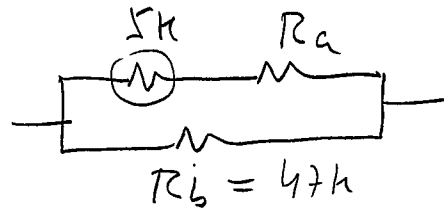


No escuro, $R_{LDR} = \infty$:



Ento, $R_b = R_{v\max} \approx 47k //$

Com máxima iluminao,
 $R_{LDR} = 5k$:



Ento:

$$(R_{LDR} + R_a) // R_b = R_{v\min}$$

$$\frac{(5k + R_a) \cdot 47k}{5k + R_a + 47k} = 9,671k$$

Logo $R_a = 7,177k$

$R_a = 6k8 //$

a) Equacione o circuito ^{literalmente} e determine l_0 em função de l_i , descrevendo extensivamente cada etapa com textos, diagramas e equações.

b) Calcule a variação de l_0 quando a temperatura passar de 27°C para 135°C , com $|l_i| = 150$ Volts.

c) Modifique o circuito para aceitar tensões de qualquer polaridade de ^{até} 500 Volt, mantendo a escala atual. Descreva a sua ideia, desenhe o circuito completo e calcule os componentes que faltam. Lembre-se que o circuito deve aceitar 500V sem queimar.

Operacionais ideais, diodos de silício acoplados termicamente, alimentações ± 9 Volts. 4 dígitos signific.

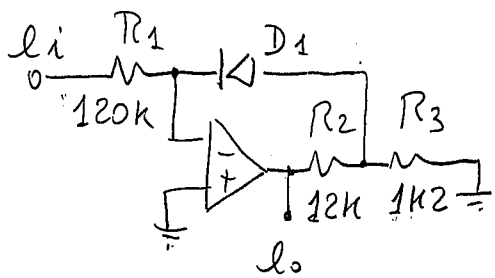
$$V_d = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_d}{I_0}\right) \quad k = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ J/ok (cte. de Boltzmann)}$$

$$q = 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ C carga do elétron}$$

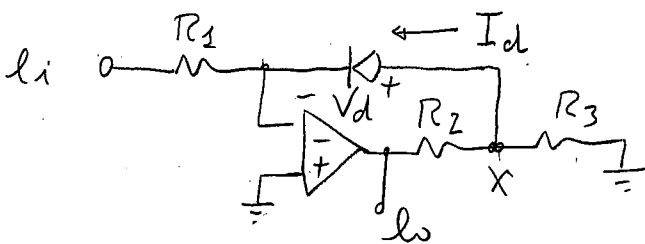
$$I_0 = 10^{-13} \text{ A @ } 27^\circ\text{C Cor. de sat. reversa}$$

$$I_0 \text{ dobra a cada } +12^\circ\text{C no diodo.}$$

$$\text{ok} = 273 + ^\circ\text{C}$$



a) Ampl. inversor com divisor de tensões no recípro.



$$V_x = l_0 \frac{R_3}{R_2 + R_3}$$

$$\text{Como } V_x = V_d \text{ e } I_d = -\frac{l_i}{R_1}$$

$$l_0 = V_x \cdot \frac{R_2 + R_3}{R_3}$$

$$l_0 = \frac{R_2 + R_3}{R_3} \cdot \frac{k \cdot T}{q} \cdot \ln\left(\frac{-l_i}{R_1 \cdot I_0}\right)$$

Para o diodo conduzir é preciso que l_i seja negativo.

b) colocando os valores para 27°C :

$$T = 273 + 27 = 300 \text{ K}$$

$$l_0(27) = \frac{12 + 1,2}{1,2} \cdot \frac{1,38 \cdot 10^{-23} \cdot 300}{1,6 \cdot 10^{-19}}$$

$$\ln\left(\frac{-(-150)}{120 \cdot 10^3 \cdot 10^{-13}}\right)$$

$$l_0(27) = 11 \cdot 0,0259 \cdot 23,25$$

$$l_0(27) = 6,639 //$$

Como I_0 dobra a cada $+12^\circ\text{C}$,

$$\frac{135 - 27}{12} = 9$$

Então:

$$I_0(135) = 2 \cdot 2 \cdot 2 \cdot 2 \cdot 2 \cdot 2 \cdot 2 \cdot 2 \cdot 10^{-13}$$

$$I_0(135) = 2^9 \cdot 10^{-13} = 512 \cdot 10^{-13}$$

E ainda: $T = 273 + 135 = 408^\circ K$

$$l_0(135) = \frac{12 + 1,2}{1,2} \cdot \frac{1,38 \cdot 10^{-23} \cdot 408}{1,6 \cdot 10^{-19}}$$

$$\ln\left(\frac{-(-150)}{120 \cdot 10^3 \cdot 512 \cdot 10^{-13}}\right)$$

$$l_0(135) = 11 \cdot 0,0352 \cdot 17,01$$

$$l_0(135) = 6,586$$

Variações de l_0 :

$$\Delta l_0 = l_0(135) - l_0(27)$$

$$\Delta l_0 = 6,586 - 6,639$$

$$\Delta l_0 = -0,054 \text{ Volts} //$$

Outra solução; dividir 500V por N de modos que $\frac{l_i}{N} < 9 \text{ Volts}$ e dar ganho de N no amplif. logarítmico.

d) Para l_0 não saturar, $l_{omax} = 9V$ então:

$$9 = 11 \cdot 0,0259 \cdot \ln\left(\frac{l_i}{120 \cdot 10^3 \cdot 10^{-13}}\right)$$

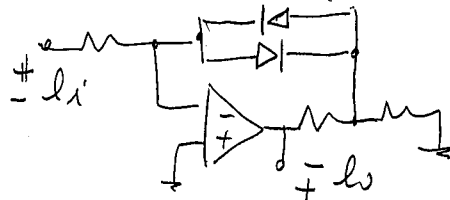
$$31,59 = \ln(l_i) - \ln(120 \cdot 10^{-10})$$

$\leftarrow -18,24$

$$\ln(l_i) = 49,83$$

$$l_i = 4,34 \cdot e^{21} //$$

Outra solução:

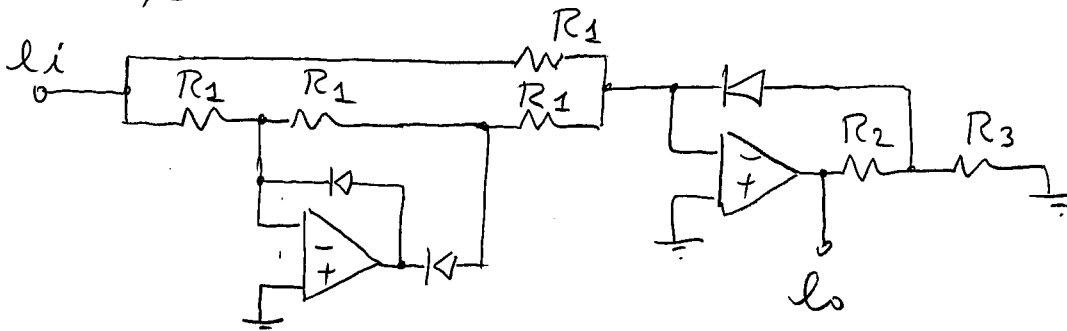


Entretanto l_0 também muda de polaridade.

c) Para aceitar qualquer polaridade, precise retificar de onda completa. Uma ponte de 4 diodos resolve mas perde-se a referência de massa.

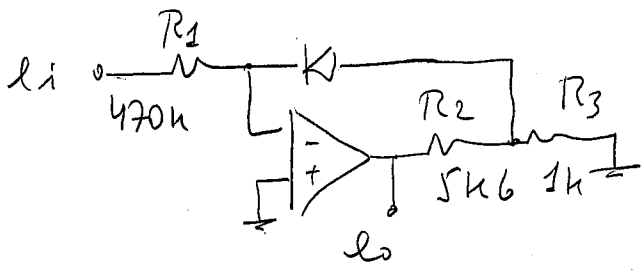
Para não queimar o operacional precise de massa virtual na entrada, ou seja, um retif. de onda completa inversor.

Melhor ainda; como o amplif. log já tem massa virtual na entrada basta tomar o sinal negativo com o positivo passando por um retif. de 1/2 onda inversor:



Resistores iguais para manter a mesma escala.

Versão P2 2006/2



$$I_o = \frac{R_2 + R_3}{R_3} \frac{k \cdot T}{f} \ln \left(\frac{-I_i}{R_1 \cdot I_0} \right)$$

Em 27°C:

$$T = 300 \text{ K}$$

$$I_o(27) = \frac{5,6 + 1}{1} \frac{1,38 \cdot 10^{-23} \cdot 300}{1,6 \cdot 10^{-19}} \ln \left(\frac{-(-150)}{470 \cdot 10^3 \cdot 10^{-13}} \right)$$

$$I_o(27) = 6,6 \cdot 0,02588 \cdot 21,884$$

$$I_o(27) = 3,738 \text{ //}$$

Em 135°C:

$$T = 408 \text{ K}$$

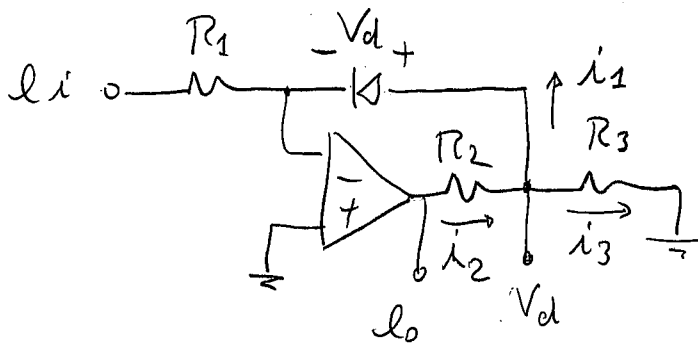
$$I_o(135) = \frac{5,6 + 1}{1} \frac{1,38 \cdot 10^{-23} \cdot 408}{1,6 \cdot 10^{-19}} \ln \left(\frac{-(-150)}{470 \cdot 10^3 \cdot 512 \cdot 10^{-13}} \right)$$

$$I_o(135) = 6,6 \cdot 0,03519 \cdot 15,65$$

$$I_o(135) = 3,634 \text{ //}$$

$$\Delta I_o = 0,104 \text{ Volts //}$$

Equacionamento rigoroso - Versão de prova:



$$\text{KVL: } -i_2 + i_1 + i_3 = 0$$

$$-\frac{l_0 - V_d}{R_2} + \frac{0 - l_i}{R_1} + \frac{V_d}{R_3} = 0$$

$$\frac{V_d}{R_3} - \frac{l_i}{R_1} = \frac{l_0}{R_2} - \frac{V_d}{R_2}$$

$$V_d \left(\frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_2} \right) - \frac{l_i}{R_1} = \frac{l_0}{R_2}$$

$$l_0 = R_2 \left(V_d \frac{R_2 + R_3}{R_2 \cdot R_3} - \frac{l_i}{R_1} \right)$$

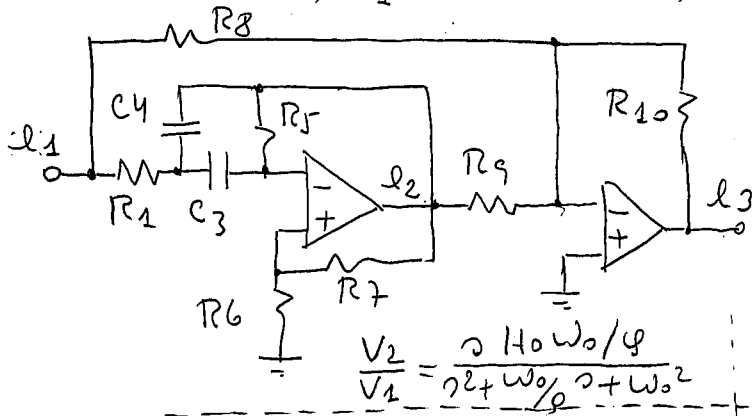
$$l_0 = V_d \frac{R_2 + R_3}{R_3} - l_i \frac{R_2}{R_1}$$

$$l_0 = -\frac{l_i R_2}{R_1} + \frac{R_2 + R_3}{R_3} \ln \left(\frac{-l_i}{R_1 \cdot I_0} \right)$$

Como $R_1 \gg R_2$ pois a corrente no diodo deve ser pequena para não causar aquecimento, então este termo pode ser eliminado com pouco erro.

Com os valores deste questionário, o erro é grande.

Estude o circuito supressor de frequência de sincronismo horizontal da TV e a) Descreva qualitativamente o seu funcionamento. b) Separe em blocos e escreva em cada um, ^{em formato literal} documentando cada passo com textos, esquemas e equações, pois isso será avaliado. c) calcule o valor de cada componente desconhecido para poder alcançar os objetivos desejados. Use capacitores de 1 nF e $R_5 = 64 \cdot R_1$, na definição de freq. de operação de 15750 Hz. Ganho l_3/l_1 unitário, $\varphi = 8$ comp. ideais.



$$\frac{l_2(s)}{l_1(s)} = \frac{-s(k+1)/R_1 C_4}{s^2 + s \left(\frac{1}{R_5 C_4} + \frac{1}{R_5 C_3} - \frac{k}{R_1 C_4} \right) + \frac{1}{R_1 R_5 C_3 C_4}} \quad k = \frac{R_6}{R_7}$$

$$\frac{V_2}{V_1} = \frac{\omega H_0 \omega_0 / \varphi}{\omega^2 + \omega \omega_0 / \varphi + \omega_0^2}$$

Comparando a equação com a forma padrão:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_1 \cdot R_5 \cdot C_3 \cdot C_4}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R_1 R_5 C_3 C_4}} //$$

$$\frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{1}{R_5 C_4} + \frac{1}{R_5 C_3} - \frac{k}{R_1 C_4}$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{R_1 R_5 C_3 C_4}}{\frac{1}{R_5 C_4} + \frac{1}{R_5 C_3} - \frac{k}{R_1 C_4}} //$$

$$H_0 \cdot \frac{\omega_0}{\varphi} = - \frac{k+1}{R_1 C_4}$$

$$H_0 = - \frac{k+1}{R_1 C_4} \cdot \frac{1}{\frac{1}{R_5 C_4} + \frac{1}{R_5 C_3} - \frac{k}{R_1 C_4}} //$$

$$H_0 = - \frac{k+1}{R_1 C_4} \cdot \frac{\varphi}{\frac{1}{R_5 C_4} + \frac{1}{R_5 C_3} - \frac{k}{R_1 C_4}}$$

Fazendo $R_5 = 64 \cdot R_1$ e capacitores iguais fica:

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R_1 \cdot 64 \cdot R_1 \cdot C \cdot C}} \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{8 \cdot R_1 \cdot C}$$

$$\varphi = \frac{1}{\frac{1}{64 \cdot R_1} + \frac{1}{64 \cdot R_1 \cdot C} - \frac{k}{R_1}} \Rightarrow \varphi = \frac{1}{0,25 - 8 \cdot k}$$

$$H_0 = - \frac{k+1}{R_1 C} \cdot \frac{1}{\frac{1}{64 \cdot R_1 \cdot C} - \frac{k}{R_1}} = - \frac{k+1}{\frac{0,25 - 8k}{8}}$$

$$H_0 = - \frac{k+1}{0,03125 - k} //$$

Aplicando os valores numéricos

$$\omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot f_0 = 2 \cdot \pi \cdot 15750$$

$$\omega_0 = 99 \cdot 10^3 \text{ rad/s} //$$

$$\varphi = 8 = \frac{1}{0,25 - 8k}$$

$$2 = 64k = 1$$

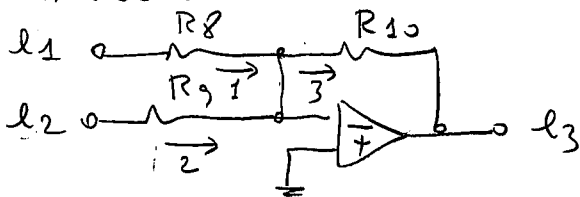
$$k = \frac{1}{64}$$

O ganho H_0 depende do fator k que depende do fator φ . Será acerto como sendo:

$$H_0 = - \frac{\frac{1}{64} + 1}{0,03125} = \frac{1}{64}$$

$$H_0 = -65 // \text{Ganho na faixa passagem}$$

Bloco do somador inversor:



KCL em e^- :

$$-i_1 - i_2 + i_3 = 0$$

$$-\frac{l_1 - 0}{R_8} - \frac{l_2 - 0}{R_9} + \frac{0 - l_3}{R_{10}} = 0$$

$$l_3 = - \left(\frac{R_{10}}{R_8} \cdot l_1 + \frac{R_{10}}{R_9} \cdot l_2 \right)$$

Como o filtro é inversor, o sinal l_2 é subtraído de l_1 . Para manter ganho unitário de l_1 para l_3 precise atenuar a saída l_2 de $H_0 = 65$ vezes. Então os pesos ficam:

$$\frac{l_3}{l_1} = 1 = \frac{R_{10}}{R_8} \rightarrow R_8 = R_{10}$$

$$\frac{l_2}{l_1} = \frac{1}{65} = \frac{R_{10}}{R_9} \rightarrow R_9 = 65 \cdot R_{10}$$

Atribuindo valores:

$$k = \frac{1}{64} = \frac{R_6}{R_7} \quad \text{Seja } R_6 = 1k //$$

$$\text{Então } R_7 = 64 \cdot R_6 = 64k //$$

Pesos do somador:

$$\text{Seja } R_{10} = 1k //$$

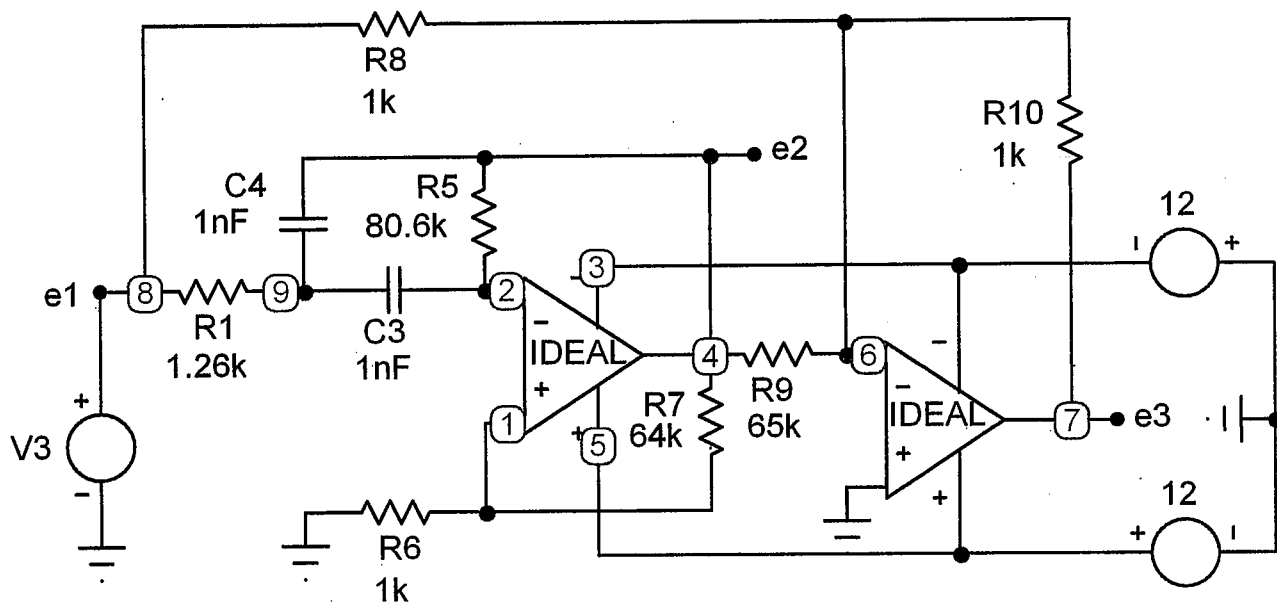
$$\text{Então } R_8 = 1k //$$

$$\text{e } R_9 = 65 \cdot 1k = 65k //$$

$$W_0 = 99 \cdot 10^3 = \frac{1}{18 \cdot R_1 \cdot 10^{-9}}$$

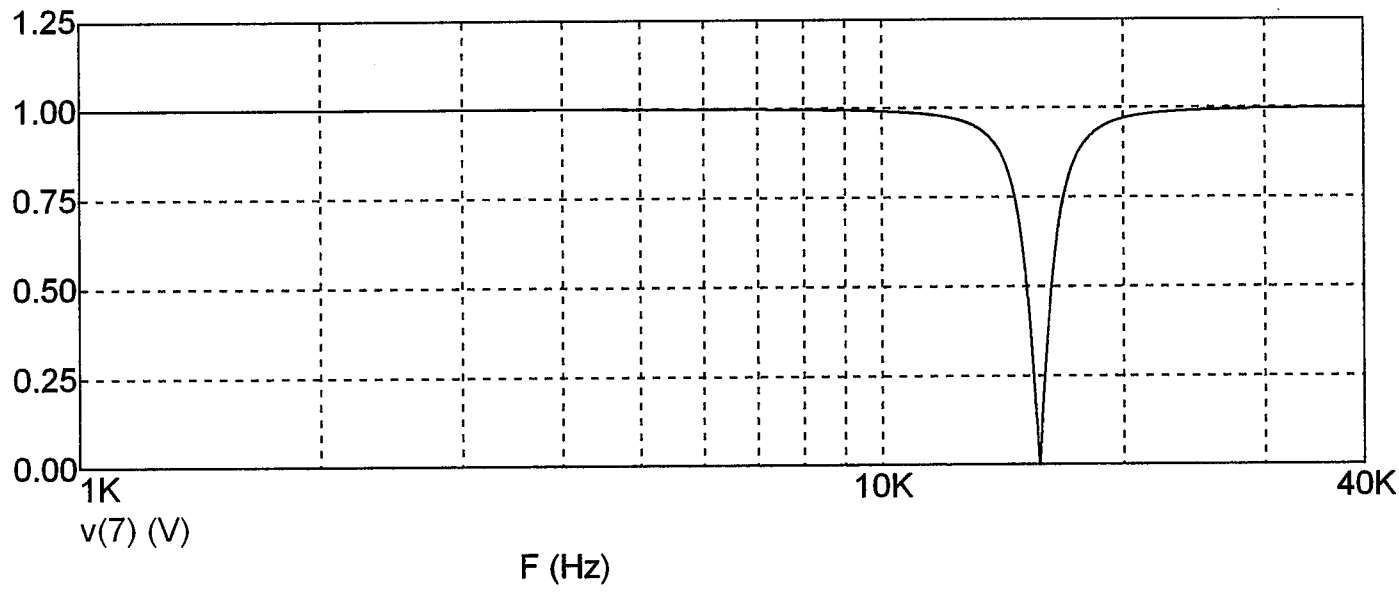
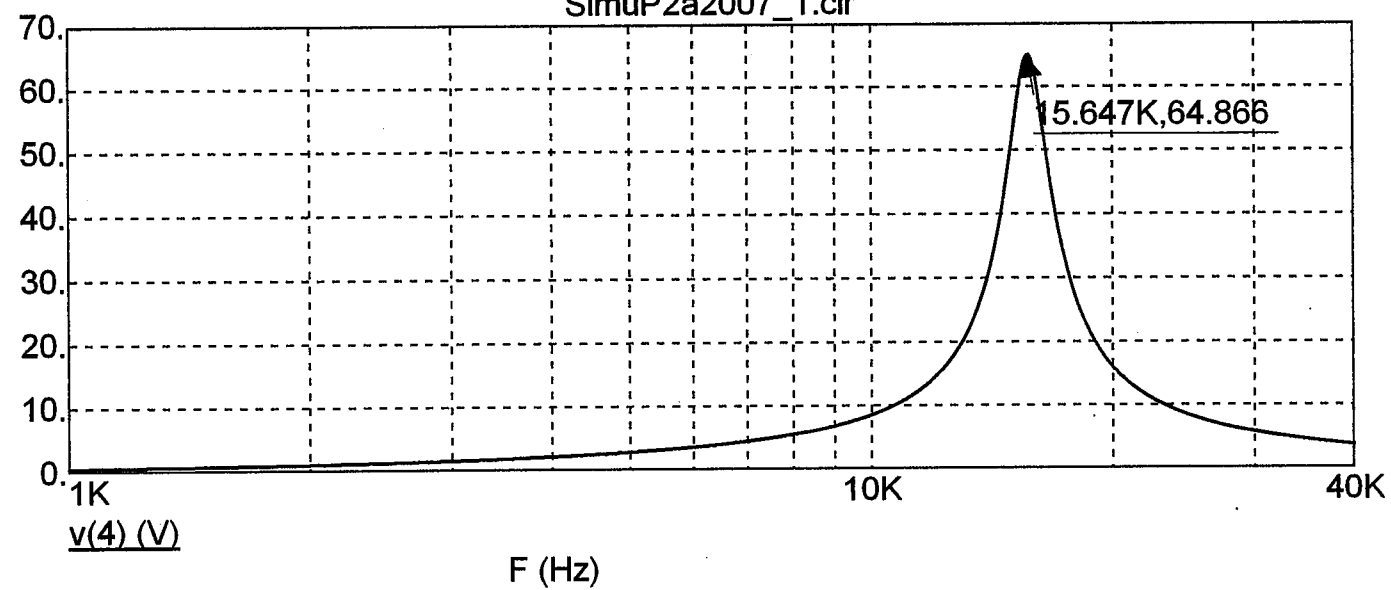
$$R_1 = 1262 \Omega \rightarrow 1,26k //$$

$$R_1 = 64 \cdot R_1 = 80,6k //$$

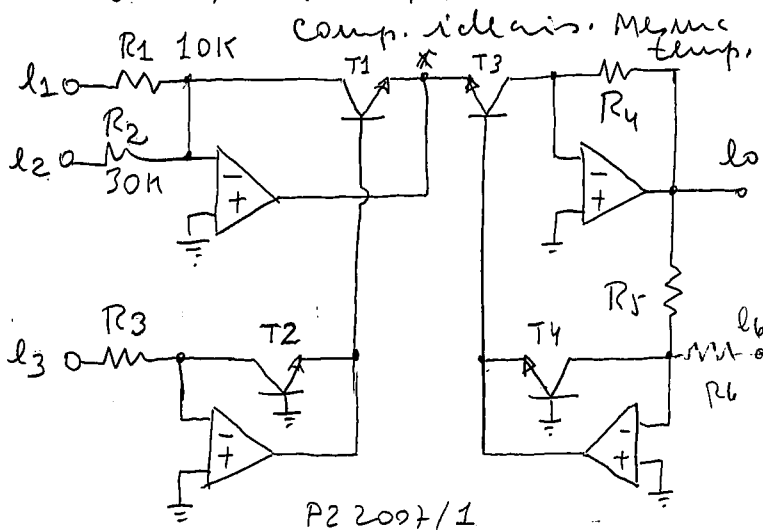


DC 0 AC 1 0 Sin 0 200u 15000 0 0 0

Micro-Cap 8 Evaluation Version
SimuP2a2007_1.cir



Examine o circuito a seguir, procurando entender o seu funcionamento. Simplifique o que for possível, separe em blocos e equacione cada um. Junte as equações de modo a obter-lo em função das entradas. Por último, dimensione os componentes de modo que a saída tenha um coeficiente 2 afetando a função que opera as entradas.



Converter log com somador na entrada, converter antilog.

Dois V_{BE} para cada lado, logo é estável com I_0 e com a temperatura.

Simplificando:

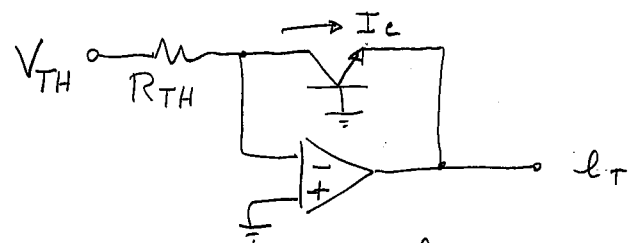
$$R_{TH} = R_1 \parallel R_2$$

$$R_{TH} = 7.5K \parallel$$

$$V_{TH} = \frac{l_1 \cdot 30}{10+30} + \frac{l_2 \cdot 10}{10+30}$$

$$V_{TH} = \frac{3l_1 + l_2}{4} //$$

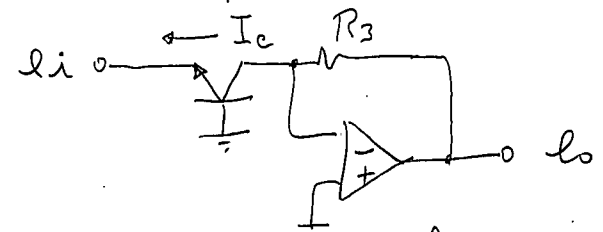
Bloco ln:



$$l_T = -V_{BE} = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

$$l_T = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{V_{TH}}{R_{TH} \cdot I_0}\right) //$$

Bloco exp:



$$l_i = -V_{BE} = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

$$l_i = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_o}{R_3 \cdot I_0}\right)$$

$$\frac{-l_i \cdot q}{k \cdot T} = \ln\left(\frac{l_o}{R_3 \cdot I_0}\right)$$

$$e^{-\frac{l_i \cdot q}{k \cdot T}} = \frac{l_o}{R_3 \cdot I_0}$$

$$l_o = R_3 \cdot I_0 \cdot e^{-\frac{l_i \cdot q}{k \cdot T}} //$$

KVL no ponto X:

$$-V_{BE1} - V_{BE2} = -V_{BE3} - V_{BE4}$$

Substituindo:

$$-\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{V_{TH}}{R_{TH} \cdot I_0}\right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_3}{R_3 \cdot I_0}\right) =$$

$$= -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_o}{R_4 \cdot I_0}\right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_o}{R_5 \cdot I_0}\right)$$

Transistores iguais e na mesma temperatura:

cancelando $\frac{kT}{f}$ e juntando os \ln :

$$\ln\left(\frac{V_{TH}}{R_{TH} \cdot I_0} \cdot \frac{l_3}{R_3 \cdot I_0}\right) = \ln\left(\frac{l_0}{R_4 \cdot I_0} \cdot \frac{l_0}{R_5 \cdot I_0}\right)$$

cancelando os \ln :

$$\frac{V_{TH} \cdot l_3}{R_{TH} \cdot R_3 \cdot I_0^2} = \frac{l_0^2}{R_4 \cdot R_5 \cdot I_0^2}$$

cancelando I_0^2 e isolando l_0^2 :

$$l_0^2 = \frac{V_{TH} \cdot l_3 \cdot R_4 \cdot R_5}{R_{TH} \cdot R_3}$$

$$l_0 = \sqrt{\frac{R_4 \cdot R_5}{R_{TH} \cdot R_3}} \cdot \sqrt{V_{TH} \cdot l_3}$$

Substituindo V_{TH} e R_{TH} :

$$l_0 = \sqrt{\frac{R_4 \cdot R_5}{R_{TH} \cdot R_3}} \cdot \sqrt{\frac{3 \cdot l_1 + l_2}{4} \cdot l_3}$$

$$l_0 = \underbrace{\sqrt{\frac{R_4 \cdot R_5}{R_{TH} \cdot R_3}} \cdot \frac{1}{2}}_{cte} \sqrt{(3l_1 + l_2) \cdot l_3}$$

Para obter $cte = 2$ fazemos:

$$\sqrt{\frac{R_4 \cdot R_5}{R_{TH} \cdot R_3}} \cdot \frac{1}{2} = 2$$

elevando ao quadrado:

$$\frac{R_4 \cdot R_5}{R_{TH} \cdot R_3} = 16$$

Fazendo $R = R_3 = R_4 = R_5 = 10k$, por exemplo
como $R_{TH} = 715K$:

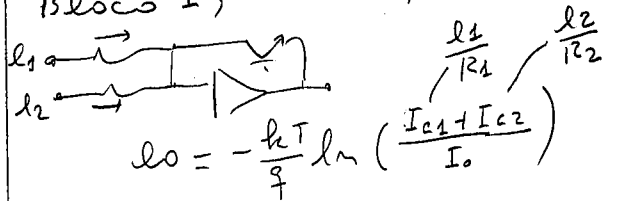
$$\frac{R}{715K} = 16$$

$$R = 120K //$$

Então:

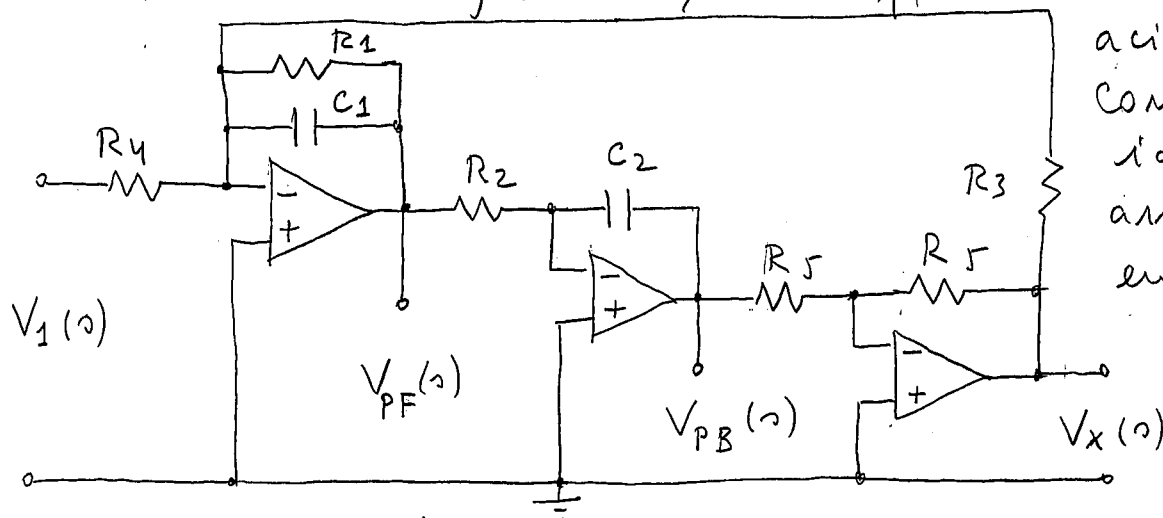
$$l_0 = 2 \sqrt{(3 \cdot l_1 + l_2) \cdot l_3} //$$

Bloco 1, outros equacionamentos:



bloco — 1/2 ponto → 2
 equação — 1,5 →
 personalização → 1,5

Examine o filtro ressonante a seguir, do qual estamos interessados na saída para-baixas. Equacione, de modo literal, esta saída, descrevendo amplamente cada etapa. Projete então um filtro para sinais biológicos, com frequência de corte em 19,5 Hz, ganho de 8 e fator de qualidade 0,9. Procure tomar decisões de projeto que levem a um produto simples, facilitando a sua fabricação. Impedância de entrada acima de 12kΩ. Componentes ideais e arredondamento em 3 dígitos significativos.



Componentes ideais e arredondamento em 3 dígitos significativos.

$$\frac{V_{PB}}{V_1} = \frac{1}{s^2 + \frac{s}{R_1 \cdot C_1} + \frac{1}{R_2 \cdot R_3 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

$$\left. \frac{V_2}{V_1} \right|_{PB} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\frac{V_{PF}}{V_1} = \frac{-s}{s^2 + \frac{s}{R_1 \cdot C_1} + \frac{1}{R_2 \cdot R_3 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

$$\left. \frac{V_2}{V_1} \right|_{PF} = \frac{-s \cdot H_0 \cdot \frac{\omega_0}{Q}}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

P2 2007/2

Comparando a equação do filtro PB com a forma padrão dos filtros 2ª ordem:

$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{1}{R_1 \cdot C_1} = \frac{1}{\sqrt{R_2 \cdot R_3 \cdot C_1 \cdot C_2} \cdot R_1 \cdot C_1}$$

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_2 \cdot R_3 \cdot C_1 \cdot C_2} \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R_2 \cdot R_3 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

$$Q = \omega_0 \cdot R_1 \cdot C_1 = \frac{R_1 \cdot C_1}{\sqrt{R_2 \cdot R_3 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

$$H_0 \omega_0^2 = \frac{1}{R_2 \cdot R_3 \cdot C_1 \cdot C_2} = H_0 \cdot \frac{1}{R_2 \cdot R_3 \cdot C_1 \cdot C_2}$$

$$H_0 = \frac{R_3}{R_4} //$$

Projeto do filtro PB:

Examinando as equações, notamos que os parâmetros ω_0 , ϕ e H_0 são independentes entre si.

Para simplificar, podemos fazer:

$$R_2 = R_3 = R$$

$$C_1 = C_2 = C$$

Deste modo,

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R \cdot R \cdot C \cdot C}} \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{RC} //$$

Existe a restrição de que $Z_{im} > 12k$. Seja então $Z_{im} = R_4 = 15k //$

Ganho na faixa de passagem do filtro:

$$H_0 = \frac{R_3}{R_4} \quad \text{Então:}$$

$$\phi = \frac{R_3}{15k} \rightarrow R_3 = 120k //$$

Pela equação da freq. de corte,

$$\omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot f_0 = \frac{1}{R_3 \cdot C}$$

$$2 \cdot \pi \cdot 19,5 = \frac{1}{120 \cdot 10^3 \cdot C}$$

$$C = C_1 = C_2 = 68nF //$$

E ainda:

$$R = R_2 = R_3 = 120k //$$

Acertando agora o ϕ :

$$\phi = 2 \cdot \pi \cdot f_0 \cdot R_1 \cdot C_1$$

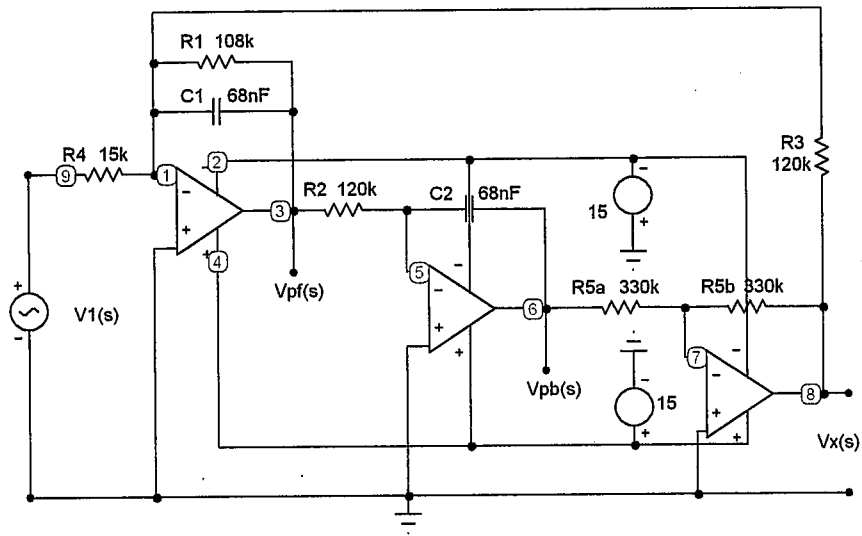
$$0,9 = 2 \cdot \pi \cdot 19,5 \cdot R_1 \cdot 68 \cdot 10^{-9}$$

$$R_1 = 108k //$$

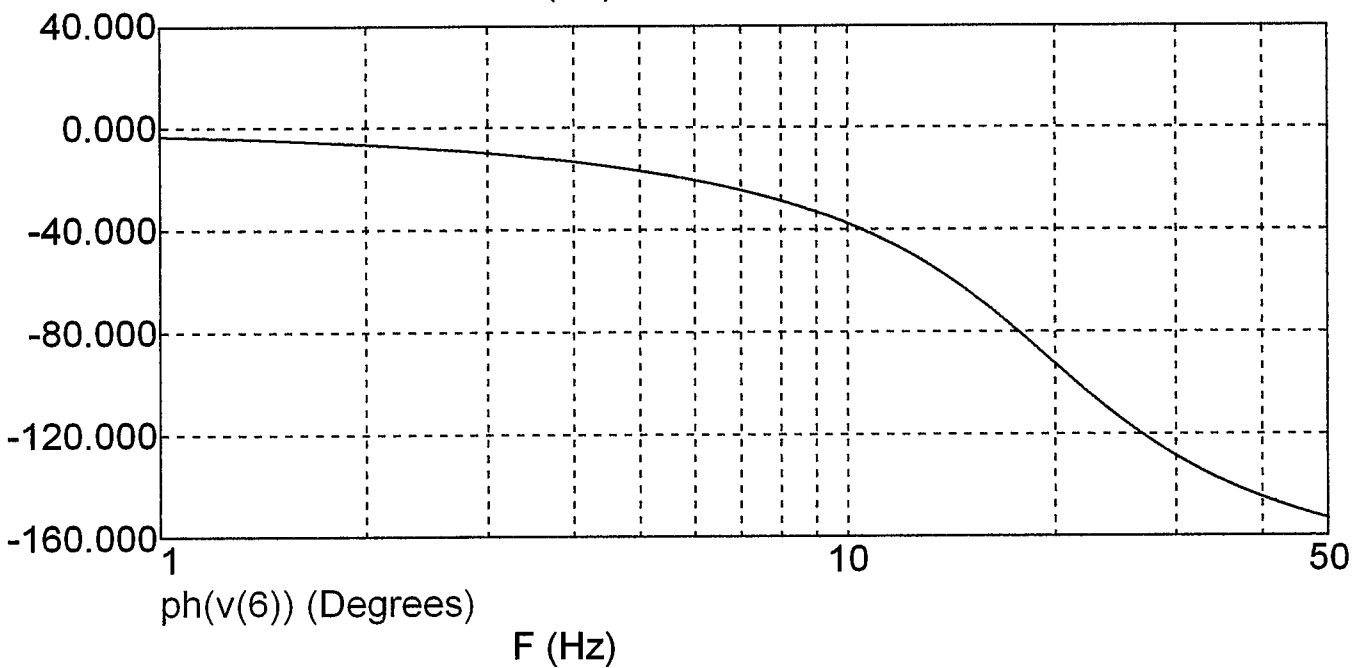
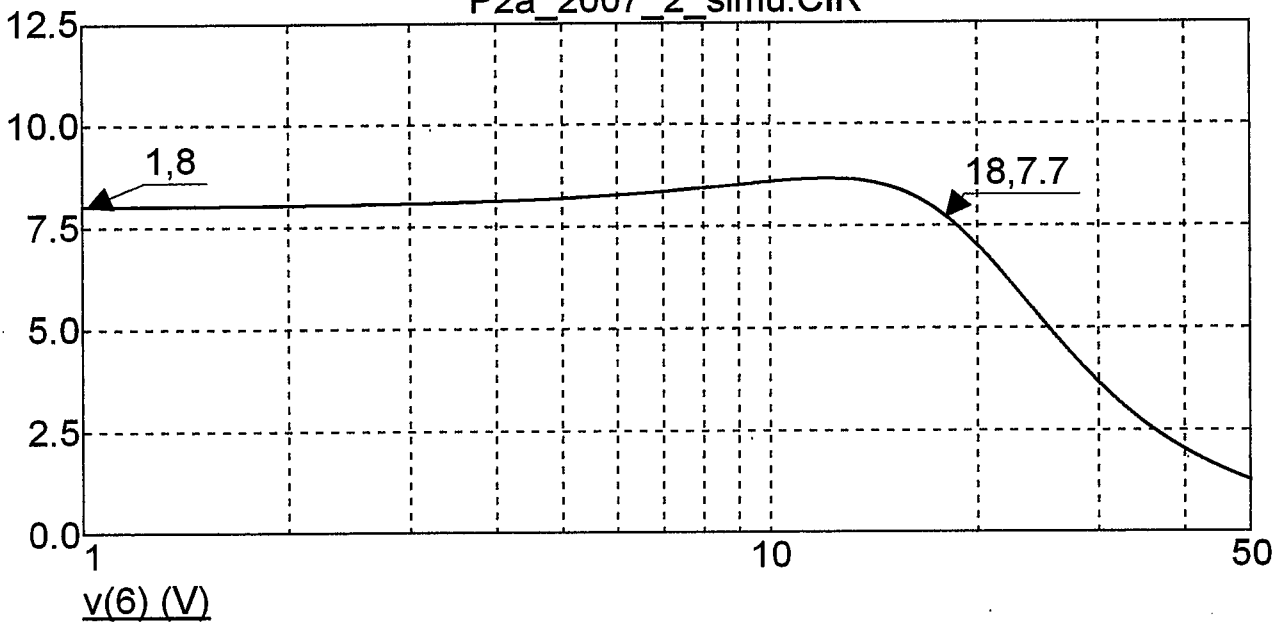
$$R_1 = 39k + 68k = 107k //$$

Resistores R_f do inversor de ganho -1:

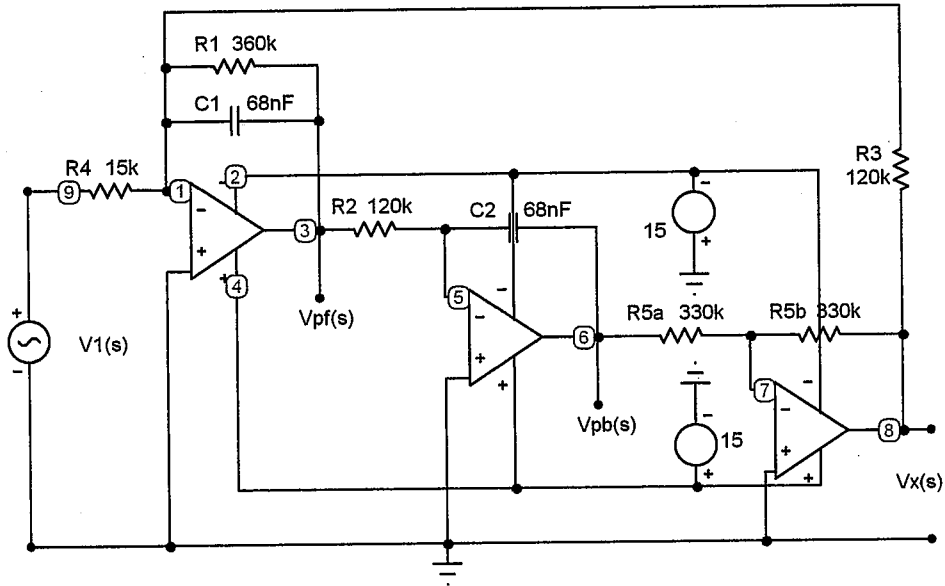
$$R_f = 120k //$$



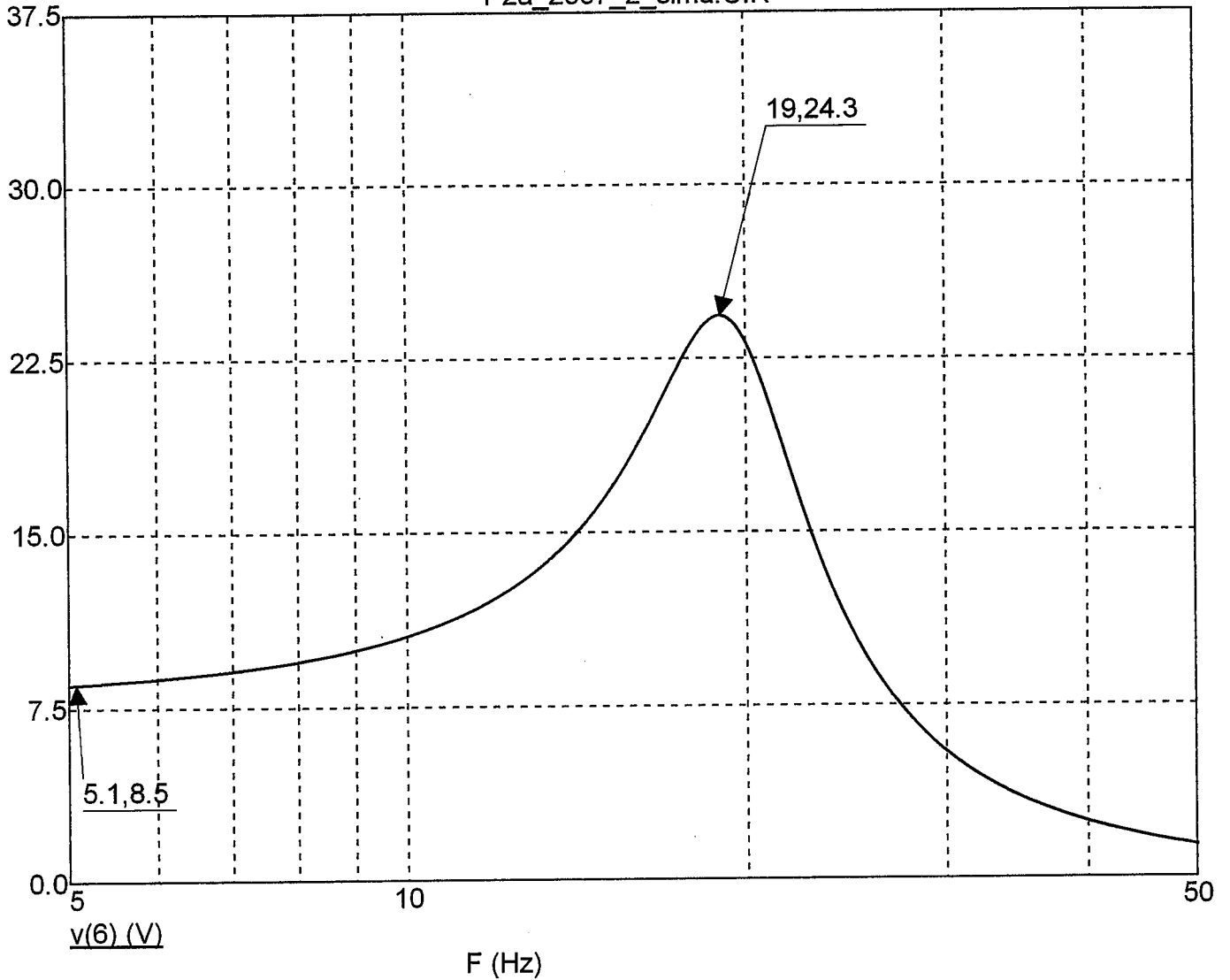
Micro-Cap 8 Evaluation Version
P2a_2007_2_simu.CIR

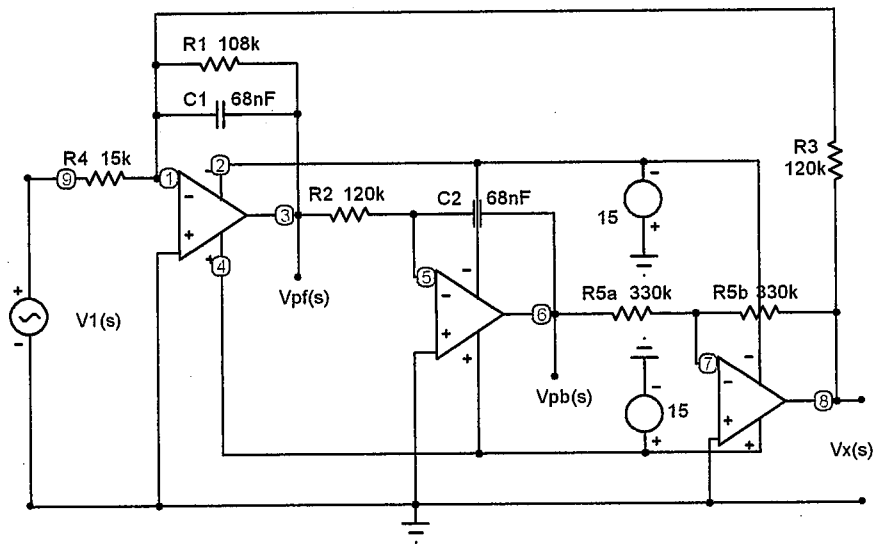


com $Q = 3$ $R_1 = 360k$

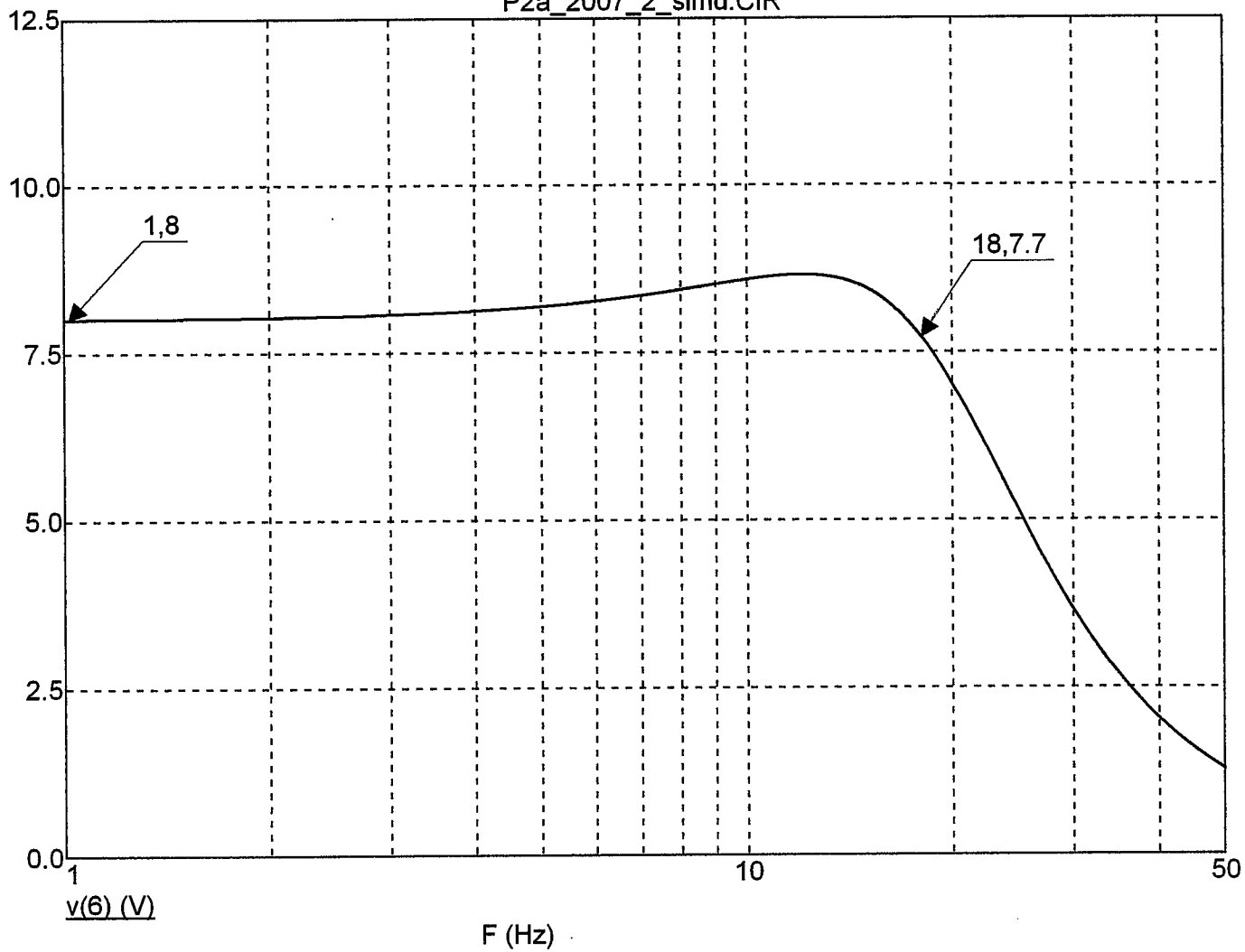


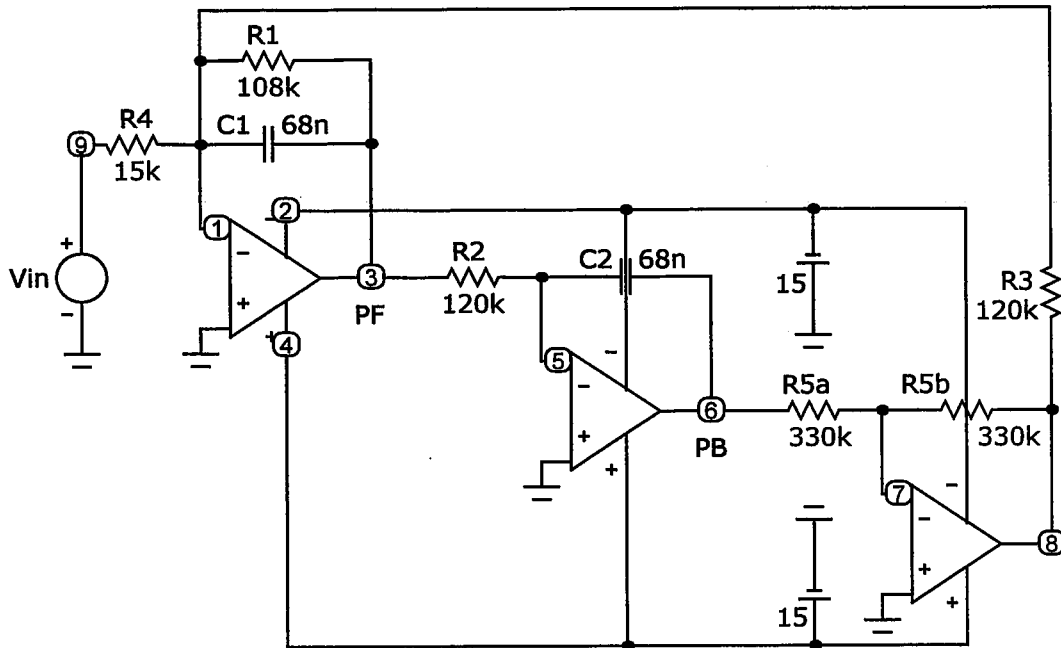
Micro-Cap 8 Evaluation Version
P2a_2007_2_simu.CIR



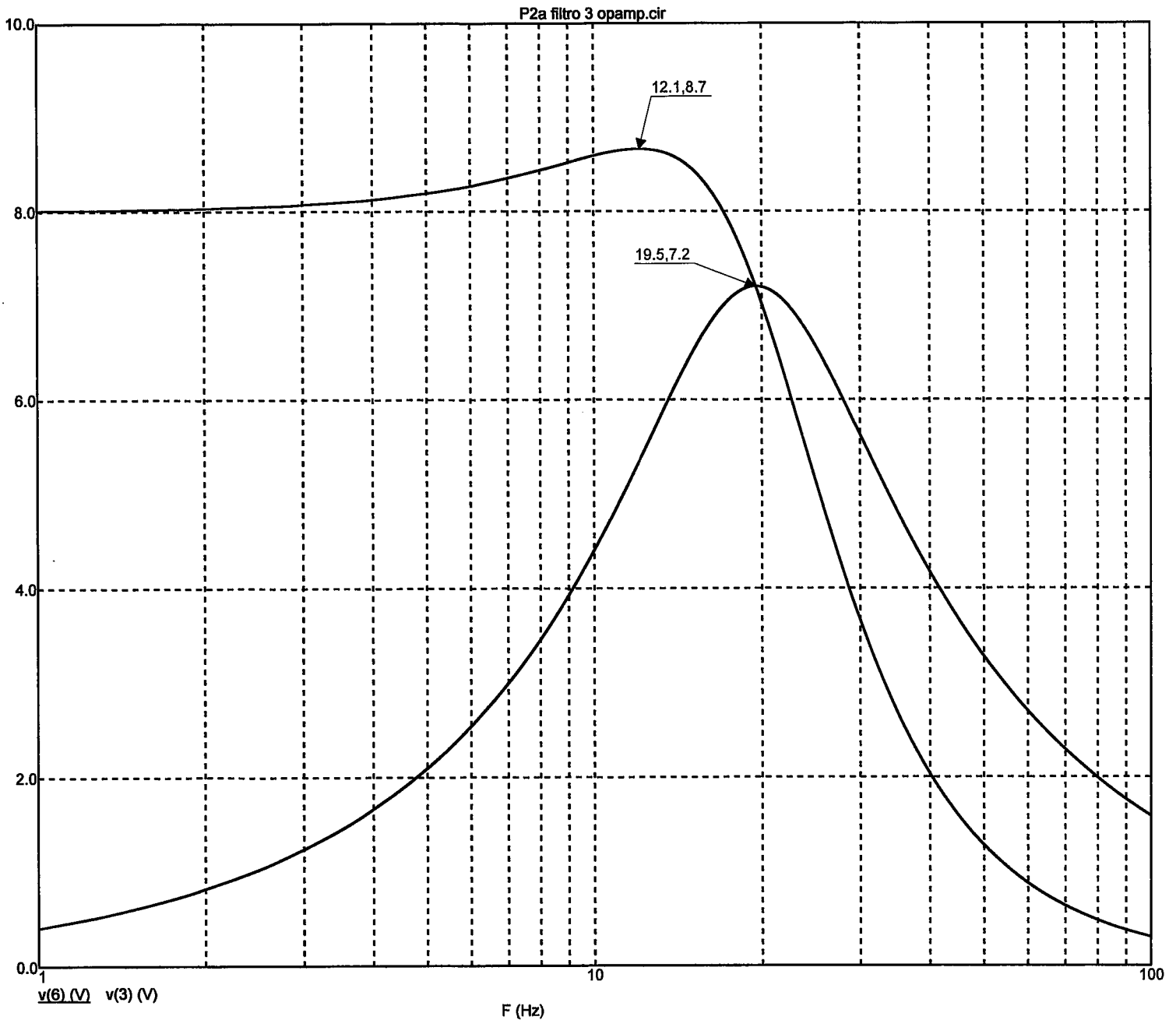


Micro-Cap 8 Evaluation Version
P2a_2007_2_simu.CIR



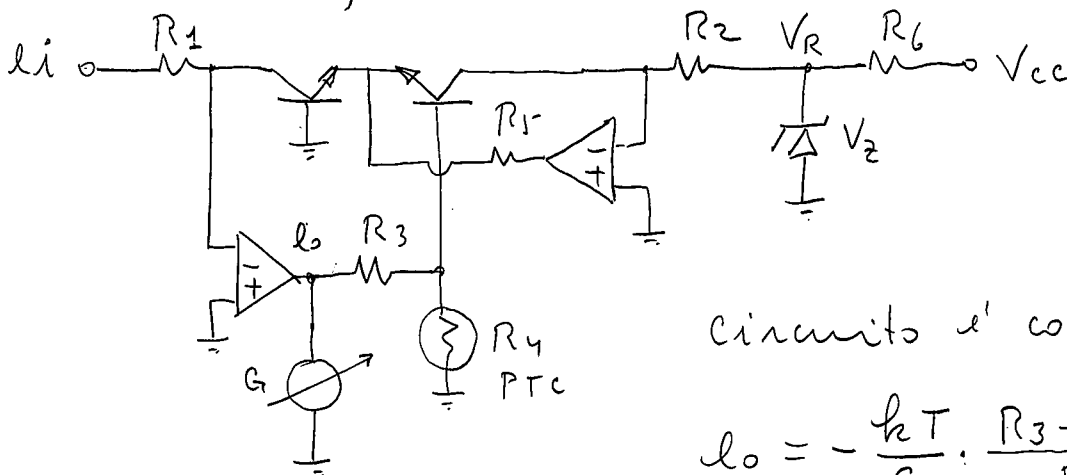


DC 0 AC 1 0 Sin 0 0 0 0 0



Projete um voltmetro analógico com ampla faixa de medida, capaz de medir tensões entre 50V e 50kV, para uso em oficinas de manutenções de monitores e televisores. O instrumento deve ser portátil, preciso, estável e de baixo consumo. Características: Escala ampla sem comutação de faixas. Galvanômetro analógico com sensibilidade de 2mA e plena escala e resist. interna de 2500Ω; máximo dreno de corrente da tensão em medições de 200μA; alimentação por baterias de 9V, cuja tensão diminui com o uso do aparelho, que deve funcionar até que a bateria se reduza a 7,5 Volts.

Precise amplif. log com compensação de temperatura, tensão de referência estável e eventual ajuste de escala.



Circuito conhecido: (1)

$$I_0 = -\frac{kT}{q} \cdot \frac{R_3 + R_4}{R_4} \ln\left(\frac{R_2 \cdot I_i}{R_1 \cdot V_R}\right)$$

Adaptando para o caso:

$$\frac{k \cdot T}{q} = 26 \text{ mV} @ 27^\circ \text{C}$$

$R_4 = \text{PTC } 1\text{k } 0,3\%/^\circ\text{C}$ para estabilizar com a temp.
 $V_R = V_Z$, estabilizada pelo zener.

O galvanômetro, com 2,5kΩ pode ser ligado direto na saída do amplif. log. Tensão para máxima deflexão:

$$I_0 = I_{G \text{ mix}} \cdot R_G$$

$$I_0 = 2 \text{ mA} \cdot 2,5\text{k} = 5 \text{ Volts}$$

OK, saída alcança este valor.

Devido a massa virtual,
 R_1 é a resist. de entrada
do voltmetro:

$$R_1 \geq \frac{U_{limax}}{i_{limax}} = \frac{50kV}{200\mu A}$$

$$R_1 = 250 M\Omega //$$

Tensões de referência:

Para o gerer funcionar,
 $V_R < V_{ccmin}$

$$V_R < 7,5 \text{ Então } V_2 = 5,1V$$

Baixo consumo; $I_2 = 3mA$

Pior caso:

$$R_6 = \frac{V_{ccmin} - V_2}{I_2} = \frac{7,5 - 5,1}{3 \cdot 10^{-3}}$$

$$R_6 = 800 \rightarrow R_6 = 820\Omega //$$

Para plena deflexão com
máximo i_i , usando (1):

$$5 = -26 \cdot 10^{-6} \cdot \frac{-3R_3 + 10^3}{10^3} \ln \left(\frac{R_2}{250 \cdot 10^6} \cdot \frac{50kV}{5,1} \right) \quad (2)$$

Incógnitas R_3 e R_2 serão
determinadas pelo limite
da escala.

Com $i_i = 50$ Volts, a saída
deve ser zero:

$$0 = -26 \cdot 10^{-6} \cdot (R_3 + 10^3) \ln \left(\frac{R_2}{250 \cdot 10^6} \cdot \frac{50}{5,1} \right)$$

Para isso,

$$\ln \left(\frac{R_2}{250 \cdot 10^6} \cdot \frac{50}{5,1} \right) = 0 \text{ Então:}$$

$$\frac{R_2}{250 \cdot 10^6} \cdot \frac{50}{5,1} = 1$$

$$\text{Logo } R_2 = 25,5 M\Omega //$$

Voltando a equação (2):

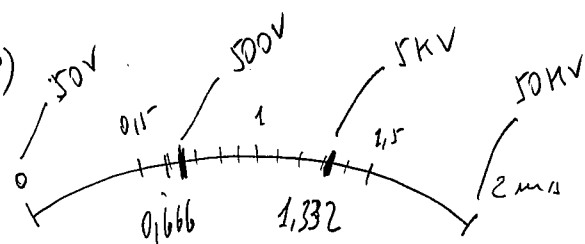
$$5 = -26 \cdot 10^{-6} \cdot (R_3 + 10^3) \ln \left(\frac{25,5 \cdot 10^6}{250 \cdot 10^6} \cdot \frac{50kV}{5,1} \right)$$

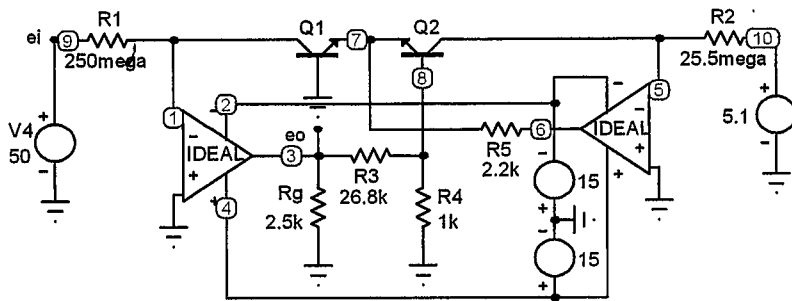
$$\text{Daí } R_3 = 26,83 k\Omega // 6,90775$$

O sinal negativo é
compensado invertendo
a terminação do galvanômetro

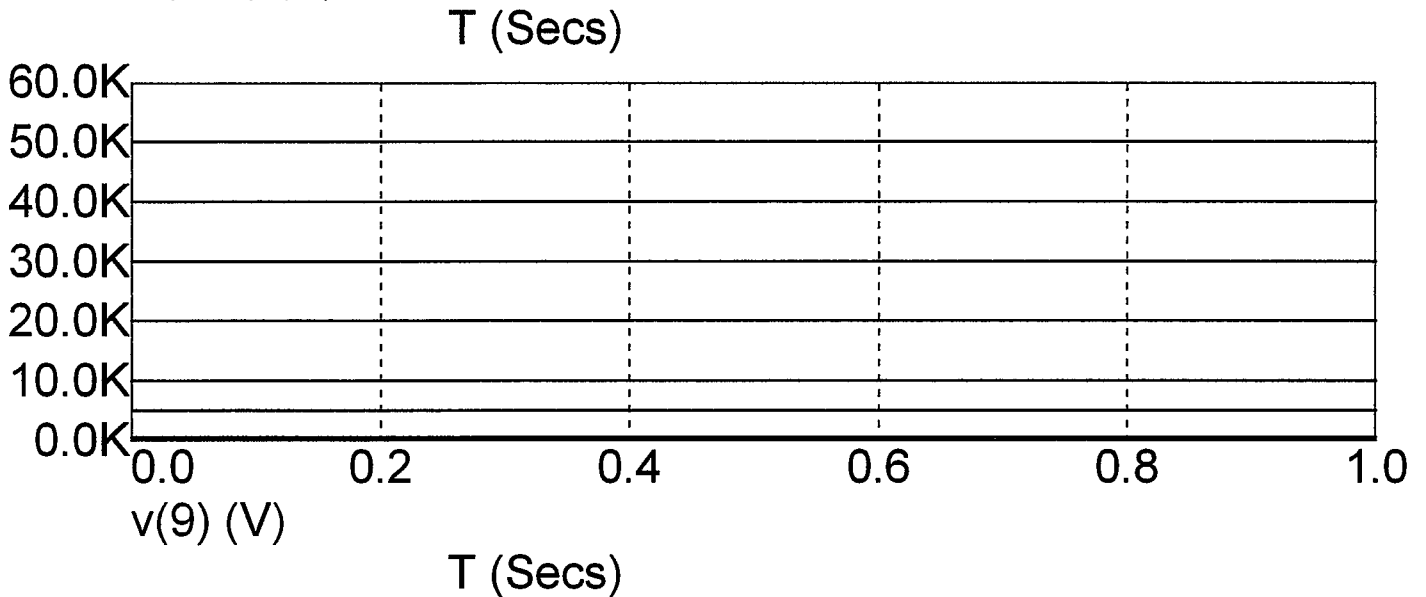
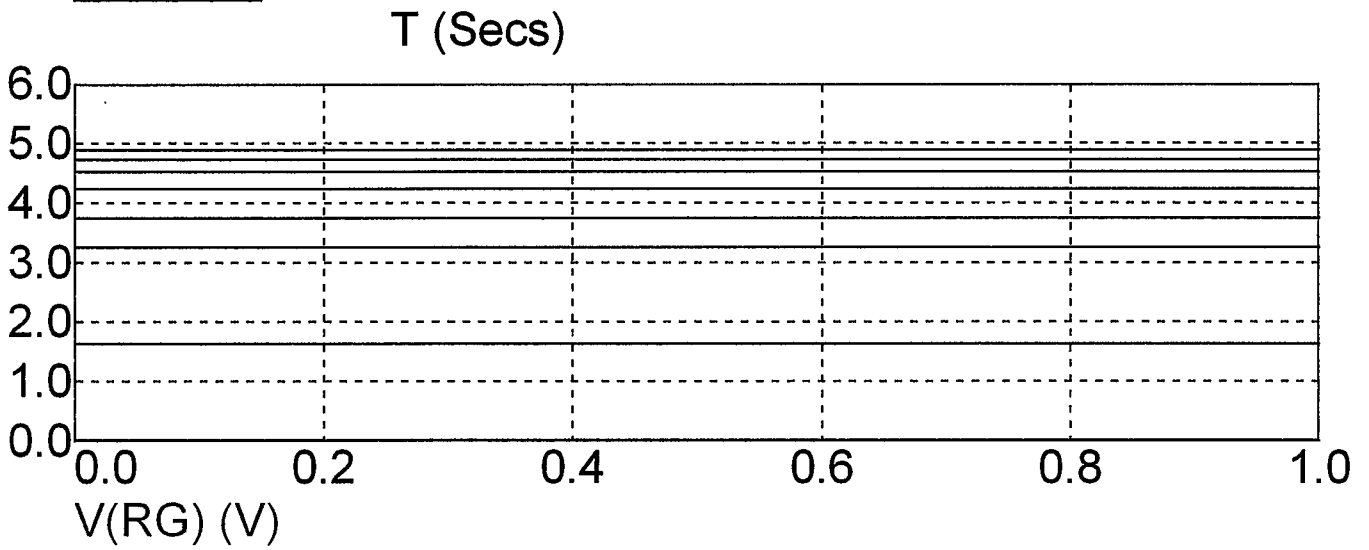
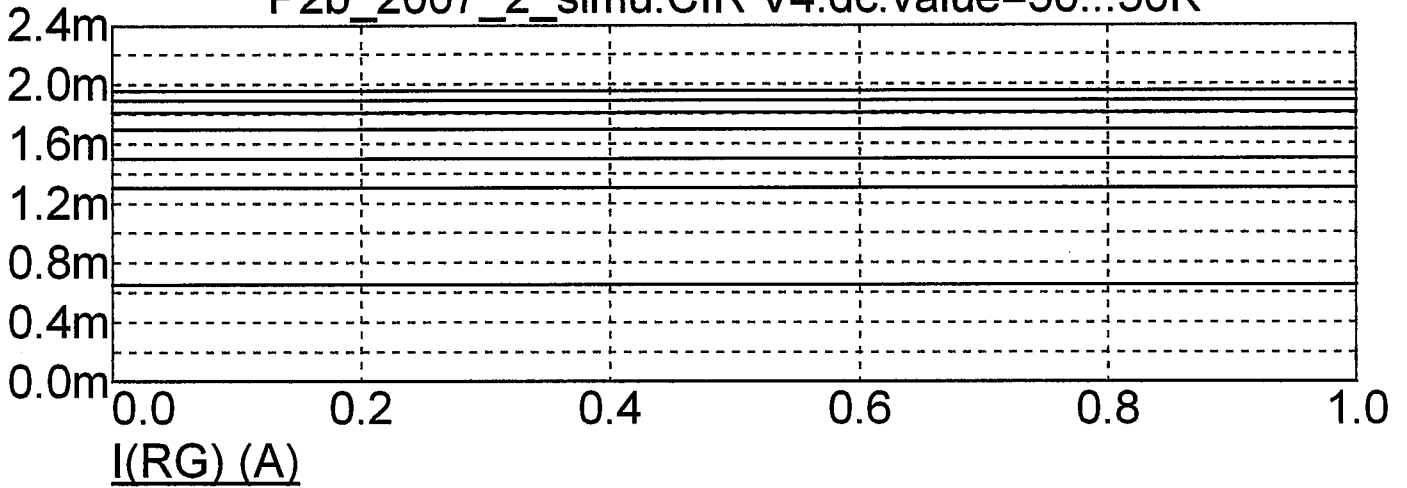
Escala:

i_i	i_0	i_g
50V	0	0
500V	1,666	0,666 mA
5kV	3,332	1,333 mA
50kV	5	2 mA



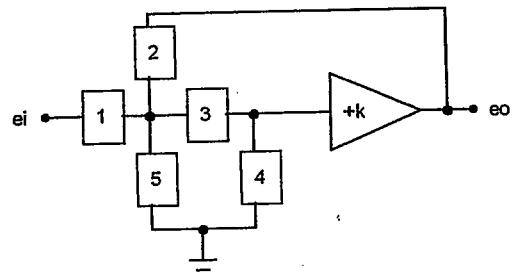
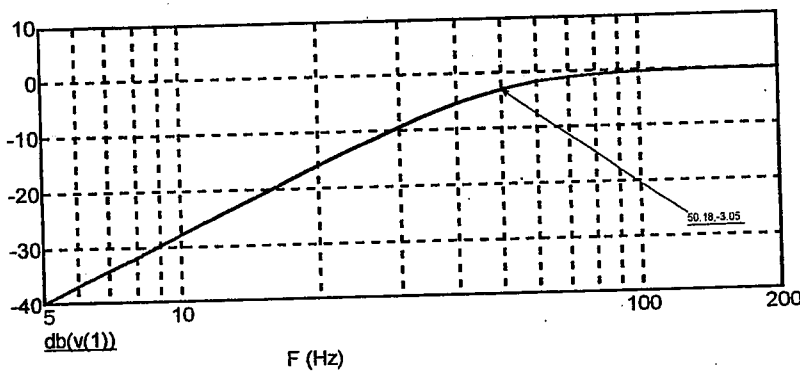


Micro-Cap 8 Evaluation Version
 P2b_2007_2_simu.CIR V4.dc.value=50...50K



Nome: GABARITO Turma: _____

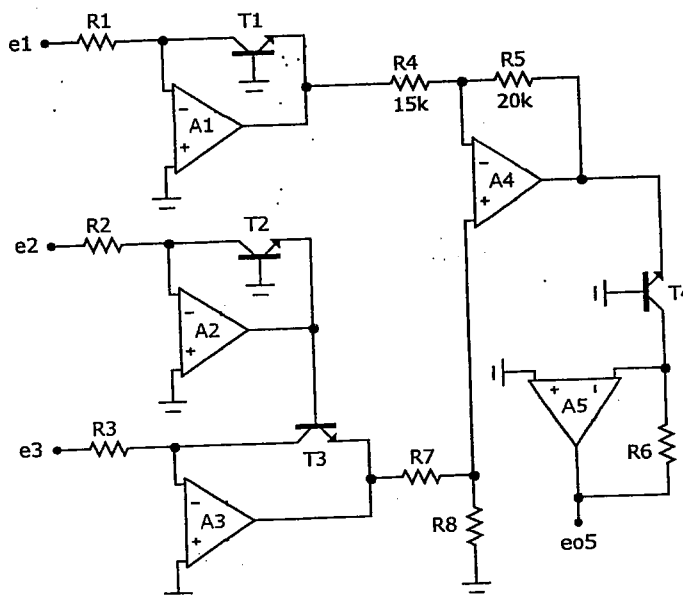
1. A resposta em baixas frequências das caixas acústicas obedece aos princípios da Física: ressonância de um sistema massa-mola-amortecedor e volume de ar deslocado a cada ciclo do sinal de áudio (proporcional à tensão no alto-falante). A curva de resposta de uma caixa compacta está mostrada a seguir. Projete um filtro passa-altas de segunda ordem para ser colocado no caminho do sinal até a caixa, com o objetivo de estender significativamente (para baixo) a resposta de sons graves desta caixa. Descreva inicialmente as suas idéias, o princípio de funcionamento e cada etapa do seu trabalho, visto que é possível muitas soluções parecidas. Por último, esboce as 3 curvas sobrepostas: caixa, filtro e caixa+filtro. Use capacitores de 1µF.



$$T_{pa}(s) = \frac{Ks^2}{s^2 + \left[\frac{1}{R_4C_3} + \frac{1}{R_4C_1} + \frac{1-K}{R_2C_1} \right]s + \frac{1}{R_2R_4C_1C_3}} = \frac{H_0s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

2. Analise o circuito a seguir, separe em blocos funcionais, equacione e comente cada um. Junte os blocos (equações) novamente com o objetivo de obter a saída e_o em função das entradas, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso será avaliado. Transistores iguais e na mesma temperatura: $R_1 = R_2 = R_3 = R_6 = R_7 = R_8$. Aplique os valores de circuito após equacionar e_{o4} . Mantenha as equações em termos de V_{be} e I_c até quase o final.
 $x \cdot \log(y) = \log(y^x)$.

Overshoot (dB)	Amortecimento
1	1,045
2	0,886
3	0,766
4	0,675
5	0,592
6	0,511



Ampliação de curva de resposta em baixas frequências de uma caixa acústica, a partir de sua curva medida e colocação de um filtro passa-altos, Sallen-key, 2º ordem.

P2 2008/1

- a) A ideia é colocar um filtro passa-altos pouco amortecido (ϕ grande) de modo que o overshoot aumente a tensão no alto-falante apenas na faixa ao redor de freq. de corte do filtro. Esta freq. deve ser próxima da freq. de corte de caixa, compensando a redução de amplitude do som e estendendo a resposta de graves.
- b) Levantamento das características de caixa, a partir da curva:

A caixa é um passa-altos com $f_0 = 50 \text{ Hz} @ -3 \text{ dB}$ e sem overshoot (muito amortecido).

Na freq. onde a tensão caiu -3 dB , a potência foi reduzida a metade.

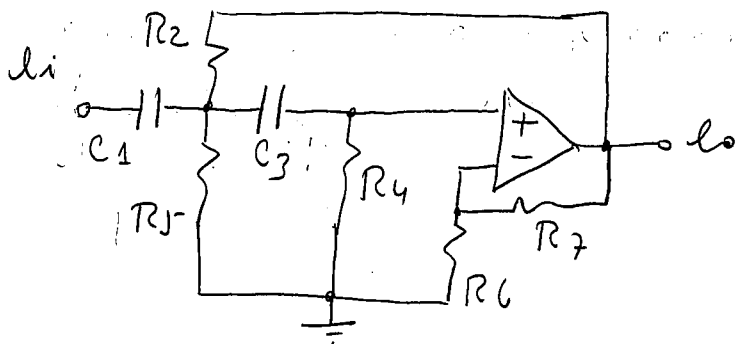
Escolhendo para o filtro passa-altos um corte em $f_{\text{filtro}} = 40 \text{ Hz}$, por exemplo, vamos adotar um overshoot igual a perda de ganho de caixa nesta frequência. Medindo no gráfico encontramos uma perda de 5 dB .

Consultando a tabela, o amortecimento é $D = 0,552$. Então, $Q = \frac{1}{D} = \frac{1}{0,552} \rightarrow Q = 1,69 //$

- c) Projeto do filtro com freq. de corte de 40 Hz e fator de qualidade $1,69$.

$$\omega_{\text{filtro}} = 2\pi f_{\text{filtro}} = 2 \cdot \pi \cdot 40 \rightarrow \omega_{\text{filtro}} = 251 \text{ rad/s} //$$

O diagrama mostra que a equação refere-se a um filtro não-inversor de ganho $+K \neq$ Sallen-key



comparando a equação do filtro com me forme padrão:

$H_0 = K =$ ganho na faixa de passagem;
Em altas freq. os capacitores não curtos $\Rightarrow l_+ = l_i$
 $l_- = l_o \frac{R_6}{R_6 + R_7}$ igualando

e isolando l_o :

$$\frac{l_o}{l_i} = K = 1 + \frac{R_7}{R_6} \quad // \quad (1)$$

comparando:

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{1}{R_4 \cdot C_3} + \frac{1}{R_4 \cdot C_1} + \frac{1-K}{R_2 \cdot C_1}$$

Usando $C_1 = C_3 = C = 1 \mu F$ e escolhendo $R_2 = R_4 = R$:

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{1}{R \cdot C} + \frac{1}{R \cdot C} + \frac{1-K}{R \cdot C}$$

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{1}{RC} (3-K) = \omega_0 \cdot D \quad (2)$$

comparando:

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

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

$$\omega_0 = \frac{1}{R \cdot C} \quad (3)$$

Aplicando os valores:

$$251 = \frac{1}{R \cdot 10^{-6}}$$

$$\text{Então, } R = R_2 = R_4 = 3984 \mu\Omega = 4k \quad //$$

Note que R_5 não aparece na equação. Então $R_5 = \infty$

Juntando (1), (2) e (3):

$$\omega_0 \cdot D = \omega_0 \left(3 - \left(1 + \frac{R_7}{R_6} \right) \right)$$

$$D = 2 - \frac{R_7}{R_6} \quad \text{então}$$

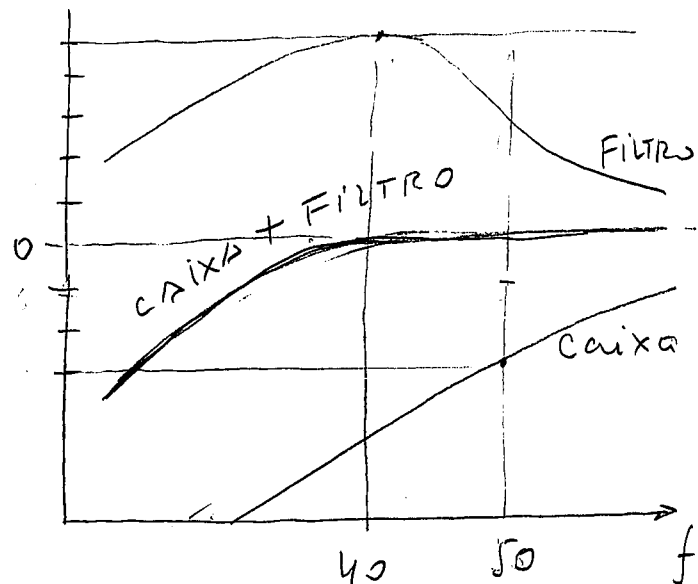
$$\frac{R_7}{R_6} = 2 - D = 2 - 0,592$$

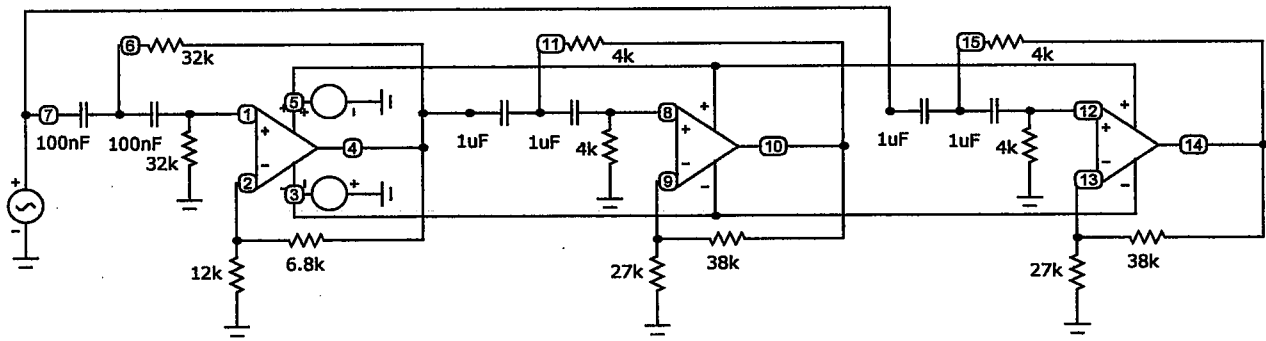
$$\text{Então: } R_7 = 1,408 \cdot R_6 \quad //$$

Escolhendo $R_6 = 27k \quad //$

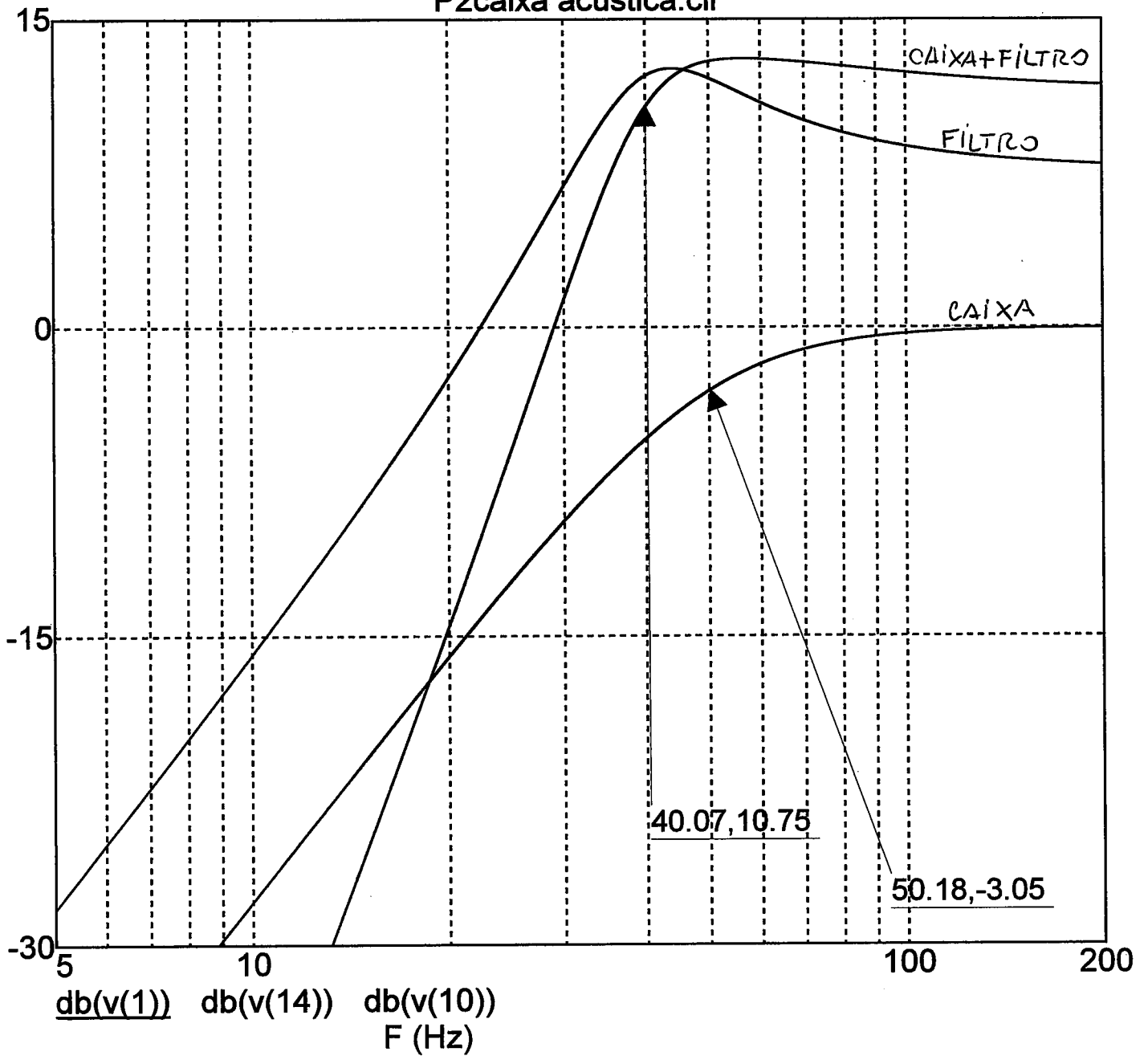
então $R_7 = 38k \quad //$ e $K = 2,408$

Gráficos:





Micro-Cap 9 Evaluation Version
P2caixa acústica.cir

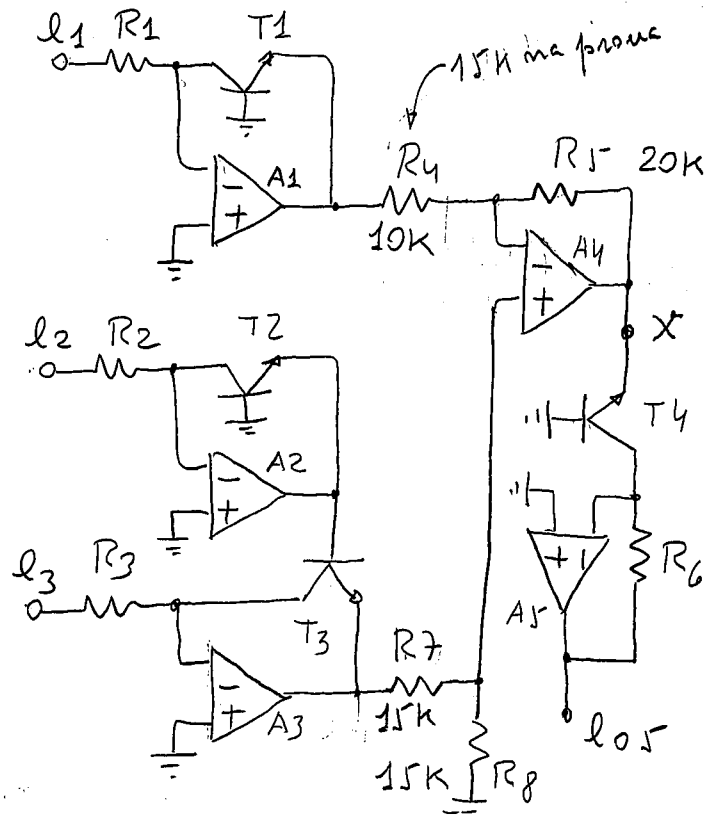


Análise o circuito a seguir, separe em blocos funcionais, equacione e comente cada um.

Junte os blocos (equações) momentaneamente com o objetivo de obter a saída dos em função das entradas. Transistores iguais e na mesma temperatura. $R_1 = R_2 = R_3 = R_6$.

Aplique os valores numéricos após equacionar l_{04} .

Mantenha as equações em termos de V_{BE} e I_c até quase ao final.

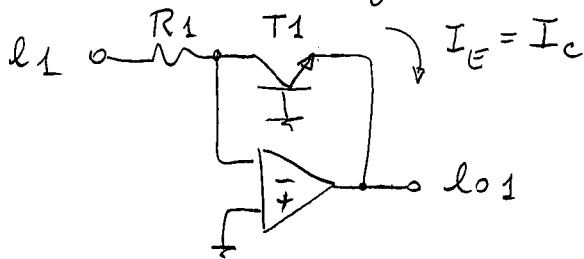


$$x \cdot \log y = \log y^x$$

P2 2008/1

comensurador log, subtrator, comensurador anti-log.

Bloco A1: log.



$$l_{01} = -V_{BE1} = -\frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_c}{I_0} \right)$$

$$l_{01} = -\frac{kT}{q} \ln \left(\frac{l_1}{R_1 \cdot I_0} \right)$$

Blocos A2 e A3: log

com V_{BE1} em série com V_{BE2} .

$$l_{02} = -V_{BE2} = -\frac{kT}{q} \ln \left(\frac{l_2}{R_2 \cdot I_0} \right)$$

$$l_{03} = l_{02} + \left[-\frac{kT}{q} \ln \left(\frac{l_3}{R_3 \cdot I_0} \right) \right]$$

Bloco A4: Amplificador subtrator, linear.

Fazendo $l_+ = l_-$:

$$l_+ = l_{03} \frac{R_8}{R_7 + R_8}$$

$$l_- = l_{01} \frac{R_5}{R_4 + R_5} + l_{04} \frac{R_4}{R_4 + R_5}$$

Igualando e isolando l_{04} :

$$l_{04} = \left(\frac{R_4 + R_5}{R_4} \right) \left(\frac{l_{03} \cdot R_8}{R_7 + R_8} - \frac{l_{01} \cdot R_5}{R_4 + R_5} \right)$$

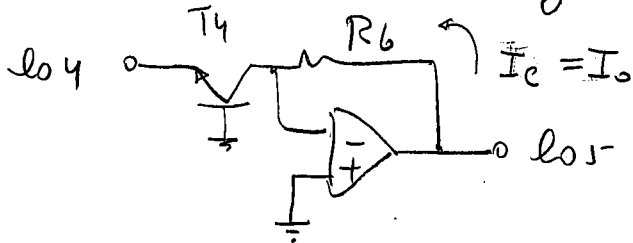
$$l_{04} = \frac{40+20}{10} \left(\frac{l_{03} \cdot 15}{15+15} - \frac{l_{01} \cdot 20}{10+20} \right)$$

$$l_{04} = 30 \left(\frac{15 \cdot l_{03}}{30} - \frac{20 l_{01}}{30} \right)$$

$$l_{04} = 1,5 \cdot l_{03} - 2 l_{01} //$$

$$\left(\frac{1}{2} l_{03} - \frac{4}{3} l_{02} \right)$$

Bloco A5: antilog.



Mane virtual:

$$\log 5 = R_6 \cdot I_{c4}$$

$$V_{BE4} = \frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{I_{c4}}{I_0} \right)$$

Juntamos os blocos:

No ponto X, a rede de dominância dos logs,

$$\log 4 = -V_{BE4}$$

$$1,5 \cdot \log 3 - 2 \log 1 = -V_{BE4}$$

$$\begin{aligned} -1,5 V_{BE2} - 1,5 V_{BE3} - (-2 V_{BE1}) &= \\ &= -V_{BE4} \end{aligned}$$

Existe igualdade no m^o de V_{BE} e o circuito e' estavel com a temperatura.

Juntamos os blocos com a equação acima:

$$-1,5 \cdot \frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{I_{c2}}{I_0} \right) - 1,5 \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_{c3}}{I_0} \right) + 2 \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_{c1}}{I_0} \right) = -\frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_{c4}}{I_0} \right)$$

$$-1,5 \cdot \ln \left(\frac{I_{c2}}{I_0} \right) - 1,5 \cdot \ln \left(\frac{I_{c3}}{I_0} \right) + 2 \cdot \ln \left(\frac{I_{c1}}{I_0} \right) = -\ln \left(\frac{I_{c4}}{I_0} \right)$$

como $\ln \left(\frac{a}{b} \right) = \ln(a) - \ln(b)$ podemos cancelar os $\ln(I_0)$

$$-1,5 \ln(I_{c2}) - 1,5 \ln(I_{c3}) + 2 \ln(I_{c1}) = -\ln(I_{c4})$$

como $a \cdot \ln(b) = \ln(b^a)$:

$$\begin{aligned} \ln(I_{c2}^{-1,5}) + \ln(I_{c3}^{-1,5}) + \ln(I_{c1}^2) &= \\ &= \ln(I_{c4}^{-1}) \end{aligned}$$

como $\ln(a) + \ln(b) = \ln(a \cdot b)$:

$$\ln(I_{c2}^{-1,5} \cdot I_{c3}^{-1,5} \cdot I_{c1}^2) = \ln(I_{c4}^{-1})$$

$$I_{c4} = \frac{I_{c2}^{1,5} \cdot I_{c3}^{1,5}}{I_{c1}^2}$$

$$\frac{\log 5}{R_6} = \frac{\left(\frac{l_2}{R_2} \right)^{1,5} \cdot \left(\frac{l_3}{R_3} \right)^{1,5}}{\left(\frac{l_1}{R_1} \right)^2} //$$

$$\log 5 = \frac{l_2^{1,5} \cdot l_3^{1,5}}{l_1^2} //$$

Versão de prova: $R_4 = 15k$

$$I_{O4} = \left(\frac{R_4 + R_5}{R_4} \right) \left(\frac{I_{O3} R_8}{R_7 + R_8} - \frac{I_{O1} R_5}{R_4 + R_5} \right)$$

$$I_{O4} = \frac{15+20}{15} \left(\frac{I_{O3} R_8}{2R_8} - \frac{I_{O1} 20}{15+20} \right)$$

$\frac{35}{30}$

$$I_{O4} = \frac{7}{6} I_{O3} - \frac{4}{3} I_{O1}$$

Iguando: KVL:

$$I_{O4} = -V_{BE4}$$

$$\frac{7}{6} (-V_{BE2} - V_{BE3}) - \frac{4}{3} (-V_{BE1}) = -V_{BE4}$$

$$-\frac{7}{3} V_{BE} + \frac{4}{3} V_{BE} = -V_{BE4}$$

$$-\frac{3V_{BE}}{3} = -V_{BE4}$$

V_{BE} iguais \Rightarrow estável

Juntando os blocos:

$$-\frac{7}{6} \cdot V_T \ln \left(\frac{I_{C2}}{I_0} \right) - \frac{7}{6} V_T \ln \left(\frac{I_{C3}}{I_0} \right) + \frac{4}{3} V_T \ln \left(\frac{I_{C1}}{I_0} \right) = -V_T \ln \left(\frac{I_{O5}}{I_0} \right)$$

$$-\frac{7}{6} (\ln I_{C2} - \ln I_0) - \frac{7}{6} (\ln I_{C3} - \ln I_0) + \frac{4}{3} (\ln I_{C1} - \ln I_0) = \ln I_{O5} - \ln I_0$$

cancelando os $\ln I_0$:

$$-\frac{7}{6} \ln I_{C2} - \frac{7}{6} \ln I_{C3} + \frac{4}{3} \ln I_{C1} = -\ln I_{O5}$$

$$+\ln I_{C2} + \ln I_{C3} + \ln I_{C1} = -\ln I_{O5} \quad (\times -1)$$

$$\ln \left(\frac{I_{C2} \cdot I_{C3}}{I_{C1}^{4/3}} \right) = \ln I_{O5}$$

$$\frac{I_{O5}}{I_5} = \frac{\left(\frac{I_2}{R_2} \right)^{7/6} \cdot \left(\frac{I_3}{R_3} \right)^{7/6}}{\left(\frac{I_1}{R_1} \right)^{4/3}}$$

Como $R_1 = R_2 = R_3 = R_5$

$$\frac{\left(\frac{1}{R} \right)^{7/6} \cdot \left(\frac{1}{R} \right)^{7/6} \cdot \left(\frac{1}{R} \right)^{7/6}}{\left(\frac{1}{R} \right)^{4/3}} = \left(\frac{1}{R} \right)^{4/3}$$

Ainda em função de \ln :

$$\ln \left(\frac{I_1}{R_1 \cdot I_0} \right) \dots$$

cancelar os de igual

Finalmente:

$$I_{O5} = \frac{I_2 \cdot I_3}{I_1^{4/3}}$$

Nome: GABARITO Turma: _____

1. O circuito a seguir é uma modificação do filtro básico (classifique) que permite alcançar valores elevados para o fator de qualidade.

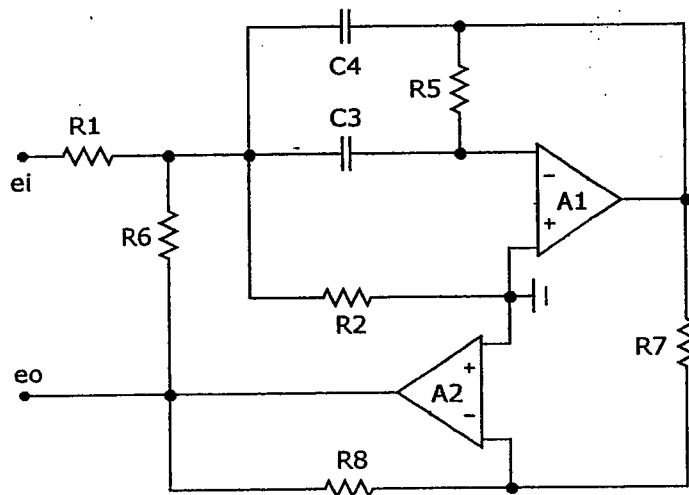
- a) Estude a topologia e descreva o que for possível. Faça isso agora.
- b) Equacione os três parâmetros do filtro: H_o , ω_o , e Q em forma literal e completa.
- c) Particularize os resultados obtidos no item anterior usando o seguinte método:

$$R_1 = R_5 = R_6 \quad C_3 = C_4 \quad R_2 = \infty \quad R_8 = K \cdot R_7.$$

- d) Configure todos os componentes do filtro para detectar 60Hz com fator de qualidade de 40.
- e) Comente os resultados e valores obtidos, direcionando a sua atenção para a sensibilidade do filtro aos valores de circuito.

Todo o trabalho deve ser amplamente descrito e fundamentado com textos, equações e esquemas pois isso será avaliado sempre. Arredonde os valores em 4 dígitos significativos.

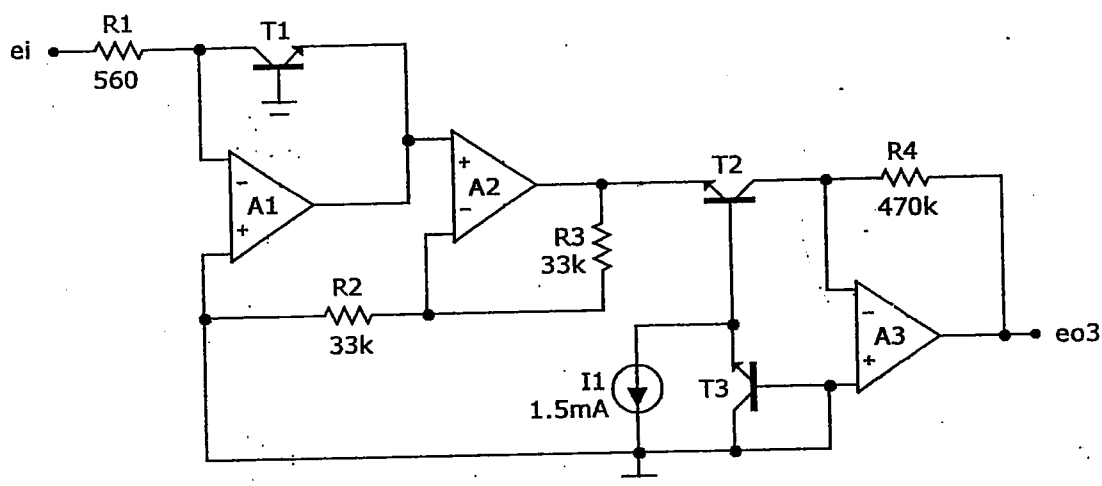
$$\frac{e_o}{e_i} = \frac{\frac{K \cdot S}{R_1 \cdot C_4}}{S^2 + \left(\frac{S}{R_5 \cdot C_4}\right) \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{K \cdot R_5}{R_6}\right) + \left(\frac{1}{C_3 \cdot C_4 \cdot R_5}\right) \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_6}\right)} = \frac{\frac{H_o \omega_o S}{Q}}{S^2 + \frac{\omega_o}{Q} S + \omega_o^2}$$



2. Examine a topologia a seguir e descreva o que for possível.
- Separe em blocos funcionais e equacione cada um de forma literal, de maneira completa e detalhada, aplicando os valores de circuito quando for conveniente.
 - Junte as equações com o objetivo de obter a função de transferência do circuito.
 - Calcule os seus limites de uso.
 - Analise os resultados e comente a sua estabilidade.
 - Sabendo que este circuito vai ser usado por pessoas inexperientes, acrescente circuitos de proteção e descreva-os.
 - Por último, modifique os valores de circuito para obter uma constante unitária na equação, tomando 1,5mA como corrente máxima de coletor para evitar o auto-aquecimento dos transistores.

Como sempre, todos os passos devem ser amplamente documentados com textos, equações e diagramas. Escreva de cima para baixo e não para os lados.

Transistores iguais e na mesma temperatura; operacionais ideais; Alimentação simétrica de 18V.



O filtro a seguir é uma versão modificada do filtro básico (classifique) que permite alcançar elevado fator de qualidade.

a) Estude a topologia e descreva o que for possível. Faça isso agora.

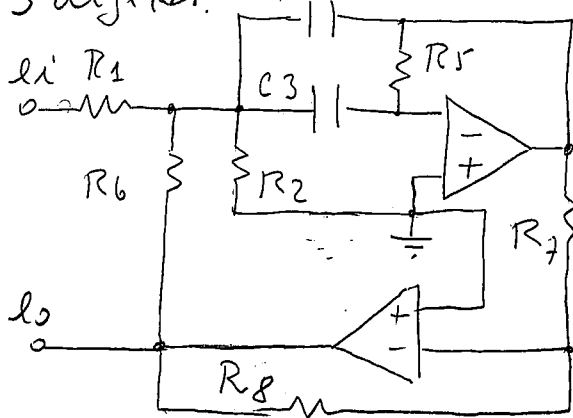
b) Equacione os 3 parâmetros deste filtro a partir de sua função de transferência.

c) Particularize os resultados obtidos em b), usando capacitores iguais, $R_1 = R_5 = R_6$, e $R_2 = \infty$ e $R_8 = K \cdot R_7$.

d) Configure todos os componentes do filtro para detetar $\omega = 60 \text{ Hz}$ com fator de qualidade 40.

e) Comente os resultados e valores obtidos, Descreva cada etapa da resolução com textos, equações e diagramas pois isso será sempre avaliado.

Arredonde em 3 dígitos.



$$\frac{l_o}{l_i}(s) = \frac{s(K/R_1 C_4)}{s^2 + (s/R_5 C_4)(1 + C_4/C_3 - K R_5/R_6) + (1/C_3 C_4 R_5)(1/R_1 + 1/R_2 + 1/R_6)}$$

$$+ (1/C_3 C_4 R_5)(1/R_1 + 1/R_2 + 1/R_6)$$

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

a) Filtro passa-faixa realimentação múltipla e um bloco de ganho inversor, fazendo uma realimentação positiva via R_6 .

O filtro é não inversor.

b) Comparando com a forma padrão:

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{1}{C_3 C_4 R_5} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_6} \right)} \quad //$$

$$\frac{W_0}{\varphi} = \frac{1}{R_5 \cdot C_4} \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{K \cdot R_5}{R_6} \right) \text{ ent\u00e3o:}$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{\frac{1}{C_3 \cdot C_4 \cdot R_5} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_6} \right)}}{\frac{1}{R_5 \cdot C_4} \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{K \cdot R_5}{R_6} \right)} //$$

$$H_0 \frac{W_0}{\varphi} = \frac{K}{R_1 C_4}$$

$$H_0 = \frac{K}{R_1 C_4} \cdot \frac{\varphi}{W_0} = \frac{K}{R_1 \cdot C_4} \frac{1}{\frac{1}{R_5 \cdot C_4} \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{K \cdot R_5}{R_6} \right)}$$

$$H_0 = \frac{K \cdot R_5}{R_1 \left(1 + \frac{C_4}{C_3} - \frac{K \cdot R_5}{R_6} \right)} //$$

c) Fazendo $R_1 = R_5 = R_6 = R$, $C_3 = C_4 = C$ e $R_2 = \infty$:

$$W_0 = \sqrt{\frac{1}{C \cdot C \cdot R} \left(\frac{1}{R} + 0 + \frac{1}{R} \right)} = \sqrt{\frac{1}{C^2 R} \cdot \frac{2}{R}}$$

$$W_0 = \frac{\sqrt{2}}{R C} // (1)$$

$$\varphi = \frac{\frac{\sqrt{2}}{R C}}{\frac{1}{R C} \left(1 + \frac{C}{C} - \frac{K \cdot R}{R} \right)} = \frac{\sqrt{2}}{R C \cdot \frac{1}{R C} (1 + 1 - K)}$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{2}}{2 - K} // (2)$$

$$H_0 = \frac{K \cdot R}{R \left(1 + \frac{C}{C} - \frac{K \cdot R}{R} \right)}$$

$$H_0 = \frac{K}{2 - K} // (3)$$

d)

$$f_0 = 60 \text{ Hz} \rightarrow \omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot 60$$

$$f_0 = 377 \text{ rad/s}$$

Substituindo em (1)

$$377 = \frac{\sqrt{2}}{RC}$$

$$R \cdot C = 3,751 \cdot 10^{-3}$$

Escolhendo $C = 1 \mu\text{F}$
plástico:

$$R = 3,751 \text{ k} //$$

Usando (2):

$$\phi = 40 = \frac{\sqrt{2}}{2 - K}$$

Então $K = -1,9646 //$
(amplif. inversa)

Escolhendo $R_2 = 10 \text{ k}$,
então $K \cdot R_2 = 19,65 \text{ k}$

Com o mesmo faixe de
passagem do filtro PF:

Usando (3):

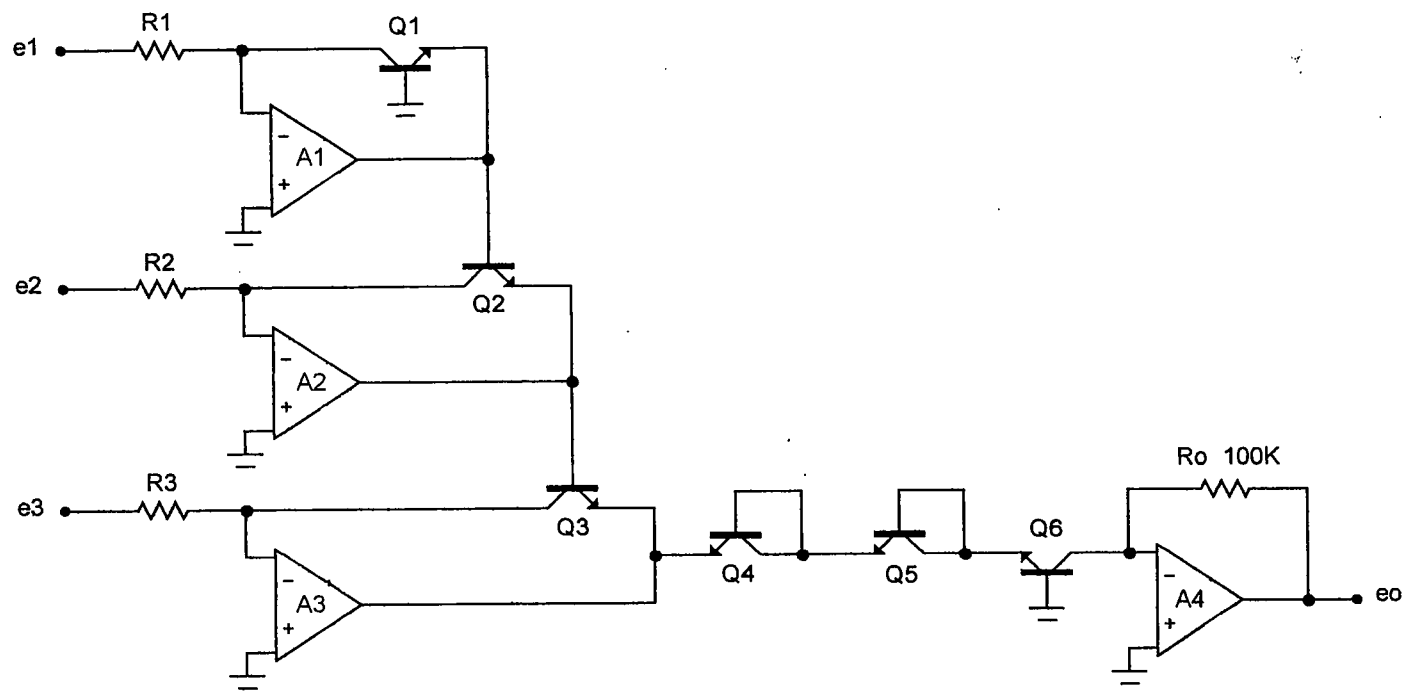
$$H_0 = \frac{1,9646}{2 - 1,9646}$$

$$H_0 = 55,5 //$$

Nome: GABARITO Turma: _____

1. Configure um filtro do tipo realimentação múltipla para separar a terceira harmônica da rede de 60Hz, com ganho de 10. Para garantir a seletividade em relação às outras harmônicas, use uma largura de faixa de 45Hz (-3dB). Impedância de entrada mínima de 10kΩ.
Explicite as equações do ganho e frequência de operação.
Cada etapa deve ser descrita com textos, equações e esquemas pois isso vai ser avaliado sempre.
Capacitores disponíveis: 22nF 100nF. Componentes ideais. Arredondamento em 3 dígitos.
Mais informações na página seguinte.

2. Examine o esquema a seguir, identifique e descreva os blocos funcionais. Equacione o circuito com o objetivo de obter e_o em função das entradas. Como sempre, documente cada etapa com textos, equações e esquemas. Analise e comente os resultados obtidos.
Determine o valor dos componentes para obter um ganho de 1, 2 e 4 vezes respectivamente para as entradas e_1 , e_2 e e_3 .
Ganho global: Com $e_1 = e_2 = e_3 = 1V$, a saída deve ser $e_o = 5V$. Os transistores estão na mesma temperatura, são casados e de alto ganho. Operacionais ideais, alimentação $\pm 15V$.

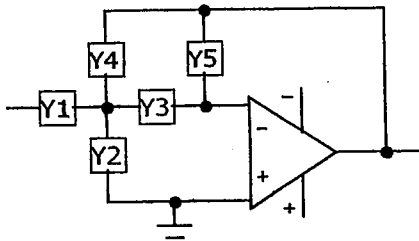


REALIMENTAÇÃO MÚLTIPLA 2ª ORDEM

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{\frac{-1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_5}}{s^2 + \frac{s}{C_2} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} \right) + \frac{1}{R_3 \cdot R_4 \cdot C_2 \cdot C_5}} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

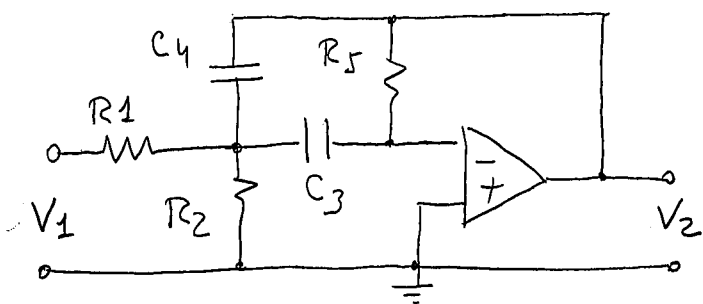
$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PA} = \frac{\frac{-s^2 \cdot C_3}{C_4}}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{C_1}{C_3 \cdot C_4} + \frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \frac{1}{R_2 \cdot R_5 \cdot C_3 \cdot C_4}} = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PF} = \frac{\frac{-s}{R_1 \cdot C_4}}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \left(\frac{1}{R_5 \cdot C_3 \cdot C_4} \right) \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)} = \frac{H_0 \cdot \frac{\omega_0}{Q} \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$



Configure um filtro do tipo realimentação múltipla para separar a 3ª harmônica de rede de 60 Hz, com ganho de 10. Use uma faixa de passagem de 45 Hz (-3 dB) para garantir boa seletividade em relação às outras harmônicas. Impedância de entrada mínima de 10 kΩ. Capacitores disponíveis: 22 nF e 100 nF. Explícite as equações do ganho e frequência de operação. Componentes ideais. A arredondamento 3 dígitos p2 2009/1

Topologia PF real. múltipla:



$$\frac{V_2}{V_1} = \frac{-s/R_1 \cdot C_4}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \frac{1}{R_5 C_3 C_4} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)}$$

$$\frac{V_2}{V_1} = \frac{H_0 \cdot \frac{\omega_0}{\phi} \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{\phi} s + \omega_0^2}$$

Comparando os termos:

$$a) \omega_0^2 = \frac{1}{R_5 \cdot C_3 \cdot C_4} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)$$

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{R_1 \cdot R_2}{R_5 \cdot C_3 \cdot C_4 (R_1 + R_2)}} //$$

$$b) H_0 \cdot \frac{\omega_0}{\phi} = - \frac{1}{R_1 \cdot C_4} \quad (1)$$

A topologia é inverte e o ganho solicitado é -10.

$$c) \frac{\omega_0}{\phi} = \frac{1}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) \quad (2)$$

Juntando (1) com (2) e isolando H_0 :

$$H_0 = \frac{1}{R_1 \cdot C_4} \cdot \frac{1}{\frac{1}{R_5} \left(\frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right)}$$

$$H_0 = \frac{-R_5}{R_1 \left(1 + \frac{C_4}{C_3} \right)} //$$

Configurando o filtro:

Freq. central: $f_0 = 3 \cdot 60 = 180 \text{ Hz}$

$$\omega_0 = 2\pi \cdot f_0 = 2\pi \cdot 180 = 1131 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

Faixa de passagem é

$$\Delta f_0 = \frac{f_0}{\phi} \text{ bits:}$$

$$\phi = \frac{f_0}{\Delta f_0} = \frac{180}{45} \rightarrow \phi = 4 //$$

Aplicando (1) podemos calcular R_1 com cada capacitor e escolher aquele que produz $R_1 > 10 \text{ k}\Omega$.

$$-10 \frac{1131}{4} = - \frac{1}{R_1 \cdot 22 \text{ nF}}$$

1 = tentativa

Então $R_1 = 16,076 \text{ k}$.

Este zime.

$$-10 \frac{1131}{4} = - \frac{1}{R_1 \cdot 100 \cdot 10^{-9}}$$

$R_1 = 3536 \Omega$ muito pequeno.

Usaremos $C_4 = C_3 = 22 \text{ mF} //$

e o resultante $R_1 = \underline{\underline{16,1 \text{ k}}}$

Usando (2):

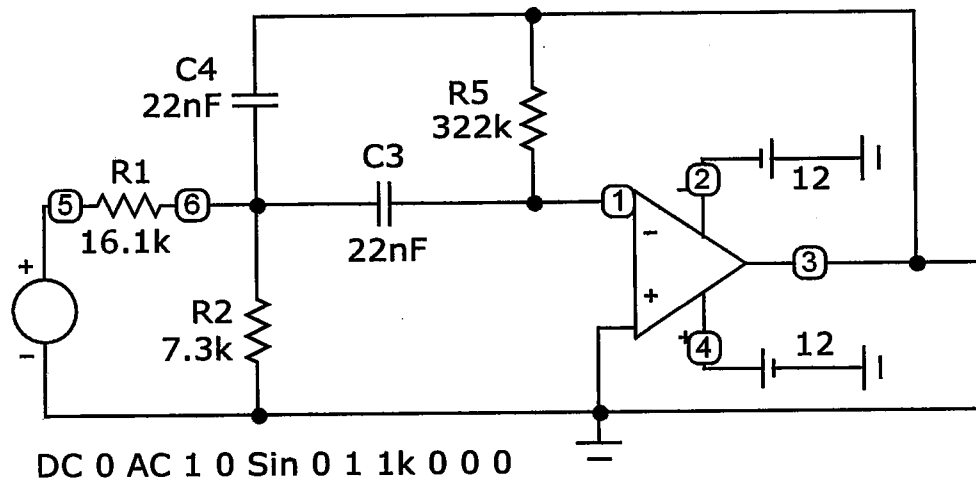
$$\frac{1131}{4} = \frac{1}{R_5} \left(\frac{1}{22 \text{ mF}} + \frac{1}{22 \text{ mF}} \right)$$

Então $R_5 = 322 \text{ k} //$

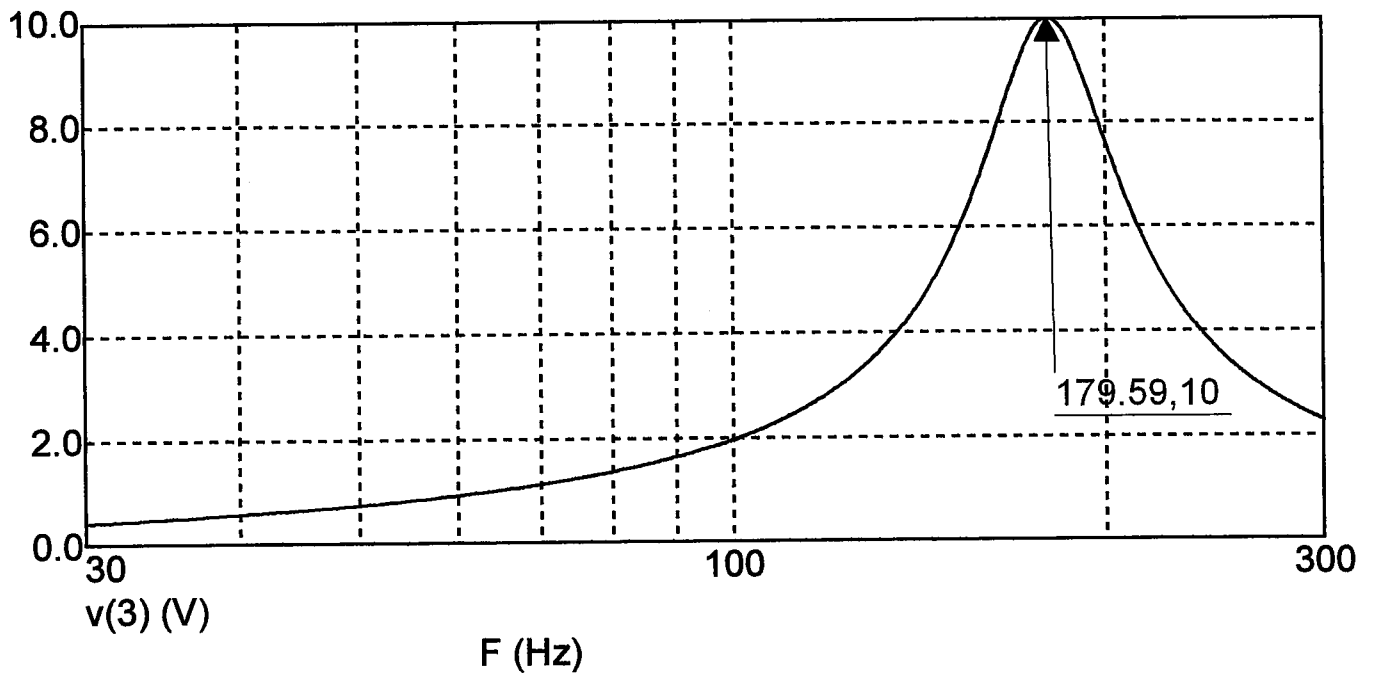
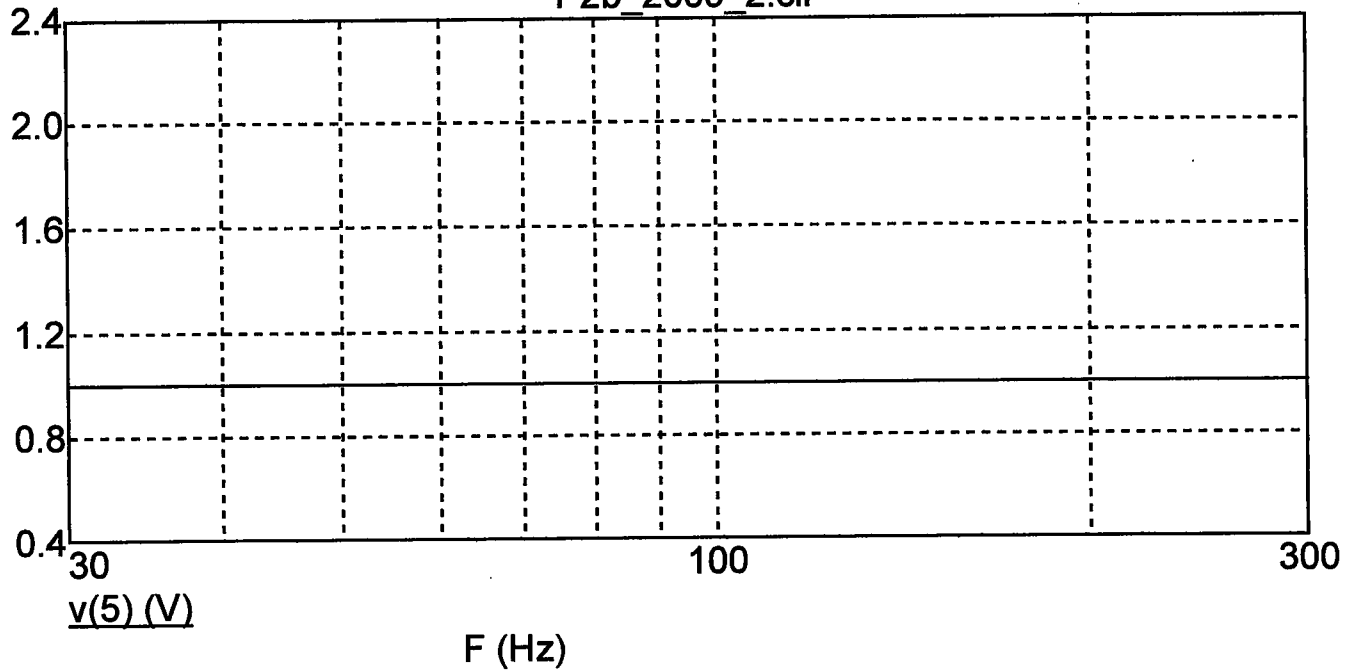
Usando a equação a):

$$(1131)^2 = \frac{1}{322 \cdot 10^3 (22 \cdot 10^{-9})^2} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)$$

$R_2 = 7286 \Omega //$



P2b_2009_2.cir



Examine o circuito abaixo, identifique os blocos funcionais e descreva-os.

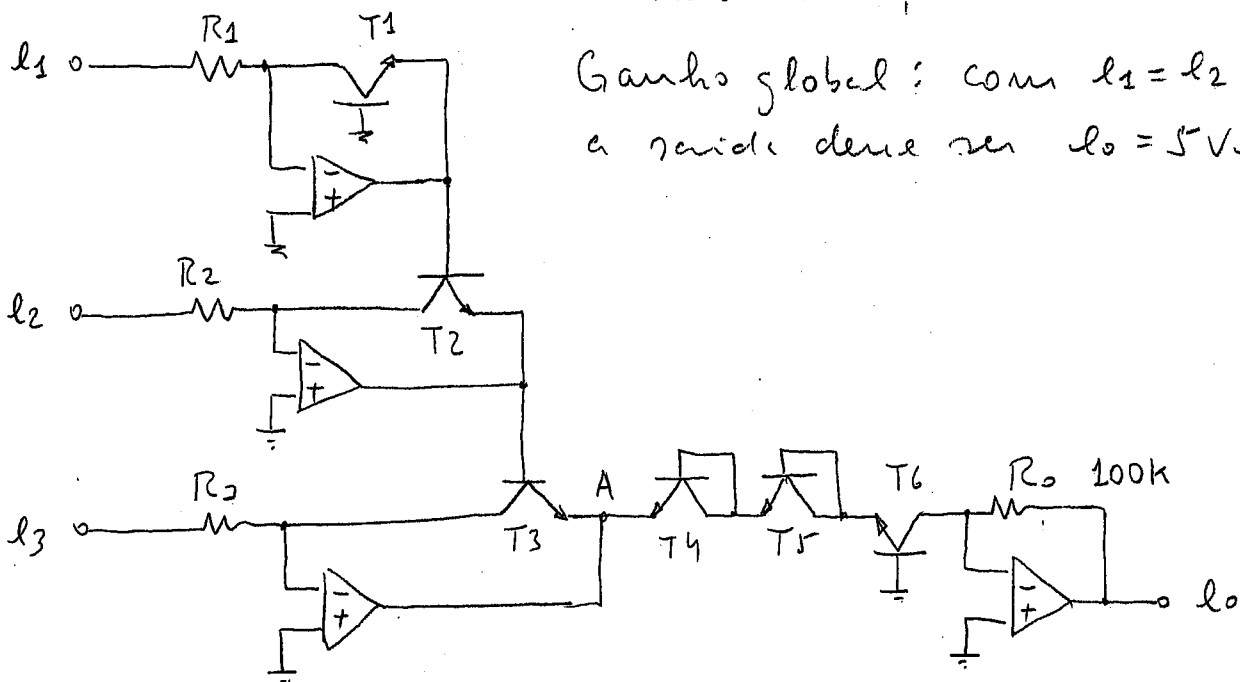
Equacione o circuito com o objetivo de obter l_0 em função das entradas.

Comente os resultados.

Determine o valor dos componentes para obter um ganho de 1, 2 e 4 vezes para as entradas l_1 , l_2 e l_3 , respectivamente.

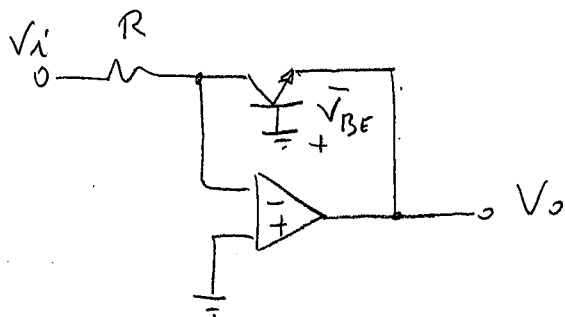
Os transistores são casados ^{mesma temperatura} e de alto ganho, de modo que $i_E = i_B + i_C \approx i_C$. Operacionais ideais.

Alimentações ± 15 Volts



Ganho global: com $l_1 = l_2 = l_3 = 1$ Volt, a saída deve ser $l_0 = 5$ Volts

Bloco do amplif. LOG:



$$V_0 = -V_{BE} = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_C}{I_0}\right)$$

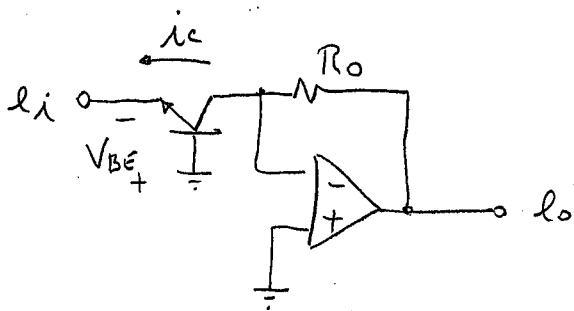
$$I_C = \frac{V_i}{R}$$

I_0 = cor. de saturação
revers. do transistor

$$V_0 = -0,026 \ln\left(\frac{I_C}{I_0}\right) \text{ em:}$$

$$V_0 = -0,06 \log\left(\frac{I_C}{I_0}\right)$$

Bloco do amp. antilog:



considerando a massa virtual:

$$I_o = I_c \cdot R$$

$$I_i = -V_{BE} = -0,026 \ln\left(\frac{I_c}{I_o}\right)$$

$$\frac{-I_i}{0,026} = \ln\left(\frac{I_c}{I_o}\right)$$

logo: $I_c = I_o \cdot e^{\frac{-I_i}{0,026}}$

$$I_o = R \cdot I_o \cdot e^{\frac{-I_i}{0,026}} \quad \text{ou:}$$

$$I_o = R I_o \cdot 10^{\frac{-I_i}{0,06}}$$

Equacionando a tensão no nó A:

$$V_A = -V_{BE1} - V_{BE2} - V_{BE3}$$

Vale também:

$$V_A = -V_{BE4} - V_{BE5} - V_{BE6}$$

Transistores casados e mesma temperatura:

Todos os I_o são iguais

Fazendo $K = 0,026$ e igualando os dois V_A :

$$K \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_o}\right) + K \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_o}\right) + K \ln\left(\frac{I_{c3}}{I_o}\right) =$$

$$= K \ln\left(\frac{I_{c4}}{I_o}\right) + K \ln\left(\frac{I_{c5}}{I_o}\right) + K \ln\left(\frac{I_{c6}}{I_o}\right)$$

Como $I_{c1} = \frac{I_o}{R_1}$ etc. e

$$I_{c4} = I_{c5} = I_{c6} = \frac{I_o}{R_o}$$

cancelando I_o membro-a-membro,

$$\ln\left(\frac{I_o}{R_1}\right) + \ln\left(\frac{I_o}{R_2}\right) + \ln\left(\frac{I_o}{R_3}\right) =$$

$$= 3 \cdot \ln\left(\frac{I_o}{R_o}\right) = \ln\left(\frac{I_o}{R_o}\right)^3$$

Aplicando os logaritmos:

$$\frac{I_o}{R_1} \cdot \frac{I_o}{R_2} \cdot \frac{I_o}{R_3} = \left(\frac{I_o}{R_o}\right)^3$$

$$I_o = R_o \cdot \sqrt[3]{\frac{I_o}{R_1} \cdot \frac{I_o}{R_2} \cdot \frac{I_o}{R_3}} \quad //$$

Escolha:

I_1 : ganho 1 $\rightarrow R_1 = R$

I_2 : ganho 2 $\rightarrow R_2 = R/2$

I_3 : ganho 4 $\rightarrow R_3 = R/4$

$$I_o = R_o \sqrt[3]{\frac{I_o}{R} \cdot \frac{I_o}{R/2} \cdot \frac{I_o}{R/4}}$$

com $I_1 = I_2 = I_3 = 1$, $I_o = 5 I_o$:

$$5 = 100k \sqrt[3]{\frac{8}{R^3}} = 100k \cdot \frac{2}{R}$$

logo: $R = 40k$

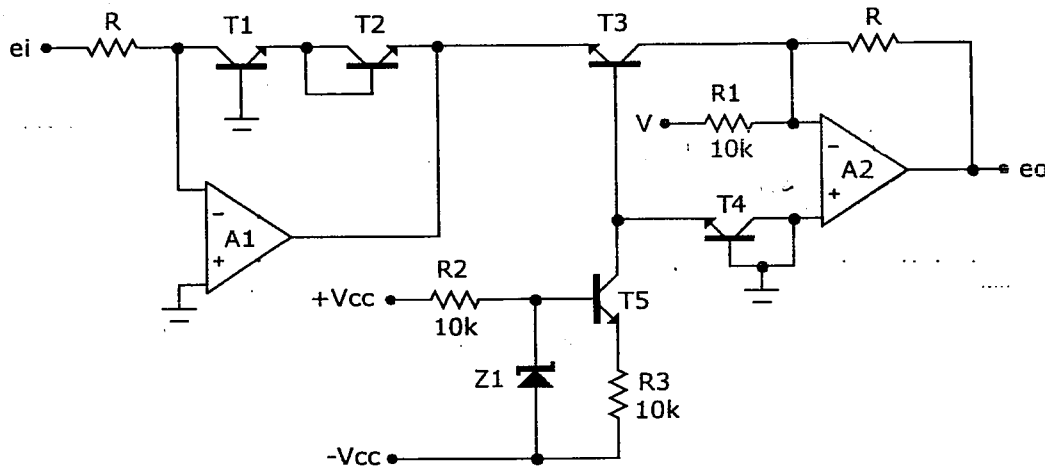
$$R_1 = 40k$$

$$R_2 = 40/2 = 20k$$

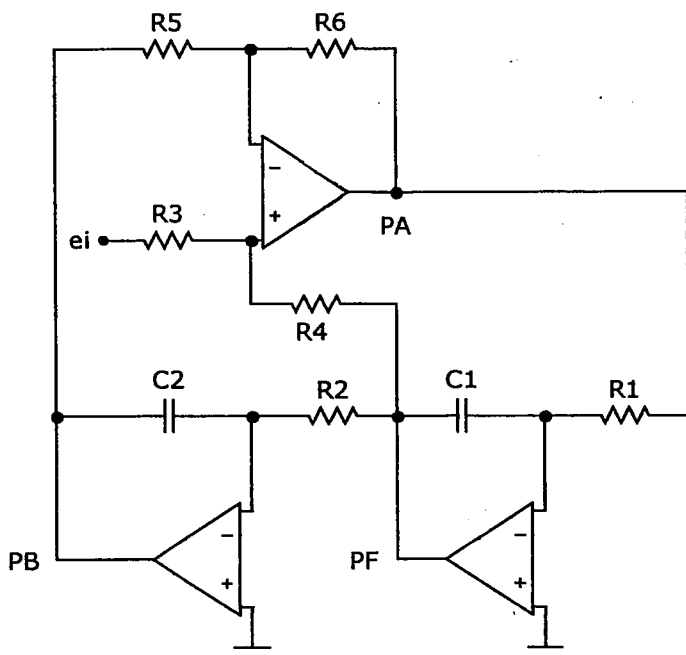
$$R_3 = 40/4 = 10k //$$

Nome: GABARITO Turma: _____

1. Examine o circuito a seguir, procurando entender o seu funcionamento. Equacione a sua função de transferência em formato literal. Calcule os componentes de modo que o circuito realize a função $e_o = 3 + e_i^2 / 6$. Documente cada etapa de trabalho com textos, equações e diagramas pois isso será avaliado sempre. Transistores de alto ganho, casados e na mesma temperatura. $V_z = 4,7$ $V_{be} = 0,7$.

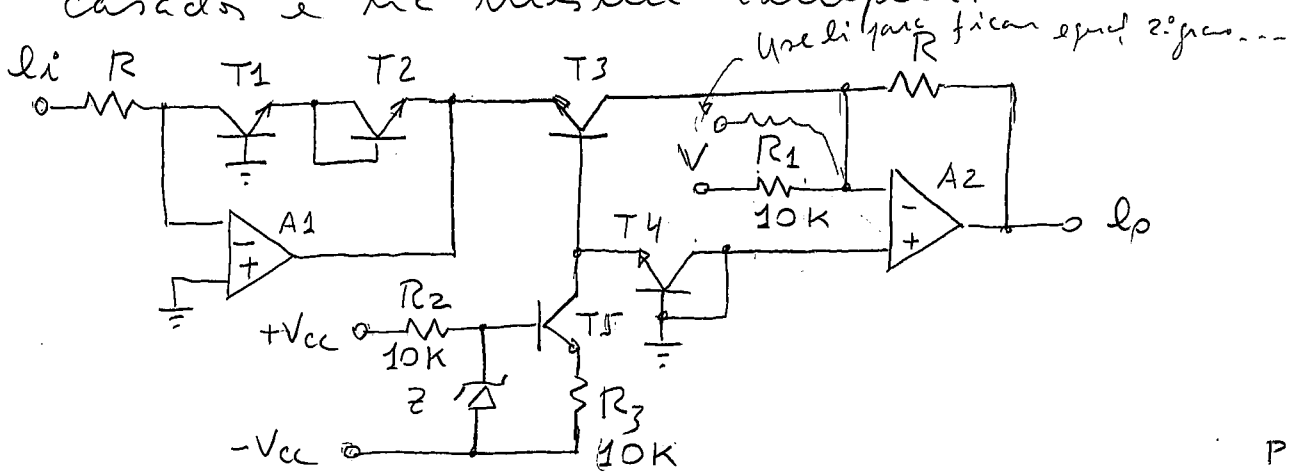


2. A topologia a seguir é um filtro de segunda ordem tipo Variáveis de Estado. Equacione a sua saída Passa-Altas e obtenha os parâmetros ω_0 , Q e H_0 . Personalize esta saída para bloquear baixas frequências entre 11Hz e 35Hz, ajustável por um potenciômetro (1k, 5k, 10k, 50k, 100k), com fator de qualidade de 1,4. Use capacitores de 470nF e resistores de 15k, exceto R4 e outros componentes e valores, conforme o necessário. Calcule todos os parâmetros deste filtro e esboce o conjunto de curvas de resposta no mesmo gráfico. Documente cada etapa com textos, equações e diagramas. Componentes ideais, arredondamento em 3 dígitos significativos.



$$\frac{V_{PA}(s)}{V_i(s)} = \frac{s^2 \cdot \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_3/R_4}}{s^2 + s \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \cdot \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_4/R_3} + \frac{R_6}{R_5} \cdot \frac{1}{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

Examine o circuito a seguir, procurando entender seu funcionamento. Equacione a sua função de transferência em forma literal. Calcule os componentes de modo que o circuito realize a função $l_o = l_i^2/6 + 3$. Documente todo o trabalho com textos, equações e diagramas. $V_z = 4,7$; $V_{BE} = 0,7$; Transistores de alto ganho, casados e na mesma temperatura.



Pr 2009-2

A1: conversor log com junção adicional em série.

A2: conversor antilog e somador.

T5: Fonte de corrente.

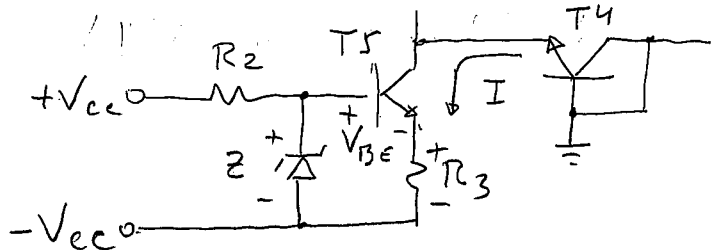
A área de domínio dos logs é a saída de A1.

Somando as tensões até a mesma tensão:

$$V_x = -V_{BE2} - V_{BE1} = -V_{BE3} - V_{BE4} \quad (1)$$

Existe igualdade dos V_{BE} no circuito e está real com a temperatura.

Fonte de corrente:



KVL na malha:

$$-V_z + V_{BE} + I \cdot R_3 = 0$$

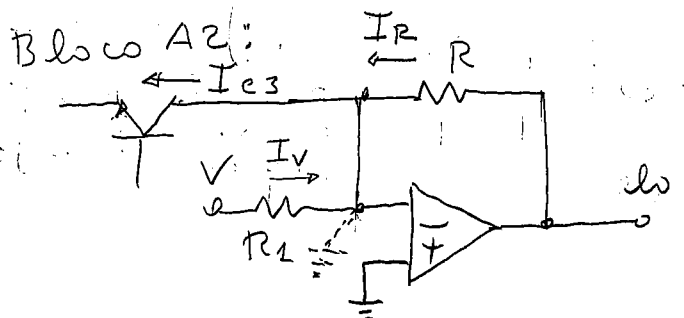
$$I = \frac{V_z - V_{BE}}{R_3} = \frac{4,7 - 0,7}{10 \cdot 10^3}$$

$$I = 0,4 \text{ mA} //$$

$$\text{Vale: } V_{BE} = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

$$I_{c1} = I_{c2} = \frac{l_i}{R} \quad (\text{massa virtual})$$

$$I_{c4} = I_{c5} = I$$



Interessa I_{c3} .

KVL em l-1:

$$+I_{c3} - I_v - I_R = 0$$

$$I_{e3} = I_R + I_V$$

$$I_{e3} = \frac{I_0}{R} + \frac{V}{R_1} //$$

Aplicando ①:

$$\begin{aligned} & -\frac{hT}{q} \ln\left(\frac{I_i}{R \cdot I_0}\right) - \frac{hT}{q} \ln\left(\frac{I_i}{R \cdot I_0}\right) = \\ & = -\frac{hT}{q} \ln\left(\frac{\frac{I_0}{R} + \frac{V}{R_1}}{I_0}\right) - \frac{hT}{q} \ln\left(\frac{I}{I_0}\right) \end{aligned}$$

Como $\ln a + \ln b = \ln(a \cdot b)$:

$$\ln\left(\frac{I_i}{R \cdot I_0} \cdot \frac{I_i}{R \cdot I_0}\right) = \ln\left[\frac{\frac{I_0}{R} + \frac{V}{R_1}}{I_0} \cdot \frac{I}{I_0}\right]$$

Isolando I_0 :

$$\frac{I_i^2}{R^2} = \left(\frac{I_0}{R} + \frac{V}{R_1}\right) I$$

$$\frac{I_i^2}{R^2 \cdot I} = \frac{I_0}{R} + \frac{V}{R_1}$$

$$I_0 = R \left(\frac{I_i^2}{R^2 \cdot I} - \frac{V}{R_1} \right)$$

$$I_0 = \frac{I_i^2}{R \cdot I} - \frac{R \cdot V}{R_1} //$$

Personalizações:

comparando com a
função desejada:

$$I_0 = \frac{I_i^2}{6} + 3 \text{ termos;}$$

$$R \cdot I = 6 \quad \text{e} \quad \frac{-R \cdot V}{R_1} = 3$$

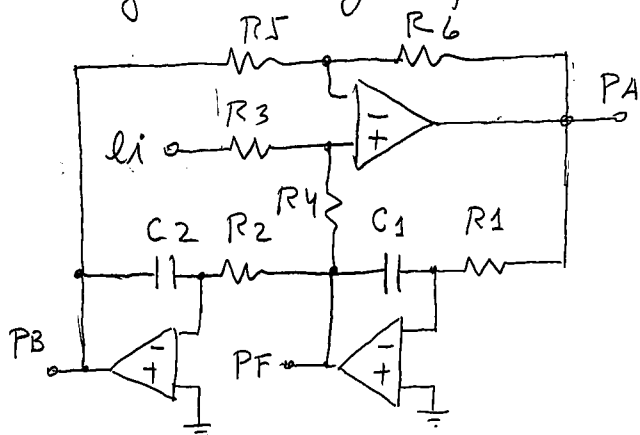
Logo:

$$R \cdot 0,4 \cdot 10^{-3} = 6 \rightarrow R = 15k //$$

$$- \frac{15k \cdot V}{10k} = 3$$

$$\text{Então } V = -2 \text{ Volts} //$$

A topologia a seguir é um filtro de segunda ordem do tipo Variáveis de Estado. Equacione a sua saída PA e obtenha os parâmetros ω_0 , ϕ e H_0 . Personalize este saída para (bloquear baixas frequências entre 11Hz e 35Hz, ajusta nel per potenciômetros. (1k, 4k7, 10k, 20k, 50k, 100k), com $\phi=1,4$. Use capacitores de 470mF e resistores de 15k, exceto R_4 , e outros valores conforme necessário. Componentes ideais, arredondamento em 3 dígitos significativos. Documente cada etapa.



$$\frac{V_{PA}(s)}{li(s)} = \frac{s^2 \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_3/R_4}}{s^2 + s \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \frac{1 + R_6/R_5 + R_6}{1 + R_4/R_3} + \frac{1}{R_5 R_1 R_2 C_1 C_2}}$$

$$\frac{V_{PA}(s)}{li(s)} = \frac{s^2 \cdot H_0}{s^2 + \frac{\omega_0}{\phi} s + \omega_0^2}$$

P2 2009-2

Escolhendo: $C_1 = C_2 = C = 470mF$
 $R_1 = R_2 = R_V =$ potenciômetro duplo
 $R_3 = R_5 = R_6 = R = 15k$
 Fica então:

$$\frac{V_{PA}(s)}{li(s)} = \frac{s^2 \frac{1 + 1}{1 + R/R_4}}{s^2 + s \frac{1}{R_V \cdot C} \frac{1 + 1}{1 + R_4/R} + \frac{1}{R_V^2 \cdot C^2}}$$

Comparando os termos:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_V^2 \cdot C^2} \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{R_V \cdot C} \quad (1)$$

$$H_0 = \frac{2}{1 + R/R_4} \rightarrow H_0 = \frac{2 \cdot R_4}{R + R_4} \quad (2)$$

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{1}{R_V \cdot C} \cdot \frac{2}{1 + R_4/R}$$

$$\frac{1}{R_V \cdot C} \cdot \frac{2}{R + R_4} = \frac{1}{\phi \cdot R_V \cdot C} \cdot \frac{\omega_0}{\phi}$$

$$\phi = \frac{R + R_4}{2 \cdot R_1} \quad (3)$$

Como R_V e C só influenciam na freq. de corte, vamos calcular os outros componentes:
 Para $\phi = 1,4$ em (3):

$$1,4 = \frac{15k + R_4}{2 \cdot 15k} \rightarrow R_4 = 27k //$$

O ganho na faixa de passagem (2) vale então:

$$H_0 = \frac{2 \cdot 27k}{15k + 27k} \rightarrow H_0 = 1,29 //$$

Cálculo dos limites
de R_v ;

$$f_{\min} = 11 \text{ Hz} = 2 \cdot \pi \cdot 11 = 69,1 \text{ rad/s}$$

$$f_{\max} = 35 \text{ Hz} = 2 \cdot \pi \cdot 35 = 220 \text{ rad/s}$$

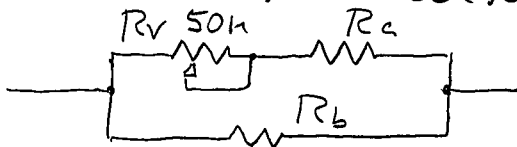
Aplicando em (1):

$$R_v = \frac{1}{\omega_0 \cdot C}$$

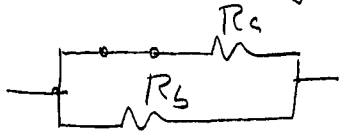
$$R_{v\min} = \frac{1}{220 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \cdot 470 \cdot 10^{-9}} = 9,67 \text{ k}$$

$$R_{v\max} = \frac{1}{69,1 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \cdot 470 \cdot 10^{-9}} = 30,8 \text{ k}$$

Escolhemos $R_v = 50 \text{ k}$
Precisa usar resistores
limitadores de curso;



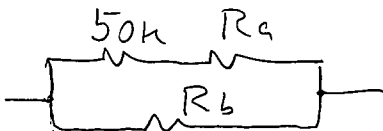
com $R_{v\min}$ fica:



$$R_{v\min} = R_a // R_b = 9,67 \text{ k}$$

$$\frac{R_a \cdot R_b}{R_a + R_b} = 9,67 \text{ k} //$$

com $R_{v\max}$ fica:



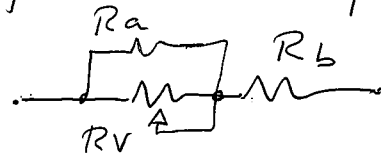
$$R_{v\max} = (50 \text{ k} + R_a) // R_b = 30,8 \text{ k}$$

$$\frac{(50 \text{ k} + R_a) \cdot R_b}{50 \text{ k} + R_a + R_b} = 30,8 \text{ k} //$$

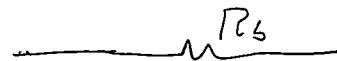
Resolvendo o sistema:

⋮

Outra topologia, mais
fácil de equacionar:

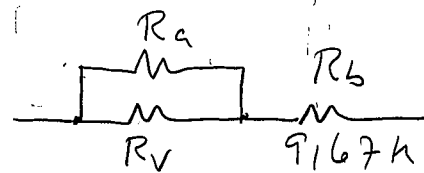


com $R_{v\min}$ fica:



$$\text{Então } R_b = 9,67 \text{ k} //$$

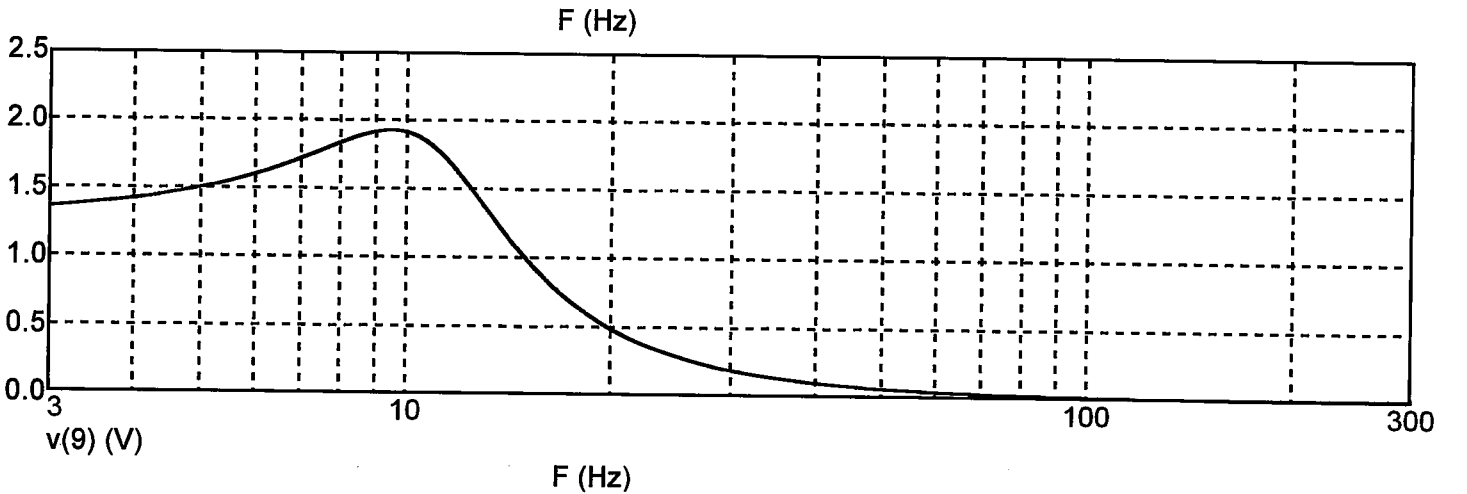
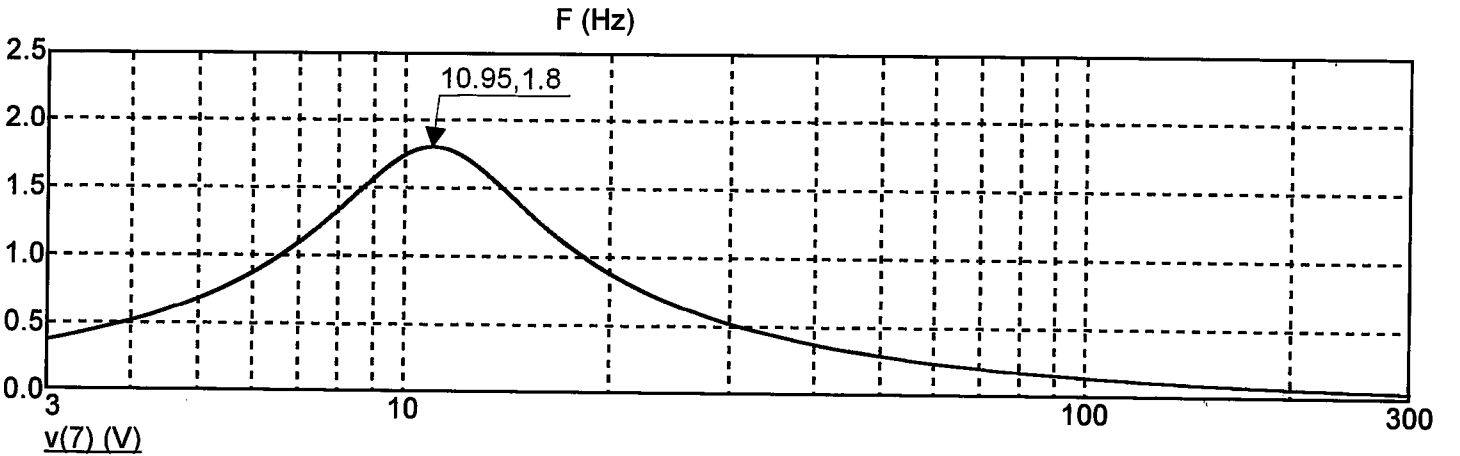
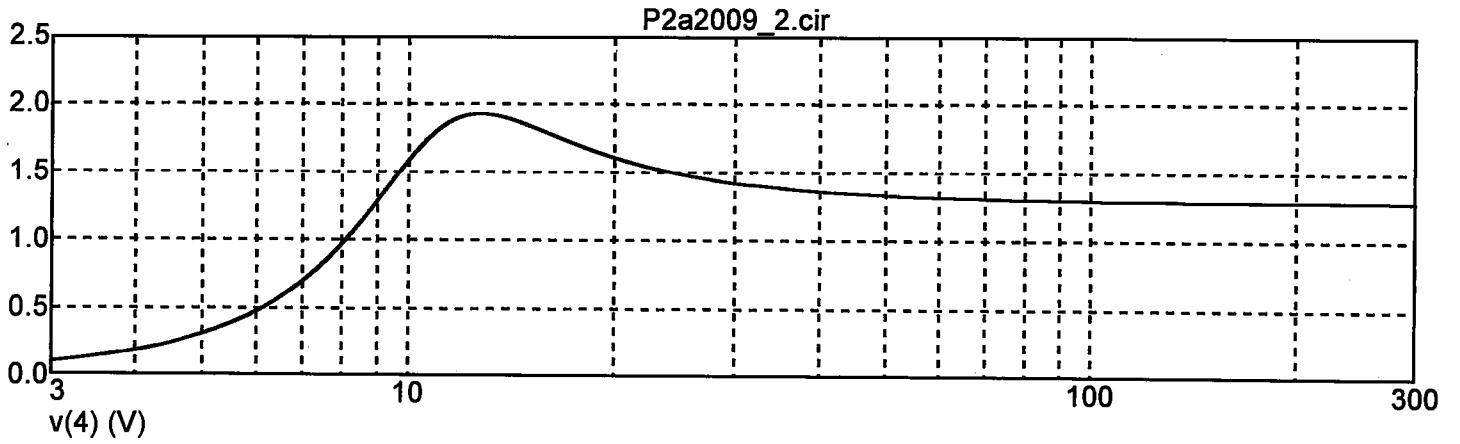
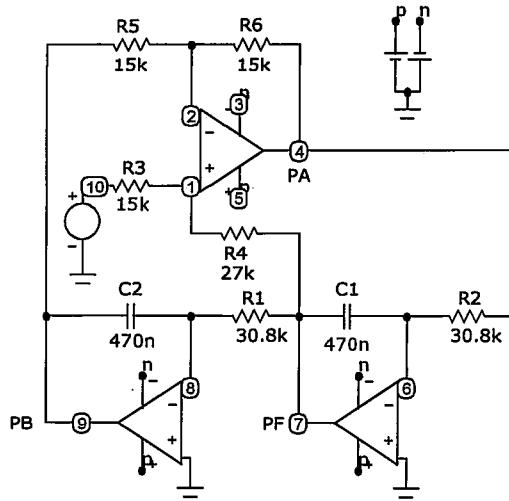
com $R_{v\max}$ fica:

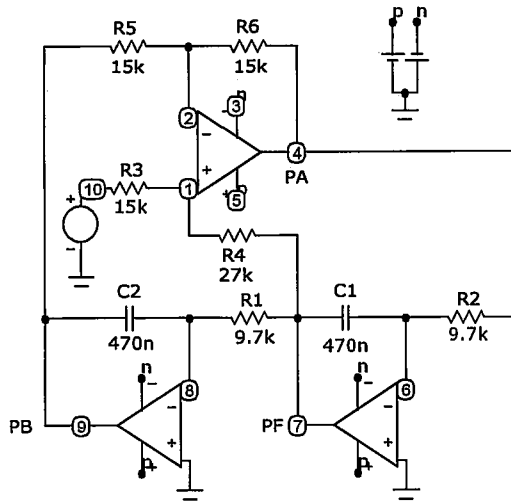


$$(R_a // R_v) + R_b = 30,8 \text{ k}$$

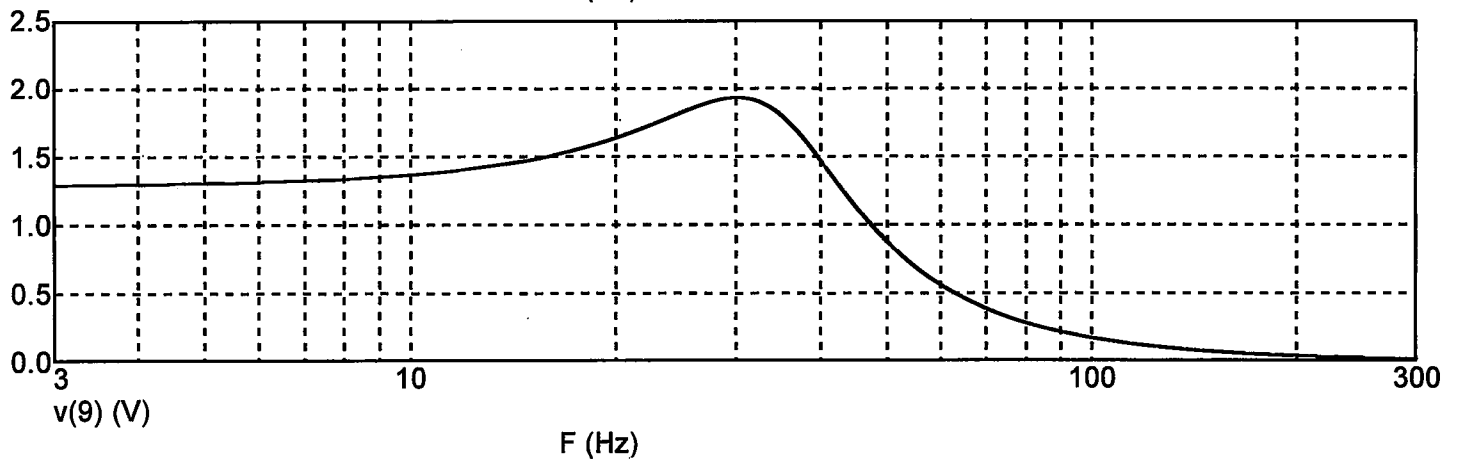
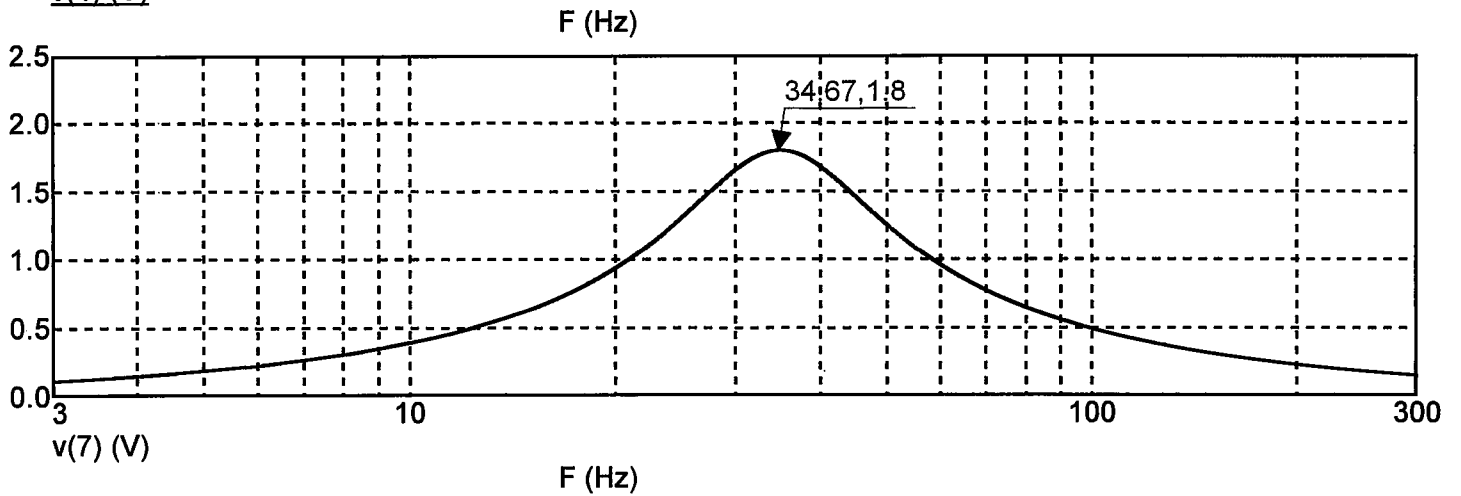
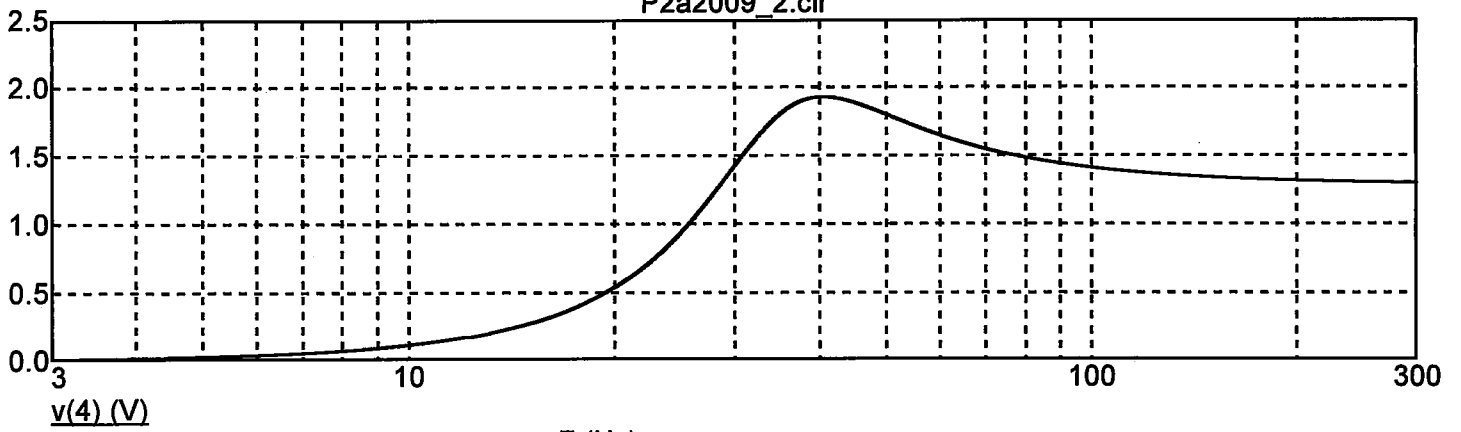
$$\frac{R_a \cdot 50}{R_a + 50} = 30,8 - 9,67$$

$$R_a = 36,6 \text{ k} //$$





P2a2009_2.cir



Nome: GABARITO Turma: _____

1. Um sensor de deformações mecânicas apresenta uma saída que precisa ser linearizada. A melhor curva de linearização foi obtida por ensaios: $e_{out} = 0,75 - 0,16 \cdot e_i^2$. A topologia básica escolhida está definida a seguir.

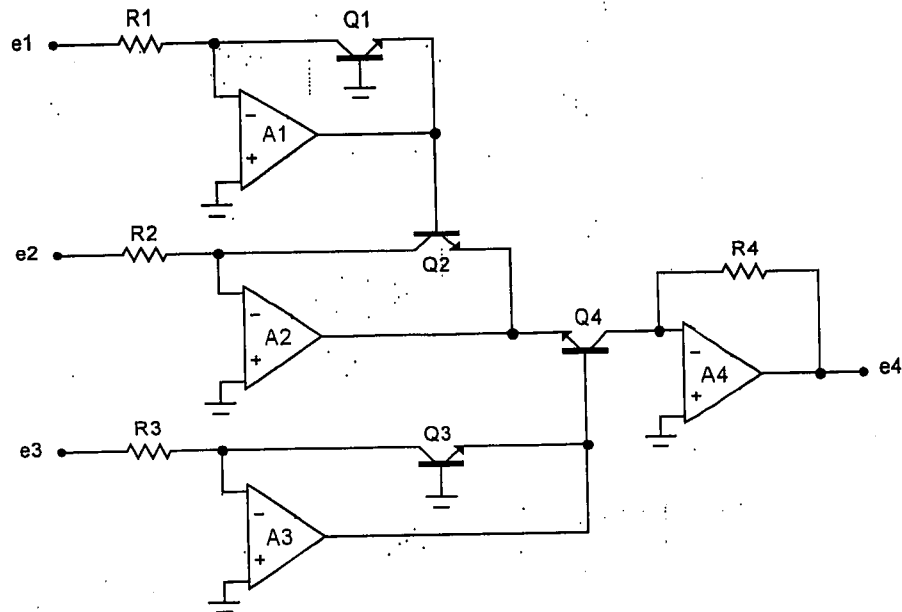
a) Analize esta tarefa, defina e descreva os objetivos.

b) Equacione a saída e_4 em função das entradas, em formato literal.

c) Modifique a topologia e calcule o valor dos componentes para obter o e_{out} desejado.

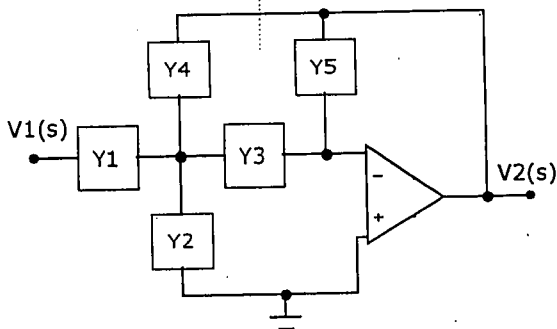
Limite a corrente de coletor em 1mA para evitar auto-aquecimento. Operacionais rail-to-rail, alimentação regulada ± 5 Volts.

Todas as etapas devem ser documentadas com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre.



2. Equacione o filtro passa-altas tipo realimentação múltipla usando o procedimento descrito, com o objetivo de determinar os 3 parâmetros do filtro em formato literal, trabalhando de maneira planejada e descrevendo amplamente cada etapa. A seguir, calcule o valor de todos os componentes do filtro para obter um corte em 25 kHz com fator de qualidade 1,2. Componentes

comuns, $C_3 = 1nF$. Procedimento: $C_3 = C_4 = C$ $R_2 = R$ $R_5 = A \cdot R$ $C_1 = B \cdot C$.



$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PA} = \frac{-s^2 \cdot C_1}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{C_1}{C_3 \cdot C_4} + \frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \frac{1}{R_2 \cdot R_5 \cdot C_3 \cdot C_4}}$$

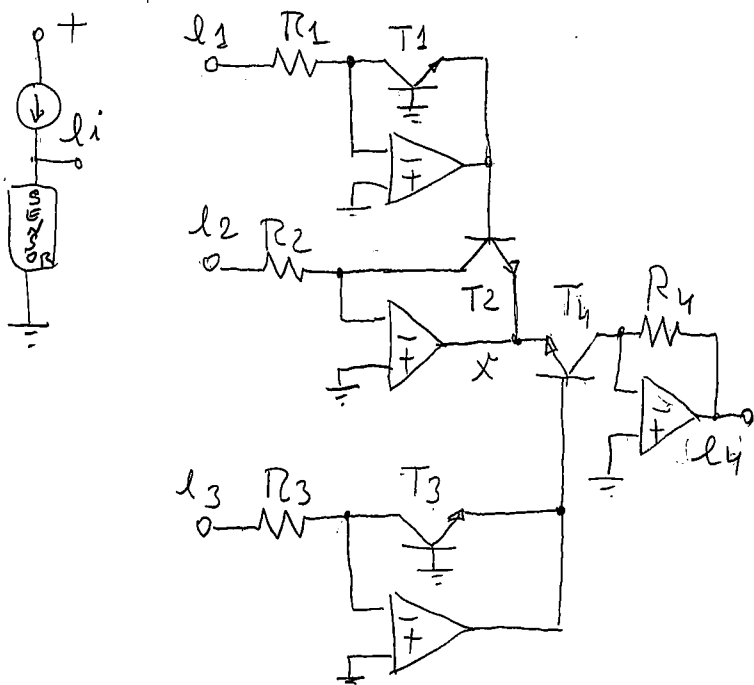
$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PA} = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

Um sensor de deformações mecânicas apresenta uma saída que precisa ser linearizada. A melhor curva de linearização foi obtida por ensaios:

$$l_{out} = 0,75 - 0,8 l_i^2$$

O circuito básico que foi escolhido está descrito a seguir.

- Análise este tarefa e defina os objetivos a serem alcançados.
- Equacione o circuito básico para descobrir l_4 .
- Complete o projeto e calcule os valores para obter l_{out} desejado, sabendo que é possível usar mais um operacional apenas. Alimentação regulada de +10 e -5 Volts. $I_{cmáx} = 1mA$ (auto aquecer) Operacionais ideais.



a) Após determinar as equações de l_0 , ligar l_i e somar a tensão DC.

b) Circuito formado por 3 logs e 1 antilog. Aplicando o método para esta classe de circuitos: Domínio dos logs; ponto X KVL no nó X;

$$-V_{BE2} / V_{BE1} = -V_{BE3} / V_{BE4}$$

$$\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right) + \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right) = \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c3}}{I_0}\right) + \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c4}}{I_0}\right)$$

Devido à mancha virtual:

$$\ln\left(\frac{l_1}{R_1 I_0}\right) + \ln\left(\frac{l_2}{R_2 I_0}\right) = \ln\left(\frac{l_3}{R_3 I_0}\right) + \ln\left(\frac{l_4}{R_4 I_0}\right)$$

Cancelando I_0 e isolando l_4 :

$$\ln\left(\frac{l_1}{R_1}\right) + \ln\left(\frac{l_2}{R_2}\right) - \ln\left(\frac{l_3}{R_3}\right) = \ln\left(\frac{l_4}{R_4}\right)$$

$$\ln\left(\frac{l_1 \cdot l_2 \cdot R_3}{R_1 \cdot R_2 \cdot l_3}\right) = \ln\left(\frac{l_4}{R_4}\right)$$

$$l_4 = \frac{R_3 \cdot R_4 \cdot l_1 \cdot l_2}{R_1 \cdot R_2 \cdot l_3} \quad (1)$$

Analisando os resultados e adaptando:

$$l_4 = K \cdot \frac{l_1 \cdot l_2}{l_3}$$

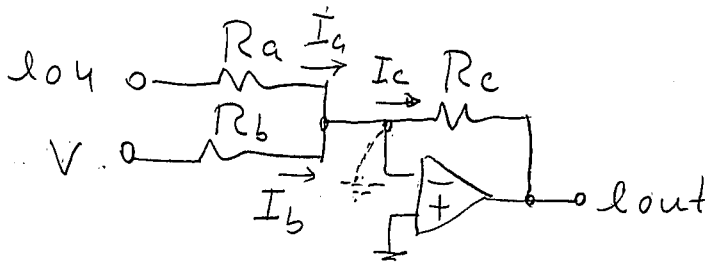
Então: $l_{out} = 0,75 - l_4$

$$l_{out} = 0,75 - \frac{K}{l_3} \cdot l_1 \cdot l_2 \quad (2)$$

com $\frac{K}{l_3} = 0,8$, $l_1 = l_2 = l_i$ precisa ajustar o sinal.

Precisamos agora somar as duas parcelas.

Usando um somador inversor conseguimos $-l_{o4}$ e usando V e ganho adequados obtemos $+0,75$.



Circuito linear, $l_+ = l_-$. KCL em l_- e massa virtual:

$$-I_a - I_b + I_c = 0$$

$$-\frac{l_{o4}}{R_a} - \frac{V}{R_b} + \frac{(0 - l_{out})}{R_c} = 0$$

$$l_{out} = -l_{o4} \frac{R_c}{R_a} - V \frac{R_c}{R_b} \quad (3)$$

Calculando os valores dos componentes:

Para evitar auto-aquecimento, $i_{m\acute{a}x} = 1 \text{ mA}$. Com maxima tensão na entrada:

$$R = \frac{l_{i \text{ max}}}{1 \text{ mA}} = \frac{10}{10^{-3}} \rightarrow R \geq 10 \text{ k}$$

Comparando (1) com (2):

$$\frac{R_3 \cdot R_4}{R_1 \cdot R_2 \cdot l_3} = 0,8$$

Como a alimentao  regulada, definimos $l_3 = 10 \text{ V}$

Escolhendo $R_1 = R_2 = R_4 = 10 \text{ k}$:

$$\frac{R_3 \cdot 10 \text{ k}}{10 \text{ k} \cdot 10 \text{ k} \cdot 10} = 0,8 \rightarrow R_3 = 80 \text{ k}$$

Examinando (3):

Para ganho unitário em $-l_{o4}$, escolhemos $R_a = R_c = 10 \text{ k}$.

Comparando com (2):

$$-\frac{V}{R_b} = 0,75$$

Aproveitando a alimentao regulada, usamos $V = -5 \text{ V}$:

$$-(-5) \frac{10 \text{ k}}{R_b} = 0,75$$

$$\text{Então } R_b = 66,7 \text{ k}$$

Versão mais simples:

$l_{out} = -0,16 l_i^2$ $\pm 5 \text{ V}$ regulado

Fica:

$$\frac{R_3 \cdot R_4}{R_1 \cdot R_2 \cdot l_3} = -0,16$$

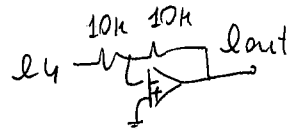
Circuito 1' de 1 quadrante, Inversão não de.

$$R_1 = R_2 = R_4 = 10 \text{ k}$$

$$l_3 = +5 \text{ V}$$

$$\frac{R_3 \cdot 10 \text{ k}}{10 \text{ k} \cdot 10 \text{ k} \cdot (+5)} = +0,16$$

$$R_3 = 8 \text{ k}$$



Máxima tensão de entrada:

com $l_{out \text{ máx}} = -V_{cc} = -5$

ou $l_{o4 \text{ máx}} = +V_{cc} = +5$:

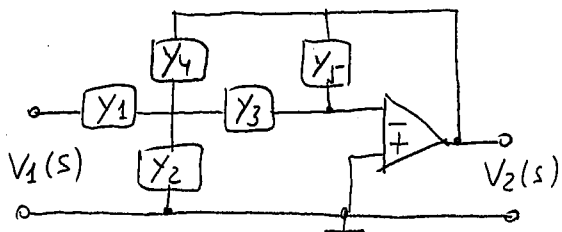
$$-5 = -0,16 \cdot l_{i \text{ máx}}^2$$

$$l_{i \text{ máx}} = \sqrt{\frac{-5}{-0,16}} = 5,59 \text{ Volts}$$

Equacione o filtro passe-altos tipo realimentação múltipla usando o procedimento descrito a seguir para obter os 3 parâmetros do filtro em formato literal.

Configure os componentes para obter um filtro com corte em 16 Hz, ganho 3 e fator de qualidade de 1,2. Documente cada etapa. $C_3 = 22 \text{ mF}$.

Procedimento: $C_3 = C_4 = C$; $R_2 = R$; $R_5 = A \cdot R$; $C_1 = B \cdot C$.



Use $C_3 = 1 \text{ m}$ e 25 kHz

$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{-s^2 \frac{C_1}{C_4}}{s^2 + \frac{s}{R_5} \left(\frac{C_1}{C_3 \cdot C_4} + \frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right) + \frac{1}{R_2 R_5 C_3 C_4}}$$

$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

P2, 2010/1

Comparando a equação do filtro com a forma padrão e aplicando o procedimento:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_2 \cdot R_5 \cdot C_3 \cdot C_4} = \frac{1}{R \cdot A \cdot R \cdot C \cdot C}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{R \cdot C \cdot \sqrt{A}} //$$

$$H_0 = -\frac{C_1}{C_4} = -\frac{B \cdot C}{C} \rightarrow H_0 = -B //$$

O filtro é inversor \rightarrow OK.

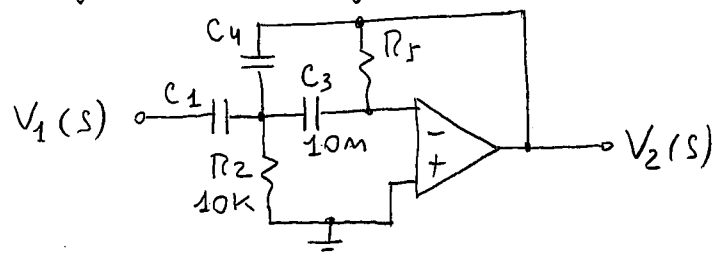
$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{1}{R_5} \left(\frac{C_1}{C_3 \cdot C_4} + \frac{1}{C_3} + \frac{1}{C_4} \right)$$

$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{1}{A \cdot R} \left(\frac{B \cdot C}{C \cdot C} + \frac{1}{C} + \frac{1}{C} \right)$$

$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{1}{A \cdot R} \cdot \frac{B+2}{C} = \frac{B+2}{A \cdot R \cdot C}$$

$$Q = \frac{1}{R \cdot C} \sqrt{\frac{1}{A} \cdot \frac{A \cdot R \cdot C}{B+2}} = \frac{\sqrt{A}}{B+2} //$$

O filtro PA fica:



Cálculo dos componentes:

$$\omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot f_0 = 2 \cdot \pi \cdot 16 = 101 \text{ rad/s}$$

$$H_0 = 3 = B \rightarrow B = 3 //$$

$$Q = 1,2 = \frac{\sqrt{A}}{B+2} = \frac{\sqrt{A}}{3+2} \rightarrow A = 36 //$$

$$\text{Então: } \omega_0 = \frac{1}{R \cdot C \cdot \sqrt{A}} = \frac{1}{R_2 \cdot 22 \text{ m} \cdot \sqrt{36}}$$

$$101 = \frac{1}{R_2 \cdot 22 \text{ m} \cdot 6} \rightarrow R_2 = 75 \text{ k} //$$

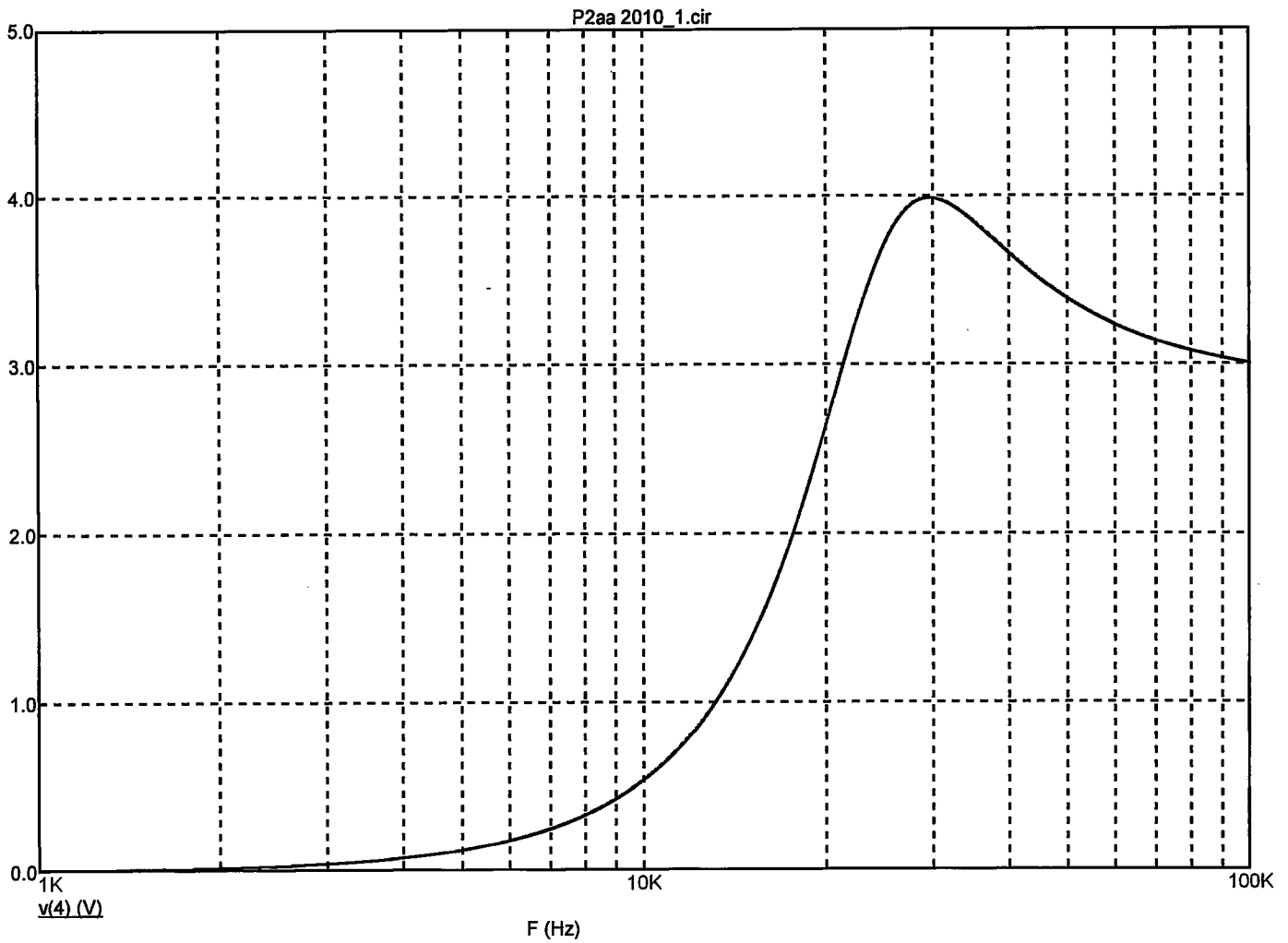
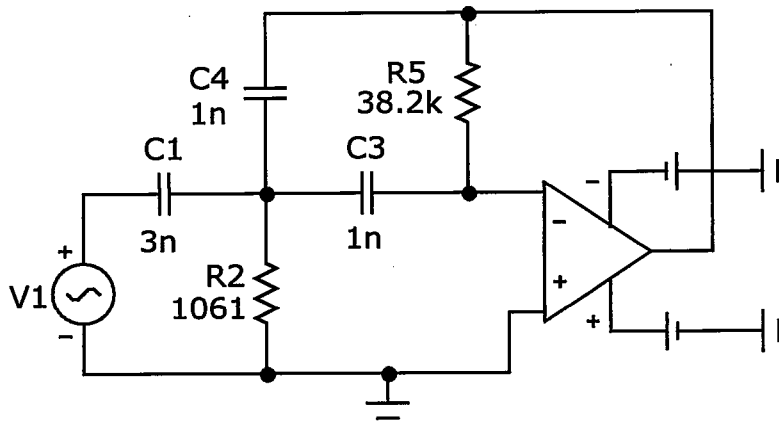
$$C_1 = B \cdot C = 3 \cdot 22 \text{ m} \rightarrow C_1 = 66 \text{ mF} //$$

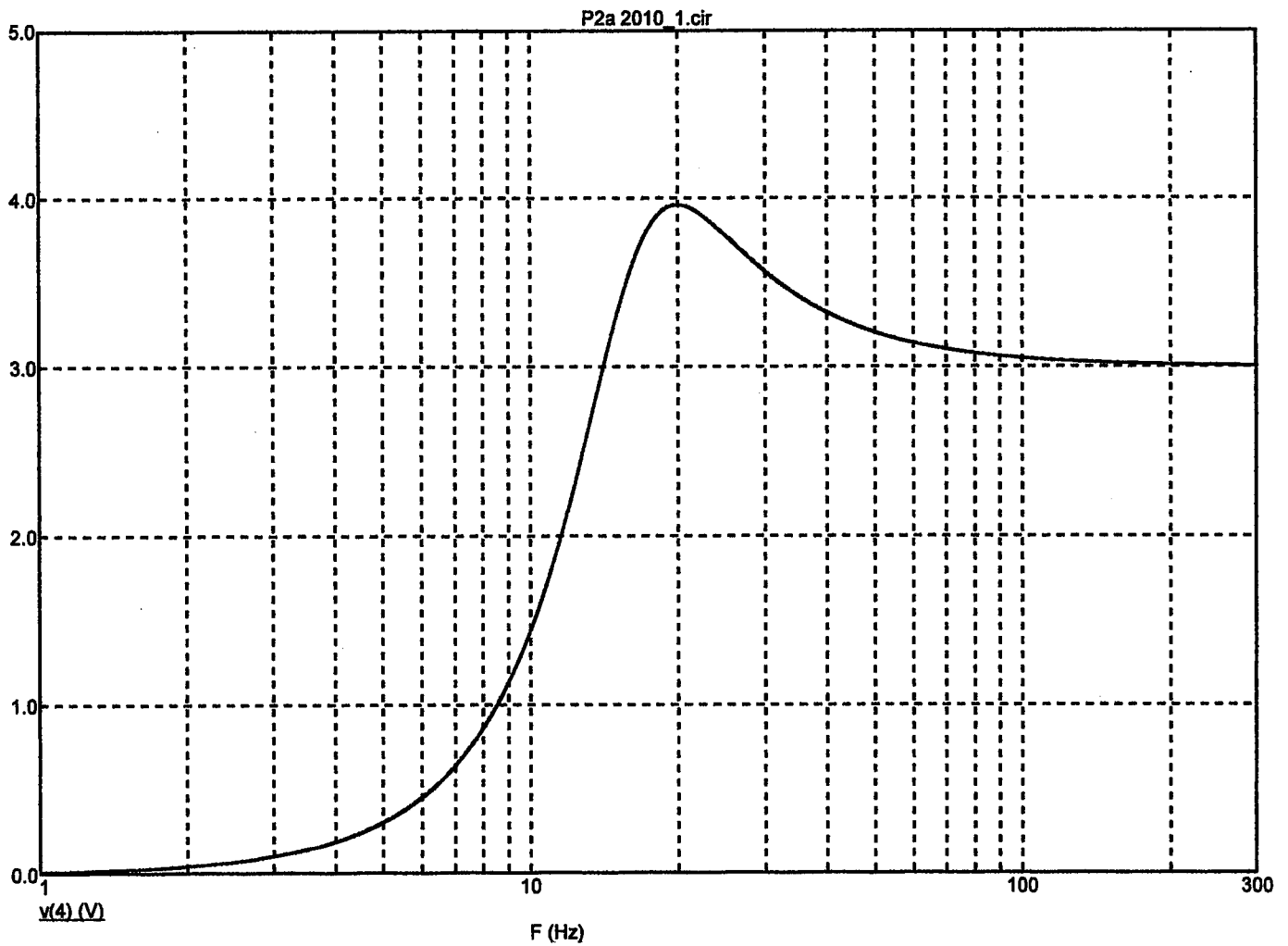
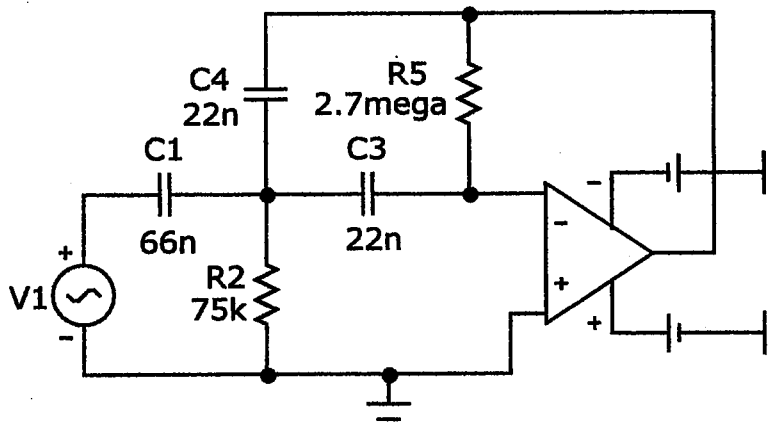
$$R_5 = A \cdot R = 36 \cdot 75 \text{ k} \rightarrow R_5 = 2,7 \text{ MR} //$$

com $C_3 = 1 \text{ m}$ e $f_0 = 25 \text{ kHz}$:

$$\omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot 25 \cdot 10^3 = \frac{1}{R_2 \cdot 10^{-9} \cdot 6} \rightarrow R_2 = 1061 \text{ } \Omega //$$

$$R_5 = 36 \cdot 1061 = 38,2 \text{ k} // C_1 = 3 \cdot 1 \text{ m} = 3 \text{ mF} //$$



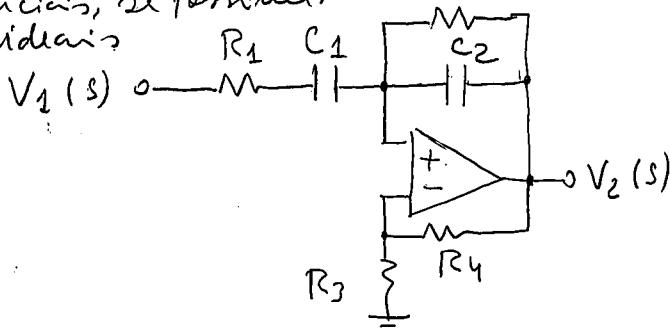


Equacione o filtro para-faixas a seguir com o objetivo de explicitar os parâmetros ω_0 , ϕ e H_0 , em função dos componentes em formato literal.

A seguir, personalize o filtro fazendo $C_1 = C_2$ e $R_1 = 4 \cdot R_2$ (para ter maior impedância de entrada) e leccione momentaneamente os 3 parâmetros nestas condições.

Finalmente, calcule o nicho de cada componente para realizar um filtro centrado em 780 Hz, fator de qualidade 2 e imped. mínima de 60 k Ω .

Use valores comerciais, se possível.
 Comp. ideais



$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{s \cdot \frac{k}{1-k} \cdot \frac{1}{R_1 \cdot C_2}}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_1 \cdot C_1} + \frac{1}{R_2 \cdot C_2} + \frac{1}{R_1 \cdot C_2 (1-k)} \right] + \frac{1}{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{H_0 \cdot \frac{\omega_0}{\phi} \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{\phi} s + \omega_0^2}$$

Pe 2010/2

k é o ganho do bloco ativo: amplif. não-inversora:

$$k = 1 + \frac{R_4}{R_3} //$$

Iguarlando os termos:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}} // \quad (a)$$

$$H_0 \cdot \frac{\omega_0}{\phi} = \frac{k}{1-k} \cdot \frac{1}{R_1 \cdot C_2} \quad (1)$$

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{1}{R_1 \cdot C_1} + \frac{1}{R_2 \cdot C_2} + \frac{1}{R_1 \cdot C_2 (1-k)} \quad (2)$$

Levando (2) para (1) e isolando H_0 :

$$H_0 = \frac{k}{(1-k) \cdot R_1 \cdot C_2 \cdot \left(\frac{1}{R_1 \cdot C_1} + \frac{1}{R_2 \cdot C_2} + \frac{1}{R_1 \cdot C_2 (1-k)} \right)}$$

$$H_0 = \frac{k}{(1-k) \left(\frac{R_1 \cdot C_2}{R_1 \cdot C_1} + \frac{R_1 \cdot C_2}{R_2 \cdot C_2} \right) + 1}$$

$$H_0 = \frac{k}{(1-k) \cdot \left(\frac{R_1}{R_2} + \frac{C_2}{C_1} \right) + 1} // \quad (b)$$

Isolando ϕ na equação (2):

$$\phi = \frac{1}{\sqrt{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2} \cdot \left(\frac{1}{R_1 \cdot C_1} + \frac{1}{R_2 \cdot C_2} + \frac{1}{R_1 \cdot C_2 (1-k)} \right)}$$

$$\phi = \frac{1}{\frac{1}{R_1 \cdot C_1} \cdot \sqrt{\dots} + \frac{1}{R_2 \cdot C_2} \sqrt{\dots} + \frac{\sqrt{\dots}}{R_1 \cdot C_2 (1-k)}}$$

$$\phi = \left[\sqrt{\frac{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}{R_1^2 \cdot C_1^2}} + \sqrt{\frac{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}{R_2^2 \cdot C_2^2}} + \frac{1}{1-k} \sqrt{\frac{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}{R_1^2 \cdot C_2^2}} \right]^{-1} \quad k = 1 + \frac{R_4}{R_3} \quad (c)$$

$$\phi = \frac{1}{\sqrt{\frac{R_2 \cdot C_2}{R_1 \cdot C_1}} + \sqrt{\frac{R_1 \cdot C_1}{R_2 \cdot C_2}} - \frac{R_3}{R_4} \sqrt{\frac{R_2 \cdot C_1}{R_1 \cdot C_2}}}$$

Personalizando:

$$R_1 = 4 \cdot R_2 \text{ na equação (a):}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{4 \cdot R_2 \cdot R_2 \cdot C \cdot C}}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{2 \cdot R_2 \cdot C} \quad // \quad (d)$$

$$R_1 = 4 \cdot R_2 \text{ na equação (b):}$$

$$H_0 = \frac{k}{(1-k) \left(\frac{4R_2}{R_2} + \frac{C}{C} \right) + 1}$$

$$H_0 = \frac{k}{(1-k) \cdot (4+1) + 1}$$

$$H_0 = \frac{k}{5 - 5k + 1}$$

$$H_0 = \frac{k}{6 - 5k} \quad // \quad (e)$$

$$R_1 = 4 \cdot R_2 \text{ na equação (c):}$$

$$\phi = \frac{1}{\sqrt{\frac{R_2 \cdot C}{4 \cdot R_2 \cdot C}} + \sqrt{\frac{4 \cdot R_2 \cdot C}{R_2 \cdot C}} + \frac{1}{1-k} \sqrt{\frac{R_2 \cdot C}{4 \cdot R_2 \cdot C}}}$$

$$\phi = \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4}} + \sqrt{4} + \frac{1}{1-k} \sqrt{\frac{R_2}{4R_2}}}$$

$$\phi = \frac{1}{\frac{1}{2} + 2 + \frac{1}{1-k} \cdot \frac{1}{2}}$$

$$\phi = \frac{1}{2,5 + \frac{1}{2-2k}} = \frac{1}{5 - 5k + 1}$$

$$\phi = \frac{2-2k}{6-5k} \quad // \quad (f)$$

Cálculo dos componentes:

Para imp. de entrada mínima de 60k, seja $R_1 = 60k //$

Como $R_1 = 4 \cdot R_2$, $R_2 = 15k //$

Para uma freq. central de 780Hz na equação (d):

$$\omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot 780 = \frac{1}{2 \cdot 15 \cdot 10^3 \cdot C}$$

$$C = 6,801 \cdot 10^{-7}$$

Então $C_1 = C_2 = 6,8 \text{ nF} //$

Para $\phi = 2$ na equação (f):

$$2 = \frac{2-2k}{6-5k} \quad \text{Isolando } k:$$

$$12 - 10k = 2 - 2k$$

$$10 = 8k \rightarrow k = 1,25 //$$

Ganho do amplificador:

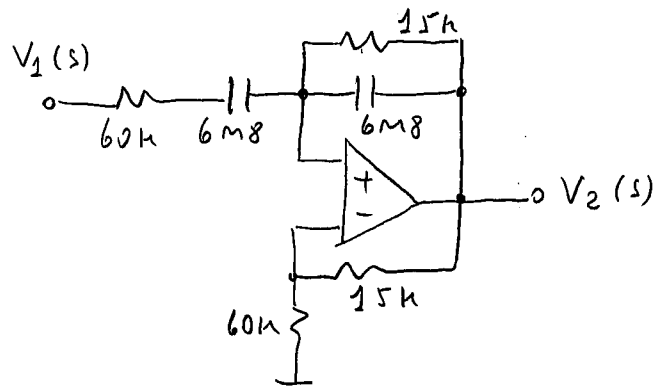
$$k = 1 + \frac{R_4}{R_3} = 1,25$$

$$\frac{R_4}{R_3} = 0,25 \rightarrow R_3 = 4 \cdot R_4$$

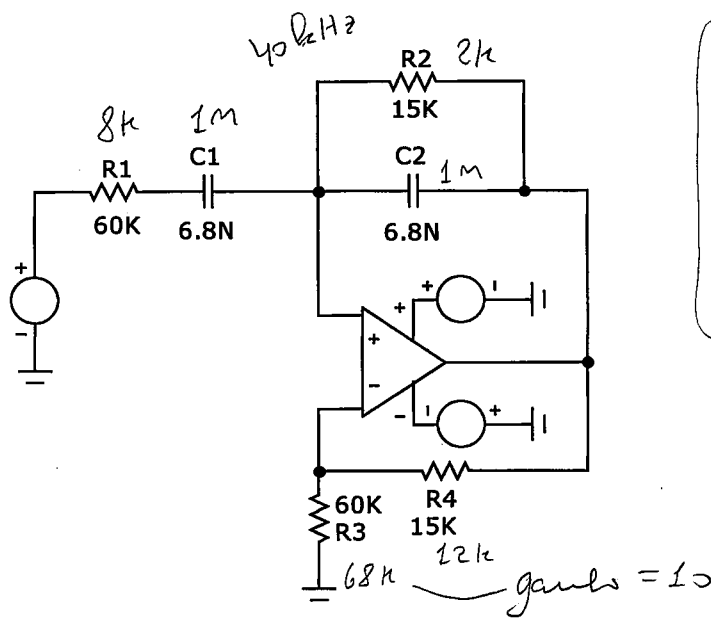
Usando os mesmos valores de R_1 e R_2 ,

$$R_3 = 60k // \quad \text{e} \quad R_4 = 15k //$$

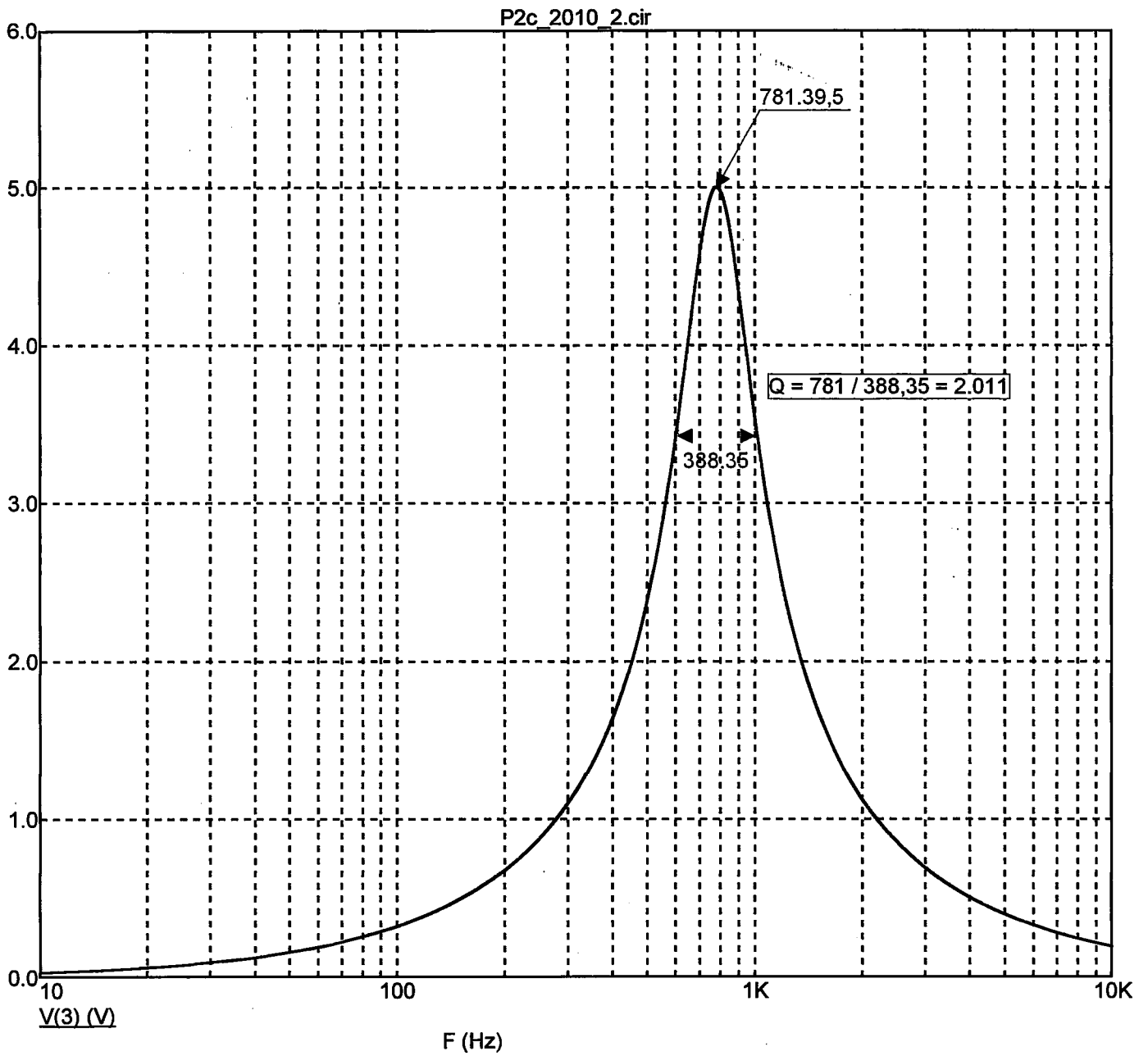
Circuito final:



$$\text{Em tempo: } 60k = 33k + 27k //$$



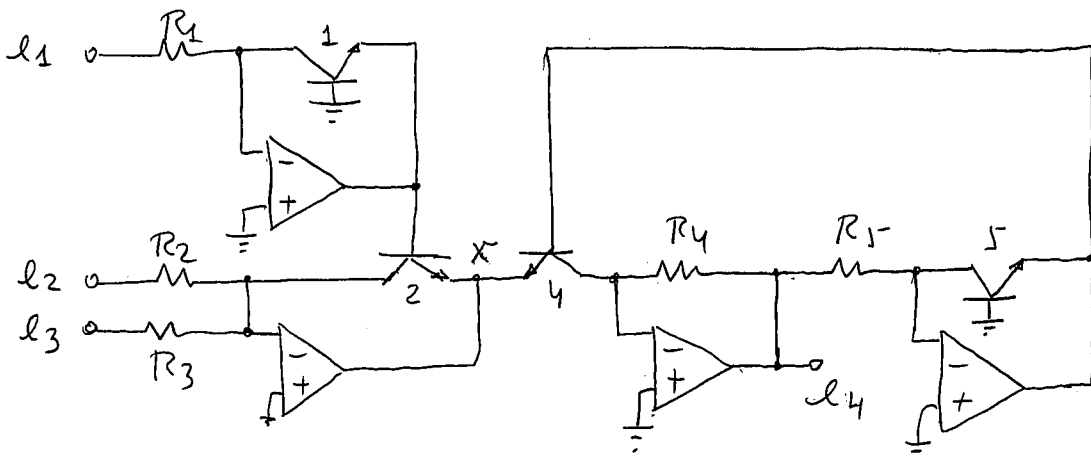
$\varphi = 6$ OPAMP GENERIC
 LEVEL 1 (IDEAL)
 $f = 40kHz$
 $H_0 = 19$
 $8k2 \ 1m \ 1m$
 $15k$
 $68k \ 12k$



Examine o circuito procurando entender o seu funcionamento. ^{Descreva a função de cada bloco.} Equacione, sob forma literal, a saída l_4 em função das entradas.

Personalize o circuito de modo que a saída tenha um coeficiente 3 afetando a função que opera as entradas. Todas as etapas devem ser bem documentadas com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado.

Transistores casados e na mesma temperatura. Máxima tensão em qualquer entrada: 15 Volts. Limite a corrente nos transistores em menos de 1mA para evitar auto-aquecimento. Use valores comerciais, se possível.



P2 2010/2

- 1 - Bloco ln, immersed, 1φ
- 2 - Bloco ln, somador, imv, 1φ
- 4 - Bloco exp, immersed, 1φ
- 5 - Bloco ln, immersed, 1φ

Equacionamento:
Método: domínio dos logs,
igualdade dos V_{BE} .

Ponto X: após o log e
antes do exp.

KVL até a mesma:
 $-V_{BE2} - V_{BE1} = -V_{BE4} - V_{BE5}$

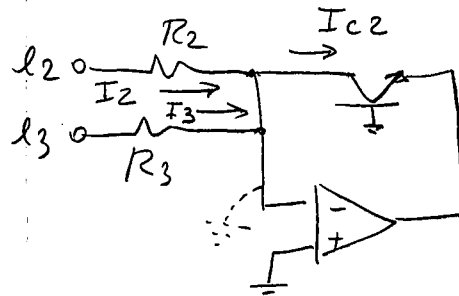
Igualdade \rightarrow estável com o
temp. e cancelamento de
cor. de saturação reversa.

$$-\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right) - \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right) =$$

$$= -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c4}}{I_0}\right) - \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c5}}{I_0}\right) \quad (1)$$

Massa virtual: $I_{c1} = \frac{l_1}{R_1}$

Bloco ln somador:



KCL em e^- :
 $-I_2 - I_3 + I_{c2} = 0$

$$I_{c2} = \frac{l_2}{R_2} + \frac{l_3}{R_3} \quad (2)$$

$$V_{c4} = \frac{l_4}{R_4}$$

$$V_{c5} = \frac{l_5}{R_5}$$

Substituindo em (1) e cancelando sinais e $\frac{kT}{q}$ vem:

$$\ln\left(\frac{l_1}{R_1 \cdot I_0}\right) + \ln\left(\frac{\frac{l_2}{R_2} + \frac{l_3}{R_3}}{I_0}\right) = \ln\left(\frac{l_0}{R_4 \cdot I_0}\right) + \ln\left(\frac{l_0}{R_5 \cdot I_0}\right)$$

cancelando I_0 e juntando os \ln :

$$\ln\left[\frac{l_1}{R_1} \cdot \left(\frac{l_2}{R_2} + \frac{l_3}{R_3}\right)\right] = \ln\left(\frac{l_0}{R_4} \cdot \frac{l_0}{R_5}\right)$$

cancelando os \ln e isolando l_0 :

$$l_0 = \sqrt{R_4 \cdot R_5 \cdot \frac{l_1}{R_1} \cdot \left(\frac{l_2}{R_2} + \frac{l_3}{R_3}\right)} \quad (3) //$$

Personalização:

Para $I_{c2} < 1 \text{ mA}$ e $l_1 = l_2 = l_3 = 15 \text{ V m\AA}$, aplicando em (2):

$$I_{c2} = 1 \text{ mA} = \frac{15}{R_2} + \frac{15}{R_3}$$

Seja $R_2 = R_3 = R$ então $R > 30 \text{ k}$

Escolhemos $R = R_2 = R_3 = 33 \text{ k} //$

Isolando os resistores em (3):

$$l_0 = \sqrt{\frac{R_4 \cdot R_5}{R_1 \cdot R}} \cdot \sqrt{l_1 \cdot (l_2 + l_3)}$$

Para ter constante 3:

$$3 = \sqrt{\frac{R_4 \cdot R_5}{R_1 \cdot R}} \quad (4)$$

Para garantir $I_c < 1 \text{ mA}$,

$$R_1 > \frac{l_1 \text{ m\AA}}{1 \text{ mA}} = \frac{15}{1 \text{ mA}} \rightarrow R_1 = \underline{\underline{18 \text{ k}}}$$

Então podemos escolher $R_1 = 33 \text{ k}$ também.

levando em (4):

$$9 \cdot 18 \text{ k} \cdot 33 \text{ k} = R_4 \cdot R_5$$

$$R_4 \cdot R_5 = 5346 \text{ k}$$

Fazendo $R_4 = R_5$ dá $173,1 \text{ k} //$

Outra escolha: $R_1 = 33 \text{ k}$:

$$9 \cdot 33 \text{ k} \cdot 33 \text{ k} = R_4 \cdot R_5$$

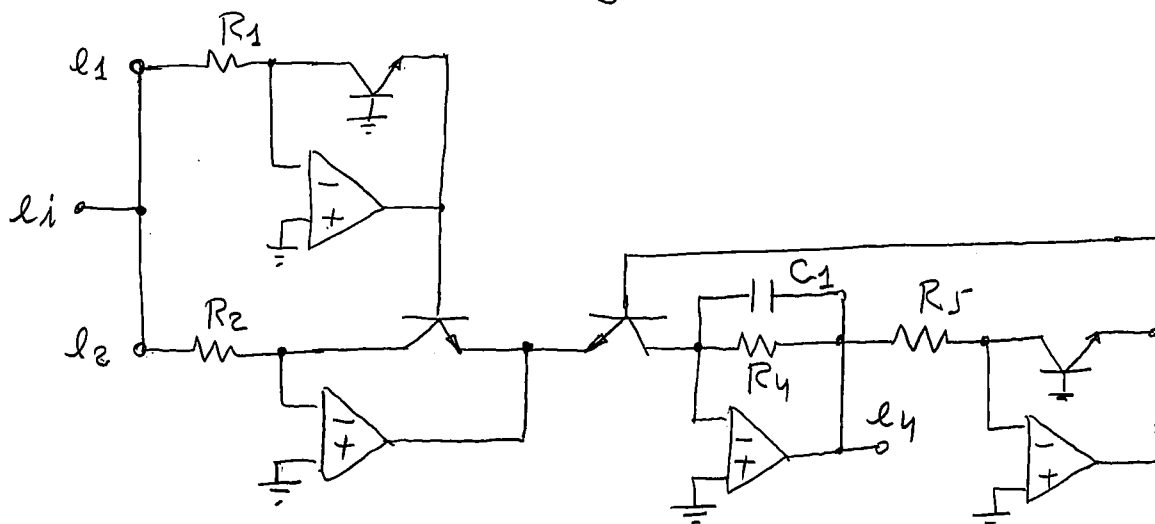
Fazendo $R_4 = R_5$ dá 99 k

Então $R_4 = R_5 = 100 \text{ k} //$

Resultado:

$$l_0 = 3 \cdot \sqrt{l_1 \cdot (l_2 + l_3)}$$

Modificações na topologia:



Equacionamento:

Usando (3) sem o somador e fazendo $l_1 = l_2 = l_i$:

$$l_4 = \sqrt{R_4 \cdot R_5 \cdot \frac{l_i}{R_1} \cdot \frac{l_i}{R_2}} //$$

Personalizando: $R_1 = R_2 = R_4 = R_5$

$l_4 = \sqrt{l_i^2} //$ Mas na verdade, $R_4 \cdot C_1$ formam um filtro passa-baixas atenuando as variações e como l_4 é sempre positivo, podemos entender que $R_4 \cdot C_1$ fazem a média, ou seja:

$$l_4 = \sqrt{l_i^2}$$

Por definições o valor RMS de um sinal $v(t)$:

$$V_{RMS} = \frac{1}{T} \int_0^T \sqrt{l_i^2} \quad \text{onde } \frac{1}{T} \int_0^T \text{ fazem a média.}$$

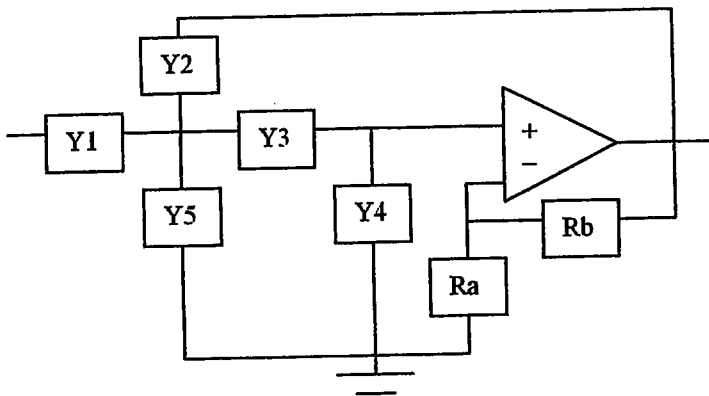
Conclusão o circuito é um conversor RMS de um quadrante apenas, conhecido como Conversor RMS Recursivo.

SALEN-KEY 2ª ORDEM

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{\frac{K}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_1 \cdot C_2} + \frac{1}{R_3 \cdot C_2} + \frac{1-K}{R_3 \cdot C_4} \right] + \frac{1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PA} = \frac{s^2}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_4 \cdot C_1} + \frac{1}{R_4 \cdot C_3} + \frac{1-K}{R_2 \cdot C_1} \right] + \frac{1}{R_2 \cdot R_4 \cdot C_1 \cdot C_3}} = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PF} = \frac{\frac{S-K}{R_1 \cdot C_5}}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_1 \cdot C_5} + \frac{1}{R_4 \cdot C_5} + \frac{1}{R_4 \cdot C_3} \right] + \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) / R_4 \cdot C_3 \cdot C_5} = \frac{H_0 \cdot \frac{\omega_0}{Q} \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$



$$V_d = V_{be} = \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_c}{I_0} \right)$$

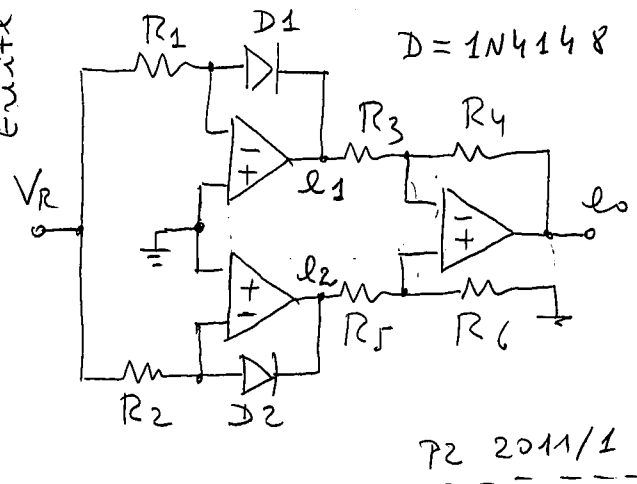
Constante de Boltzman: $k = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ J/K}$

Carga do elétron: $q = 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ C}$

$K = 273 + ^\circ\text{C}$

Dicas: Como a máxima diferença de temperatura é de 10°C apenas, faça $I_0 = 1\text{mA}$ constante. Evite auto-aquecimento. $I_D < 2\text{mA}$.

O circuito a seguir é um medidor diferencial de temperatura, para uso em câmaras de refrigeração de alimentos. O aparelho mede a diferença de temperatura entre dois pontos, por exemplo, entre a prateleira inferior e a superior. Inicialmente, examine o circuito e descreva seu funcionamento. Equacione-lo em função das entradas, em forma literal e então dimensione os componentes para obter uma escala de -5°C a $+5^\circ\text{C}$, que será indicada diretamente pelo corrente de um multímetro. (Qual escala?) Alimentação por 2 baterias de 9 Volts. $V_R = 5\text{ Volts}$ regulados. Operacional rail-to-rail.



Experimente trocar: $R_1 \leftrightarrow R_2$

$\Delta T = 10^\circ\text{C} \rightarrow 10\text{ Amperes}$
 Impossível pois as baterias não se esgotam em poucos segundos.

$\Delta T = 10^\circ\text{C} \rightarrow 10\text{mA}$
 O.K. Usaremos a escala de 20mA do multímetro. Operacional pode fornecer até 20mA. O.K.

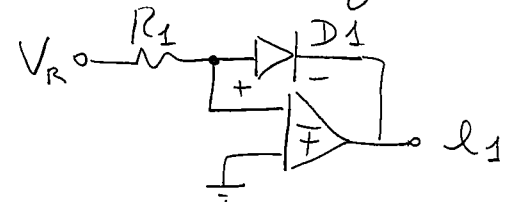
Dois conversores log e ampl. substrater.

Os sensores de temperatura são os diodos pois

$$V_D = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_D}{I_0}\right)$$

Para uma leitura direta, a corrente no multímetro deve ser numericamente igual à diferença entre as temperaturas, por exemplo:

Equacionamento: conversor log:



$$I_1 = -V_D = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_D}{I_0}\right)$$

Devido à massa virtual:

$$I_1 = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{V_R}{R_1 \cdot I_0}\right) \quad e$$

$$I_2 = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{V_R}{R_2 \cdot I_0}\right)$$

Amplificador substrato:
circuitos lineares, $I_+ = I_-$:

$$\frac{I_1 \cdot R_4}{R_3 + R_4} + \frac{I_0 \cdot R_3}{R_3 + R_4} = I_2 \frac{R_6}{R_5 + R_6}$$

Isolando I_0 :

$$I_0 \frac{R_3}{R_3 + R_4} = I_2 \frac{R_6}{R_5 + R_6} - I_1 \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

$$I_0 = I_2 \frac{R_3 + R_4}{R_3} \cdot \frac{R_6}{R_5 + R_6} - I_1 \frac{R_4}{R_3}$$

Para simplificar, escolhemos
 $R_3 = R_5 = R_a$ e $R_4 = R_6 = R_b$:

$$I_0 = I_2 \frac{R_a + R_b}{R_a} \cdot \frac{R_b}{R_a + R_b} - I_1 \frac{R_b}{R_a}$$

$$I_0 = \frac{R_b}{R_a} (I_2 - I_1)$$

Juntando os blocos:

Para ter simetria,
escolhemos $R_1 = R_2 = R$
e identificamos T_1 e T_2 :

$$I_0 = \frac{R_b}{R_a} \left[-\frac{k \cdot T_2}{q} \ln\left(\frac{V_R}{R \cdot I_{02}}\right) + \frac{k \cdot T_1}{q} \ln\left(\frac{V_R}{R \cdot I_{01}}\right) \right]$$

Fazendo $I_{01} = I_{02} = 5 \text{ mA}$ e

$$\frac{V_R}{R} = I_D = 1 \text{ mA}$$

$$I_0 = \frac{R_b}{R_a} \cdot \frac{k}{q} \left[-T_2 \ln\left(\frac{I_D}{I_0}\right) + T_1 \ln\left(\frac{I_D}{I_0}\right) \right]$$

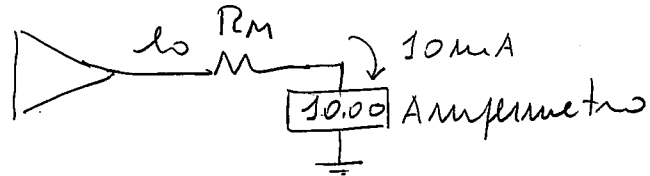
$$I_0 = \frac{R_b}{R_a} \cdot \frac{k}{q} \left[\ln\left(\frac{I_D}{I_0}\right) \cdot (T_1 - T_2) \right]$$

$$I_0 = \frac{R_b}{R_a} \frac{1,38 \cdot 10^{-23}}{1,6 \cdot 10^{-19}} \left[\ln\left(\frac{10^{-3}}{5 \cdot 10^{-9}}\right) (T_1 - T_2) \right]$$

$$I_0 = \frac{R_b}{R_a} \cdot 86,25 \cdot 10^{-3} \cdot 12,2 (T_1 - T_2)$$

$$I_0 = \frac{R_b}{R_a} \cdot 1,0528 \cdot 10^{-3} (T_1 - T_2) \quad (1)$$

Para converter I_0 em I_0 ,
usamos um resistor R_m :



com baterias fracas e a
queda entre V_{cc} e I_0 de 2V,
Vamos estabelecer $I_0 = 6 \text{ Volts}$.

$$I_0 R_m = \frac{I_0}{I_0} = \frac{6 \text{ V}}{10 \text{ mA}} = 600 \Omega$$

Usando $R_m = 560 \Omega$ então

$$I_0 = 10 \text{ mA} \cdot 560 = 5,6 \text{ Volts}$$

Máximo I_0 ocorre para
 $T_1 - T_2 = 5^\circ \text{C} - (-5^\circ \text{C}) = 10^\circ \text{C}$
levando em (1): em Kelvin

$$5,6 = \frac{R_b}{R_a} \cdot 1,0528 \cdot 10^{-3} \cdot 10$$

$$\frac{R_b}{R_a} = 531,9 //$$

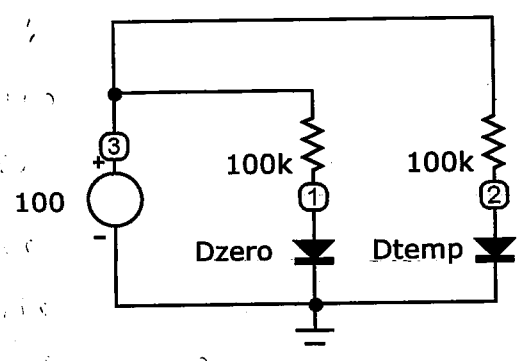
Fazendo $R_a = 1 \text{ k}\Omega$, $R_b = 1 \text{ M}\Omega$

Escolhendo $I_D = 1 \text{ mA}$ e
lembrando da massa virtual

$$R_1 = R_2 = V_R \cdot I_D = 5 \cdot 1 \text{ mA}$$

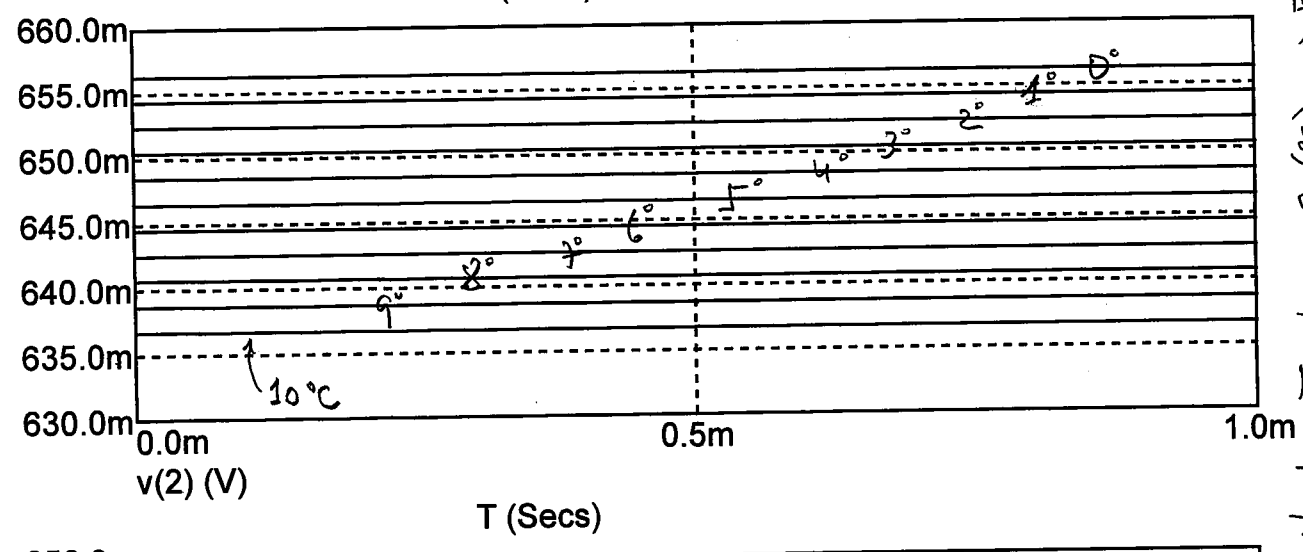
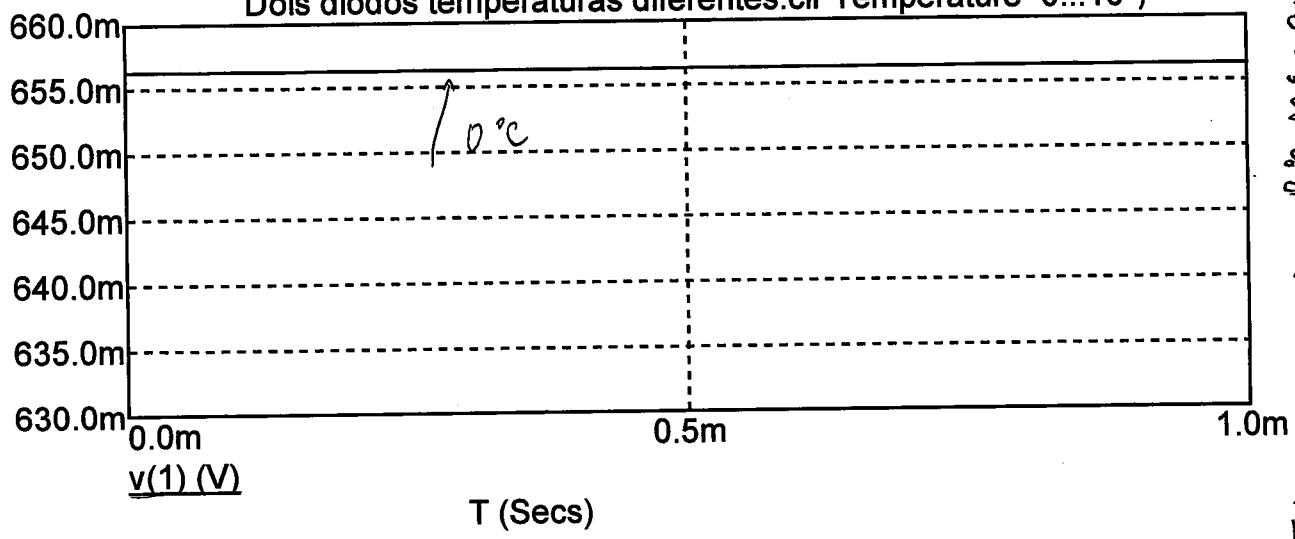
$$R_1 = R_2 = 5 \text{ k}\Omega //$$

Para fazer a simulação de um diodo com temperatura diferente de zero, basta colocar o modelo do diodo com o parâmetro de temperatura diferente de zero. Exemplo: Dzero = 1N4149 e Dtemp = 1N4150.



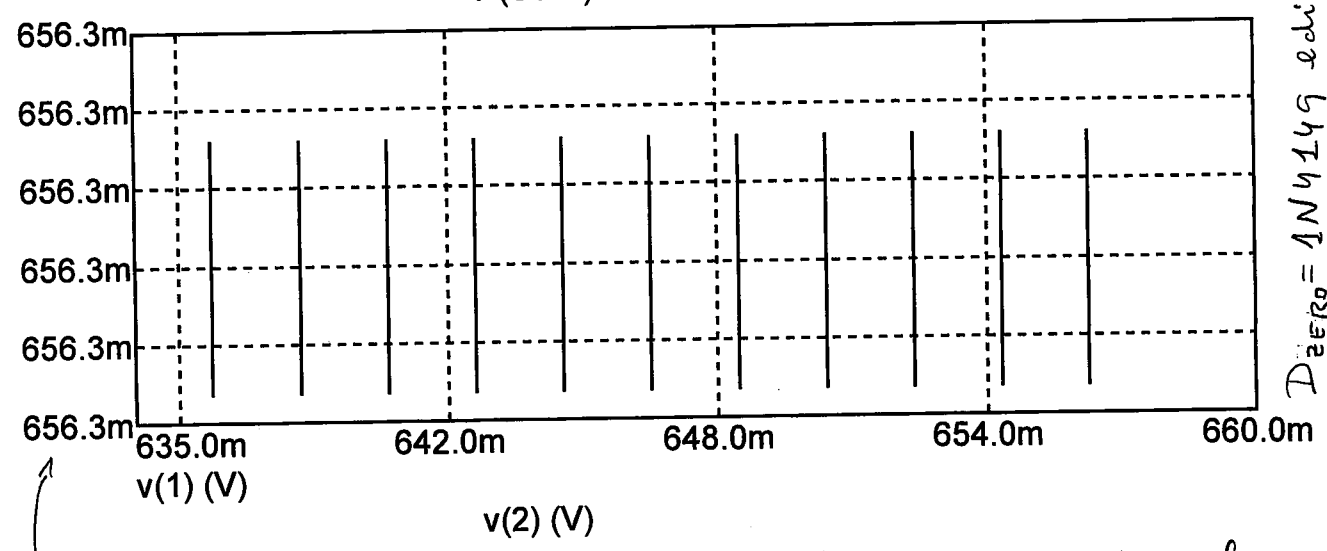
Transient Limits: Temperature LINEAR 30, 0, 1

Dois diodos temperaturas diferentes.cir Temperature=0...10



Fica sempre em 0 e nas simulações T_abs = 0 (°C) → Fica sempre em 0 e nas simulações

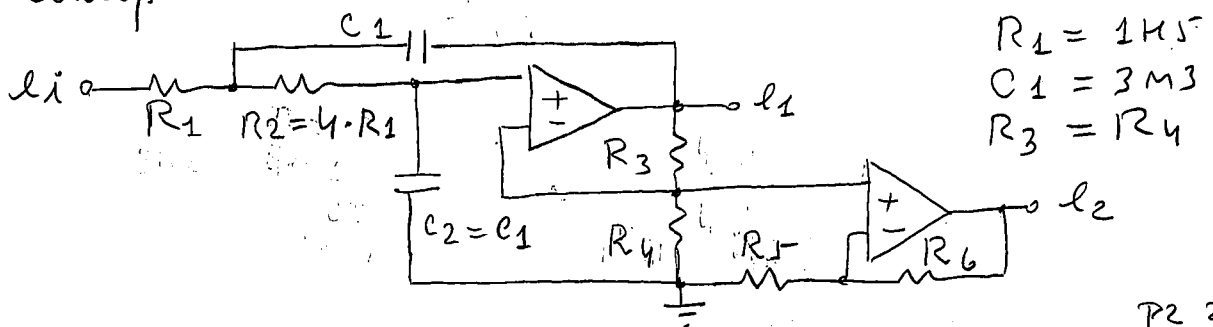
DZERO = 1N4149 editado e Dtemp = 1N4150 editado com os mesmos parâmetros do DZERO e T_abs = undefined → Temperature muda conforme o pedido



mesmo valor: coloque auto no VRANGE. Ao simular de novo dá erro então coloque auto novamente.

Deseja-se estudar (e ouvir) os efeitos do fator de qualidade (Q) do filtro que será instalado em um equipamento de áudio, como em filtros mais simples o fator de qualidade é dependente do ganho na faixa de passagem (H_0), foi proposta a topologia a seguir para corrigir esta característica.

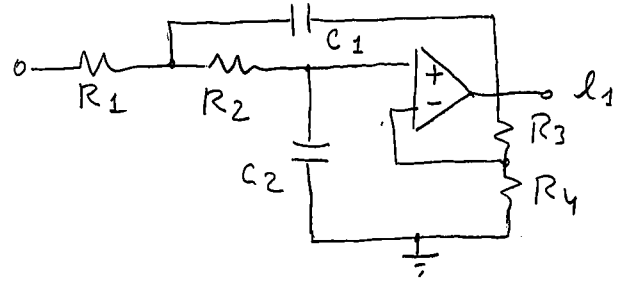
- Análise a topologia, identifique o filtro básico, equacione seus 3 parâmetros em formato literal e depois coloque os valores numéricos. Analise os resultados e confirme a dependência.
- Equacione o resto do circuito e determine o ganho total. Analise e confirme a independência.
- Adicione um ajuste que permita variar o fator de qualidade entre 0,5 e 4,0 mantendo o ganho total fixo em 2,5. Calcule o valor dos componentes ou da relação entre eles.



$R_1 = 1\text{K}\Omega$
 $C_1 = 3\text{M}\Omega$
 $R_3 = R_4$

P2 2011/1

a) Filtro básico:



Comparando a função de transferência do filtro com a forma padrão:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}} \quad //$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R_1 \cdot 4 \cdot R_1 \cdot C_1 \cdot C_1}}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{2 \cdot R_1 \cdot C_1} \quad //$$

$$\omega_0 = \frac{1}{2 \cdot 1\text{K}\Omega \cdot 3\text{M}\Omega}$$

$$\omega_0 = 101\text{K rad/s} = 2\pi f_0$$

$$f_0 = 16\text{KHz} \quad //$$

$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{1}{R_1 \cdot C_1} + \frac{1}{R_2 \cdot C_1} + \frac{1-K}{R_2 \cdot C_2}$$

$$Q = \frac{1}{\sqrt{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2} \left(\frac{1}{R_1 \cdot C_1} + \frac{1}{R_2 \cdot C_1} + \frac{1-K}{R_2 \cdot C_2} \right)}$$

$$Q = \frac{1}{\sqrt{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2} \left(\frac{R_2 \cdot C_2 + R_1 \cdot C_2 + R_1 \cdot C_1 \cdot (1-k)}{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2} \right)}$$

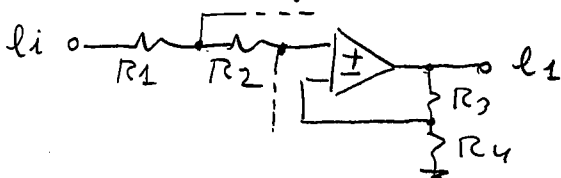
$$Q = \frac{\sqrt{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}}{C_2 (R_1 + R_2) + R_1 \cdot C_1 \cdot (1-k)} \rightarrow Q = \frac{2}{6-k} // (1)$$

Existe dependência entre Q e k //

Por último, $H_0 = k$.

Equacionando o bloco de ganho:

Quando $\omega = 0$ (DC) os capacitores são circuitos abertos e fica:



$$l_+ = l_i$$

$$l_- = l_i \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

Igualando e isolando l_1 :

$$l_1 = l_i \frac{R_3 + R_4}{R_4}$$

$$l_1 = l_i \cdot \left(1 + \frac{R_3}{R_4} \right) \text{ Amplif. (3) não-invers.}$$

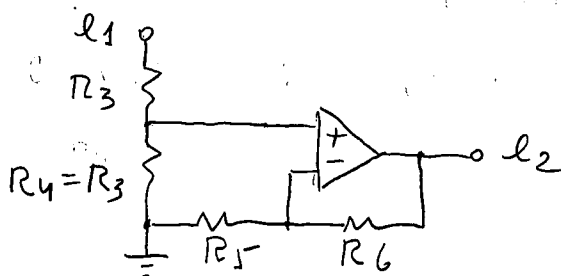
$$l_1 = l_i \left(1 + \frac{R_3}{R_4} \right) \rightarrow l_1 = 2,5 l_i \text{ (2)}$$

ou seja; $k = \frac{l_1}{l_i} = 2$ (2)

levando em (1):

$$Q = \frac{2}{6-2} \rightarrow Q = 0,5 //$$

b) Equacionando o resto do circuito:



$$l_+ = l_1 \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

$$l_- = l_2 \frac{R_5}{R_5 + R_6}$$

Igualando e isolando l_2 :

$$\frac{l_1 \cdot R_4}{R_3 + R_4} = \frac{l_2 \cdot R_5}{R_5 + R_6}$$

$$l_2 = \frac{l_1 \cdot R_4 \cdot (R_5 + R_6)}{R_5 \cdot (R_3 + R_4)} //$$

Usando (2) e os valores:

$$l_2 = \frac{2,5 l_1 \cdot R_3 (R_5 + R_6)}{R_5 \cdot (R_3 + R_3)}$$

$$l_2 = l_1 \frac{R_5 + R_6}{R_5} \rightarrow l_2 = l_1 \cdot \left(1 + \frac{R_6}{R_5} \right) //$$

Agora o ganho do filtro modificado não depende de k //

Para um ganho total de 2,5:

$$l_2 = 2,5 \cdot l_1 = l_1 \left(1 + \frac{R_6}{R_5} \right)$$

$$\frac{R_6}{R_5} = 1,5 \text{ Fazendo } R_5 = 10k // \\ R_6 = 15k //$$

c) Para ajustar o Q entre 0,5 e 4 vamos variar k :

$Q = 0,5 \rightarrow k = 2$ como já foi calculado.

Para $Q = 4$ usamos (1):

$$4 = \frac{2}{6-k} \rightarrow k = 5,5 //$$

Usando (3) e (4) temos:

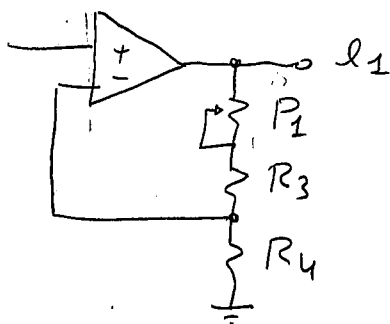
$$K = \frac{d_1}{d_2} = \left(1 + \frac{R_3}{R_4}\right)$$

$$5,5 = \left(1 + \frac{R_3}{R_4}\right)$$

Então:

$$\frac{R_3}{R_4} = 4,4$$

colocando um potenciômetro
e resistor limitador de curso:



com $P_1 = 0$, $R_3 = R_4$; $K = 2$ e $\phi = 0,5$

com valor máximo em P_1 :

$$\frac{P_1 + R_3}{R_4} = 4,4$$

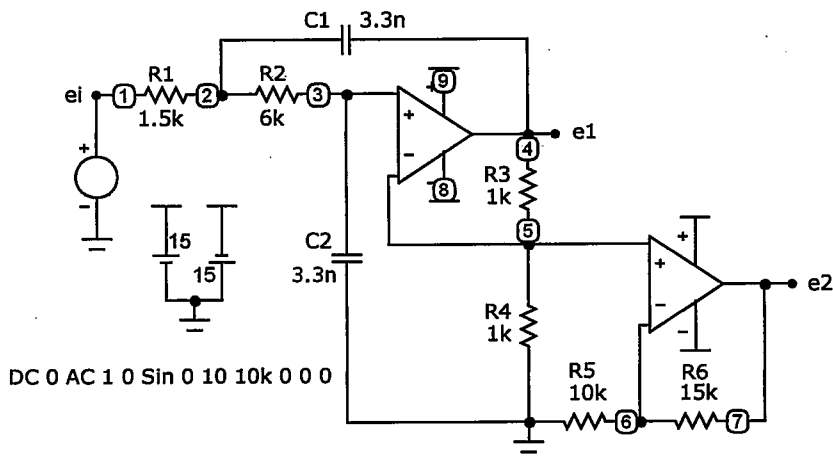
Logo:

$$P_1 = 4,4 \cdot R_4 - R_3 \quad \text{Como } R_3 = R_4:$$

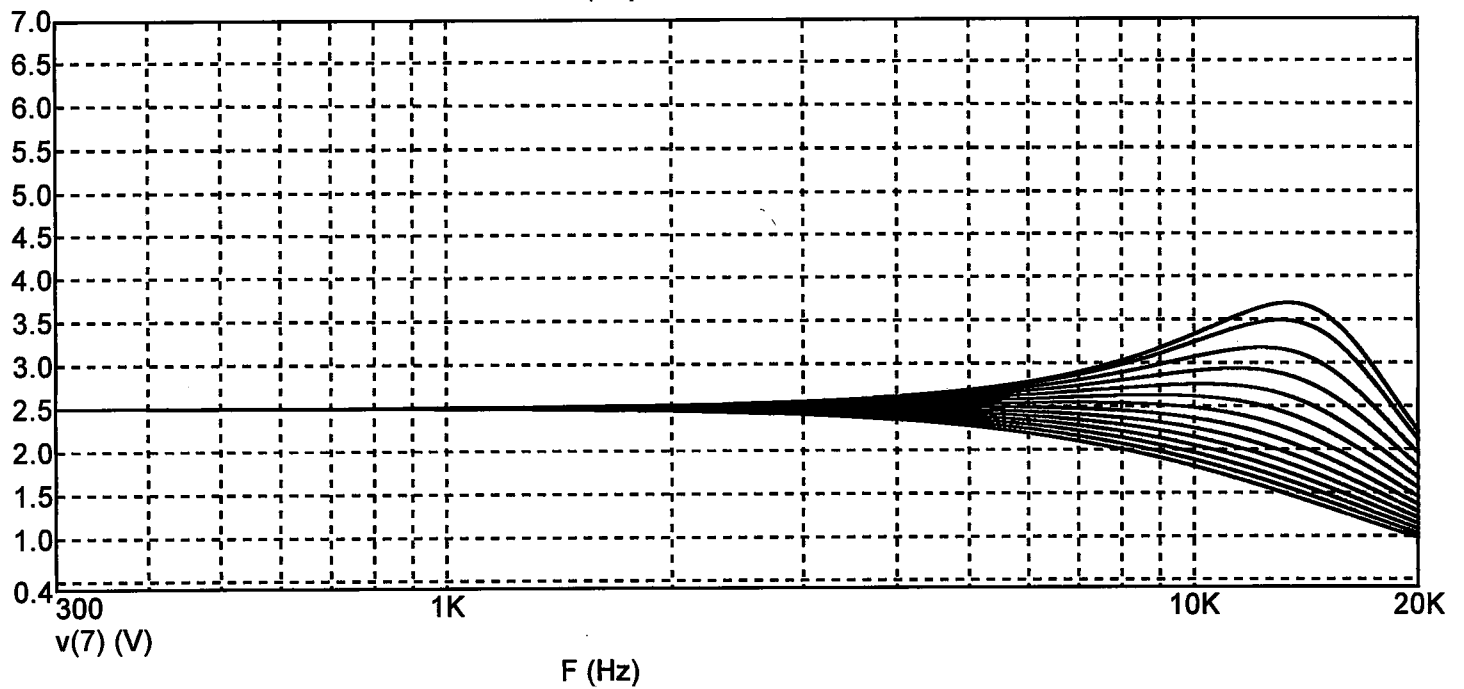
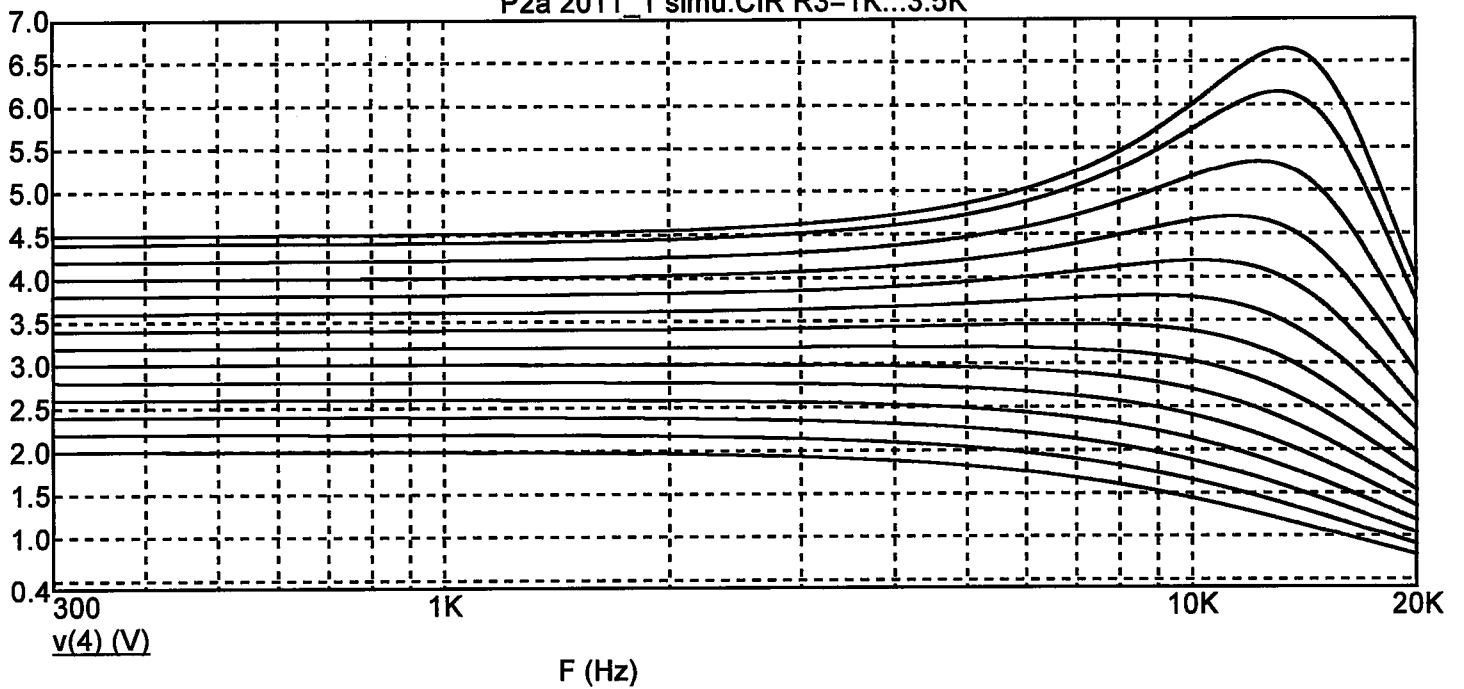
$$P_1 = 3,4 \cdot R_4 //$$

Então, para obter o ganho desejado:

$$1,5 = \frac{1,5}{1 + \frac{R_3}{R_4}} \quad \text{então}$$

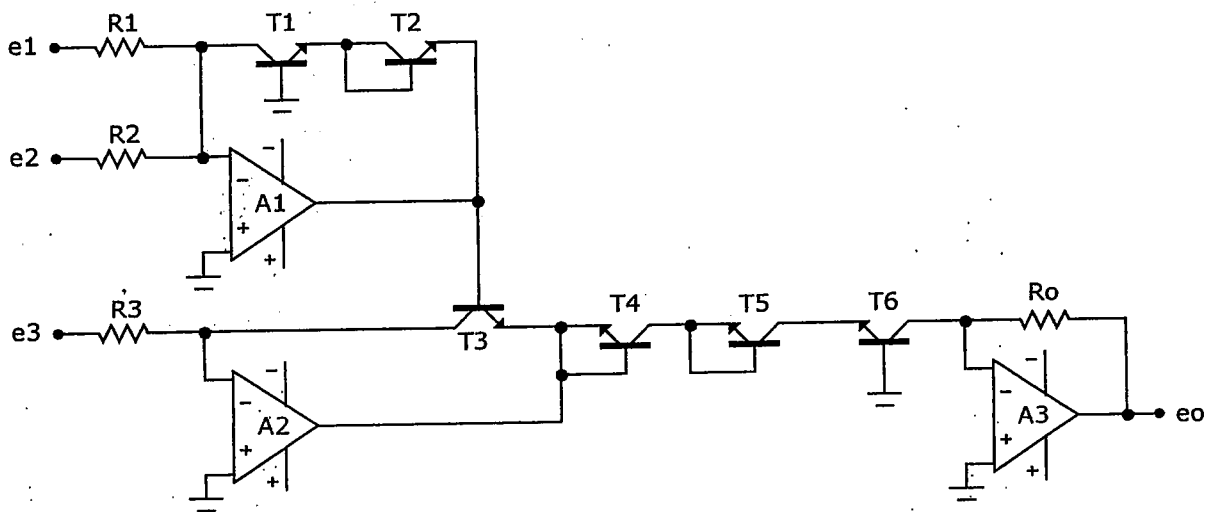


P2a 2011_1 simu.CIR R3=1K...3.5K

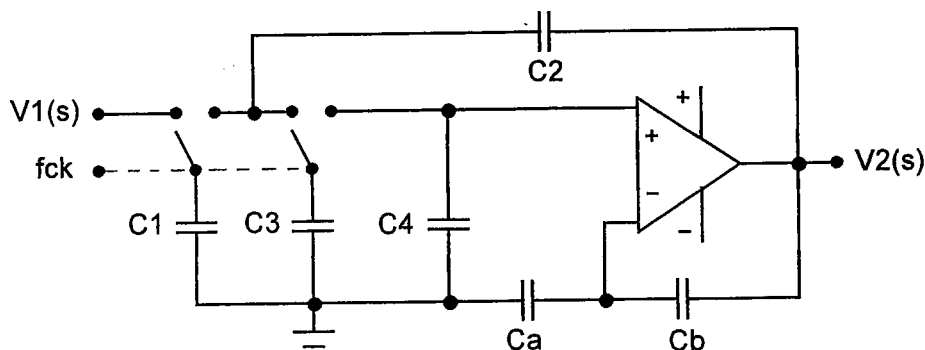


Nome: GABARITO Turma: _____

- 1) Equacione o circuito a seguir com o objetivo de obter a saída e_o em função das entradas, documentando cada etapa com textos, equações (em formato literal primeiro) e esquemas pois isso vai ser avaliado sempre. Use hierarquia, organização e método. Especifique o valor dos resistores para manter $I_c \leq 1\text{mA}$ para evitar auto-aquecimento e $e_o \leq 10\text{ Volts}$ em qualquer situação, mesmo que as entradas alcancem 1000Volts. Apresente a equação final com estes valores aplicados. Transistores na mesma temperatura, alimentação simétrica de 15V.



- 2) Estude a topologia do filtro a seguir.
- Descreva e classifique a função
 - Equacione os 3 parâmetros, colocando resistores comuns no lugar dos capacitores chaveados
 - Volte a colocar os capacitores chaveados nas equações H_o , ω_o e Q obtidas no item b) e melhore a apresentação
 - Calcule o valor de todos os componentes para implementar um filtro com frequência de corte ajustável entre 14Hz e 48Hz com fator de qualidade 1,8. Use $C_1 = C_3$, $C_2 = C_4 = C_a = 27\text{nF}$ e uma frequência de clock 5 vezes maior que a atual frequência de corte do filtro. Descreva com textos, equações e esquemas todas as etapas da solução.



SALEN-KEY 2ª ORDEM

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{\frac{K}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_1 \cdot C_2} + \frac{1}{R_3 \cdot C_2} + \frac{1-K}{R_3 \cdot C_4} \right] + \frac{1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PA} = \frac{s^2}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_4 \cdot C_1} + \frac{1}{R_4 \cdot C_3} + \frac{1-K}{R_2 \cdot C_1} \right] + \frac{1}{R_2 \cdot R_4 \cdot C_1 \cdot C_3}} = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PF} = \frac{\frac{S-K}{R_1 \cdot C_5}}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_1 \cdot C_5} + \frac{1}{R_4 \cdot C_5} + \frac{1}{R_4 \cdot C_3} \right] + \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) / R_4 \cdot C_3 \cdot C_5} = \frac{H_0 \cdot \frac{\omega_0}{Q} \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

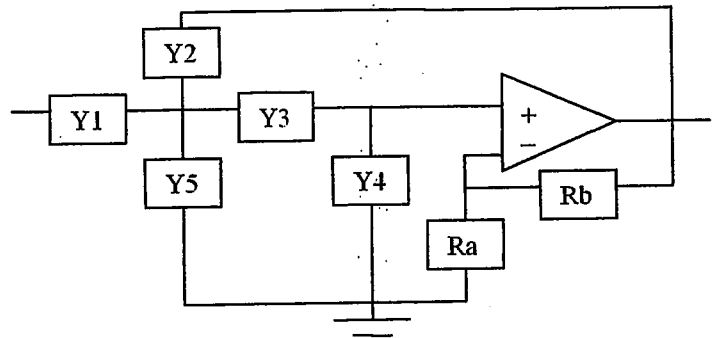
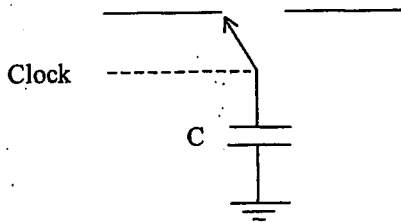
$$V_d = V_{be} = \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_c}{I_o} \right)$$

Constante de Boltzman: $k = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ J/K}$ $K = 273 + ^\circ\text{C}$

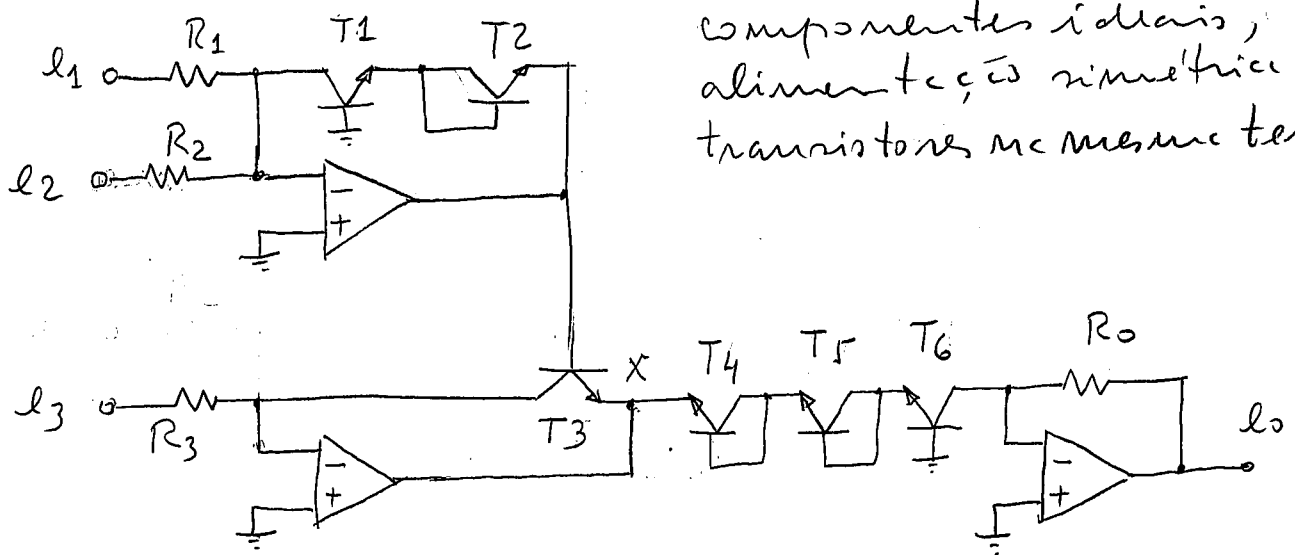
Carga do elétron: $q = 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ C}$

Capacitor Chaveado:

$$R = \frac{1}{C \cdot f_c}$$



Escreva o circuito a seguir com o objetivo de obter a saída l_0 em função das entradas. Especifique o valor dos resistores para manter $I_c \leq 1 \text{mA}$ e $l_0 \leq 10 \text{Volts}$ em qualquer situação, mesmo que as entradas (positivas) alcancem 1000 Volts.



Componentes ideais, alimentação simétrica 15V, transistores no mesmo tempo.

Circuitos log e antilog. Procurar o domínio dos logs; ponto X. Igualando o KVL de X até a massa pelo lado dos logs com o KVL pelo lado dos antilogos:

$$-V_{BE3} - V_{BE2} - V_{BE1} = -V_{BE4} - V_{BE5} - V_{BE6}$$

como $V_{BE} = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$ e cancelando o sinal -:

$$\begin{aligned} & \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c3}}{I_0}\right) + \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right) + \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right) = \\ & = \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c4}}{I_0}\right) + \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c5}}{I_0}\right) + \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c6}}{I_0}\right) \end{aligned}$$

como $\ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right) = \ln(I_{c1}) - \ln(I_0)$ etc. e os trans. estão no mesmo tempo, cancelamos $\frac{kT}{q}$ e $\ln(I_0)$:

$$\ln(I_{c3}) + \ln(I_{c2}) + \ln(I_{c1}) = \ln(I_{c4}) + \ln(I_{c5}) + \ln(I_{c6})$$

como $\ln(a) + \ln(b) = \ln(a \cdot b)$:

$$\ln(I_{c1} \cdot I_{c2} \cdot I_{c3}) = \ln(I_{c4} \cdot I_{c5} \cdot I_{c6}) \quad (1)$$

Devido à mesma virtual, KCL no e- de A1 dá:

$$I_{c1} = I_{c2} = \frac{l_1}{R_1} + \frac{l_2}{R_2} \quad (2)$$

Da mesma forma:

$$i_{c3} = \frac{l_3}{R_3}$$

$$i_{c6} = i_{c5} = i_{c4} = \frac{l_0}{R_0}$$

Levando em (1):

$$\left(\frac{l_1}{R_1} + \frac{l_2}{R_2}\right) \cdot \left(\frac{l_1}{R_1} + \frac{l_2}{R_2}\right) \cdot \frac{l_3}{R_3} = \\ = \frac{l_0}{R_0} \cdot \frac{l_0}{R_0} \cdot \frac{l_0}{R_0}$$

$$\left(\frac{l_1}{R_1} + \frac{l_2}{R_2}\right)^2 \cdot \frac{l_3}{R_3} = \left(\frac{l_0}{R_0}\right)^3$$

Isolando l_0 :

$$l_0 = \sqrt[3]{\left(\frac{l_1}{R_1} + \frac{l_2}{R_2}\right)^2 \cdot \frac{l_3}{R_3} \cdot R_0^3} \quad (3)$$

Personalizando:

Entrada até 1000 volts
e $i_c \leq 1 \text{ mA}$: a maior
corrente ocorre em T1, T2.

Usando (2):

$$I_{c1} = I_{c2} = 1 \text{ mA} = \frac{1000}{R_1} + \frac{1000}{R_2}$$

$$\text{Então, } R_1 = R_2 \geq 2 \cdot 10^6 \Omega$$

$$\text{Escolhidos } R_1 = R_2 = \underline{\underline{2,2 \text{ M}\Omega}}$$

$$\text{Para uniformizar, } R_3 = \underline{\underline{2,2 \text{ M}\Omega}}$$

Nesta situação $l_0 \leq 10 \text{ volts}$;

Usando (3)

$$10 = \sqrt[3]{\left(\frac{1000}{2 \text{ M}\Omega} + \frac{1000}{2 \text{ M}\Omega}\right)^2 \cdot \frac{1000}{2 \text{ M}\Omega} \cdot R_0^3}$$

$$10 = R_0 \sqrt[3]{3,756 \cdot 10^{-10}}$$

$$10 = R_0 \cdot 7,215 \cdot 10^{-4}$$

$$R_0 = \underline{\underline{13,86 \text{ k}\Omega}}$$

Aplicando em (3):

$$l_0 = \sqrt[3]{\left(\frac{l_1}{2 \text{ M}\Omega} + \frac{l_2}{2 \text{ M}\Omega}\right)^2 \cdot \frac{l_3}{2 \text{ M}\Omega} \cdot (13,8 \cdot 10^3)^3}$$

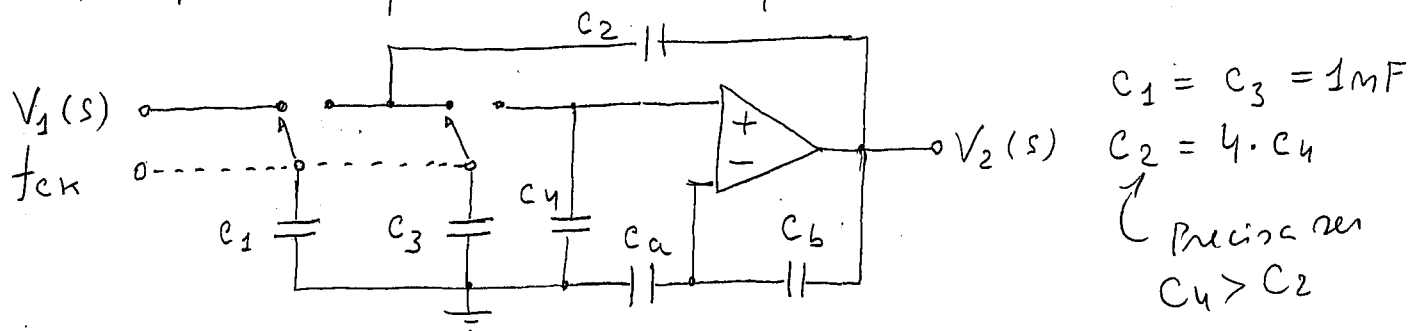
$$l_0 = 6,3 \cdot 10^{-3} \sqrt[3]{(l_1 + l_2)^2 \cdot l_3}$$

confirmando:

$$l_0 = 6,3 \cdot 10^{-3} \sqrt[3]{(1000 + 1000)^2 \cdot 1000}$$

$$l_0 = 10 //$$

- Estude a topologia a seguir e: a) descreva e classifique. b) Equacione os 3 parâmetros que a caracterizam, em formato literal e completo. c) Configure para que a sua frequência de corte excursione entre 14Hz e 48Hz, com fator de qualidade de 2,5. Para evitar ruídos de quantização, use um clock ao redor de 30 vezes a frequência de corte do momento. Para uniformizar as respostas, use capacitores de 10 nF (ou menos). Componentes ideais. Como sempre, todas as etapas devem ser amplamente descritas e equacionadas pois isso será avaliado.



$$\frac{V_1(s)}{V_2(s)} = \frac{K}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4} \cdot \frac{1}{s^2 + \left(\frac{1}{R_1 \cdot C_2} + \frac{1}{R_3 \cdot C_2} + \frac{1-K}{R_3 \cdot C_4} \right) s + \frac{1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}} = \frac{H_0 \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

a) Filtro Passa-Baixas tipo Sallen-Key onde R_1 e R_3 estão implementados por capacitores chaveados sob comando do clock f_{ck} .

b) Comparando a equação do filtro com a forma padrão obtemos 3 parâmetros:

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

Na estrutura cap. chaveados: $R = \frac{1}{C \cdot f_{ck}}$. Substituindo:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{\frac{1}{C_1 \cdot f_{ck}} \cdot \frac{1}{C_3 \cdot f_{ck}} \cdot C_2 \cdot C_4}$$

Como $C_1 = C_3 = C$ e $C_2 = 4 \cdot C_4$

$$\omega_0^2 = \frac{C^2 \cdot f_{ck}^2}{4 \cdot C_4 \cdot C_4}$$

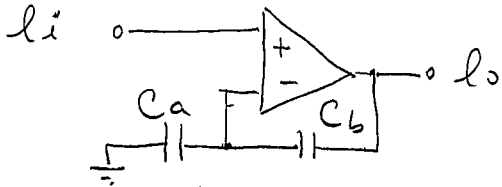
$$\omega_0 = \frac{C \cdot f_{ck}}{2 \cdot C_4} \quad // \quad \text{mas } \omega_0 = 2\pi f_0$$

$$f_0 = \frac{C \cdot f_{ck}}{4 \cdot \pi \cdot C_4} //$$

$$H_0 W_0^2 = \frac{K}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}$$

Então $H_0 = K$

ganho na faixa de passagem ganho do amplificador.



circuito linear, $i^+ = i^-$:

$$i^+ = i^-$$

$$i^- = i_o \frac{X_{ca}}{X_{ca} + X_{cb}} = i_o \frac{\frac{1}{s \cdot C_a}}{\frac{1}{s \cdot C_a} + \frac{1}{s \cdot C_b}}$$

Igualando:

$$i_i = i_o \frac{1}{s \cdot C_a \left(\frac{1}{s \cdot C_a} + \frac{1}{s \cdot C_b} \right)}$$

$$i_i = i_o \frac{1}{1 + C_a/C_b} \quad \text{Então:}$$

$$K = \frac{i_o}{i_i} = 1 + \frac{C_a}{C_b} //$$

$$\frac{W_0}{\varphi} = \frac{1}{R_1 C_2} + \frac{1}{R_3 C_2} + \frac{1-K}{R_3 C_4}$$

colocando relações já deduzidas:

$$\frac{C \cdot f_{ck}}{2 \cdot C_4 \cdot \varphi} = \frac{C \cdot f_{ck}}{4 \cdot C_4} + \frac{C \cdot f_{ck}}{4 \cdot C_4} + \frac{C \cdot f_{ck} \left(1 - \left(1 + \frac{C_a}{C_b} \right) \right)}{C_4}$$

$$\frac{1}{2 \cdot \varphi} = \frac{1}{4} + \frac{1}{4} + 1 - \left(1 + \frac{C_a}{C_b} \right)$$

$$\varphi = \frac{1}{1 - 2 \frac{C_a}{C_b}} = \frac{1}{\frac{C_b - 2C_a}{C_b}} \quad \text{Então:}$$

$$\varphi = \frac{C_b}{C_b - 2C_a} //$$

c) Fator de qualidade:

$$\varphi = 2,5 = \frac{C_b}{C_b - 2C_a}$$

$$2,5 C_b - 5 C_a = C_b \rightarrow C_a = 0,3 \cdot C_b$$

Fazendo $C_a = 10 \text{ mF}$ tem:

$$C_b = 10 \text{ mF} \cdot 0,3 = 3 \text{ mF} //$$

O ganho do operacional é:

$$K = 1 + \frac{C_a}{C_b} = 1 + \frac{10}{3} \rightarrow K = 4,33 //$$

Menor frequência:

$$f_{\text{min}} = 14 = \frac{C \cdot f_{ck}}{4 \cdot \pi \cdot C_4}$$

conforme solicitado:

$$f_{ck} = 30 \cdot f_0 = 30 \cdot 14 = 420 \text{ Hz}$$

$$C_2 = 4 C_4 \rightarrow \text{Fazendo } C_2 = 10 \text{ mF}$$

$$\text{então } C_4 = 2,5 \text{ mF}$$

Substituindo:

$$14 = \frac{C \cdot 420}{4 \cdot \pi \cdot 2,5 \cdot 10^{-9}}$$

$$C = 1,047 \text{ nF}$$

$$\text{usaremos } C = C_1 = C_3 = 1 \text{ mF} //$$

maior frequência:

$$f_{\text{max}} = 48 \text{ Hz} =$$

$$= \frac{1 \text{ mF} \cdot f_{ck}}{4 \cdot \pi \cdot 2,5 \text{ mF}}$$

$$f_{ck} = 1,507 \text{ Hz} //$$

Proporção:

$$\frac{f_{ck}}{f_{\text{min}}} = \frac{1,507}{48} = 31,4$$

que é maior do que 30 vezes.

$$f_0 = 14,48 \text{ Hz}$$

Verões nome:

— Equacione e colocando resistores comuns no lugar dos capacitores chameados e obtenha os parâmetros do filtro.

Só então implemente com os cap. chameados.

— Valores:

$$C_1 = C_3 = C_h$$

$$C_2 = C_4 = 27 \text{ mF}$$

$$\phi = 1,8$$

$$f_{ch} = 5 \cdot f_0$$

Equacionando os parâmetros do filtro:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_1 C_3 C_2 C_4}$$

como $C_1 = C_3 \rightarrow R_1 = R_3 = R$

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

$$H_0 \omega_0^2 = \frac{K}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}$$

$$H_0 \frac{1}{R \cdot R \cdot C \cdot C} = \frac{K}{R \cdot R \cdot C \cdot C}$$

$$H_0 = K //$$

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{1}{R_1 \cdot C_2} + \frac{1}{R_3 \cdot C_2} + \frac{1-K}{R_3 \cdot C_4}$$

$$\frac{1}{\phi \cdot R \cdot C} = \frac{1}{R \cdot C} + \frac{1}{R \cdot C} + \frac{1-K}{R \cdot C}$$

$$\frac{1}{\phi} = 1 + 1 + 1 - K \rightarrow \phi = \frac{1}{3-K} //$$

colocando os cap. chameados:

$$R_1 = R_3 = R = \frac{1}{C_h \cdot f_{ch}} //$$

Fica então:

$$\omega_0 = \frac{1}{R \cdot C} = \frac{1}{\frac{1}{C_h \cdot f_{ch}} \cdot C}$$

$$\omega_0 = \frac{C_h \cdot f_{ch}}{C} //$$

como $\omega_0 = 2\pi f_0$

$$f_0 = \frac{C_h \cdot f_{ch}}{2 \cdot \pi \cdot C} //$$

Como $k = 1 + \frac{C_a}{C_b}$

$$\phi = \frac{1}{3-k} = \frac{1}{3-1-\frac{C_a}{C_b}}$$

$$\phi = \frac{1}{2-\frac{C_a}{C_b}} //$$

colocando os valores:

$f_0 = 14 \text{ Hz}$ e $f_{ch} = 5 \cdot 14 = 70 \text{ Hz}$

$$14 = \frac{C_h \cdot 70}{2 \cdot \pi \cdot 27 \cdot 10^{-9}}$$

Então $C_h = C_1 = C_3 = 33,9 \text{ mF} //$

$f_0 = 48 \text{ Hz}$:

$$48 = \frac{33,9 \cdot 10^{-9} \cdot f_{ch}}{2 \cdot \pi \cdot 27 \cdot 10^{-9}}$$

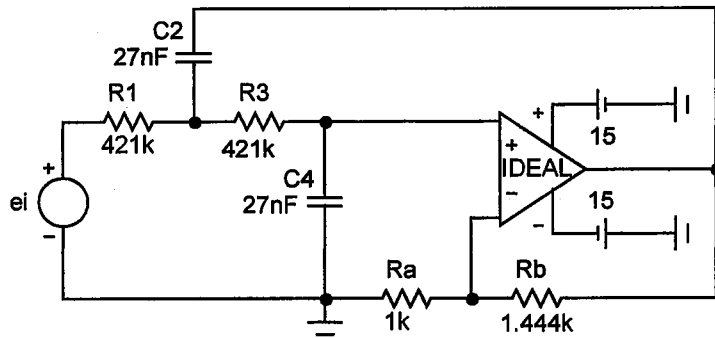
Então $f_{ch} = 240 = 5 \cdot 48 \text{ Hz}$
O.K.

$\phi = 1,8$:

$$\phi = \frac{1}{3-k} = 1,8 \rightarrow k = 2,444 //$$

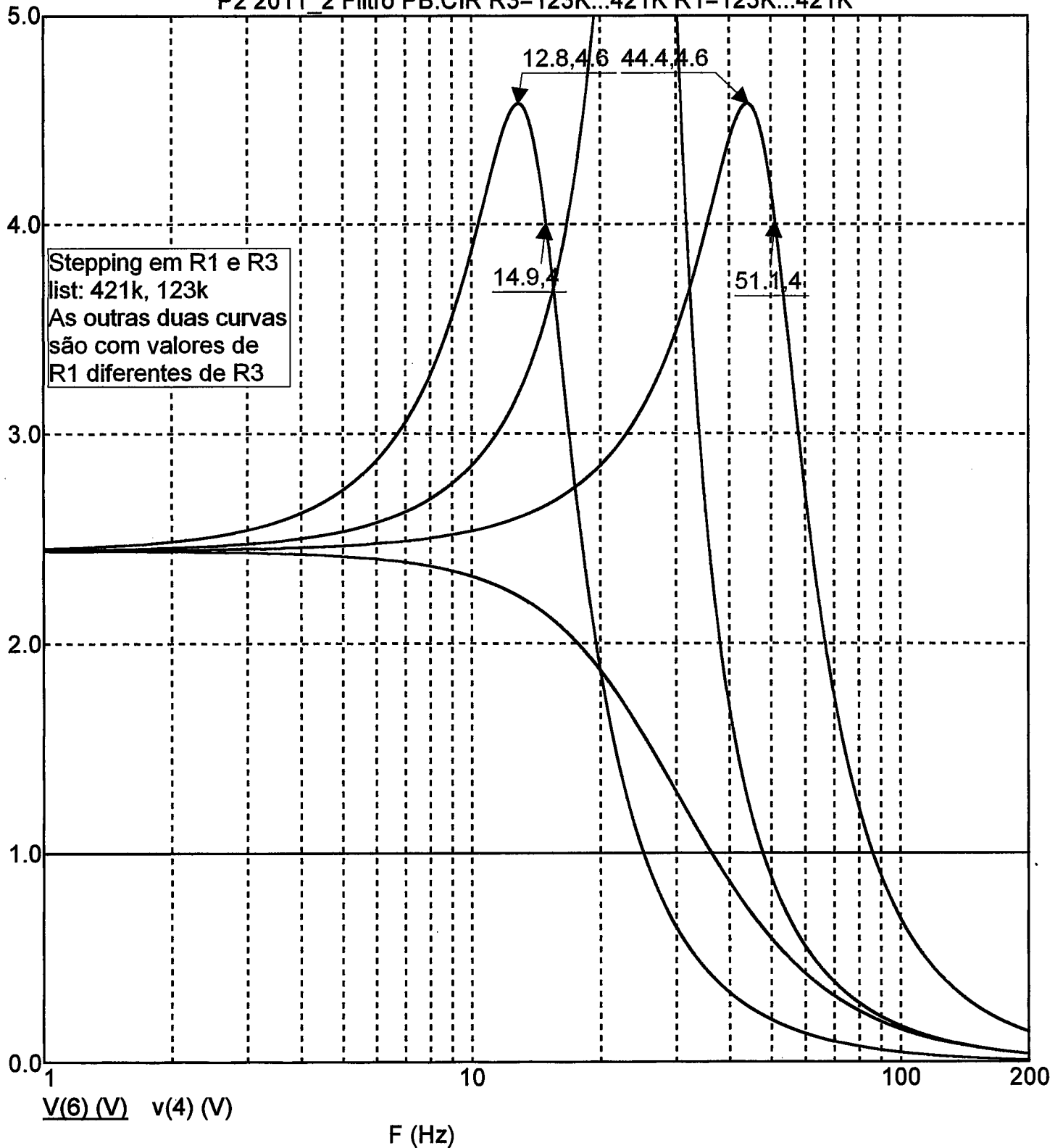
como $k = 1 + \frac{C_a}{C_b} = 2,444$

$\frac{C_a}{C_b} = 1,444$ Fazendo $C_a = 27 \text{ mF}$
então $C_b = 18,7 \text{ mF} //$

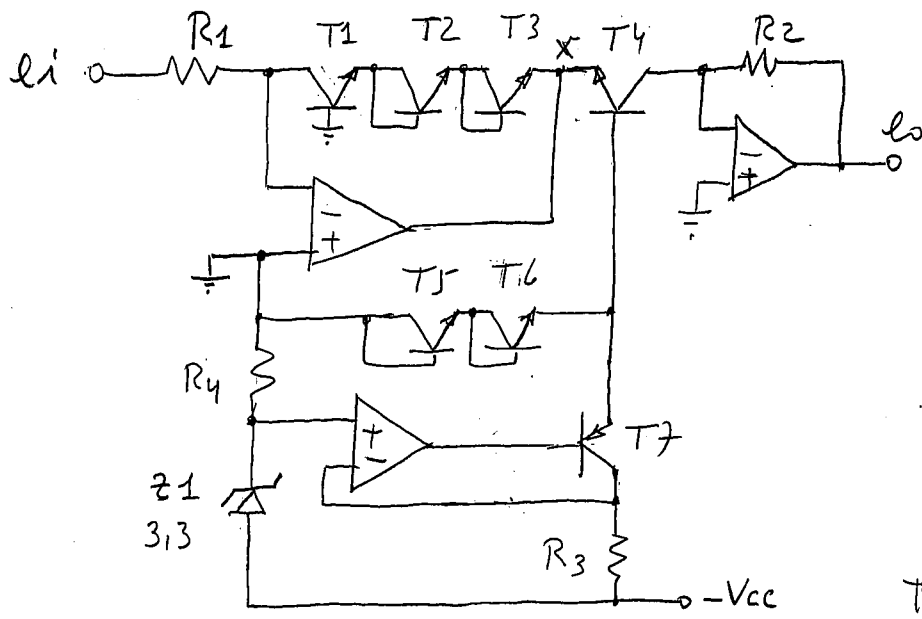


DC 0 AC 10 Sin 0 1 1meg 0 0 0

P2 2011_2 Filtro PB.CIR R3=123K...421K R1=123K...421K



Equacione o circuito com o objetivo de obter sua função de transferência em formato literal.



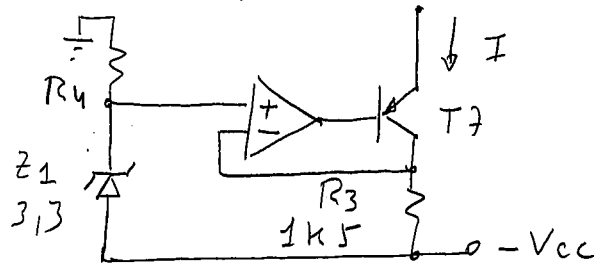
Dimensione os componentes para que a corrente de coletor em qualquer transistor não ultrapasse 2,2mA. Alimentação simétrica de 15 Volts. Entrada dentro do limite de alimentação. Transistores de alto ganho e na mesma temperatura. Por último, calcule a equação de lo em função de li.

Topologia: conversores tipo log e anti-log, fonte de corrente.

Equacionamento:

$$V_{BE} = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

Bloco de fonte de corrente:



R4 polariza o gerador:

$$e+ = V_2 - V_{cc}$$

$$e- = I \cdot R_3 - V_{cc}$$

Iguando e isolando I:

$$V_2 - V_{cc} = I \cdot R_3 - V_{cc}$$

$$I = \frac{V_2}{R_3} //$$

Método para equacionar circuitos log, anti-log:

- Domínio dos logs; ponto x
- KVL para os dois lados até a massa:

$$+V_{BE3} + V_{BE2} + V_{BE1} = V_{BE4} + V_{BE6} + V_{BE5}$$

$$3 \cdot \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right) = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c4}}{I_0}\right) + 2 \cdot \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I}{I_0}\right)$$

Devido a' mesma virtual,

$$I_{c1} = \frac{I_i}{R_1} \quad I_{c4} = \frac{I_o}{R_2} \quad \text{e} \quad I = \frac{V_2}{R_3} \quad (1)$$

Como a. $\ln(b) = \ln(b^a)$:

$$\ln\left[\left(\frac{I_i}{R_1 \cdot I_0}\right)^3\right] = \ln\left(\frac{I_o}{R_2 \cdot I_0}\right) + \ln\left[\left(\frac{V_2}{R_3 \cdot I_0}\right)^2\right]$$

Como $\ln(a) + \ln(b) = \ln(a \cdot b)$ podemos cancelar os ln:

$$\left(\frac{I_i}{R_0 \cdot I_0} \right)^3 = \frac{I_0}{R_2 \cdot I_0} \cdot \left(\frac{V_z}{R_3 \cdot I_0} \right)^2$$

$$\frac{I_i^3}{R_0^3 \cdot I_0^3} = \frac{I_0 \cdot V_z^2}{R_2 \cdot R_3 \cdot I_0^3}$$

Isolando I_0 :

$$I_0 = \frac{I_i^3 \cdot R_2 \cdot R_3^2}{R_1^3 \cdot V_z^2} // \textcircled{2}$$

Dimensionamento para:

$$I_{emix} = 2,2 \text{ mA}$$

$$I_{emix} = V_{cc}$$

$$I_{emix} = V_{cc}$$

Usando $\textcircled{1}$:

$$I_{c1} = \frac{V_{cc}}{R_1}$$

$$R_1 = \frac{15}{2,2 \cdot 10^{-3}} = 6818 \rightarrow R_1 = 6 \text{ k}\Omega //$$

$$I_{c4} = \frac{V_{cc}}{R_2}$$

$$R_2 = \frac{15}{2,2 \cdot 10^{-3}} \rightarrow R_2 = 6 \text{ k}\Omega //$$

$$I = \frac{V_z}{R_3}$$

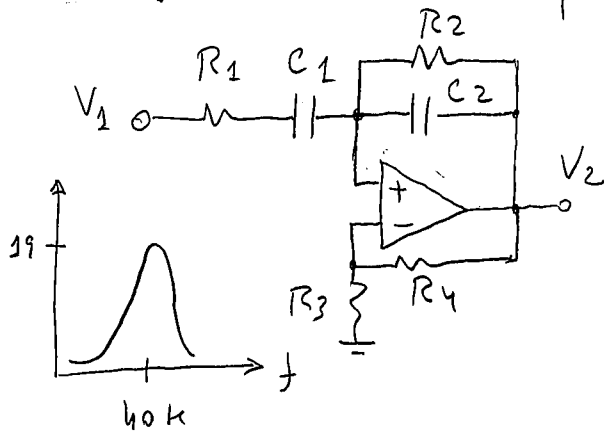
$$R_3 = \frac{3,3}{2,2 \cdot 10^{-3}} \rightarrow R_3 = 1 \text{ k}\Omega //$$

levando em $\textcircled{2}$:

$$I_0 = \frac{I_i^3 \cdot 6,8 \cdot 1,5^2}{6,8^3 \cdot 3,3^2}$$

$$I_0 = 4,468 \cdot 10^{-3} \cdot I_i^3 //$$

Examine o circuito a seguir e descreva a sua topologia, comparando com topologias (e funções) já conhecidas. Usando a função de transferência do circuito, equacione em formato literal H_0 , ω_0 e ϕ em função dos componentes e do ganho apenas. A seguir configure o circuito para detectar sinais ultrassônicos de 40 kHz, conforme a figura. Impedância de entrada mínima 8,2k; $C_1 = C_2$, $R_1 = 4 \cdot R_2$ e $R_3 = 68k$ para uniformizar as respostas. Descreva cada etapa. A redondeamento 3 dígitos.



$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{s \frac{K}{1-K} \frac{1}{R_1 C_2}}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_2 C_2} + \frac{1}{R_1 C_2 (1-K)} \right] + \frac{1}{R_1 R_2 C_1 C_2}}$$

$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{H_0 \frac{\omega_0}{\phi} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{\phi} s + \omega_0^2}$$

PE 2012-1

comparando com a forma padrão de PF 2ª ordem:

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

$$H_0 = \frac{K}{(1-K) \cdot \left(\frac{R_1}{R_2} + \frac{C_2}{C_1} \right) + 1}$$

$$\phi = \frac{1}{\sqrt{\frac{R_2 C_2}{R_1 C_1}} + \sqrt{\frac{R_1 C_1}{R_2 C_2}} + \frac{1}{1-K} \sqrt{\frac{R_2 C_1}{R_1 C_2}}}$$

Ganho do amplificador não-inversor:

$$K = 1 + \frac{R_4}{R_3} //$$

Personalizando:

$$R_1 = 4 \cdot R_2 \text{ e } C_1 = C_2 = C$$

$$\omega_0 = \frac{1}{2 \cdot R_2 \cdot C}$$

$$H_0 = \frac{K}{6 - 5K}$$

$$\phi = \frac{2 - 2K}{6 - 5K}$$

Cálculo dos componentes:
Da curva do filtro obtemos:

$$f_0 = 40 \cdot 10^3 \text{ Hz}$$

$$H_0 = 19$$

$$\phi = \frac{f_0}{\Delta f_0}$$

medindo 3 dB = 0,707 do ganho máximo:

$$0,707 \cdot 19 = 13,4$$

obtemos $\Delta f_0 = 6,4 \text{ kHz}$

$$\phi = \frac{40k}{6,4k} \approx 6$$

Escolhemos $R_1 = 8,2k$ para garantir impedância mínima de entrada.

$$\text{Então, } R_2 = \frac{R_1}{4} = \frac{8,2k}{4}$$

$$R_2 = 2k //$$

$$\omega_0 = 2 \cdot \pi \cdot f_0 = \frac{1}{2 \cdot R_2 \cdot C}$$

$$2 \cdot \pi \cdot 40 \cdot 10^3 = \frac{1}{2 \cdot 2 \cdot 10^3 \cdot C}$$

$$C = 0,95 \cdot 10^{-9} \rightarrow C = 1n //$$

$$H_0 = 19 = \frac{k}{6 - 5k}$$

$$114 - 95k = k$$

$$k = 1,213 //$$

ou então ;

$$q = 6 = \frac{2 - 2k}{6 - 5k}$$

$$36 - 30k = 2 - 2k$$

$$k = 1,214 //$$

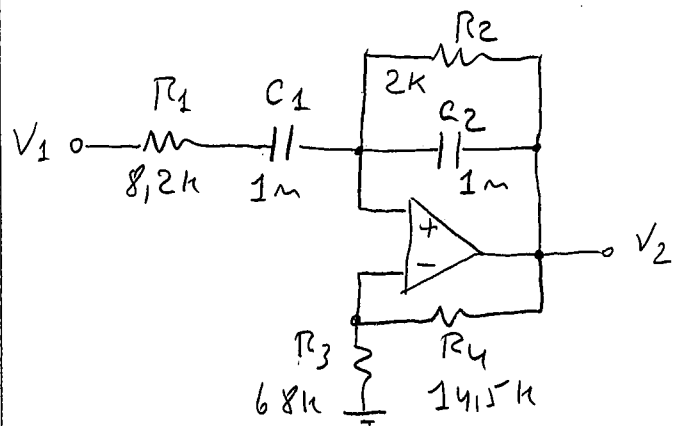
com $R_3 = 68k$,

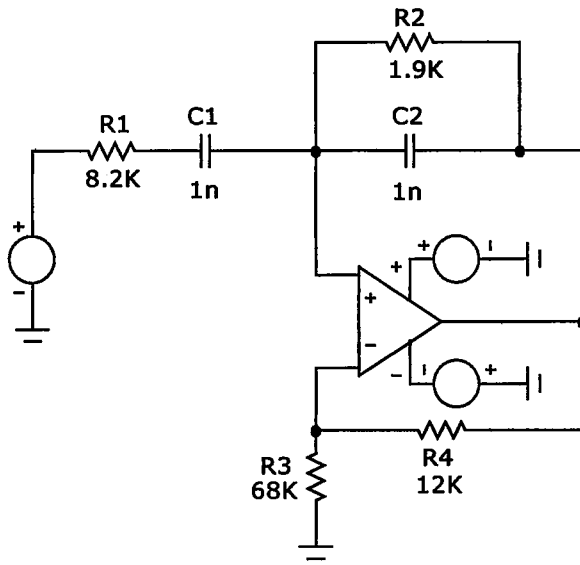
$$k = 1,213 = 1 + \frac{R_4}{R_3}$$

$$\frac{R_4}{R_3} = 0,213 = \frac{R_4}{68k}$$

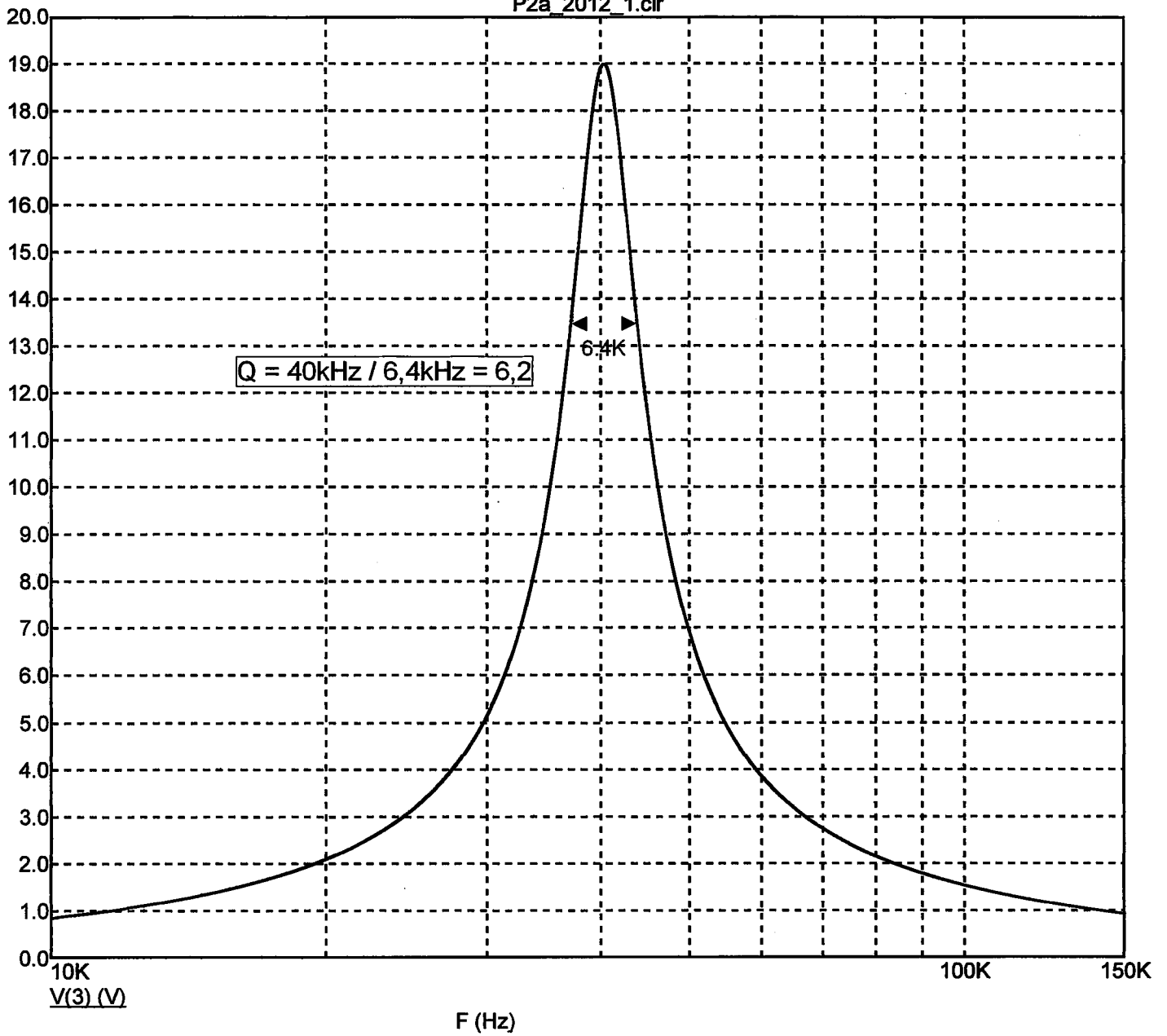
$$R_4 = 14,5k //$$

circuito final :



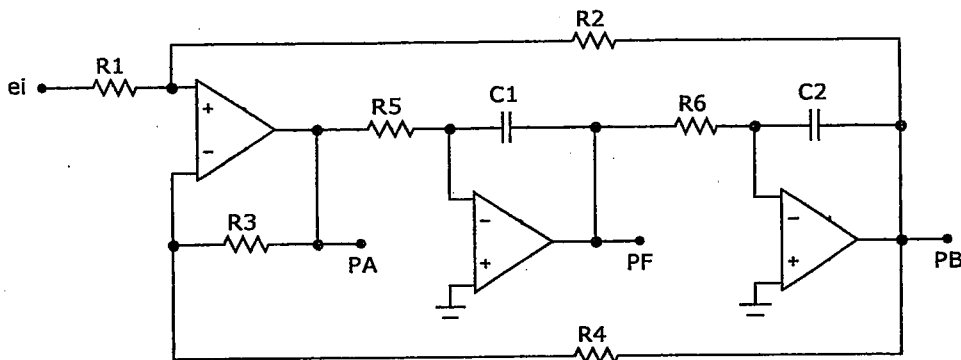


P2a_2012_1.cir

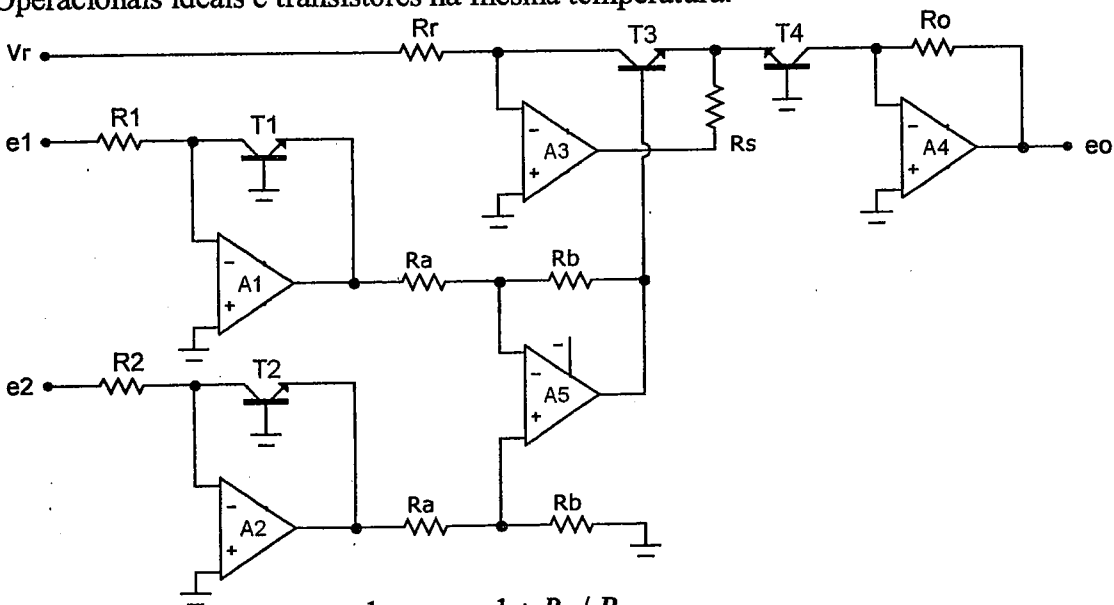


Nome: GABARITO Turma: _____

Configure o Filtro Variáveis de Estado a seguir para deixar passar sinais de áudio, bloqueando as frequências mais altas, cujo limite pode ser ajustado entre 3kHz e 9kHz por um sinal digital de clock. Inicie pela análise e equacionamento literal, descrevendo cada etapa com textos, equações e esquemas pois isso vai ser avaliado. Após obter os parâmetros da saída de interesse do filtro, com equações bem simplificadas, aplique o procedimento descrito a seguir e calcule os parâmetros novamente. Modifique a topologia para aceitar o ajuste do corte e só então comece a especificar/calcular o valor de cada componente, justificando convenientemente. Arredonde os valores. $C = C_1 = C_2 = 6,8nF$ $R_m = R_5 = R_6$ $R_n = R_1 = R_3 = R_4$ $Q = 1,25$ $C_k = 10nF$
 Sem clock aplicado o filtro deve atuar em 3kHz e com $f_k = 50kHz$ deve atuar em 9kHz.



Identifique os blocos funcionais do circuito a seguir e entenda o seu funcionamento. Equacione a saída em função das entradas em formato literal, descrevendo cada passo com textos equações e diagramas. A seguir, calcule/dimensione os componentes para obter a função mais simples possível, com coeficiente unitário, usando $R_1 = R_2$ $R_b = 2,2 R_a$ e $V_r = 3$. Operacionais ideais e transistores na mesma temperatura.

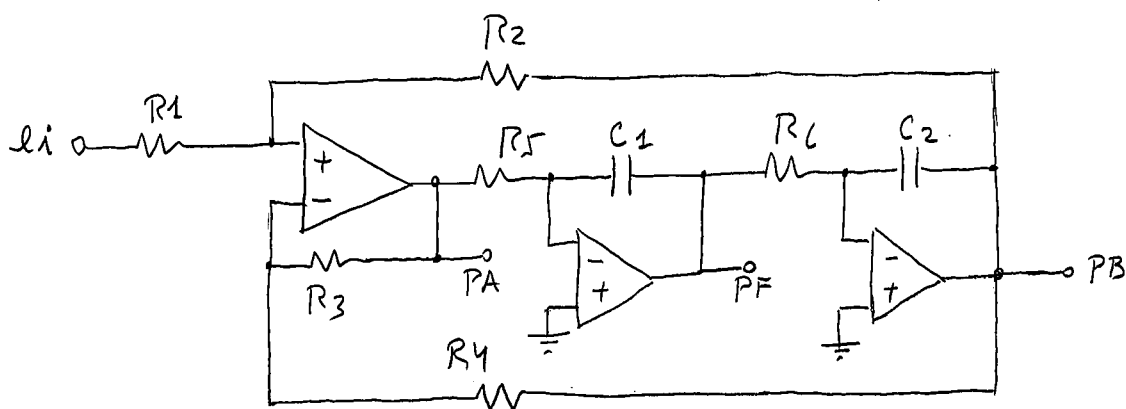


$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right| = \frac{1}{S^2 + S \left[\frac{1}{R_5 \cdot C_1} \cdot \frac{1 + R_3/R_4}{1 + R_2/R_1} \right] + \frac{R_3}{R_4} \cdot \frac{1}{R_5 \cdot R_6 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right| = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{S^2 + \frac{\omega_0}{Q} S + \omega_0^2}$$

Configure o Filtro Variáveis de Estado a seguir para deixar passar sinais de áudio, bloqueando as frequências mais altas cujo limite pode ser ajustado entre 3kHz e 9kHz por um sinal digital de clock. Inicie pela análise de equacionamento literal, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado. Após obter os parâmetros de saída de interesse do filtro, com equações bem simplificadas, aplique o procedimento descrito a seguir e calcule os parâmetros numericamente. Modifique a topologia para aceitar o ajuste de frequência de corte pelo sinal de clock e só então comece a especificar/calcular todos os valores, documentando convenientemente. Arredonde os valores.

$C = C_1 = C_2 = 6,8 \mu\text{F}$ $R_{in} = R_5 = R_6$ $R_m = R_1 = R_3 = R_4$ $\phi = 1,25$
 Sem clock aplicado, o filtro deve atuar em 3kHz e com $f_{clock} = 50\text{kHz}$ deve atuar em 9kHz. $C_u = 10\text{MF}$.



P2 2012/2

Saída passa-baixas:

$$V_{PB}(s) = \frac{1}{R_5 \cdot R_6 \cdot C_1 \cdot C_2} \cdot \frac{1 + R_3/R_4}{1 + R_1/R_2} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + s \frac{1}{R_5 \cdot C_1} \cdot \frac{1 + R_3/R_4}{1 + R_2/R_1} + \frac{R_3}{R_4} \frac{1}{R_5 \cdot R_6 \cdot C_1 \cdot C_2}} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

Igualando os termos:

$$\omega_0^2 = \frac{R_3}{R_4} \cdot \frac{1}{R_5 \cdot R_6 \cdot C_1 \cdot C_2} \rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{R_3}{R_4 \cdot R_5 \cdot R_6 \cdot C_1 \cdot C_2}} //$$

$$H_0 \cdot \omega_0^2 = \frac{1}{R_5 \cdot R_6 \cdot C_1 \cdot C_2} \cdot \frac{1 + R_3/R_4}{1 + R_2/R_2} = H_0 \cdot \frac{R_3}{R_4} \frac{1}{R_5 \cdot R_6 \cdot C_1 \cdot C_2}$$

$$H_0 = \frac{R_4}{R_3} \cdot \frac{\frac{R_3 + R_4}{R_4}}{\frac{R_1 + R_2}{R_2}} \rightarrow H_0 = \frac{R_4}{R_3} \cdot \frac{R_2}{R_4} \cdot \frac{R_3 + R_4}{R_1 + R_2} //$$

$$\frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{1}{R_5 \cdot C_1} \cdot \frac{1 + R_3/R_4}{1 + R_2/R_2} = \frac{1}{R_5 \cdot C_1} \cdot \frac{\frac{R_3 + R_4}{R_4}}{\frac{R_1 + R_2}{R_1}} \rightarrow \frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{R_1}{R_4 \cdot R_5 \cdot C_1} \cdot \frac{R_3 + R_4}{R_1 + R_2}$$

$$\varphi = \frac{1}{\frac{R_1 \cdot \sqrt{R_5 \cdot R_6 \cdot C_1 \cdot C_2}}{R_4 \cdot R_5 \cdot C_1} \cdot \frac{R_3 + R_4}{R_1 + R_2}} //$$

Aplicando $C = C_1 = C_2$, $R_m = R_5 = R_6$ e $R_m = R_1 = R_3 = R_4$:

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{R_m}{R_m \cdot R_m \cdot R_m \cdot C \cdot C}} \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{R_m \cdot C} //$$

$$H_0 = \frac{R_2}{R_m} \cdot \frac{R_m + R_m}{R_m + R_2} = \frac{2 \cdot R_2 \cdot R_m}{R_m \cdot (R_m + R_2)} \rightarrow H_0 = \frac{2 \cdot R_2}{R_m + R_2} //$$

$$\varphi = \frac{1}{\frac{R_m \cdot \sqrt{R_m \cdot R_m \cdot C \cdot C}}{R_m \cdot R_m \cdot C} \cdot \frac{R_m + R_m}{R_m + R_2}} \rightarrow \varphi = \frac{R_m + R_2}{2 \cdot R_m} //$$

Aplicando $f_0 = 3 \text{ kHz} \dots 9 \text{ kHz}$, $\varphi = 1,25$ e $C = 6,8 \text{ nF}$:

$$f_0 = 3 \text{ kHz}: 2 \cdot \pi \cdot 3 \cdot 10^3 = \frac{1}{R_{m3} \cdot 6,8 \cdot 10^{-9}} \rightarrow R_{m3} = 7,8 \text{ k}\Omega //$$

$$f_0 = 9 \text{ kHz}: 2 \cdot \pi \cdot 9 \cdot 10^3 = \frac{1}{R_{m9} \cdot 6,8 \cdot 10^{-9}} \rightarrow R_{m9} = 2,6 \text{ k}\Omega //$$

$$Q = 1,25 = \frac{R_m + R_2}{2 \cdot R_m}$$

$$2,5 \cdot R_m = R_m + R_2 \rightarrow R_2 = 1,5 \cdot R_m //$$

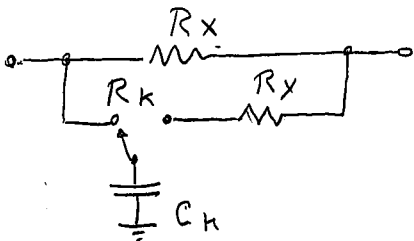
$$\text{com } R_m = 10k, R_2 = 15k //$$

Podemos agora calcular:

$$H_0 \approx \frac{2 \cdot 1,5 \cdot R_m}{R_m + 1,5 \cdot R_m} \rightarrow H_0 = 1,2 //$$

Para variar ω_0 com um sinal de clock, vamos usar capacitores chaveados.

R_m fica então:



Sem clock, $R_k = \infty$ e

$$f_0 = 3kHz \rightarrow R_{m3} = 7,8k\Omega$$

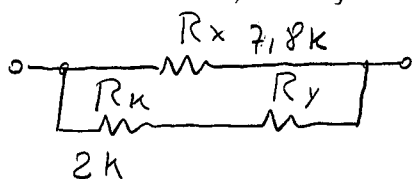
$$\text{Então, } R_x = R_{m3} = 7,8k //$$

com $f_{ck} = 50kHz$ e $C_k = 10nF$

$$R_k = \frac{1}{C_k \cdot f_{ck}} = \frac{1}{10 \cdot 10^{-9} \cdot 50 \cdot 10^3}$$

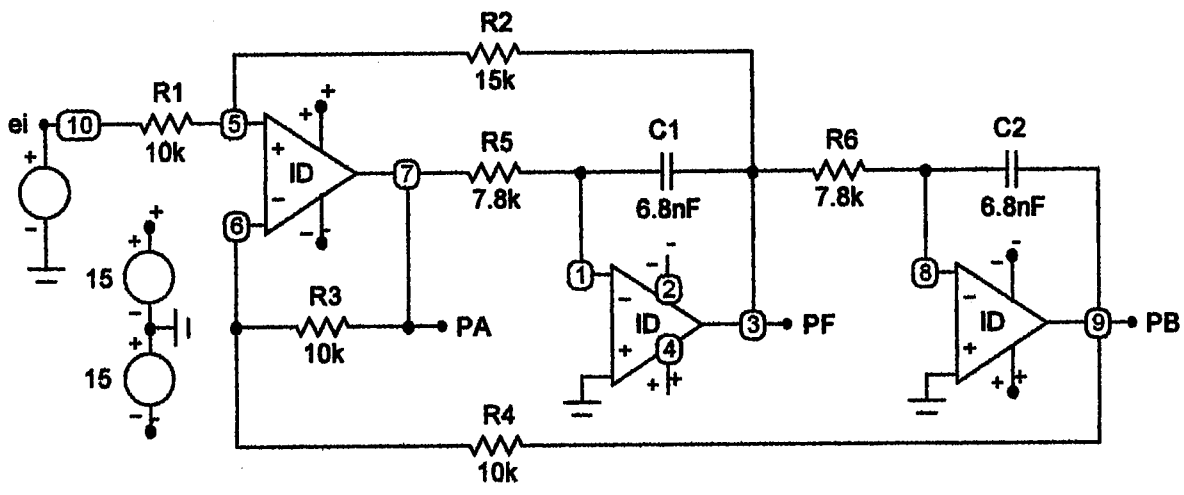
$$R_k = 2kHz$$

Nestas condições, $f_0 = 9kHz \rightarrow R_{m9} = 2,6k$

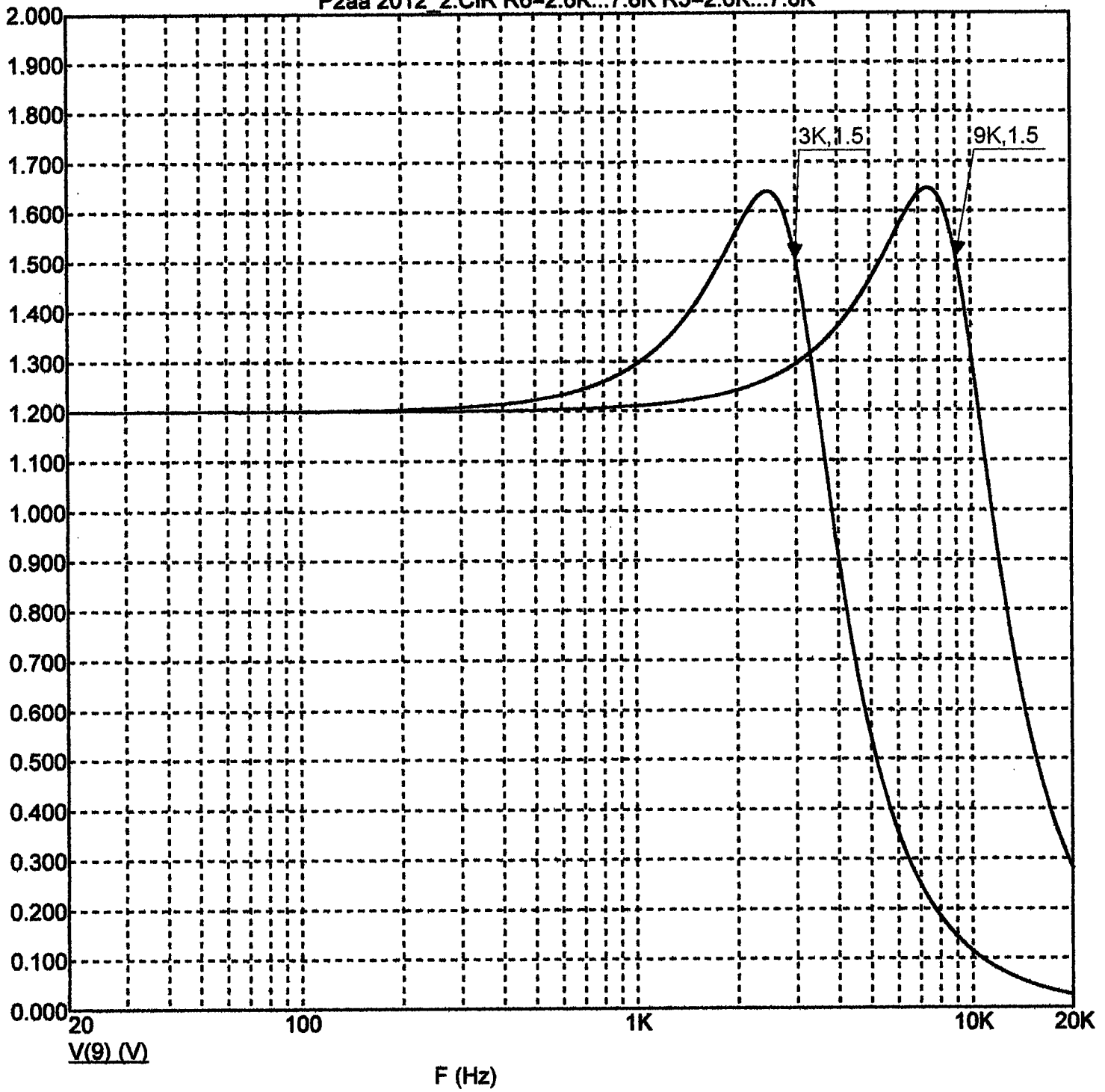


$$R_{m9} = R_x // (R_k + R_y)$$

$$2,6 = \frac{7,8 \cdot (2 + R_y)}{7,8 + 2 + R_y} \rightarrow R_y = 1,9k //$$



P2aa 2012_2.CIR R6=2.6K...7.8K R5=2.6K...7.8K



Substituindo:

$$\frac{R_b}{R_a} \left[-V_T \ln \left(\frac{l_2}{R_2 I_0} \right) - \left(-V_T \ln \left(\frac{l_1}{R_1 I_0} \right) \right) \right] = V_T \ln \left(\frac{i_{c3}}{I_0} \right) - V_T \ln \left(\frac{i_{c4}}{I_0} \right)$$

cancelando V_T , fazendo $k = \frac{R_b}{R_a}$ e como $k \ln(a) = \ln(a^k)$

$$-\ln \left[\left(\frac{l_2}{R_2 I_0} \right)^k \right] + \ln \left[\left(\frac{l_1}{R_1 I_0} \right)^k \right] = \ln \left(\frac{V_r}{R_n I_0} \right) - \ln \left(\frac{l_0}{R_0 I_0} \right)$$

Juntando os logs:

$$\ln \left[\frac{\left(\frac{l_1}{R_1 I_0} \right)^k}{\left(\frac{l_2}{R_2 I_0} \right)^k} \right] = \ln \left[\frac{\frac{V_r}{R_n I_0}}{\frac{l_0}{R_0 I_0}} \right] \quad \text{cancelando os logs e depois } I_0 \text{ fica:}$$

$$\left(\frac{l_1 \cdot R_2}{l_2 \cdot R_1} \right)^k = \frac{V_r \cdot R_0}{l_0 \cdot R_n} \quad \text{isolando } l_0:$$

$$l_0 = \frac{V_r \cdot R_0}{\left(\frac{l_1 \cdot R_2}{l_2 \cdot R_1} \right)^k \cdot R_n} \quad \text{como } k = \frac{R_b}{R_a}$$

$$l_0 = V_r \cdot \left(\frac{l_2}{l_1} \right)^{R_b/R_a} \cdot \frac{R_0}{R_n} \cdot \left(\frac{R_1}{R_2} \right)^{R_b/R_a} //$$

Aplicando os valores para obter constante unitária:

$$V_r \cdot \frac{R_0}{R_n} \cdot \left(\frac{R_1}{R_2} \right)^{R_b/R_a} = 1$$

$$3,3 \cdot \frac{R_0}{R_n} (1)^{2,2} = 1 \rightarrow R_n = 3,3 \cdot R_0 //$$

Escolhendo $R_0 = 10k$, $R_n = 33k$ //

$$\text{No final: } l_0 = \left(\frac{l_2}{l_1} \right)^{2,2} //$$

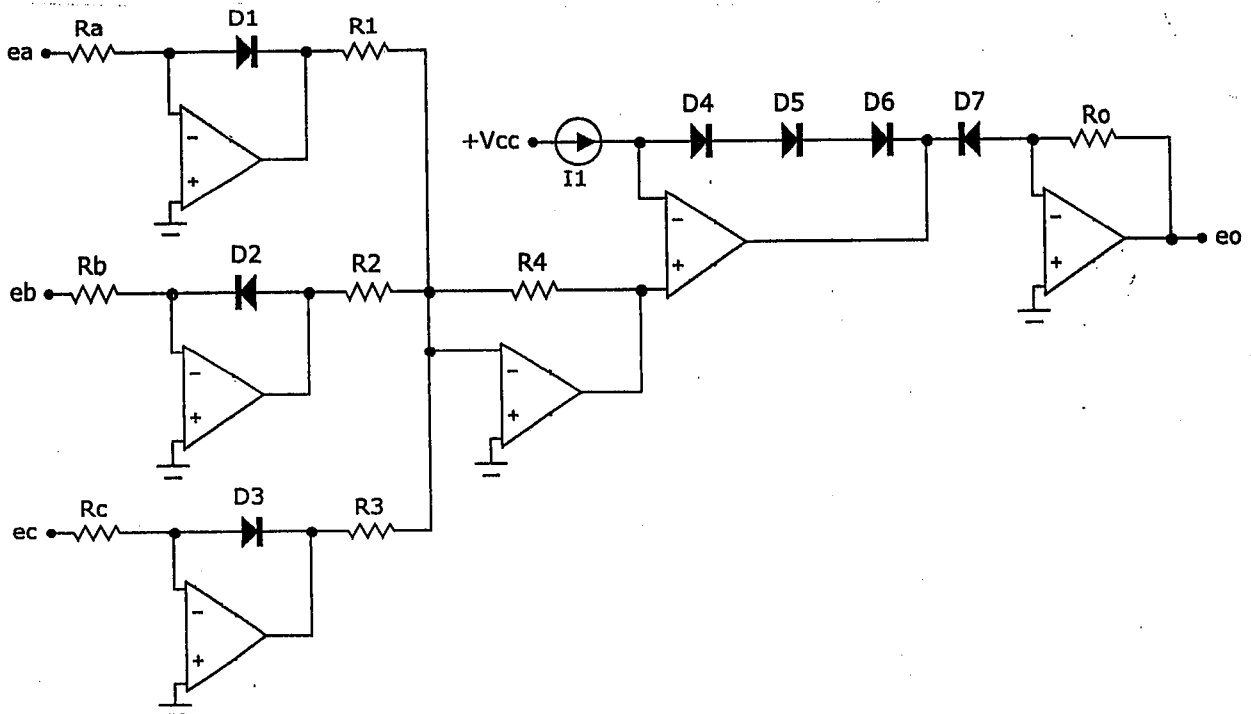
Escolhendo $R_a = 10k$, $R_b = 22k$ //

$$\text{Para } i < 1\text{mA}, R_1 = R_2 = \frac{l_1 \text{máx}}{R_2} = \frac{15V}{R_2} \rightarrow R_1 = R_2 = 15k //$$

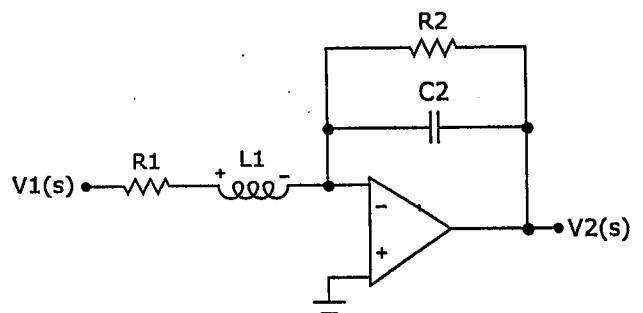
Nome: GABARITO Turma: _____

1. Examine o circuito a seguir, procurando entender o seu funcionamento. Equacione a saída e_o em função das entradas, em formato literal, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre.

Por último, faça $R_1 = R_2 = R_3 = R_4/2 = R$ e dimensione os componentes para obter uma função bem simples com ganho 6, respeitando os limites desta classe de circuitos. Justifique as suas decisões. Alimentação simétrica de 15 volts, diodos casados e na mesma temperatura.



2. Classifique o circuito ao lado após examiná-lo e entender o seu funcionamento. Equacione a sua função de transferência $V_2(s) / V_1(s)$ e manipule os termos da equação até obter um formato adequado para comparar com o formato padrão. Extraia então 3 os parâmetros de interesse. Todas as etapas devem ser documentadas com textos, equações e diagramas.

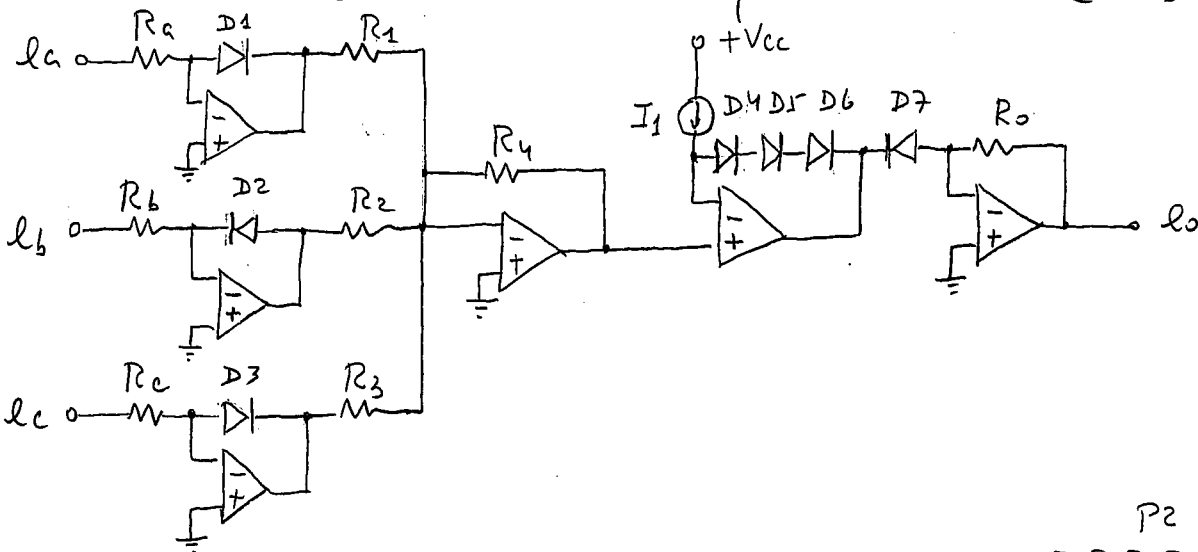


$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PF} = \frac{H_0 \cdot \frac{\omega_0}{Q} \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

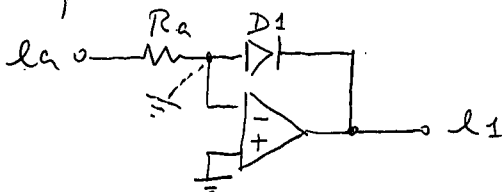
$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PA} = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

Examine o circuito a seguir, procurando entender seu funcionamento. Equacione a saída l_o em função das entradas, em formato literal, descrevendo cada etapa com texto, equações e diagramas. Por último, personalize o circuito dimensionando os componentes para obter uma função bem simples com ganho 6, obedecendo as limitações deste classe de circuitos (justifique as suas decisões). Alimentações simétricas 15V, diodos casados e não me esqueça temperatura. $R_1 = R_2 = R_3 = R_4/2 = R_o$.



P2 2013/2

Circuito log-antilog
 D2 invertido \rightarrow l_b deve ser negativo, l_a e l_c positivos.
 Somador inversor.
 circuito parecido com um anti-log com I_o compensado.
 Separando em blocos e equacionando:



Massa virtual: $l_1 = -V_{D1}$

$$l_1 = -V_T \ln\left(\frac{I_{D1}}{I_0}\right)$$

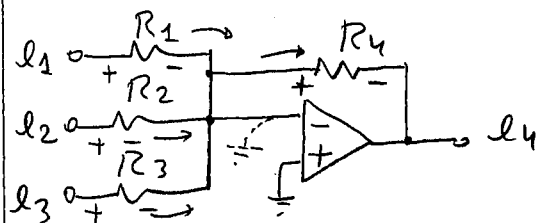
$$l_1 = -V_T \ln\left(\frac{l_a}{R_a I_0}\right) //$$

Do mesmo modo,

$$l_2 = +V_T \ln\left(\frac{l_b}{R_b I_0}\right) //$$

$$l_3 = -V_T \ln\left(\frac{l_c}{R_c I_0}\right) //$$

Bloco do somador inversor:



Equacionando por correntes:

$$-i_1 - i_2 - i_3 + i_4 = 0$$

$$-\frac{l_1}{R_1} - \frac{l_2}{R_2} - \frac{l_3}{R_3} + \frac{0 - l_4}{R_4} = 0$$

$$l_4 = -R_4 \cdot \left(\frac{l_1}{R_1} + \frac{l_2}{R_2} + \frac{l_3}{R_3}\right) //$$

Método para esta classe de circuitos: encontrar o nó 'x' (domínio dos logs) e aplicar KVL para os demais nós atuais e mensais.

Nó 'x' é I_4 . Aplicando KVL:

$$I_4 = +V_{D4} + V_{D5} + V_{D6} - V_{D7} \quad (1)$$

Sabemos que $V_D = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_D}{I_0}\right)$

Fazendo $V_T = \frac{k \cdot T}{q}$ e aplicando

na equação (1), lembrando que $R_1 = R_2 = R_3 = R_4/2 = R$:

$$I_4 = -2 \cdot R \cdot \left(\frac{I_1}{R} + \frac{I_2}{R} + \frac{I_3}{R} \right)$$

$$I_4 = -2 \cdot (I_1 + I_2 + I_3)$$

$$I_4 = -2 \cdot \left(-V_T \ln\left(\frac{I_1}{R_a \cdot I_0}\right) + V_T \ln\left(\frac{I_2}{R_b \cdot I_0}\right) - V_T \ln\left(\frac{I_3}{R_c \cdot I_0}\right) \right)$$

Vale também: $I_4 = V_T \ln\left(\frac{I_1}{I_0}\right) + V_T \ln\left(\frac{I_1}{I_0}\right) + V_T \ln\left(\frac{I_1}{I_0}\right) - V_T \ln\left(\frac{I_0}{R_0 \cdot I_0}\right)$

Ignorando, cancelando V_T e lembrando que $k \cdot \ln a = \ln a^k$:

$$2 \cdot \ln \left[\frac{I_1 \cdot R_b \cdot I_0 \cdot I_3}{R_a \cdot I_0 \cdot I_2 \cdot R_c \cdot I_0} \right] = \ln \left[\frac{I_1^3 \cdot I_0 \cdot R_0}{I_0 \cdot I_0 \cdot I_0 \cdot I_0} \right]$$

$$\ln \left[\frac{I_1 \cdot I_3 \cdot R_b}{R_a \cdot R_c \cdot R_c \cdot I_0} \right]^2 = \ln \left[\frac{I_1^3 \cdot R_0}{I_0^2 \cdot I_0} \right]$$

$$I_0 = \left(\frac{R_a \cdot R_c}{R_b} \right)^2 \cdot I_1^3 \cdot R_0 \cdot \left(\frac{I_3}{I_1 \cdot I_2} \right)^2$$

Dimensional:

$$I_0 = R^2 \cdot R \cdot I^3 \cdot \frac{1}{R^2 \cdot I^2}$$

$$I_0 = R \cdot I = \text{tenões ok}$$

Personalizando:

Para evitar auto-aquecimento, $I_{Dmáx} = 1 \text{mA}$

com máxima entreda: $I_{D1máx} = \frac{V_{cc}}{R_a} \rightarrow R_a = R_b = R_c = 15 \text{K}$

Escolhemos também $I_1 = 1 \text{mA}$

$$\text{Para ganho 6: } \left(\frac{R_a \cdot R_c}{R_b} \right)^2 \cdot I_1^3 \cdot R_0 = 6 \rightarrow \left(\frac{15 \text{K} \cdot 15 \text{K}}{15 \text{K}} \right)^2 \cdot (1 \text{mA})^3 \cdot R_0 = 6$$

$$\Rightarrow R_0 = 27 \Omega //$$

$$I_4 = \frac{R_4}{R_2} V_T \ln\left(\frac{I_1}{R_c \cdot I_0}\right) - \frac{R_4}{R_2} V_T \ln\left(\frac{I_2}{R_b \cdot I_0}\right) + \frac{R_4}{R_3} V_T \ln\left(\frac{I_3}{R_c \cdot I_0}\right) =$$

$$V_T \ln\left(\frac{I_1^{R_4/R_2}}{R_c \cdot I_0}\right) - V_T \ln\left(\frac{I_2^{R_4/R_2}}{R_b \cdot I_0}\right) + V_T \ln\left(\frac{I_3^{R_4/R_2}}{R_c \cdot I_0}\right) =$$

$$V_T \ln\left[\frac{\left(\frac{I_1}{R_c \cdot I_0}\right)^{R_4/R_2} \cdot \left(\frac{I_3}{R_c \cdot I_0}\right)^{R_4/R_2}}{\left(\frac{I_2}{R_b \cdot I_0}\right)^{R_4/R_2}} \right] = V_T \ln\left[\frac{\left(\frac{I_1^3}{I_0^3}\right)^{R_4/R_2}}{\frac{I_2}{R_0 \cdot I_0}} \right]$$

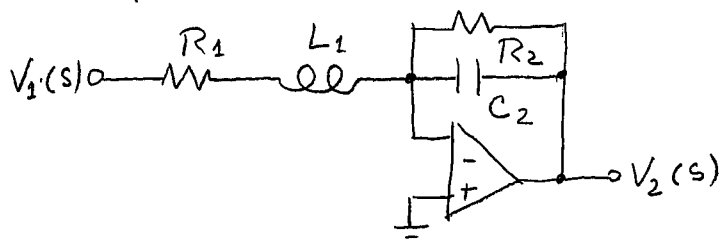
$$I_0 = \frac{R_0 \cdot I_1^3}{I_0^2} \cdot \left(\frac{I_2}{R_b \cdot I_0}\right)^{R_4/R_2} \cdot \left(\frac{I_3}{R_c \cdot I_0}\right)^{R_4/R_2}$$

$$I_0 = \frac{R_0 \cdot I_1^3}{I_0^2} \cdot \left[\frac{I_2^{R_4/R_2}}{R_b \cdot I_0^{R_4/R_2}} \cdot \frac{I_3^{R_4/R_2}}{R_c \cdot I_0^{R_4/R_2}} \right]$$

Examine os circuitos a seguir e entenda o seu funcionamento.

Equacione sua função de transferência e coloque no formato adequado para comparar com a forma padrão.

Obtenha então os parâmetros H_0 , ω e ω_0 . Documente todas as etapas de cálculo.



A topologia é de um amplificador inversor com ganho:

$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = -\frac{X_2}{X_1}$$

Aumentando a frequência de $V_1(s)$, X_1 aumenta e X_2 diminui. Então é um filtro Passa-Baixas de 2º ordem.

Equacionamento:

circuito é linear, $e_+ = e_-$

$e_+ = 0$. Por superposição:

$$e_- = V_1(s) \frac{X_2}{X_1 + X_2} + V_2(s) \frac{X_1}{X_1 + X_2}$$

$$\text{Então } \frac{V_2(s)}{V_1(s)} = -\frac{X_2}{X_1}$$

$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = -\frac{R_2 \parallel X_{C2}}{R_1 + X_{L1}} = -\frac{R_2 \parallel \frac{1}{s \cdot C_2}}{R_1 + s \cdot L_1}$$

$$= -\frac{R_2 \cdot \frac{1}{s \cdot C_2}}{R_2 + \frac{1}{s \cdot C_2}} = \frac{-R_2}{s \cdot R_2 \cdot C_2 + 1}$$

$$= \frac{-R_2}{R_1 + s \cdot L_1} = \frac{-R_2}{R_1 + s \cdot L_1}$$

$$= \frac{-R_2}{(s \cdot R_2 \cdot C_2 + 1) \cdot (R_1 + s \cdot L_1)}$$

$$= \frac{-R_2}{s \cdot R_1 \cdot R_2 \cdot C_2 + s^2 R_2 C_2 L_1 + R_1 + s \cdot L_1}$$

$$= \frac{-R_2}{s^2 R_2 C_2 L_1 + s(R_1 R_2 C_2 + L_1) + R_1}$$

Isolando o termo quadrático:

$$= \frac{-R_2}{R_2 C_2 L_1 \left[s^2 + s \frac{R_1 R_2 C_2 + L_1}{R_2 C_2 L_1} + \frac{R_1}{R_2 C_2 L_1} \right]}$$

$$= \frac{-1}{L_1 C_2} \frac{1}{s^2 + s \left(\frac{R_1}{L_1} + \frac{1}{R_2 C_2} \right) + \frac{R_1}{R_2 L_1 C_2}}$$

comparando com o formato padrão de um PB:

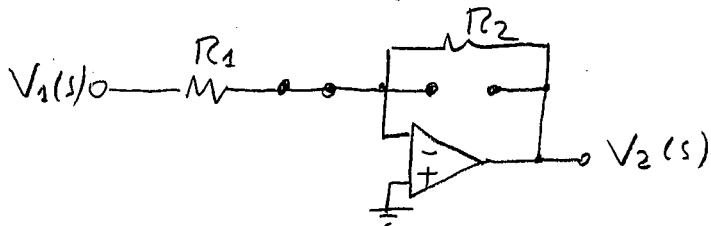
$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\omega_0^2 = \frac{R_1}{R_2 \cdot L_1 \cdot C_2} \rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{R_1}{R_2 \cdot L_1 \cdot C_2}}$$

$$H_0 \cdot \omega_0^2 = \frac{-1}{L_1 \cdot C_2} = H_0 \cdot \frac{R_1}{R_2 \cdot L_1 \cdot C_2}$$

$$H_0 = -\frac{R_2}{R_1}$$

Note que na faixa de passagem, com frequência zero, $L = \text{curto}$ e $C = \text{aberto}$ e o circuito fica:



Grandes do amplificador:

$$K = -\frac{R_2}{R_1} = H_0 //$$

$$\frac{\omega_0}{\varphi} = \frac{R_1}{L_1} + \frac{1}{R_2 \cdot C_2}$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{\frac{R_1}{R_2 L_1 C_2}}}{\frac{R_1}{L_1} + \frac{1}{R_2 \cdot C_2}}$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{\frac{R_1}{R_2 L_1 C_2}}}{\frac{R_1 R_2 C_2 + L_1}{L_1 R_2 C_2}}$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{\frac{R_1}{R_2 L_1 C_2} \cdot (L_1 R_2 C_2)^2}}{R_1 R_2 C_2 + L_1}$$

$$\varphi = \frac{\sqrt{R_1 \cdot L_1 \cdot R_2 \cdot C_2}}{R_1 \cdot R_2 \cdot C_2 + L_1} //$$

versão P2 2013-2

Passa-altas

$$\varphi = 0,75$$

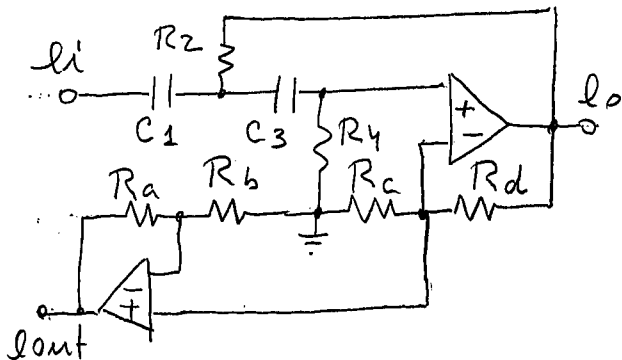
$$f_0 = 86 \text{ Hz}$$

$$C = 330 \text{ nF}$$

Ganho: 2... 6

$$\frac{l_o(s)}{l_i(s)} = \frac{K s^2}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_4 C_1} + \frac{1}{R_4 C_3} + \frac{1-k}{R_2 C_1} \right] + \frac{1}{R_2 R_4 C_1 C_3}}$$

$$\frac{l_o(s)}{l_i(s)} = \frac{H_0 s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{\varphi} s + \omega_0^2}$$



Equacionando o filtro básico:

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R_2 R_4 C_1 C_3}} \quad // \quad (1)$$

$$\frac{\omega_0}{\varphi} = [\dots]$$

$$\varphi = \frac{1}{\sqrt{R_2 R_4 C_1 C_3} \cdot [\dots]}$$

$$\varphi = \frac{1}{\frac{\sqrt{R_2 R_4 C_1 C_3}}{\sqrt{R_4 C_1}} + \frac{\sqrt{R_2 R_4 C_1 C_3}}{\sqrt{R_4 C_3}} + \frac{(1-k) \sqrt{R_2 R_4 C_1 C_3}}{\sqrt{R_2 C_1}}}$$

$$\varphi = \frac{1}{\sqrt{\frac{R_2 C_3}{R_4 C_1}} + \sqrt{\frac{R_2 C_1}{R_4 C_3}} + (1-k) \sqrt{\frac{R_2 C_1}{R_4 C_3}}} \quad // \quad (2)$$

$$H_0 = K \quad //$$

Amplificador não-inversor:

$$K = 1 + \frac{R_d}{R_c} \quad // \quad (3)$$

O outro operacional é um amplificador não-inversor também.

$$l_{out} = V_x \cdot \left(1 + \frac{R_a}{R_b}\right) //$$

V_x é variável interna e precisa eliminar:

Divisor de tensão:

$$l_x = l_o \frac{R_c}{R_c + R_d} \text{ então:}$$

$$l_{out} = l_o \cdot \frac{R_c}{R_c + R_d} \left(1 + \frac{R_a}{R_b}\right)$$

Na faixa de passagem:

$$H_o = K = \frac{l_o}{l_i} = 1 + \frac{R_d}{R_c} \text{ então:}$$

$$l_{out} = l_i \left(1 + \frac{R_d}{R_c}\right) \frac{R_c}{R_c + R_d} \left(1 + \frac{R_a}{R_b}\right) \quad (4)$$

$$l_{out} = l_i \left(1 + \frac{R_a}{R_b}\right) //$$

l_{out} não depende dos ganhos H_o do filtro //

Projetando o filtro:

$$\text{Escolhemos } \begin{cases} R_2 = R_4 = R \\ C_1 = C_3 = C \end{cases}$$

Usando (1):

$$\omega_o = \frac{1}{\sqrt{R \cdot C \cdot R \cdot C}} \rightarrow \omega_o = \frac{1}{RC} //$$

Como $C = 330n$ e $f_o = 86 Hz$:

$$2 \cdot \pi \cdot 86 = \frac{1}{R \cdot 330 \cdot 10^{-9}}$$

$$R = 5608 \Omega \rightarrow R_2 = R_4 = 5k6 //$$

Usando (2):

$$Q = \frac{1}{\sqrt{\frac{RC}{RC}} + \sqrt{\frac{RC}{RC}} + (1-k) \sqrt{\frac{RC}{RC}}}$$

$$Q = \frac{1}{1+1+1-k} \rightarrow Q = \frac{1}{3-k} //$$

Aplicando:

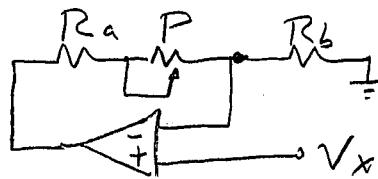
$$0,75 = \frac{1}{3-k} \rightarrow k = 1,667 //$$

Usando (3):

$$1,667 = 1 + \frac{R_d}{R_c} \rightarrow \frac{R_d}{R_c} = 1,5$$

Então: $R_c = 15k //$ e $R_d = 10k //$

Para variar o ganho entre 2 e 6:



Ganho mínimo 2 \rightarrow máximo $\rightarrow P = 0$:
usando (4):

$$\frac{l_{out}}{l_i} = 2 = 1 + \frac{R_a}{R_b} \rightarrow R_a = R_b //$$

Ganho máximo $\rightarrow P = \text{máx.}$

$$\frac{l_{out}}{l_i} = 6 = 1 + \frac{R_a + P}{R_b}$$

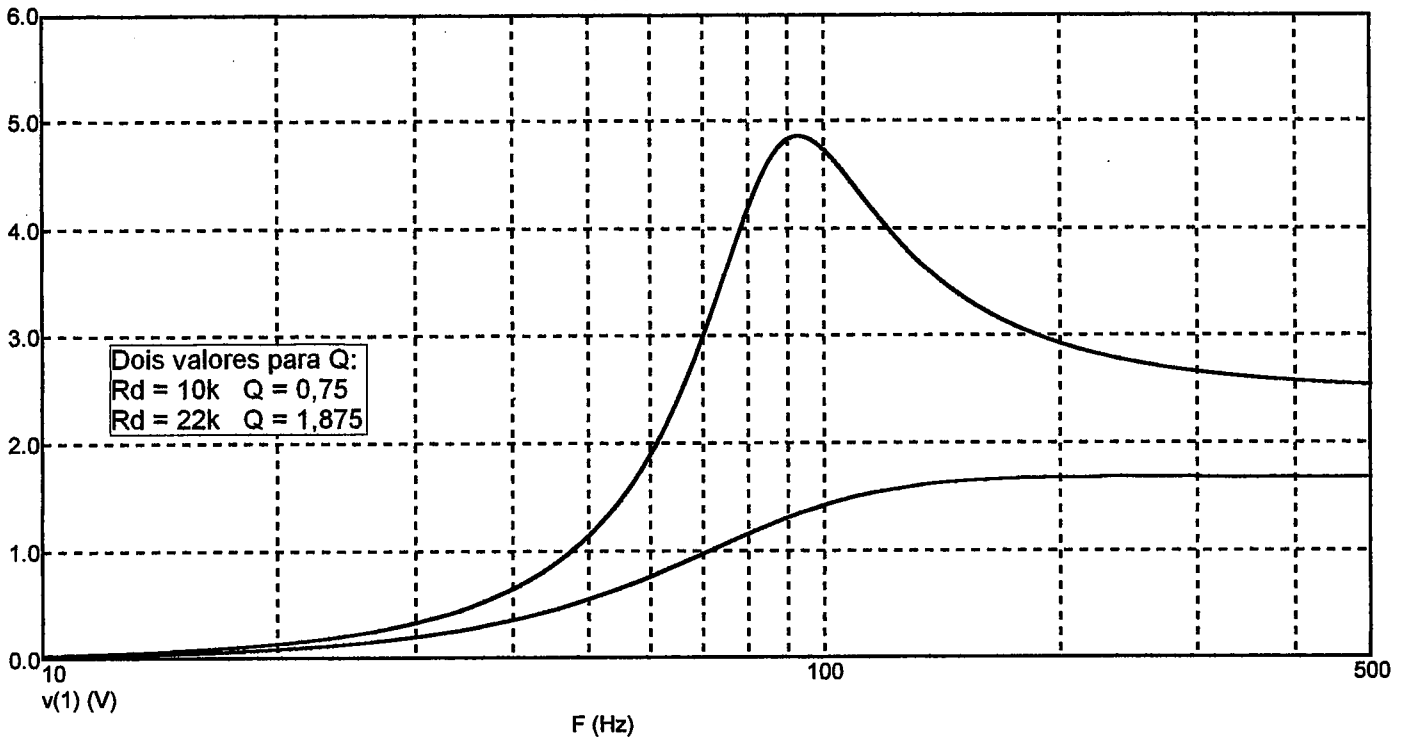
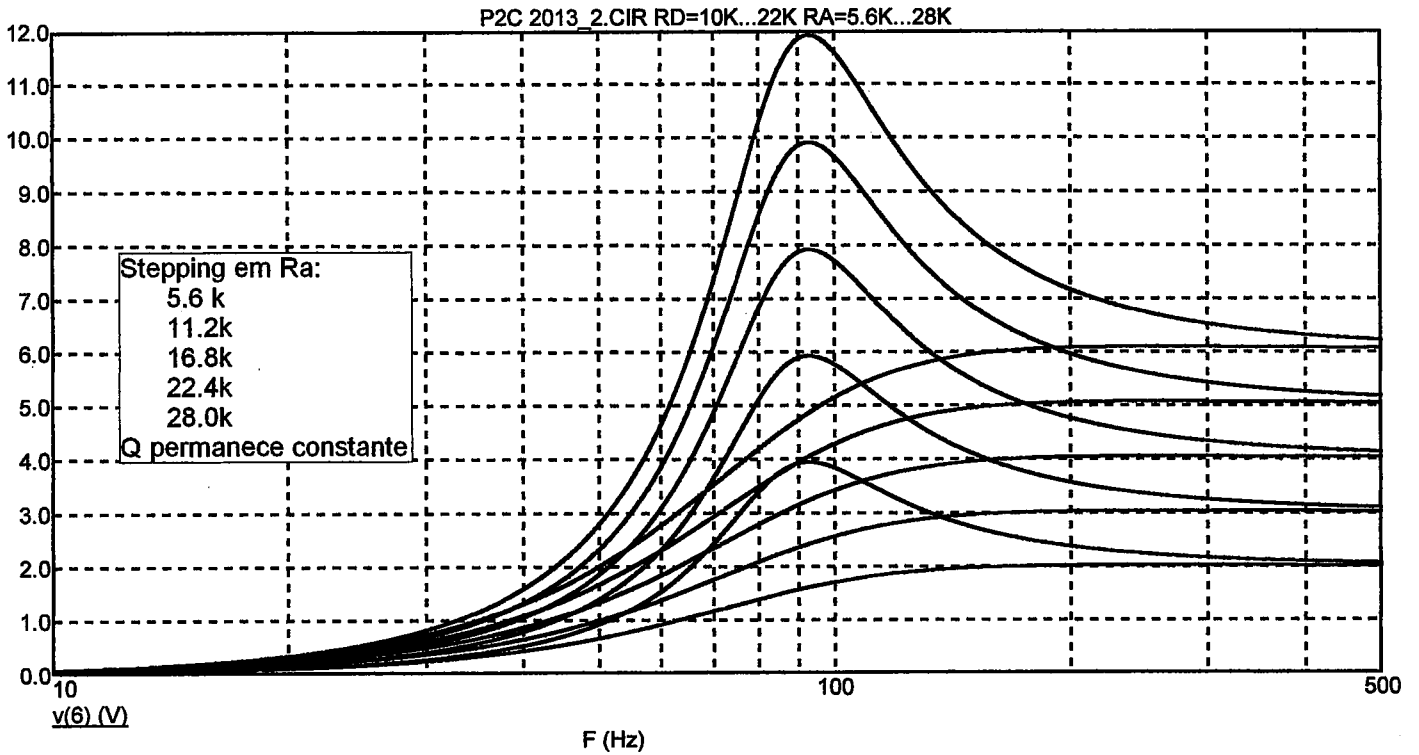
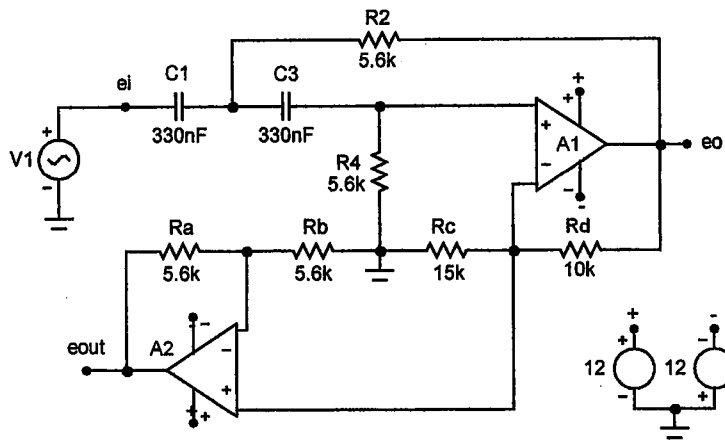
Como $R_a = R_b$:

$$6 = 1 + 1 + \frac{P}{R_b} \rightarrow P = 4 \cdot R_b //$$

Para facilitar a montagem:

$$R_a = R_b = R_2 = R_4 = 5k6 //$$

$$P = 4 \cdot 5k6 \rightarrow P = 22,4k //$$



Implemente um circuito que execute com precisão e estabilidade a equação $l_0 = \frac{l_1}{1,5} (10)^{l_2}$, onde l_1 , l_2 e l_0 são positivos.

Componentes ideais variados estão disponíveis.

Use valores comerciais para os resistores.

Documente cada passo do seu trabalho.

P2 2003/1

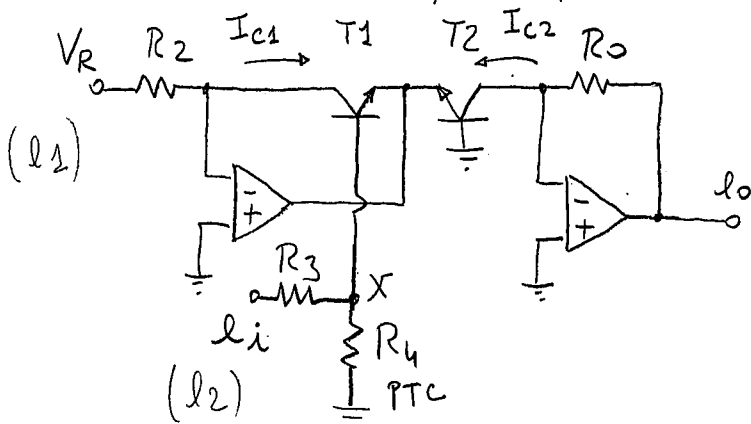
Princípio de funcionamento:

Precise de conversor antilog com compensação de temp. e compensação de corrente de saturação reversa.

Como este tipo precisa de tensão de referência, este pode ser a outra entrada.

A polaridade das entradas pode ser ajustada por um inversor de tensão.

Circuito e equacionamento:



No ponto X:

$$V_X = V_{BE1} - V_{BE2} = -(V_{BE2} - V_{BE1})$$

Como:

$$V_{BE} = \frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{I_c}{I_0} \right)$$

$$V_X = -\frac{k \cdot T}{q} \left[\ln \left(\frac{I_{c2}}{I_0} \right) - \ln \left(\frac{I_{c1}}{I_0} \right) \right]$$

$$V_X = -\frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{\frac{l_0}{R_0 \cdot I_0}}{\frac{V_R \cdot I_0}{R_2}} \right)$$

$$V_X = -\frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{l_0}{V_R} \frac{R_2}{R_0} \right)$$

Como $V_X = l_i \frac{R_4}{R_3 + R_4}$ vem

$$l_i = -\frac{R_3 + R_4}{R_4} \cdot \frac{k \cdot T}{q} \cdot \ln \left(\frac{l_0}{V_R} \frac{R_2}{R_0} \right)$$

Isolando o termo \ln e exponenciando membro-a-membro:

$$\left(-\frac{l_i \cdot R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \right) = \frac{l_0}{V_R} \cdot \frac{R_2}{R_0}$$

Isolando l_0 :

$$l_0 = \frac{V_R \cdot R_0}{R_2} e^{\left(-\frac{l_i \cdot R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \right)}$$

convertendo e^x para 10^x

$$e = 10^{\log(e)}$$

$$e^x = (10^{\log(e)})^x = 10^{\log(e) \cdot x}$$

Então:

$$l_0 = \frac{V_R \cdot R_0}{R_2} 10^{\left(\frac{-l_i \cdot R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \cdot \log(e) \right)}$$

Adaptando para o caso:

$$\frac{V_R \cdot R_0}{R_2} = \frac{l_1}{1,5} \rightarrow \begin{cases} V_R = l_1 \\ R_2 = 1,5 \cdot R_0 \end{cases}$$

Escolhendo $R_0 = 100k \parallel$

então $R_2 = 150k \parallel$

$$-\frac{l_i \cdot R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \cdot \log(e) = l_2$$

Logo: $l_i = -l_2$

$$\frac{R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{1}{26 \text{ mV}} \cdot 0,4343 = 1$$

$$R_3 = 15,704 \cdot R_4$$

Fazendo $R_4 = 1k \text{ PTC } 0,3\% \parallel$

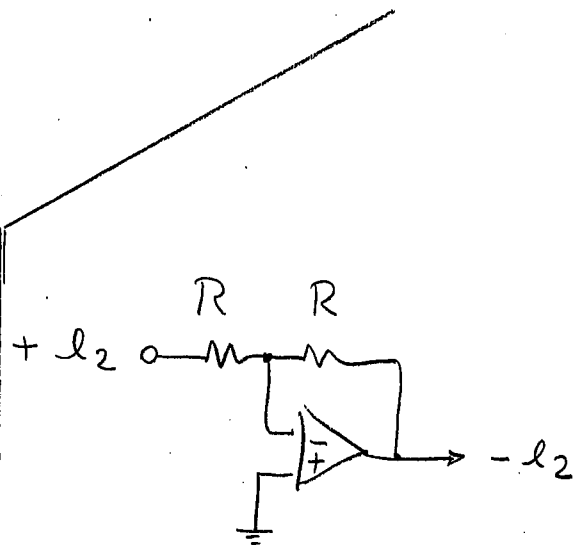
$$R_3 = 15,704 k \parallel$$

Ajuste das polaridades:

l_1 positivo \rightarrow saída l_0 é negativa e T2 opera corretamente, levando l_0 a um valor positivo. OK.

Para executar a operação, l_2 deve ser negativa

\rightarrow inverter a polaridade:



Usando valores comerciais:

$$R = 100k \parallel$$

Nota: Para T1 operar, a saída l_0 deve ser mais negativa que a tensão no ponto X que é alimentado por l_2 .

Versão 2013/2

Resolva $l_0 = 0,1 \cdot l_1 \cdot 10^{-0,8 \cdot l_2}$

Após equacionar:

$$l_0 = \frac{V_R \cdot R_2}{R_1} \cdot 10^{\left(\frac{-l_1 \cdot R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \cdot \log(e) \right)}$$

Adaptando ao caso:

$$\frac{V_R \cdot R_2}{R_1} = 0,1 \cdot l_1$$

comparando:

$$V_R = l_1 //$$

$$\frac{R_2}{R_1} = 0,1 \rightarrow R_1 = 10 \cdot R_2$$

Para evitar auto-aquecimento a corrente máxima em T2 deve ficar poucos mA. então

$$R_2 = 10k // \text{ e } R_1 = 100k //$$

$$\frac{-l_1 R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \cdot \log(e) = -0,8 \cdot l_2$$

comparando:

$$l_1 = l_2 //$$

$$\frac{R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{q}{k \cdot T} \cdot \log(e) = 0,8$$

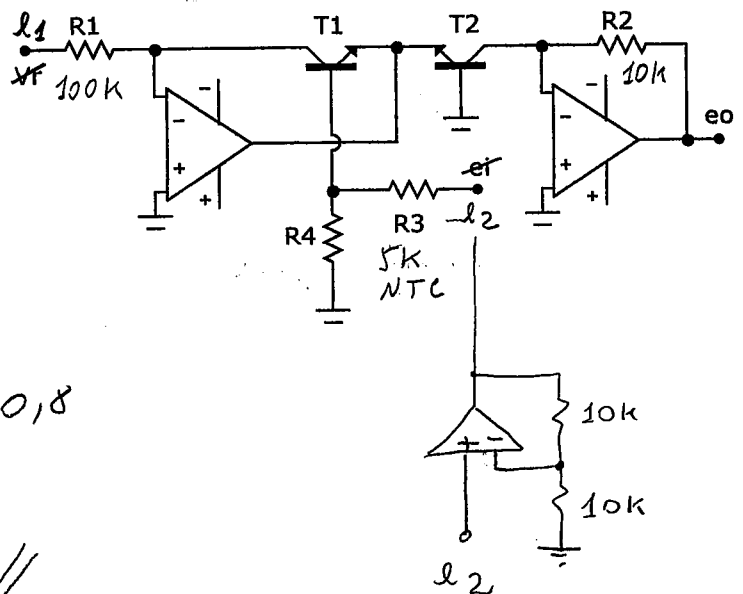
$$\frac{5 \cdot 10^3}{R_3 + 5 \cdot 10^3} \cdot \frac{1}{26 \cdot 10^{-3}} \cdot 0,14343 = 0,8$$

$$R_3 = 99397 // \rightarrow R_3 = 100k //$$

com NTC 5k em R3:

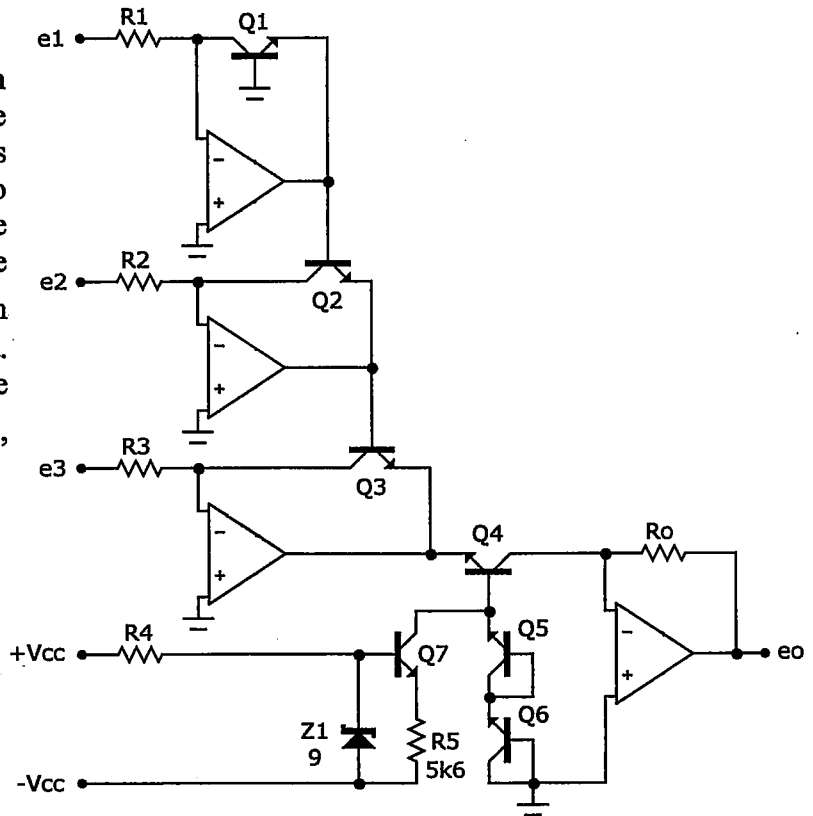
$$\frac{R_4}{5k + R_4} \cdot \frac{1}{26 \cdot 10^{-3}} \cdot 0,14343 = 0,8$$

$$R_3 =$$

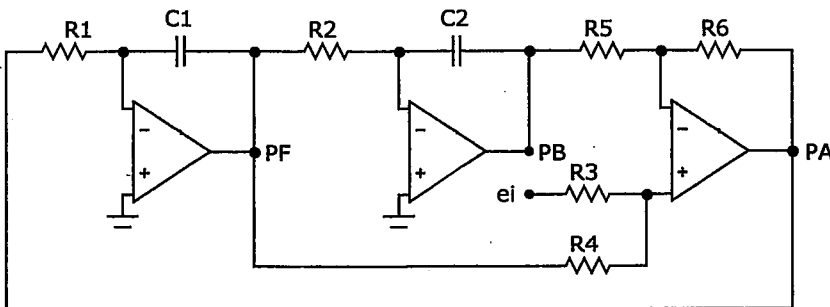


Nome: GABARITO Turma: _____

1. Examine o circuito ao lado, separe em blocos funcionais, descreva e equacione cada um, em formato literal. Junte os blocos (equações) para obter a expressão da saída em função das entradas. Comente os resultados. Aplique então os valores de circuito e determine R_0 para obter um resultado com constante unitária. Operacionais ideais, transistores casados e na mesma temperatura, $V_{be} = 0,6V$ típico, $R_1=R_2=R_3=R=18k$. Dimensione R_4 .



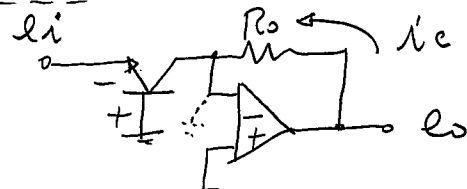
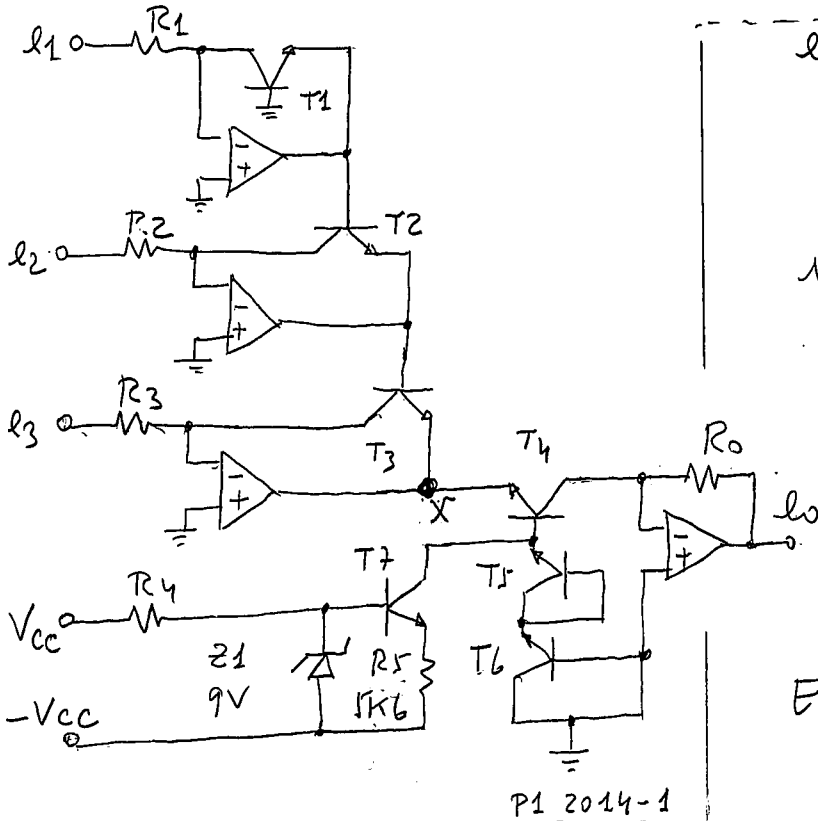
2. Examine o filtro de segunda ordem tipo Variáveis de Estado a seguir e quacione a sua saída Passa-Altas, em formato literal, e obtenha os parâmetros ω_0 , Q e H_0 . Personalize esta saída para bloquear baixas frequências entre 11Hz e 28Hz, ajustável por um potenciômetro (escolha o mais conveniente: 47k ou 100k), com fator de qualidade de 0,9. Atenção: os limites do cursor devem ser as frequências solicitadas, sem folgas. Use capacitores de 470nF, $R_3 = R_5 = R_6 = 15k$ e outros componentes e valores, conforme o necessário. Calcule todos os parâmetros deste filtro e esboce o conjunto de curvas de resposta no mesmo gráfico. Documente cada etapa com textos, equações e diagramas. Componentes ideais, arredondamento em 3 dígitos significativos.



$$\left| \frac{V_{PA}(s)}{V_i(s)} \right| = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\frac{V_{PA}(s)}{V_i(s)} = \frac{s^2 \cdot \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_3/R_4}}{s^2 + s \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \cdot \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_4/R_3} + \frac{R_6}{R_5} \cdot \frac{1}{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

Examine o circuito, separe em blocos, descreva e equacione cada um em formato literal. Junte os blocos (equações) para obter a expressão de saída em função das entradas. Comente. Aplique os valores de circuito e determine R_0 para obter uma função com constante unitária. Opacronais ideais. $R_1 = R_2 = R_3 = R = 18k$, $V_{BE} = 0,6$ típico. casado e ^{mesure} _{temperature}



$$i_c = \frac{e_0 - 0}{R_0}$$

$$e_i = -V_{BE} = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

$$e_i = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{e_0}{R_0 \cdot I_0}\right)$$

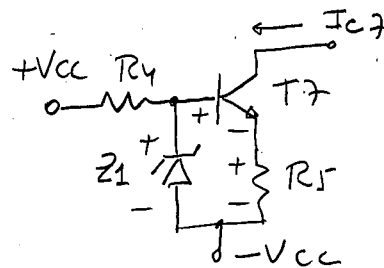
$$-\frac{e_i \cdot q}{k \cdot T} = \ln\left(\frac{e_0}{R_0 \cdot I_0}\right)$$

Exponenciando em e:

$$e^{-\frac{e_i \cdot q}{k \cdot T}} = \exp\left[\ln\left(\frac{e_0}{R_0 \cdot I_0}\right)\right]$$

Isolando e_0 :

$$e_0 = R_0 \cdot I_0 \cdot e^{-\frac{e_i \cdot q}{k \cdot T}} \quad (2)$$



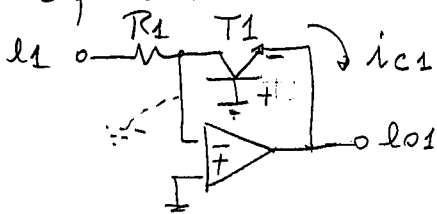
Apliquando KVL na malha:

$$-V_Z + V_{BE7} + I_{c7} \cdot R_5 = 0$$

Então:

$$i_{c7} = \frac{V_Z - V_{BE7}}{R_5} \quad (3)$$

Equacionando os blocos:



$$i_{c1} = \frac{e_1}{R_1}$$

$$e_{01} = -V_{BE1} = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right)$$

$$\text{Então: } e_{01} = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{e_1}{R_1 \cdot I_0}\right) \quad (1)$$

Amplificadores logarítmicos inversos de um quadrante

Igualmente para o bloco e_2 e e_3 .

Juntando os blocos e aplicando o método para esta classe de circuitos:

Dominio dos logs e o nó X.

KVL de X até a massa pelos dois lados:

$$V_x = -V_{BE3} - V_{BE2} - V_{BE1}$$

$$V_x = -V_{BE4} - V_{BE5} - V_{BE6}$$

Iguando e aplicando as equações (1), (2) e (3):

$$-\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{l_1}{R_1 I_0}\right) - \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{l_2}{R_2 I_0}\right) - \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{l_3}{R_3 I_0}\right) = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{l_0}{R_0 I_0}\right) -$$

$$- 2 \cdot \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{c7}}{I_0}\right)$$

Simplificando $-\frac{kT}{q}$ e usando $\ln a + \ln b = \ln(a \cdot b)$ etc.

$$\ln\left(\frac{l_1 \cdot l_2 \cdot l_3}{R_1 \cdot R_2 \cdot R_3 \cdot I_0^3}\right) = \ln\left(\frac{l_0 \cdot I_{c7}^2}{R_0 \cdot I_0 \cdot I_0^2}\right) \text{ Simplificando } I_0 \text{ e } \ln:$$

$$\frac{l_1 \cdot l_2 \cdot l_3}{R_1 \cdot R_2 \cdot R_3} = \frac{l_0 \cdot I_{c7}^2}{R_0}$$

Então:

$$l_0 = \frac{l_1 \cdot l_2 \cdot l_3 \cdot R_0}{R_1 \cdot R_2 \cdot R_3 \cdot I_{c7}^2} //$$

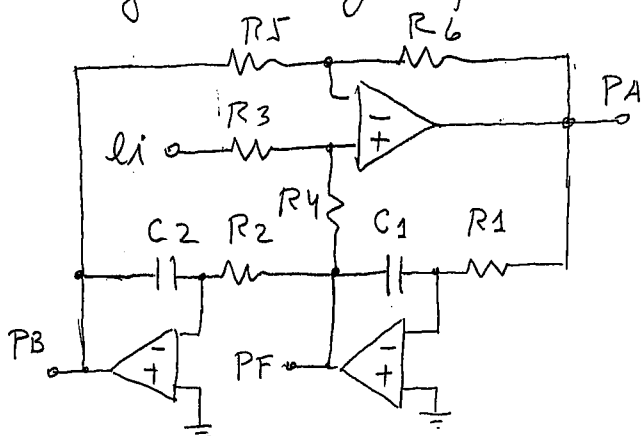
Cálculo de R_0 para ter constante unitária:

$$\frac{R_0}{R_1 \cdot R_2 \cdot R_3 \cdot I_{c7}^2} = 1$$

$$\frac{R_0}{18k \cdot 18k \cdot 18k \cdot \left(\frac{9-0,6}{5k6}\right)^2} = 1$$

Então $R_0 = 13,1M\Omega //$ Fica então: $l_0 = l_1 \cdot l_2 \cdot l_3 //$

A topologia a seguir é um filtro de segunda ordem do tipo Variáveis de Estado. Equacione a sua saída PA e obtenha os parâmetros ω_0 , ϕ e H_0 . Personalize este saída para bloquear baixas frequências entre 11Hz e 35Hz, ajustável por potenciômetros. (1k, 4k7, 10k, 20k, 50k, 100k), com $\phi=1,4$. Use capacitores de 470nF e resistores de 15k, exceto R_4 , e outros valores conforme necessário. Componentes ideais, arredondamento em 3 dígitos significativos. Documente cada etapa.



$$\frac{V_{PA}(s)}{li(s)} = \frac{s^2 \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_3/R_4}}{s^2 + s \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \frac{1 + R_6/R_5 + R_6}{1 + R_4/R_3} + \frac{1}{R_5 R_1 R_2 C_1 C_2}}$$

$$\frac{V_{PA}(s)}{li(s)} = \frac{s^2 \cdot H_0}{s^2 + \frac{\omega_0}{\phi} s + \omega_0^2}$$

P2 2009-2

Escolhendo: $C_1 = C_2 = C = 470nF$

$R_1 = R_2 = R_V =$ potenciômetros duplo

$R_3 = R_5 = R_6 = R = 15k$

Fica então:

$$\frac{V_{PA}(s)}{li(s)} = \frac{s^2 \frac{1 + 1}{1 + R/R_4}}{s^2 + s \frac{1}{R_V \cdot C} \frac{1 + 1}{1 + R_4/R} + \frac{1}{R_V^2 \cdot C^2}}$$

comparando os termos:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_V^2 \cdot C^2} \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{R_V \cdot C} \quad (1)$$

$$H_0 = \frac{2}{1 + R/R_4} \rightarrow H_0 = \frac{2 \cdot R_4}{R + R_4} \quad (2)$$

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{1}{R_V \cdot C} \cdot \frac{2}{1 + R_4/R}$$

$$\frac{1}{R_V \cdot C} \cdot \frac{2}{R + R_4} = \frac{1}{\phi \cdot R_V \cdot C} \cdot \frac{\omega_0}{\phi}$$

$$\phi = \frac{R + R_4}{2 \cdot R_4} \quad (3)$$

Como R_V e C só influenciam na freq. de corte, vamos calcular os outros componentes. Para $\phi = 1,4$ em (3):

$$1,4 = \frac{15k + R_4}{2 \cdot 15k} \rightarrow R_4 = 27k //$$

O ganho na faixa de passagem (2) vale então:

$$H_0 = \frac{2 \cdot 27k}{15k + 27k} \rightarrow H_0 = 1,29 //$$

Cálculo dos limites
de R_v ;

$$f_{\min} = 11 \text{ Hz} = 2 \cdot \pi \cdot 11 = 69,1 \text{ rad/s}$$

$$f_{\max} = 35 \text{ Hz} = 2 \cdot \pi \cdot 35 = 220 \text{ rad/s}$$

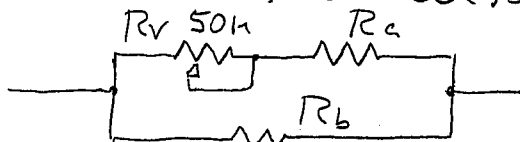
Aplicando em (1):

$$R_v = \frac{1}{\omega_0 \cdot C}$$

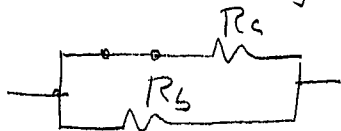
$$R_{v\min} = \frac{1}{220 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \cdot 470 \cdot 10^{-9}} = 9,67 \text{ k}$$

$$R_{v\max} = \frac{1}{69,1 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \cdot 470 \cdot 10^{-9}} = 30,8 \text{ k}$$

Escolhemos $R_v = 50 \text{ k}$
Precisa usar resistores
limitadores de curso;



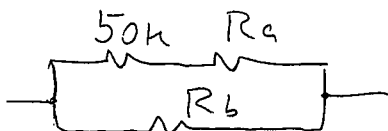
com $R_{v\min}$ fica:



$$R_{v\min} = R_a // R_b = 9,67 \text{ k}$$

$$\frac{R_a \cdot R_b}{R_a + R_b} = 9,67 \text{ k} //$$

com $R_{v\max}$ fica:



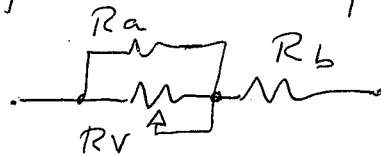
$$R_{v\max} = (50 \text{ k} + R_a) // R_b = 30,8 \text{ k}$$

$$\frac{(50 \text{ k} + R_a) \cdot R_b}{50 \text{ k} + R_a + R_b} = 30,8 \text{ k} //$$

Resolvendo o sistema:

⋮

Outra topologia, mais
fácil de equacionar:

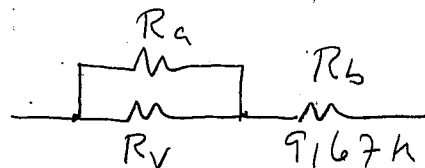


com $R_{v\min}$ fica:



$$\text{Então } R_b = 9,67 \text{ k} //$$

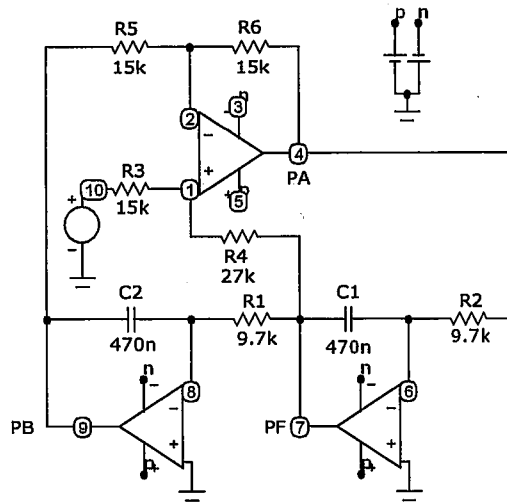
com $R_{v\max}$ fica:



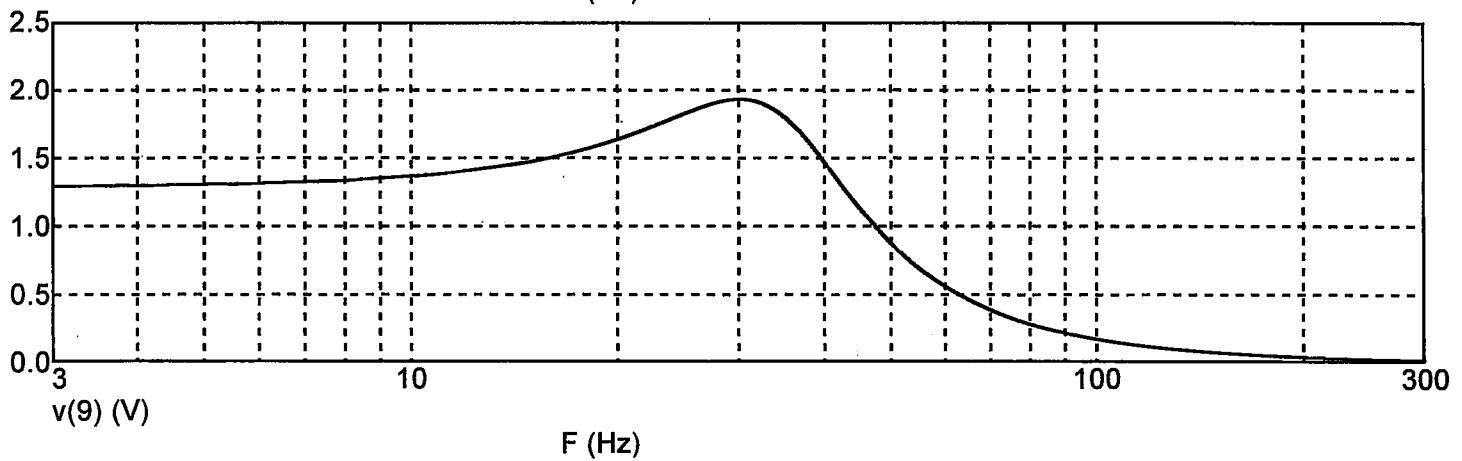
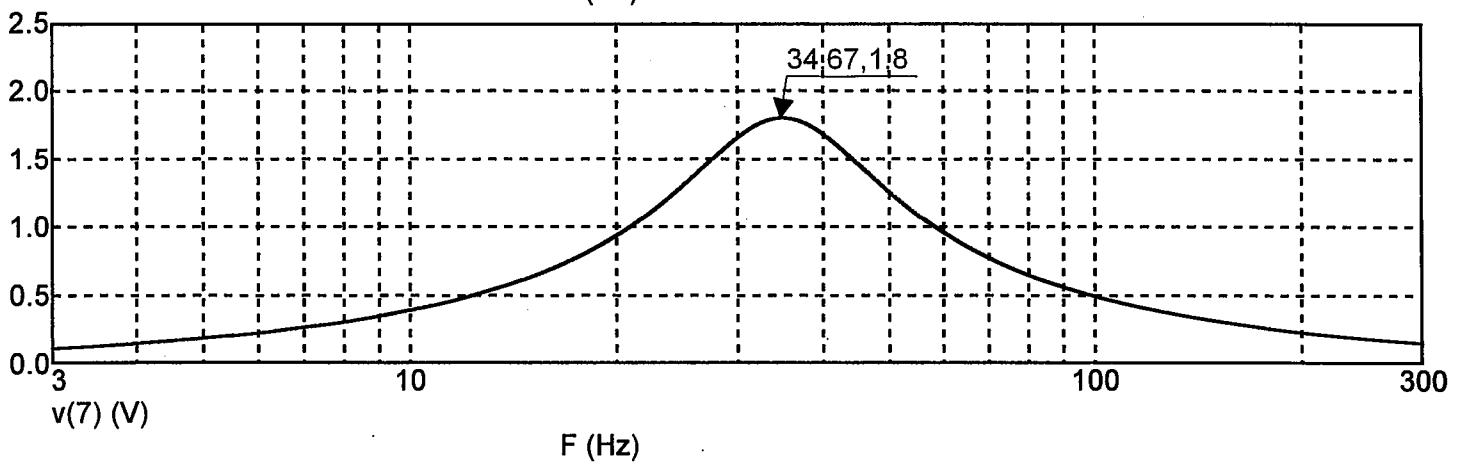
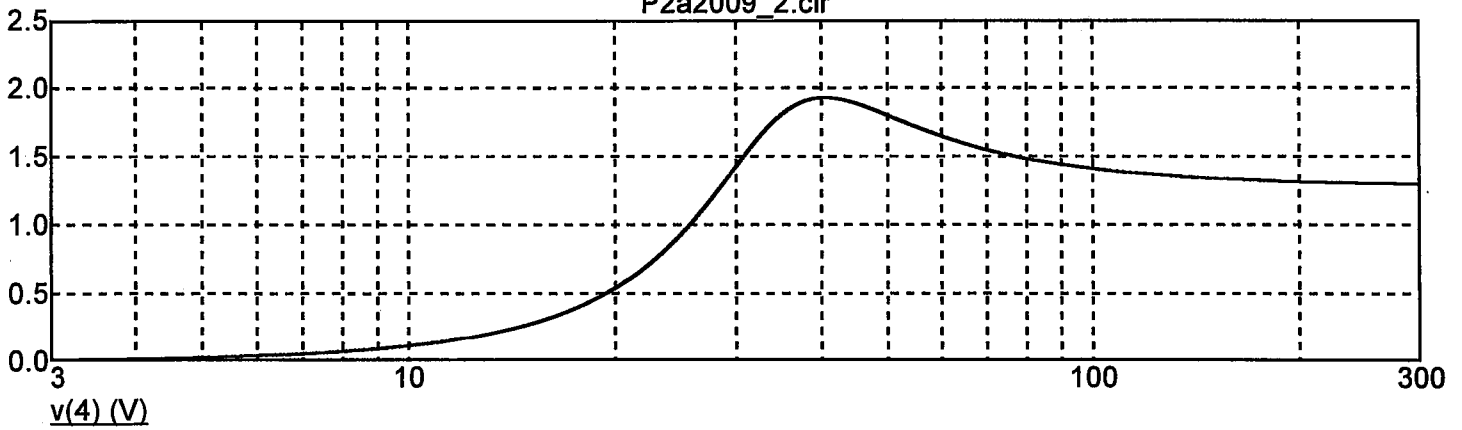
$$(R_a // R_v) + R_b = 30,8 \text{ k}$$

$$\frac{R_a \cdot 50}{R_a + 50} = 30,8 - 9,67$$

$$R_a = 36,6 \text{ k} //$$



P2a2009_2.cir



Versão P2 2014-1

$$f_{\min} = 11 \text{ Hz}$$

$$f_{\max} = 28 \text{ Hz}$$

$$\phi = 0,9$$

$$\text{Potenc. } R_P = 47k \text{ ou } 100k$$

$$R_3 = R_5 = R_6 = R = 15k$$

$$C_1 = C_2 = C = 470 \text{ nF}$$

$$R_1 = R_2 = R_x$$

Equacionando da:

$$\omega_0 = \frac{1}{R_x \cdot C} \quad (1)$$

$$H_0 = \frac{2 \cdot R_4}{R + R_4} \quad (2)$$

$$\phi = \frac{R + R_4}{2 \cdot R} \quad (3)$$

Calculando:

Aplicando (3):

$$0,9 = \frac{15k + R_4}{2 \cdot 15k} \rightarrow R_4 = 12k //$$

Aplicando (2):

$$H_0 = \frac{2 \cdot 12k}{15k + 12k} \rightarrow H_0 = 0,889 //$$

Limites de R_x :

$$\omega_{\min} = 2 \cdot \pi \cdot f_{\min} = 2 \cdot \pi \cdot 11 = 69,1 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

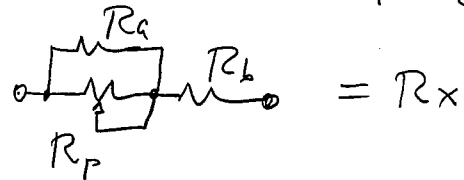
$$\omega_{\max} = 2 \cdot \pi \cdot f_{\max} = 2 \cdot \pi \cdot 28 = 175,9 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

Limites de R_x , usando (1):

$$R_{x\min} = \frac{1}{\omega_{\max} \cdot C} = \frac{1}{175,9 \cdot 470 \cdot 10^{-6}} = 12k //$$

$$R_{x\max} = \frac{1}{\omega_{\min} \cdot C} = \frac{1}{69,1 \cdot 470 \cdot 10^{-6}} = 30,8k //$$

Para obter estes valores usamos a topologia:



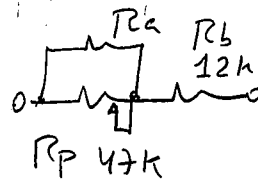
Escolhemos $R_P = 47k$

Para $R_{x\min} = 12k$ fica:

$$R_P = 0 \text{ e } R_b = 12k //$$

Para $R_{x\max} = 30,8k$ fica:

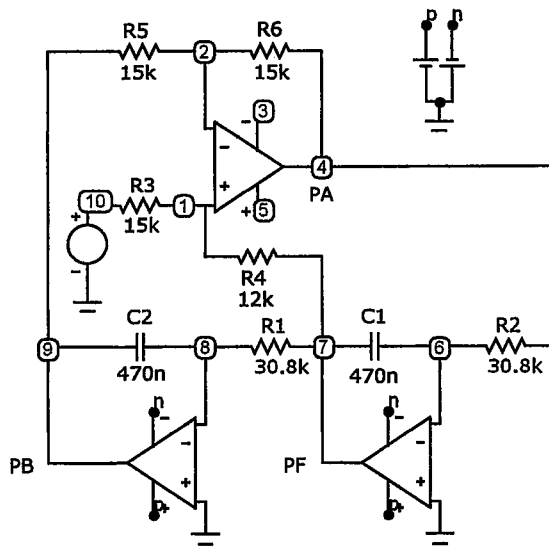
$$R_P = 47k$$



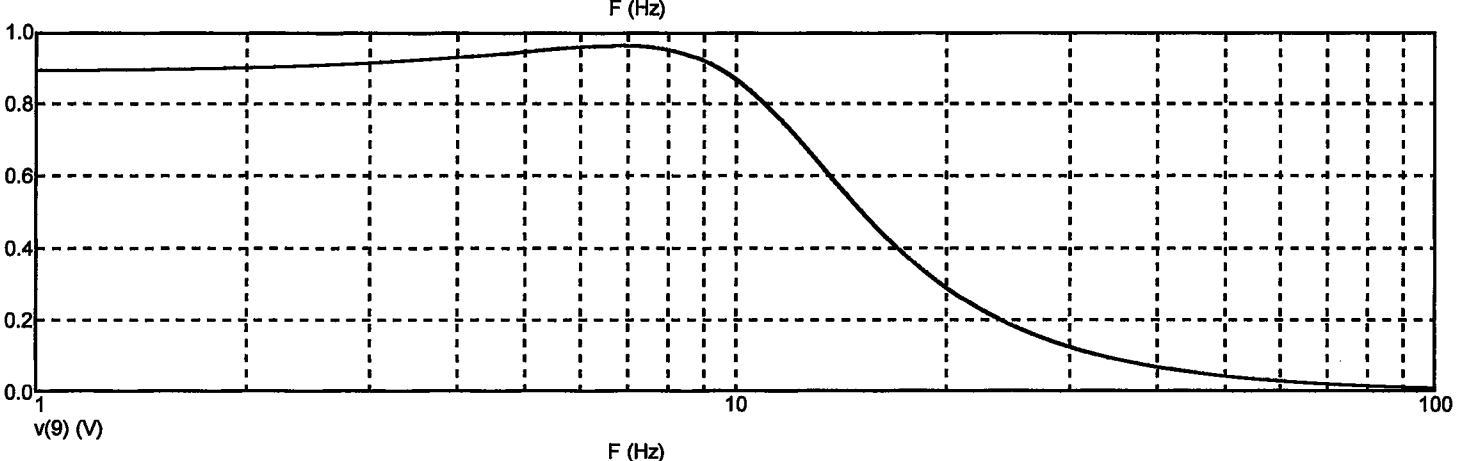
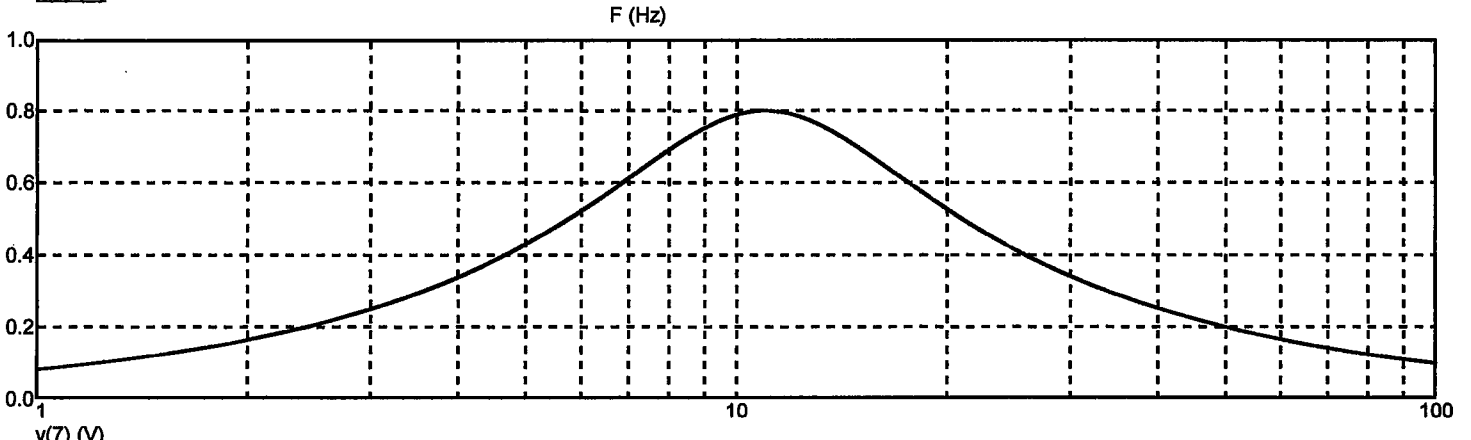
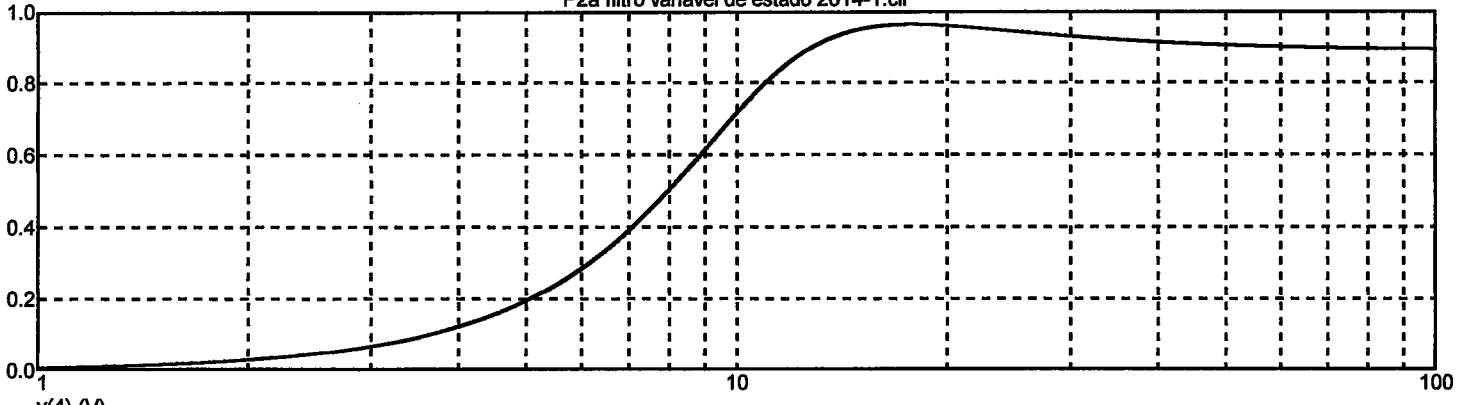
$$R_x = R_a // R_P + R_b = 30,8k$$

$$\frac{R_a \cdot 47k}{R_a + 47k} + 12k = R_b$$

$$\text{Então } R_b = 31,3k //$$



P2a filtro variável de estado 2014-1.cir

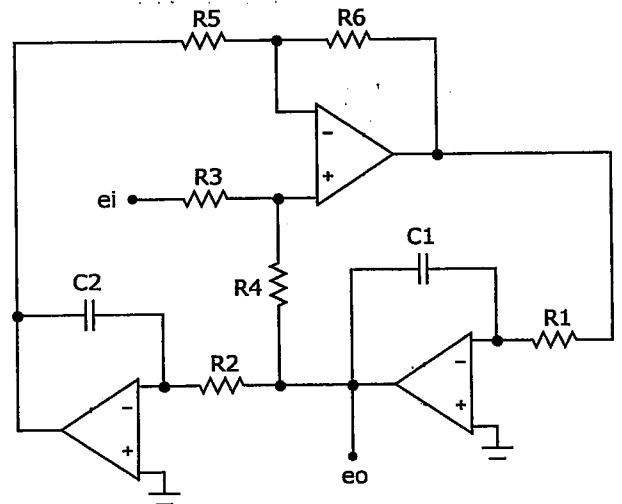
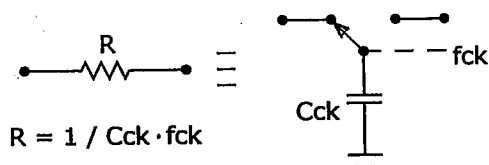


Nome: GABARITO Turma: _____

Sempre equacione o circuito em formato literal e depois aplique os valores numéricos.

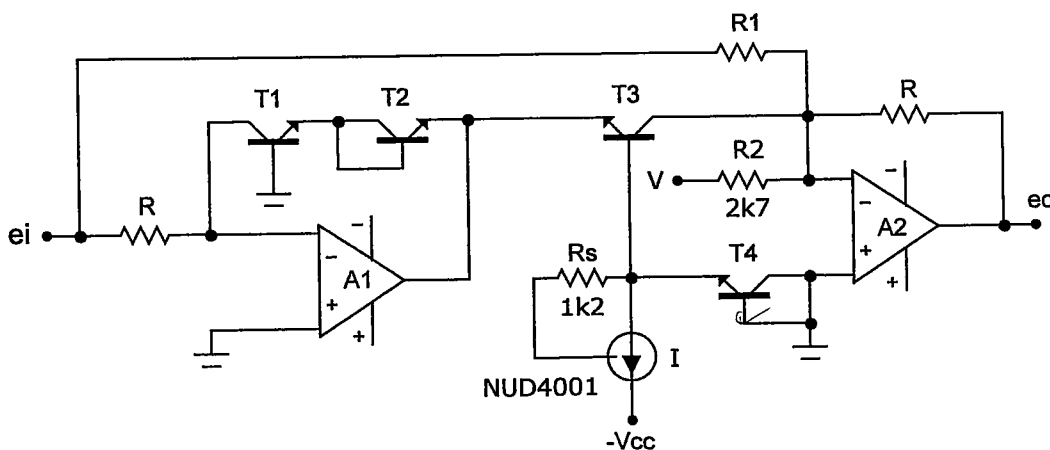
- A saúde de uma máquina rotativa pode ser avaliada dinamicamente pelo conjunto de ruídos produzidos mas é uma tarefa de difícil interpretação, agravada pelas variações de velocidade. Para isolar os ruídos de interesse aplicam-se filtros de diversos tipos, centrados na frequência de rotação da máquina e em algumas harmônicas.
 Estude a topologia do filtro tipo Variáveis de Estado, do qual temos interesse em sua saída Passa-Faixa. Manipule a equação em formato literal e separe totalmente os três parâmetros, aplicando logo a seguir a simplificação de usar capacitores iguais a 100nF e resistores iguais a 18k, exceto R4 e os responsáveis pelo ajuste da frequência central.
 Determine e justifique o cálculo dos componentes para compor um filtro ajustável entre 43Hz e 318Hz (nesta etapa calcule os limites apenas) com fator de qualidade 16.
 Para sincronizar e acompanhar as variações de velocidade da máquina, aplique a estrutura de Capacitores Chaveados neste filtro (projete e justifique), usando uma frequência de controle 16 vezes maior do que a do filtro e calcule os componentes para isso. Arredonde os valores.
 Desenhe o circuito completo com todos os valores. Componentes ideais.

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PF} = \frac{-s \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_3/R_4}}{s^2 + s \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_4/R_3} + \frac{R_6}{R_5} \frac{1}{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}} = \frac{H_0 \cdot \omega_0 \cdot s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

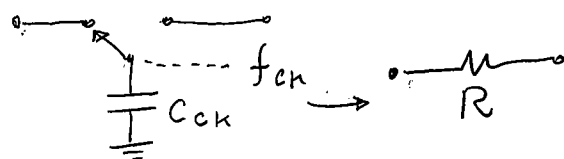
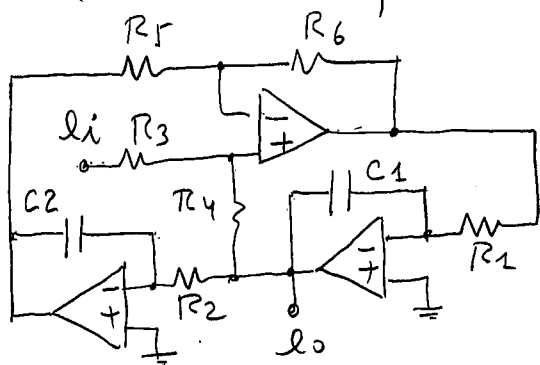


- Examine a topologia a seguir, entenda o funcionamento e equacione sua função de transferência em formato literal, descrevendo cada passo com textos, equações e diagramas. Dimensione os componentes para resolver com precisão a equação: $e_o = e_i^2 - 2e_i + 3,5$

$V_{be} = (k \cdot T / q) \cdot \ln(I_c / I_o)$. Fonte de corrente NUD4001: $R_s = V_{ref} / I$ onde $V_{ref} = 0,8$ e $I_{Rs} = 0$.



A saída de uma máquina rotativa pode ser avaliada dinamicamente pelo conjunto de ruídos produzidos, mas é uma tarefa de difícil interpretação, agravada pelas variações de velocidade. Para isolar os ruídos de interesse aplica-se filtros Passa-Faixa centrados na frequência de rotações de máquina e em suas harmônicas. Estude a topologia do filtro PF tipo Variáveis de Estado, equacione em formato literal cada parâmetro, aplicando logo a seguir a simplificação de usar capacitores iguais a 100 nF e os resistores iguais a 18 k , exceto R_4 e os responsáveis pelo ajuste de frequência central. Determine e justifique o cálculo dos componentes para montar um PF ajustável entre 43 Hz e 318 Hz (calcule os limites) com fator de qualidade 16. Para sincronizar e acompanhar as variações de velocidade da máquina, aplique a estrutura de capacitores Chevedos, usando uma frequência de controle 16 vezes maior que a de máquina. Desenhe o circuito completo com todos os valores calculados. Componentes ideais. Arredonde os valores.



$$R = \frac{1}{C_{cn} \cdot f_{cn}}$$

$$\frac{V_{PF}}{V_i} = \frac{-1}{s^2 + s \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_3/R_4} + \frac{R_6}{R_5 R_1 R_2 C_1 C_2}} = \frac{H_0 \frac{\omega_0}{Q} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

Comparando as duas equações;

$$\omega_0^2 = \frac{R_6/R_5}{R_1 \cdot C_1 \cdot R_2 \cdot C_2} \rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{R_6/R_5}{R_1 \cdot C_1 \cdot R_2 \cdot C_2}}$$

Simplificando:

$$R = R_1 = R_2 \quad C = C_1 = C_2 \quad R_5 = R_6$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R^2 \cdot C^2}} \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{R \cdot C} //$$

$$\frac{\omega_0}{Q} = \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \cdot \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_4/R_3}$$

$$Q = \frac{\sqrt{\frac{R_6/R_5}{R_2 \cdot C_2 \cdot R_2 \cdot C_2}}}{\frac{1}{R_1 \cdot C_1} \cdot \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_4/R_3}}$$

$$Q = \frac{1}{\frac{\sqrt{R_1 \cdot C_1 \cdot R_2 \cdot C_2}}{R_1 \cdot C_1} \cdot \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_4/R_3}} //$$

Simplificando:

$$R_a = R_3 = R_5 = R_6$$

$$Q = \frac{1}{\frac{R \cdot C}{R \cdot C} \cdot \frac{1 + R_a/R_a}{1 + R_4/R_a}}$$

$$Q = \frac{1}{2} = \frac{1 + \frac{R_4}{R_a}}{2}$$

$$Q = \frac{R_4 + R_a}{2 \cdot R_a} //$$

$$H_0 \cdot \frac{\omega_0}{Q} = - \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \cdot \frac{1 + R_1/R_5}{1 + R_3/R_4}$$

$$H_0 \cdot \frac{1}{R_2 \cdot C_2} \cdot \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_4/R_3} = - \frac{1}{R_1 \cdot C_1} \cdot \frac{1 + R_6/R_5}{1 + R_3/R_4}$$

$$H_0 = - \frac{1 + R_4/R_3}{1 + R_3/R_4} = - \frac{\frac{R_3 + R_4}{R_3}}{\frac{R_3 + R_4}{R_4}}$$

$$H_0 = - \frac{R_4}{R_3} \rightarrow H_0 = - \frac{R_4}{R_a}$$

Personalizando com $C = 100 \text{ nF}$;

Limite de ω_0 ;

$$R_{\text{low}} = \frac{1}{\omega_{\text{low}} \cdot C} = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot 43 \cdot 100 \cdot 10^{-9}}$$

$$R_{\text{low}} = 37 \text{ k} //$$

$$R_{\text{high}} = \frac{1}{\omega_{\text{high}} \cdot C} = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot 318 \cdot 100 \cdot 10^{-9}}$$

$$R_{\text{high}} = 5 \text{ k} //$$

$$Q = \frac{R_4 + R_a}{2 \cdot R_a} = 16 = \frac{R_4 + 18 \cdot 10^3}{2 \cdot 18 \cdot 10^3}$$

$$R_4 = 558 \text{ k} \approx 560 \text{ k} //$$

$$H_0 = - \frac{R_4}{R_a} = - \frac{558}{18 \text{ k}} \rightarrow H_0 = -31 //$$

Equivalente em dB:

$$|H_0(\text{dB})| = 20 \cdot \log 31$$

$$|H_0(\text{dB})| = 29,8 \text{ dB} //$$

Transformando $R_1 = R_2 = R$
em capacitores checados:

$$R = \frac{1}{C_{\text{ch}} \cdot f_{\text{ch}}} \quad \text{e} \quad f_{\text{ch}} = 16 \cdot f$$

$$R_{\text{low}} = 37 \text{ k} = \frac{1}{C_{\text{ch}} \cdot 16 \cdot 43}$$

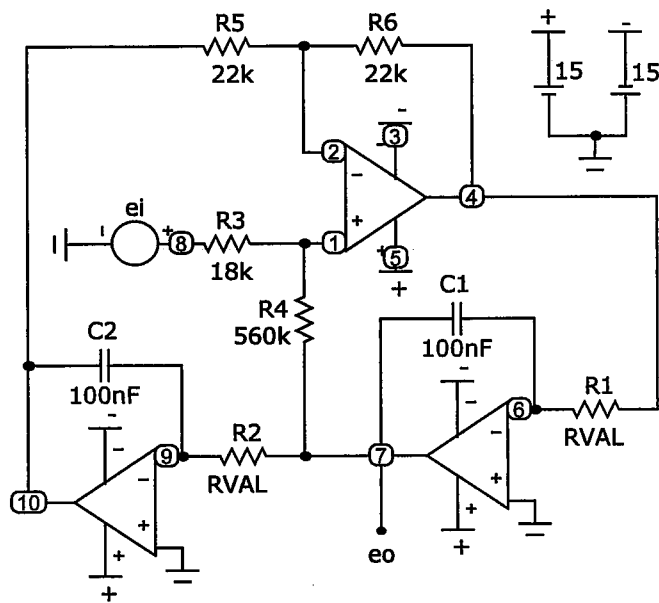
$$C_{\text{ch}} = 39 \text{ nF} //$$

Confirmando:

$$R_{\text{high}} = 5 \text{ k} = \frac{1}{C_{\text{ch}} \cdot 16 \cdot 318}$$

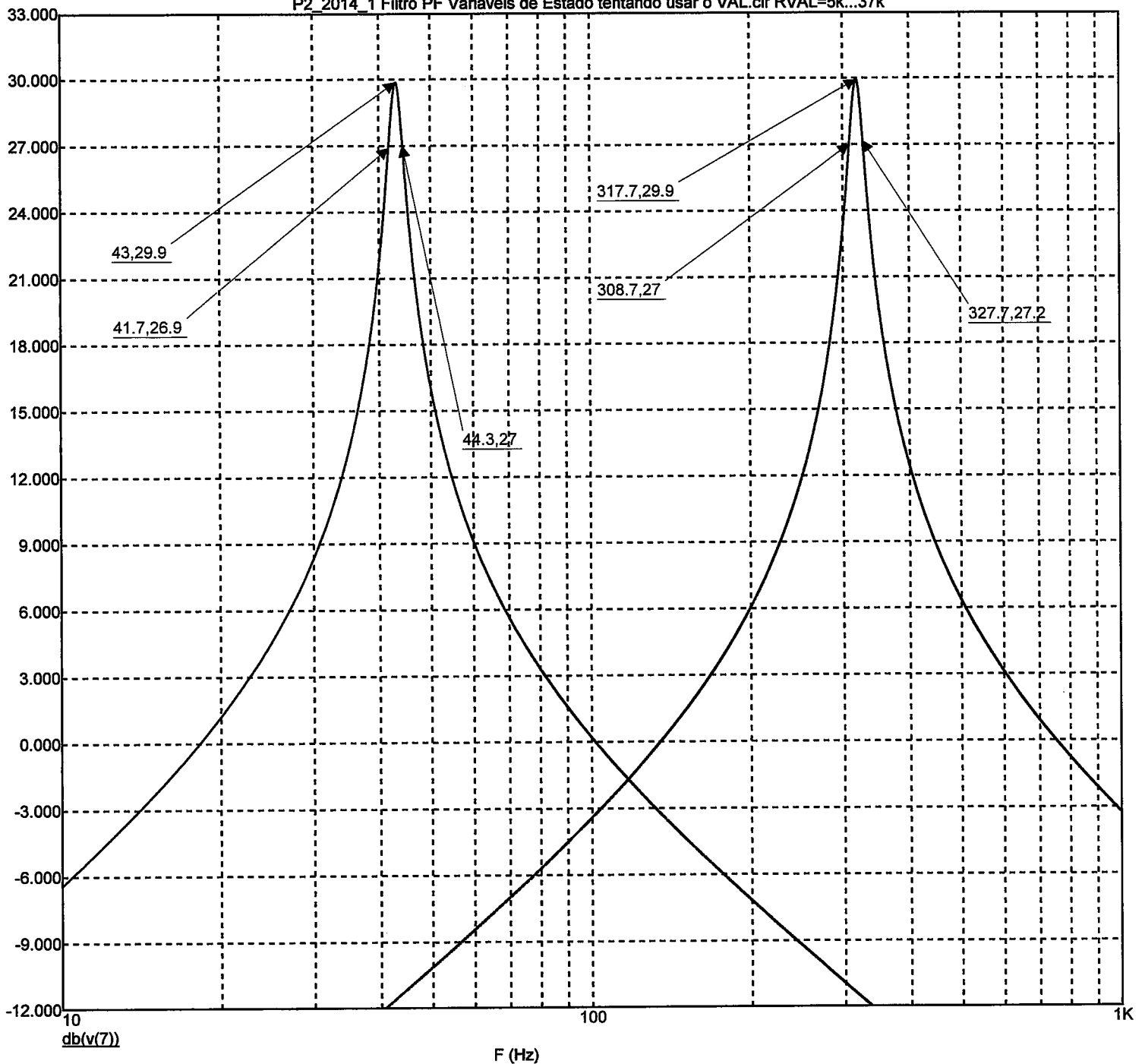
$$C_{\text{ch}} = 39 \text{ nF} //$$

mesmo valor.

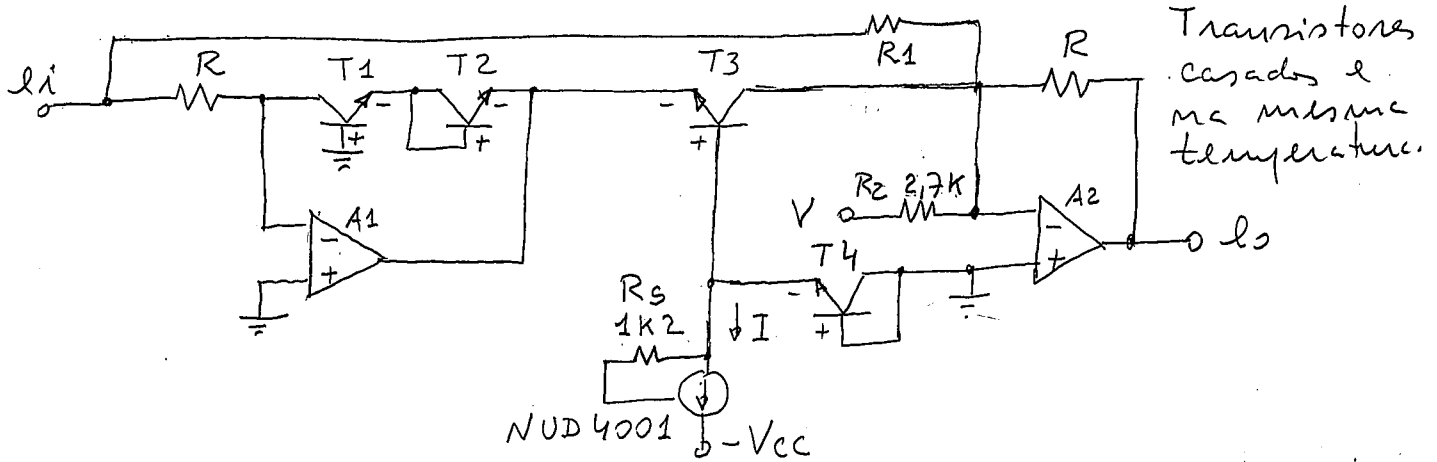


.define RVAL 5k

P2_2014_1 Filtro PF Variáveis de Estado tentando usar o VAL.cir RVAL=5k...37k



Examine o circuito, entenda o funcionamento e equacione sua função de transferência em formato literal. Dimensione os componentes para resolver a equação $l_o = l_i^2 - 2 \cdot l_i + 3,5$
 Fonte de corrente NUD4001: $R_s = \frac{V_{ref}}{I}$ e $V_{ref} = 0,8$.



Transistores casados e na mesma temperatura.

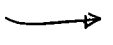
A1: Conversor log com uma junção adicional.
 A2: conversor anti-log e somador; some as correntes de massa virtual.
 Fonte de corrente I para $-V_{cc}$. Fonte de tensão V.
 Método: Aplicar KVL para os dois lados, no nó que é o domínio dos logs, no caso, a saída de A1 $\rightarrow V_x$:
 $V_x = -V_{BE2} - V_{BE1}$
 $V_x = -V_{BE3} - V_{BE4}$
 A igualdade no nó de V_{BE} mostra que o circuito é estável com a temperatura.
 Igualando as equações acima e lembrando que $V_{BE} = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$;

$$-\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right) = -\frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c3}}{I_0}\right) - \ln\left(\frac{I_{c4}}{I_0}\right)$$

Simplificando; mesma temperatura e mesmo I_0 :
 $\ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right) + \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right) = \ln\left(\frac{I_{c3}}{I_0}\right) + \ln\left(\frac{I_{c4}}{I_0}\right)$

Examinando o circuito;
 $I_{c2} = I_{c1} = \frac{l_i}{R}$ (massa virtual de A1)
 KCL na massa virtual de A2:
 $\frac{l_o}{R} + \frac{l_i}{R_1} + \frac{V}{R_2} = I_{c3}$
 $I_{c4} = I$ sendo $I = \frac{V_{ref}}{R_s}$

Simplificando: $\ln(a) + \ln(b) = \ln(a \cdot b)$
 e isolando a saída;



$$\ln \left(\frac{l_i \cdot l_i}{R \cdot R \cdot I_0 \cdot I_0} \right) = \ln \left(\frac{\left(\frac{l_0}{R} + \frac{l_i}{R_1} + \frac{V}{R_2} \right) \cdot I}{I_0 \cdot I_0} \right)$$

$$\frac{l_i^2}{R^2} = \frac{l_0 \cdot I}{R} + \left(\frac{l_i}{R_1} + \frac{V}{R_2} \right) \cdot I$$

$$l_0 = \frac{R}{I} \left[\frac{l_i^2}{R^2} - \left(\frac{l_i}{R_1} + \frac{V}{R_2} \right) \cdot I \right]$$

$$l_0 = \frac{l_i^2}{R \cdot I} - \frac{l_i \cdot R}{R_1} - \frac{V \cdot R}{R_2} \quad \text{e} \quad I = \frac{V_{\text{net}}}{R_5} //$$

Personalizações comparando com a função desejada:

$$\frac{l_i^2}{R \cdot I} = l_i^2 \rightarrow R \cdot I = 1$$

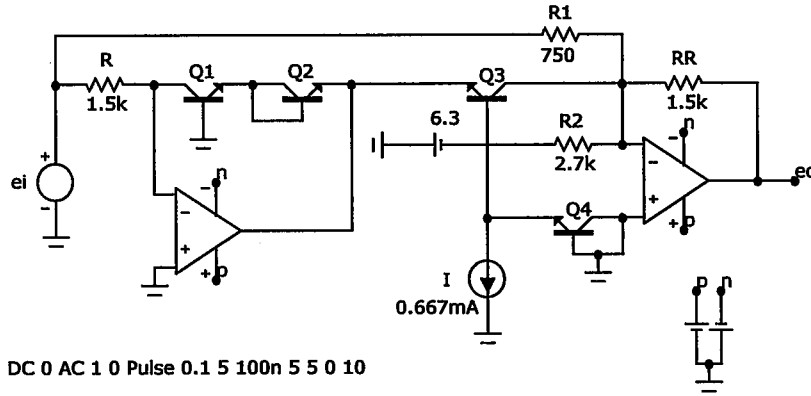
$$\frac{R \cdot V_{\text{net}}}{R_5} = 1$$

$$\frac{R \cdot 0,8}{1,2k} = 1 \rightarrow R = 1,5k //$$

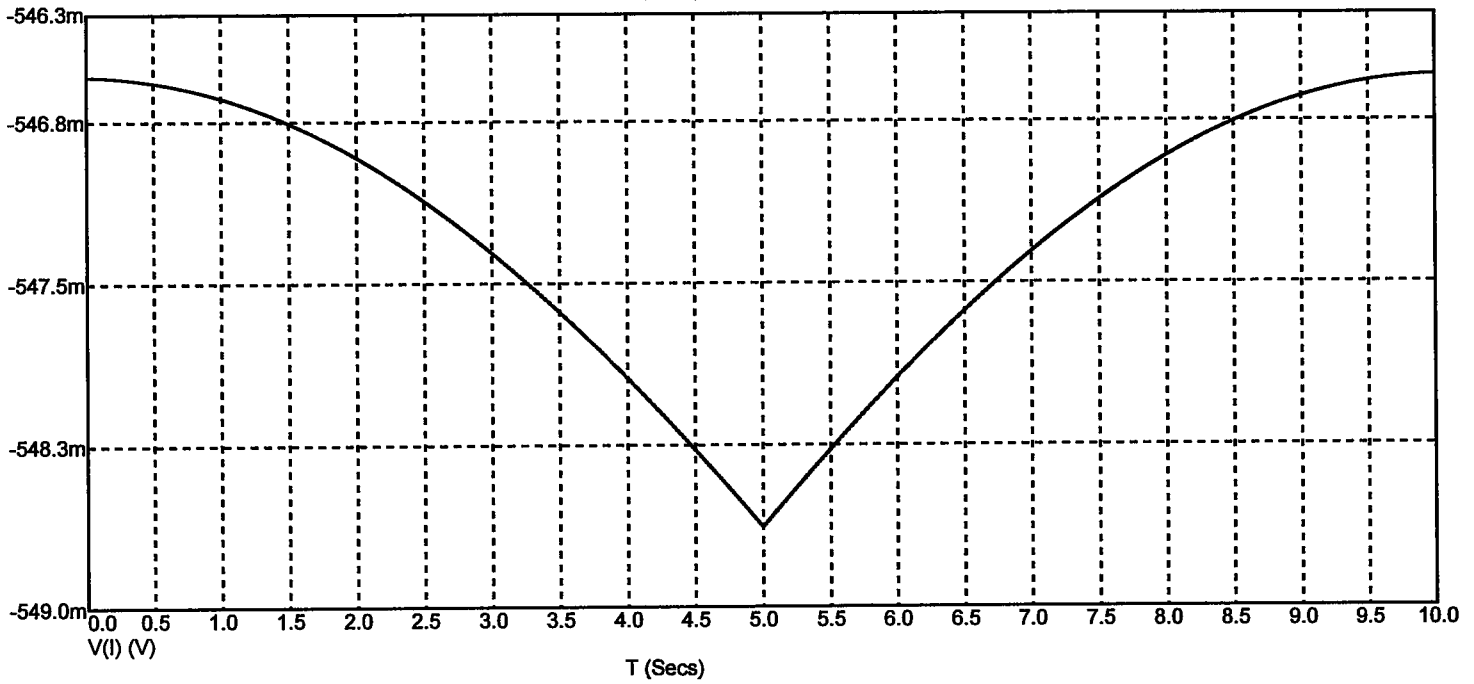
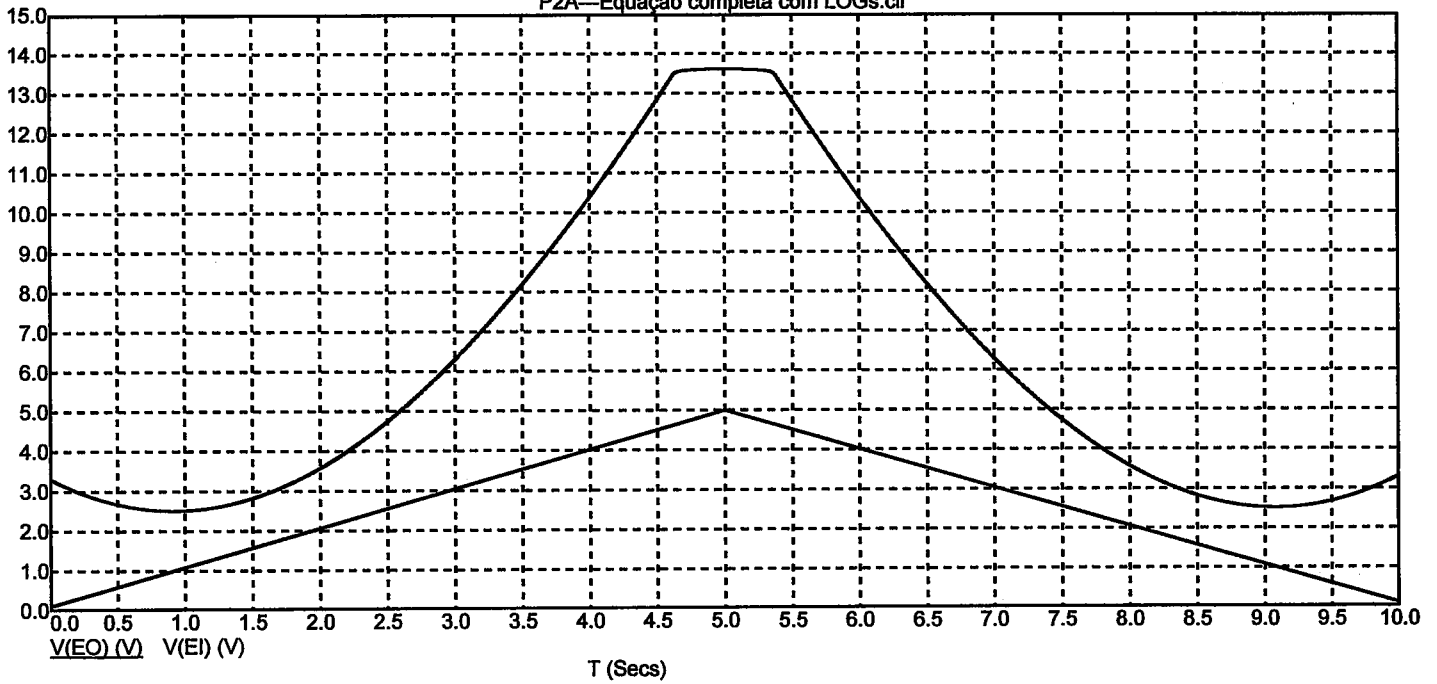
$$- \frac{l_i \cdot R}{R_1} = -2 \cdot l_i \rightarrow R_1 = \frac{R}{2} = \frac{1k5}{2} \rightarrow R_1 = 750\Omega //$$

$$- \frac{V \cdot R}{R_2} = +3,5 \rightarrow V = - \frac{3,5 \cdot R_2}{R} = - \frac{3,5 \cdot 2,7k}{1,5k} \rightarrow V = -6,3 \text{ Volts} //$$

P2 2014-2: Resolve equação $e_o = e_i^2 - 2 \cdot e_i + 3,5$

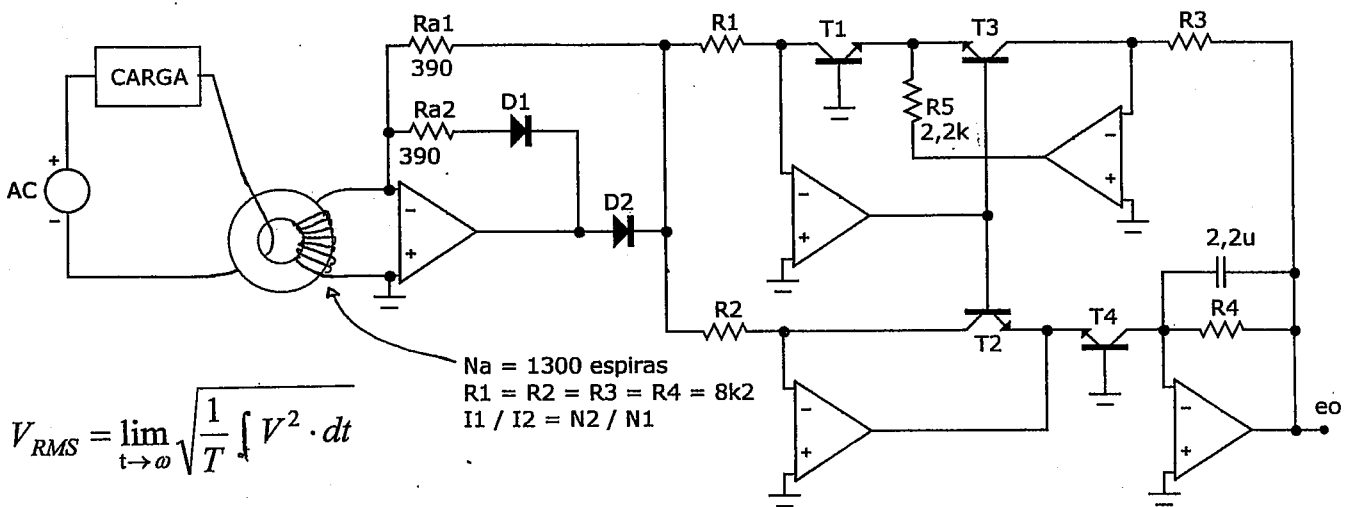


P2A—Equação completa com LOGs.cir



Nome: GABARITO Turma: _____

- 1) O circuito a seguir calcula o valor RMS da corrente drenada por cargas ligadas na rede elétrica.
- Examine em detalhes cada bloco deste aparelho, entenda o funcionamento e descreva amplamente agora (será avaliado).
 - Separe em blocos, equacione cada bloco até o fim, em formato literal, documentando com textos, equações e diagramas. Por enquanto, esqueça C_0 . Aplique então os valores de circuito.
 - Junte os blocos para obter a equação literal de todo o circuito, sem variáveis internas.
 - Descreva a ação de C_0 na equação e confirme se o circuito atende às especificações.
 - Aplique os valores e determine o máximo pico de corrente na carga que pode ser medido.
- Alimentação simétrica de 9V, operacionais ideais, transistores na mesma temperatura.



$$V_{RMS} = \lim_{T \rightarrow \infty} \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T V^2 \cdot dt}$$

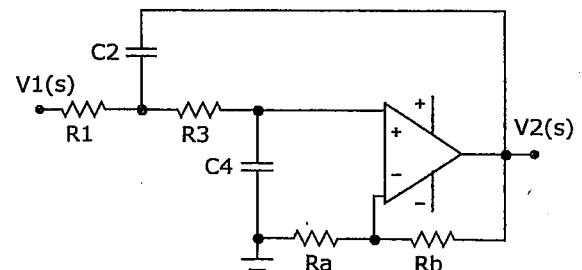
- 2) Encadear filtros de 2ª ordem para obter um filtro mais seletivo causa dois inconvenientes: ganho excessivo (produto dos ganhos individuais) e incerteza nos parâmetros H_0 , ω_0 e $1/Q$ devido ao acúmulo das tolerâncias dos componentes. Para minimizar estes efeitos, estude as vantagens de utilizar células PB Salen-Key de 2ª ordem com ganho unitário e qualquer $1/Q$.

- Extraia os parâmetros acima em formato literal, em função dos componentes apenas e aplique a seguir o ganho unitário.
- Personalize as equações das sensibilidades até obter todas em função dos componentes apenas. Aplique agora o ganho unitário o comente se houve vantagens.
- Estude agora se é vantajoso fazer os resistores iguais e escreva as novas equações de sensibilidade. Comente os resultados.
- Informe as equações finais para o cálculo do filtro e facilite o dimensionamento dos capacitores representando-os por equações onde não aparece o outro capacitor.

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{K}{s^2(R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4) + s(R_3 \cdot C_4 + R_1 \cdot C_4 + (1-K) \cdot R_1 \cdot C_2) + 1} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$S_{R_1}^Q = -S_{R_3}^Q = -\frac{1}{2} + Q \cdot \sqrt{\frac{R_3 \cdot C_4}{R_1 \cdot C_2}}$$

$$S_{R_a}^Q = -S_{R_b}^Q = -Q \cdot (K-1) \cdot \sqrt{\frac{R_1 \cdot C_2}{R_3 \cdot C_4}} - Q \cdot \frac{R_b}{R_a} \cdot \sqrt{\frac{R_1 \cdot C_2}{R_3 \cdot C_4}}$$



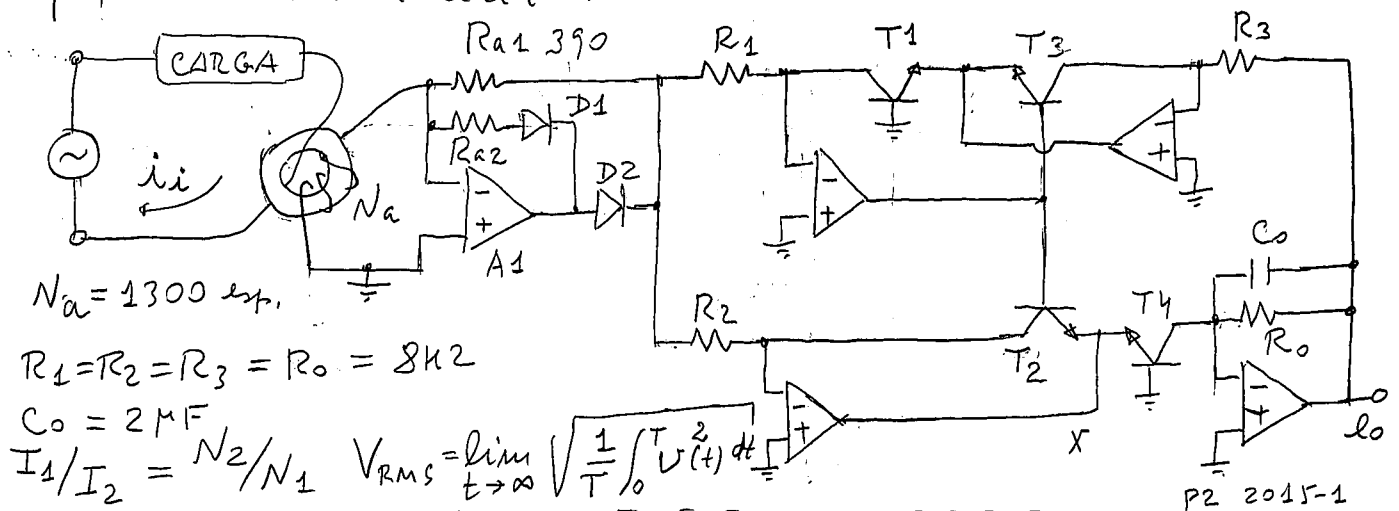
O circuito a seguir calcule o valor RMS de corrente em cargas ligadas na rede elétrica.

a) Examine em detalhes cada bloco deste aparelho, entenda o funcionamento e descreva amplamente (será avaliado).

b) Separe em blocos e equacione cada um até o fim em formato literal, documentando em textos, equações e diagramas. Aplique então os valores de circuito.

c) Junte os blocos (equações) para obter a equação literal de função de transferência do circuito sem variáveis internas.

d) Aplique os valores e determine a máxima pico de corrente que pode ser medida. $V_{cc} = \pm 9V$. Operacionais ideais.



a) corrente na carga passa por um transformador de corrente que promove a isolação da rede e vai para A1 que tem massa virtual \rightarrow secundário está em curto entre massa e massa virtual.

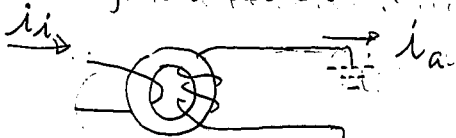
A1 é um conversor tipo corrente-tensão inversor

acrescido de D2 que elimina tensão negativas e D1 que garante a continuidade de manuseio virtual.

O bloco seguinte, com 4 operacionais e um conversor log é será equacionado pelo método específico para este classe de circuitos. Só então será possível descobrir os

detalhes de sua função de conversor RMS.

Transformador de corrente:

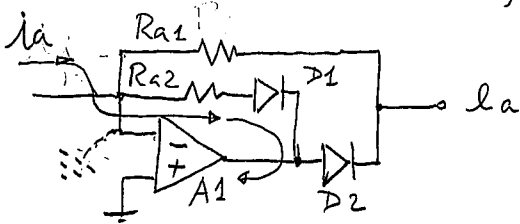


$$N_1 = 1 \quad N_2 = 1300$$

$$\text{como } \frac{i_1}{i_a} = \frac{N_2}{N_1} \rightarrow i_a = i_1 \cdot \frac{N_1}{N_2}$$

$$i_a = i_1 \cdot \frac{1}{1300} \rightarrow i_a = \frac{i_1}{1300}$$

Conversor $I \rightarrow V$ retificador:



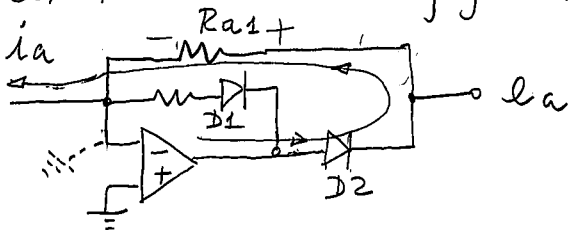
Hipótese: sentido de corrente como na figura:

A1 é inversor e $e^+ = e^-$

Logo D1 conduz e D2 corta.

$i_a = 0$ com impedância R_{a1} para a massa.

Hipótese: i_1 em sentido contrário ao da figura:



Agora D2 conduz e D1 corta.

Lembrando a massa virtual:

$$i_a = i_a \cdot R_{a1}$$

$$i_a = 390 \cdot i_a$$

Juntando com o bloco anterior:

$$i_a = 390 \cdot \frac{i_1}{1300} \rightarrow i_a = 0,3 \cdot i_1 \text{ Volts}$$

Bloco do conversor log:

Método: Encontrar o nó X de domínio do log e aplicar KVL até a massa.

X é a junção dos emissores de T2 e T4, entrada do antilog.

$$\text{KVL: } -V_{BE2} + V_{BE3} - V_{BE1} = -V_{BE4}$$

$$\text{como } V_{BE} = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_C}{I_0}\right), \text{ fazendo}$$

$\frac{k \cdot T}{q} = V_T$ e supondo inicialmente que ele seja um valor constante

de modo que C_0 não participe:

$$-V_T \ln\left(\frac{I_{C2}}{I_0}\right) + V_T \ln\left(\frac{I_{C3}}{I_0}\right) -$$

$$-V_T \ln\left(\frac{I_{C1}}{I_0}\right) = -V_T \ln\left(\frac{I_{C4}}{I_0}\right)$$

Lembrando de massa virtual:

$$-V_T \ln\left(\frac{I_{C2}}{R_2 \cdot I_0}\right) + V_T \ln\left(\frac{I_{C3}}{R_3 \cdot I_0}\right) -$$

$$-V_T \ln\left(\frac{I_{C1}}{R_1 \cdot I_0}\right) = -V_T \ln\left(\frac{I_{C4}}{R_0 \cdot I_0}\right)$$

Simplificando V_T e isolando a saída l_0 :

$$\ln\left(\frac{I_{C2}}{R_2 \cdot I_0}\right) + \ln\left(\frac{I_{C3}}{R_1 \cdot I_0}\right) = \ln\left(\frac{I_{C3}}{R_3 \cdot I_0}\right) + \ln\left(\frac{I_{C4}}{R_0 \cdot I_0}\right)$$

$$\ln\left(\frac{I_{C2} \cdot I_{C3}}{R_2 \cdot R_1 \cdot I_0 \cdot I_0}\right) = \ln\left(\frac{I_{C3} \cdot I_{C4}}{R_3 \cdot R_0 \cdot I_0 \cdot I_0}\right)$$

$$\frac{l_a^2}{R_2 \cdot R_1} = \frac{l_0^2}{R_3 \cdot R_0}$$

$$l_0 = \sqrt{\frac{R_3 \cdot R_0}{R_1 \cdot R_2}} \cdot l_a$$

O operacional com C_0 e R_0 é um filtro passa-baixas que atenua as variações em l_0 , faz a média do sinal, compõe a média de l_a ao predito.

Aplicando os valores:

Como as resistores são iguais:

$$I_0 = \sqrt{(0,3 \cdot I_i)^2}$$

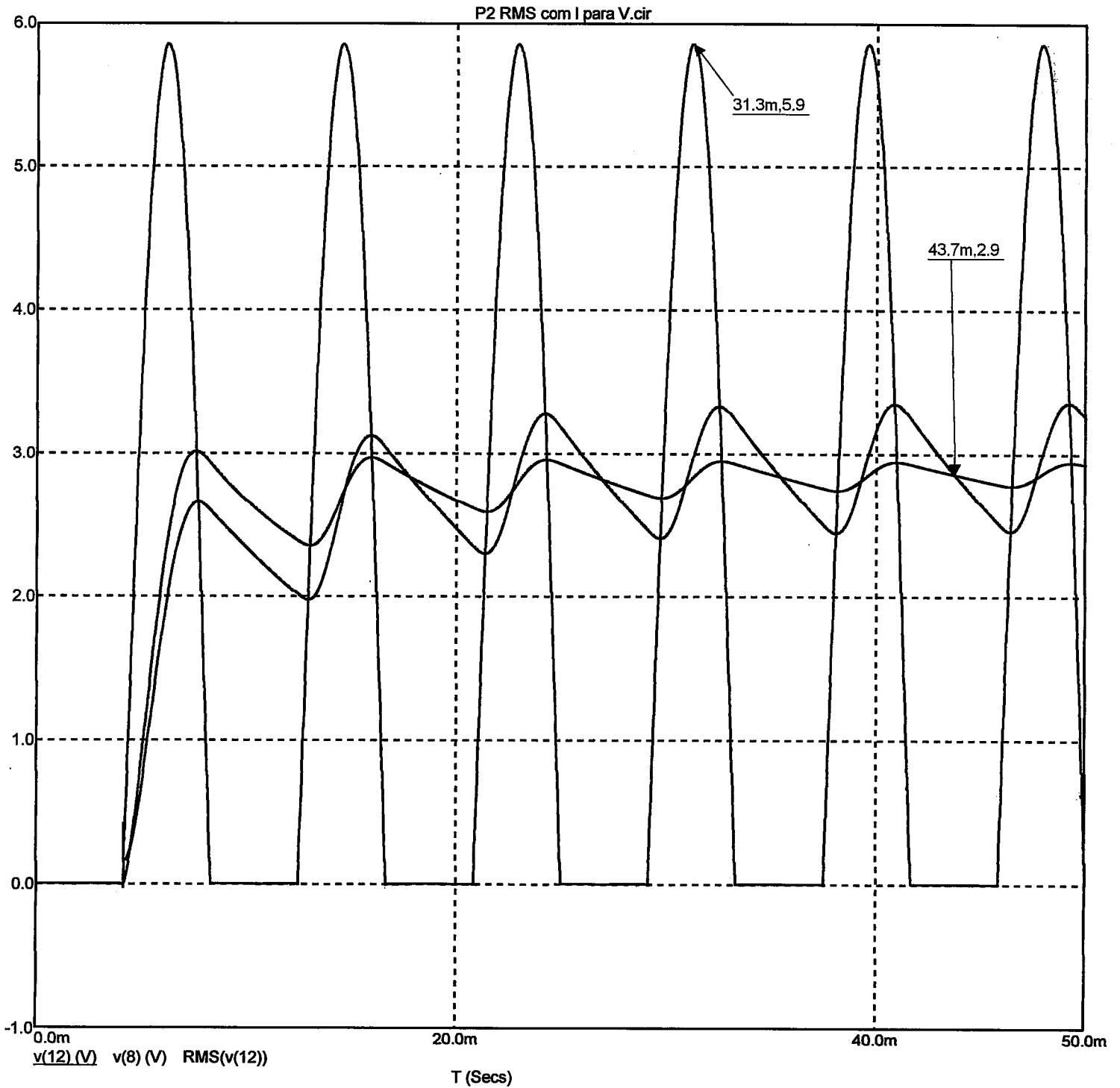
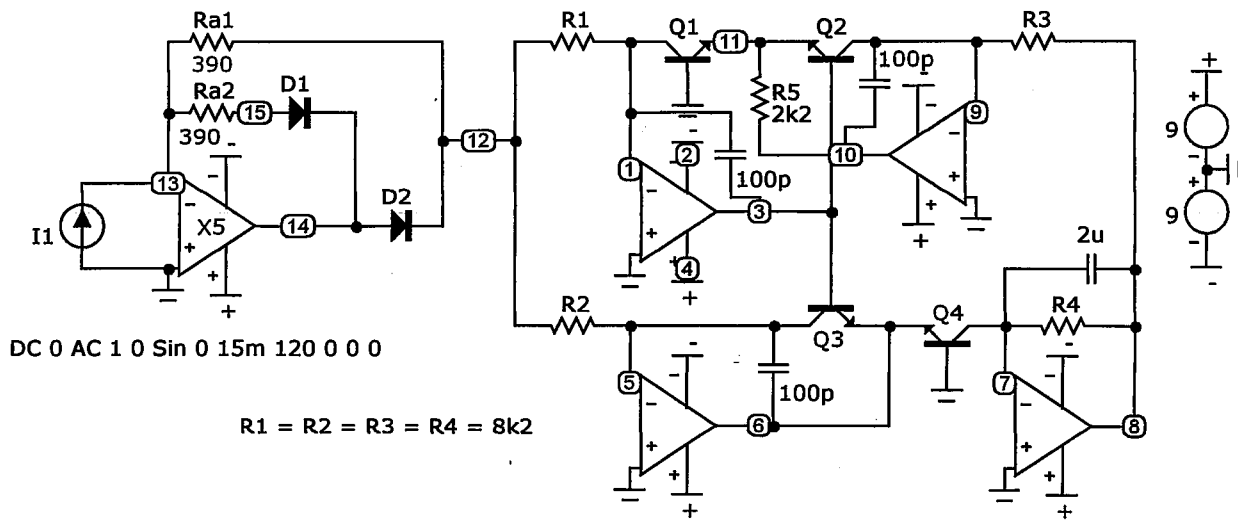
$$I_0 = 0,3 \sqrt{I_i^2} //$$

d) Para não saturar,

$$I_a \leq V_{cc}$$

$$I_a = 9 = 0,3 \cdot I_i$$

$$I_i = 30 \text{ Amperes máximo} //$$



Encadear filtros de 2ª ordem para obter um filtro mais seletivo causa dois inconvenientes: ganho excessivo (produto dos ganhos individuais) e maior incerteza nos parâmetros H_0 , ω_0 e $\frac{1}{Q}$ (acúmulo das tolerâncias no valor dos componentes).

Para minimizar estes inconvenientes, estude as vantagens de utilizar uma célula PB Sallen-Key de 2ª ordem com ganho unitário e qualquer Q .

a) Extraia os parâmetros ω_0 e $\frac{1}{Q}$ em função dos componentes apenas. Aplique agora o ganho unitário.

b) Personalize as equações de sensibilidade abaixo até obter todas em função dos componentes apenas.

Aplique agora o ganho unitário e comente se houve vantagens.

c) Estude agora se é vantajoso fazer os resistores fixos e escreva as novas equações de sensibilidade.

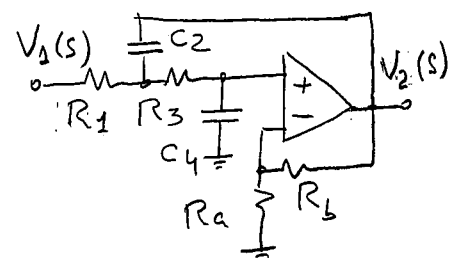
d) Informe as equações finais para o cálculo do filtro, e facilite o dimensionamento dos capacitores representando-os por equações onde não apareça o outro capacitor.

$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{K}{s^2(R_1 R_3 C_2 C_4) + s(R_3 C_4 + R_1 C_4 + (1-K)R_1 C_2) + 1} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$S_{R_1}^Q = -S_{R_3}^Q = -\frac{1}{2} + Q \sqrt{\frac{R_3 C_4}{R_1 C_2}}$$

$$S_{C_2}^Q = -S_{C_4}^Q = -\frac{1}{2} + Q \left(\sqrt{\frac{R_1 C_4}{R_3 C_2}} + \sqrt{\frac{R_3 C_4}{R_1 C_2}} \right)$$

$$S_{R_a}^Q = -S_{R_b}^Q = -Q(K-1) \sqrt{\frac{R_1 C_2}{R_3 C_4}} - Q \frac{R_b}{R_a} \sqrt{\frac{R_1 C_2}{R_3 C_4}}$$



P2 2015-1

a) comparando as duas formas da equação da função de transferência: Para facilitar a comparação:

$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{H_0 \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2} = \frac{H_0}{\frac{s^2}{\omega_0^2} + \frac{\omega_0}{Q \cdot \omega_0^2} s + \frac{\omega_0^2}{\omega_0^2}} = \frac{H_0}{\frac{s^2}{\omega_0^2} + \frac{1}{Q \cdot \omega_0} s + 1}$$

comparando agora:

$H_0 = K =$ ganho do filtro //

$$\frac{S^2}{\omega_0^2} (R_1 R_3 C_2 C_4) = \frac{S^2}{\omega_0^2}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R_1 R_3 C_2 C_4}} = \text{freq. de corte} // (1)$$

$$\frac{S}{\varphi} (R_3 C_4 + R_1 C_4 + (1-K) R_1 C_2) = \frac{S}{\varphi \cdot \omega_0}$$

Isolando $\frac{1}{\varphi}$ e aplicando (1):

$$\frac{1}{\varphi} = \frac{R_3 C_4}{\sqrt{\dots}} + \frac{R_1 C_4}{\sqrt{\dots}} + \frac{(1-K) R_1 C_2}{\sqrt{\dots}}$$

$$\frac{1}{\varphi} = \sqrt{\frac{R_3^2 C_4^2}{R_1 R_3 C_2 C_4}} + \sqrt{\frac{R_1^2 C_4^2}{R_1 R_3 C_2 C_4}} + (1-K) \sqrt{\frac{R_1^2 C_2^2}{R_1 R_3 C_2 C_4}}$$

$$\frac{1}{\varphi} = \sqrt{\frac{R_3 C_4}{R_1 C_2}} + \sqrt{\frac{R_1 C_4}{R_3 C_2}} + (1-K) \sqrt{\frac{R_1 C_2}{R_3 C_4}} //$$

Adotando ganho unitário: $K=1$

$$H_0 = K = 1 //$$

$$\frac{1}{\varphi} = \sqrt{\frac{R_3 C_4}{R_1 C_2}} + \sqrt{\frac{R_1 C_4}{R_3 C_2}} // (2)$$

b) Sensibilidades com $K=1$, em função dos componentes: Aplicando (2) nas equações:

$$S_{R_1}^{\varphi} = -S_{R_3}^{\varphi} = -\frac{1}{2} + \frac{\sqrt{\frac{R_3 C_4}{R_1 C_2}}}{\sqrt{\frac{R_3 C_4}{R_1 C_2}} + \sqrt{\frac{R_1 C_4}{R_3 C_2}}}$$

$$S_{R_1}^{\varphi} = -S_{R_3}^{\varphi} = -\frac{1}{2} + \frac{1}{\frac{\sqrt{\frac{R_3 C_4}{R_1 C_2}} + \sqrt{\frac{R_1 C_4}{R_3 C_2}}}{\sqrt{\frac{R_3 C_4}{R_1 C_2}}}}$$

$$S_{R_1}^{\varphi} = -S_{R_3}^{\varphi} = -\frac{1}{2} + \frac{1}{1 + \sqrt{\frac{R_2 C_4}{R_3 C_2} \cdot \frac{R_1 C_2}{R_3 C_4}}}$$

$$S_{R_1}^{\varphi} = -S_{R_3}^{\varphi} = -\frac{1}{2} + \frac{1}{1 + R_1/R_3} //$$

$S_{R_a}^{\varphi} = -S_{R_b}^{\varphi} =$ Não existe mais pois para $H_0=1$ desapareceram R_a e R_b .

Conclusão: com $H_0=K=1$ as sensibilidades diminuíram, c) Adotando agora $R_1=R_3$ as sensibilidades ficam;

$$S_{R_1}^{\varphi} = -S_{R_3}^{\varphi} = -\frac{1}{2} + \frac{1}{1+1} = 3\text{ms} //$$

Conclusão: com $R_1=R_3$ diminuir ainda mais as sensibilidades mas precisa selecionar dois valores iguais, medindo os resistores.

d) Equações finais com $K=1$ e $R_1=R_3=R$:

$$H_0 = K = 1 // \text{ Usando (1) e (2):}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{R \cdot \sqrt{C_2 \cdot C_4}} // (3)$$

$$\frac{1}{\varphi} = 2 \cdot \sqrt{C_4/C_2} // (4)$$

Isolando os capacitores:

Eliminando (4) ao quadrado:

$$\frac{1^2}{\varphi^2} = 2^2 \frac{C_4}{C_2} \text{ Isolando } C_2:$$

$$C_2 = 4 \cdot C_4 \cdot \varphi^2 \text{ Aplicando (3):}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{R \sqrt{4 C_4 \varphi^2 C_4}} \text{ então:}$$

$$C_4 = \frac{1}{2 \cdot \varphi \cdot R \cdot \omega_0} // (5)$$

Levando (5) na expressão de C_2 :

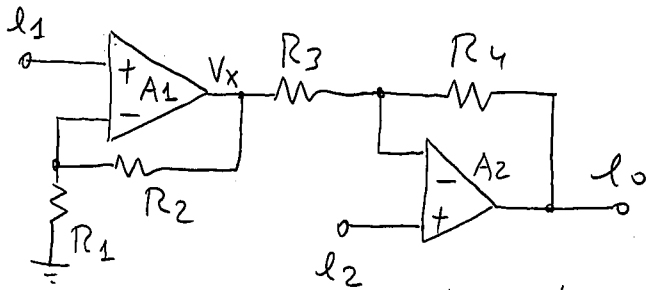
$$C_2 = 4 \cdot \frac{1}{2 \cdot \varphi \cdot R \cdot \omega_0} \varphi^2$$

$$C_2 = \frac{2 \varphi}{R \cdot \omega_0} //$$

a) Equacione o circuito abaixo para obter a função de transferência, descrevendo cada etapa.

b) Estabeleça relações entre os resistores de modo a obter uma equação mais simples e indique como configurar os resistores para obter ganho de 16 vezes.

c) Explique a função do circuito.



EX 2001/2

Equacionando A1:

$$l_+ = l_1 \quad l_- = V_x \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Operações lineares: $l_+ = l_-$

Igualando e isolando V_x :

$$V_x = \frac{l_1 \cdot (R_1 + R_2)}{R_1}$$

Equacionando A2:

$$l_+ = l_2 \quad \text{Por superposição:}$$

$$l_- = V_x \frac{R_4}{R_3 + R_4} + l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

Igualando $l_+ = l_-$, substituindo V_x e isolando l_o :

$$l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4} = l_2 - V_x \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

Multiplicando l_2 por $\frac{R_3 + R_4}{R_3 + R_4}$

cancelamos o denominador:

$$l_o R_3 = l_2 (R_3 + R_4) - V_x \cdot R_4$$

Isolando l_o e substit. V_x :

$$l_o = \frac{l_2 (R_3 + R_4)}{R_3} - \frac{l_1 (R_1 + R_2) R_4}{R_1 \cdot R_3} //$$

b)

Obtendo a proporção entre os resistores:

Na segunda parcela, se

$R_1 = R_4$ e formos

simplificar e obter o

mesmo denominador R_3 .

$$l_o = \frac{l_2 (R_3 + R_1)}{R_3} - \frac{l_1 (R_1 + R_2)}{R_3}$$

Fazendo $R_2 = R_3$ fica:

$$l_o = (l_2 - l_1) \frac{R_1 + R_2}{R_2} //$$

c)

Amplificador subtrator //

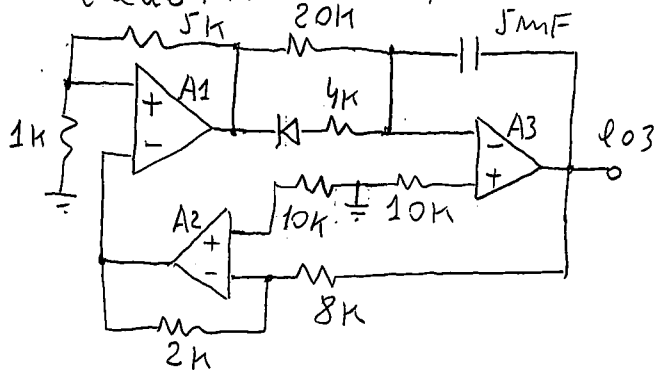
Vantagem: as duas entradas são de alta impedância $= \infty$.

Configure os resistores para obter um ganho de 16 vezes.

$$\frac{R_1 + R_2}{R_2} = 16 \quad \left| \quad \frac{R_1}{R_2} = 15$$

$$\frac{R_1}{R_2} + 1 = 16 \quad \left| \quad \begin{array}{l} \text{com } R_1 = 1k \\ R_2 = 15k // \end{array}$$

Desenhe com precisão o gráfico de l_{o1} e l_{o3} ao longo do tempo. Analise, descreva e equacione cada bloco separadamente. Cada passo da solução deve ser documentado. Alimentação 12 volts.



Ex 2001/2

Bloco A1: Comparador com histerese inversa.

$$l_{1+} = \frac{1}{1+5} l_{o1} = \frac{1}{6} l_{o1} = +2$$

Bloco A2: Amplif. inversor

$$l_{o2} = -\frac{8k}{2k} \cdot l_{o3} = -\frac{l_{o3}}{4}$$

Bloco A3: Integrador inversor.

$$l_{o3} = \frac{-1}{RC} \int_0^T l_{o1} + v_c(t=0) dt$$

$$= \frac{-1}{RC} (l_{o1} \cdot t + v_c(t=0))$$

Condições inicial:

Supondo que neste momento A1 mudou de -12V para +12V

Para isso acontecer, l_{o2} deve ter descido até -2V. Então, $l_{o3} = -(4 \cdot l_{o2}) = +8V$ neste momento. Devido a massa virtual: $v_c(t=0) = l_{o3} = 8V$. Como $l_{o1} = 12V$, o diodo está cortado e $R = 20k$.

l_{o3} parte de 8V e começa a diminuir linearmente com o tempo até ser alcançado o outro limite do comparador:

$$l_{o2} = -2V \rightarrow l_{o3} = -(4 \cdot l_{o2}) = -8V$$

Na equação do integrador:

$$-8 = \frac{-1}{20k \cdot 5mF} (l_{o1} \cdot t + 8)$$

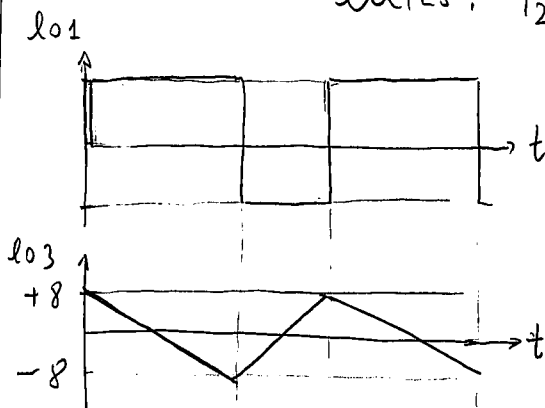
$$-8 = 0,01 (12 \cdot T_1 + 8)$$

$$\text{então: } T_1 = 66 \text{ seg.} //$$

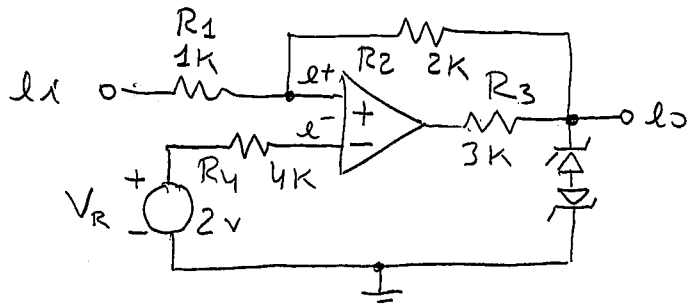
Neste momento, $l_{o1} \rightarrow -12$, o diodo conduz e l_{o3} começa a subir linearmente até +8V:

$$+8 = \frac{-1}{(20k // 4k) \cdot 5mF} (-12 T_2 + (-8))$$

$$\text{então: } T_2 = 10,4 \text{ seg.} //$$



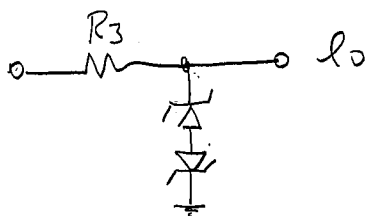
Determine o comportamento de l_o ao ser aplicada uma tensão linearmente crescente de -20 a $+20$ V na entrada l_i . Indique todos os valores em um gráfico $l_o \times l_i$, detalhando cada passo da solução.
Operacional ideal, diodos $V_Z = 9,4$ $V_D = 0,6$



Ex 2002/1

Análise do circuito:
comparador de nível, não inversor e com histerese e limitador na saída.

Limitador:



l_o é limitado em
 $l_o = \pm V_Z + V_D = 9,4 + 0,6 = \pm 10$ V

Comparador:

Por superposição,

$$l_+ = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$l_- = V_R$ Não existe queda de tensão em R_4 .

O ponto de virada ocorre em $l_+ = l_-$:

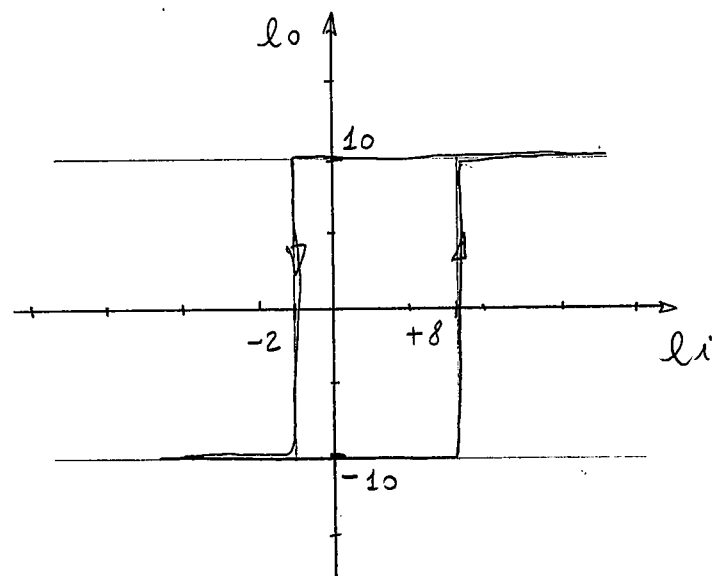
Substituindo $l_o = \pm 10$ V e igualando:

$$V_R = l_i \frac{2}{1+2} + \frac{\pm 10}{1+2}$$

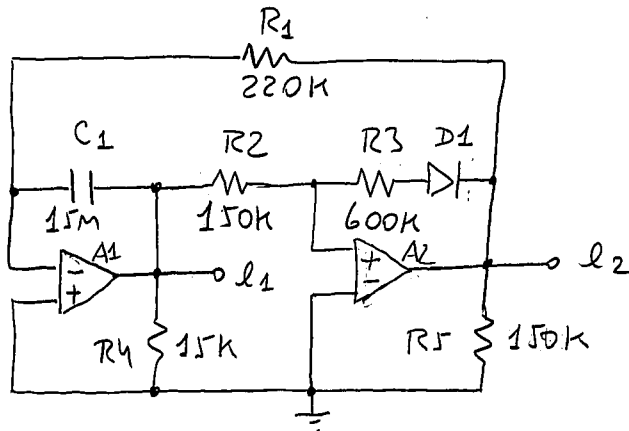
$$2 = 2 \frac{l_i}{3} + \frac{10}{3}$$

Então: $l_i = \begin{cases} 8 \text{ Volts} \\ -2 \text{ Volts} \end{cases}$

Fica então:



Desenhe, com todos os valores, os gráficos de l_1 e l_2 ao longo do tempo. Descreva cada passo do seu trabalho. Componentes ideais e alimentações simétricas de ± 10 Volts.

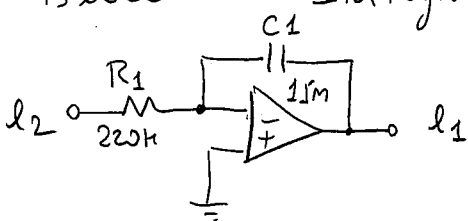


EX2002/1

Simplificando: R_4 e R_5 estão em paralelo com as saídas (fonte de tensão)

Analisando: Integrador e comparador com histerese formam um oscilador.

Bloco A1: Integrador inversor:



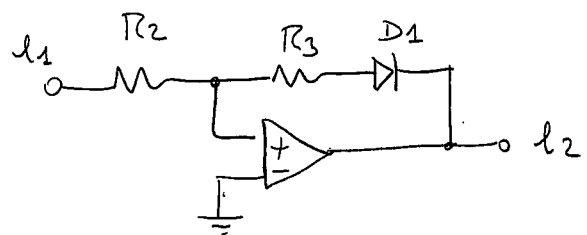
$$l_1(t) = \frac{1}{C_1} \int_0^t i_c \cdot dt$$

Como $i_c = -\frac{l_2}{R_1}$ e a

carga é linear:

$$l_1(t) = \frac{-l_2}{R_1 \cdot C_1} t + l_1(t=0)$$

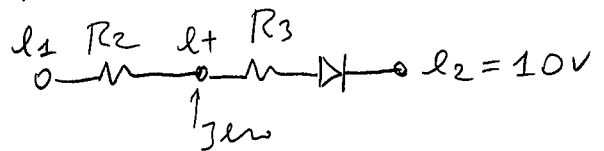
Bloco A2: Comparador com histerese, não-inversor:



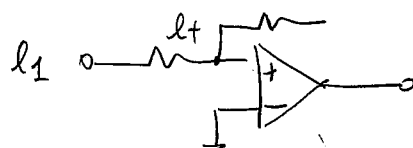
Devido à realimentação positiva e operacional ideal,

$$l_2 = \pm V_{cc} = \pm 10 \text{ Volts}$$

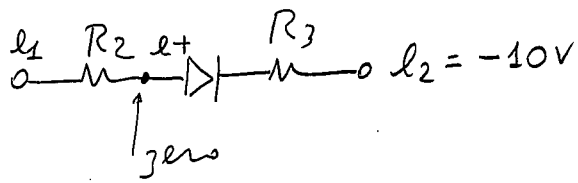
Pontos de virada ocorrem quando $l_+ = l_- = 0$:



Com $l_2 = +10$, o diodo está cortado e o circuito é um comparador simples sem histerese.



Virar com $l_+ = l_1 = 0$ //



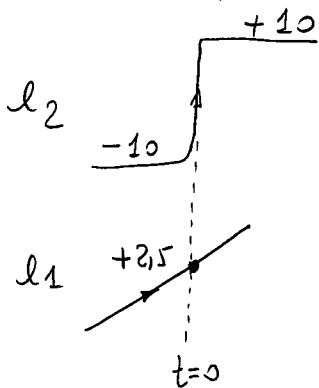
Com $l_2 = -10$ o diodo está conduzindo \Rightarrow curto.
Vira com: (superposição)

$$l_+ = 0 = l_1 \frac{R_3}{R_2 + R_3} + l_2 \frac{R_2}{R_2 + R_3}$$

$$0 = l_1 \frac{600}{150 + 600} + (-10) \frac{150}{150 + 600}$$

$$l_1 = +2,5 \text{ volts} //$$

Análise temporal:
Ponto de partida: o comparador sofre uma transição neste momento:



Com $l_2 = 10V$ na entrada do integrador, a tensão de saída l_1 começa a decrescer até alcançar $l_1 = 0$ que é o limite do comparador. Então:

$$l_{1 \text{ final}} = \frac{-l_2}{R_1 \cdot C_1} \cdot T_1 + l_{1 \text{ inicial}}$$

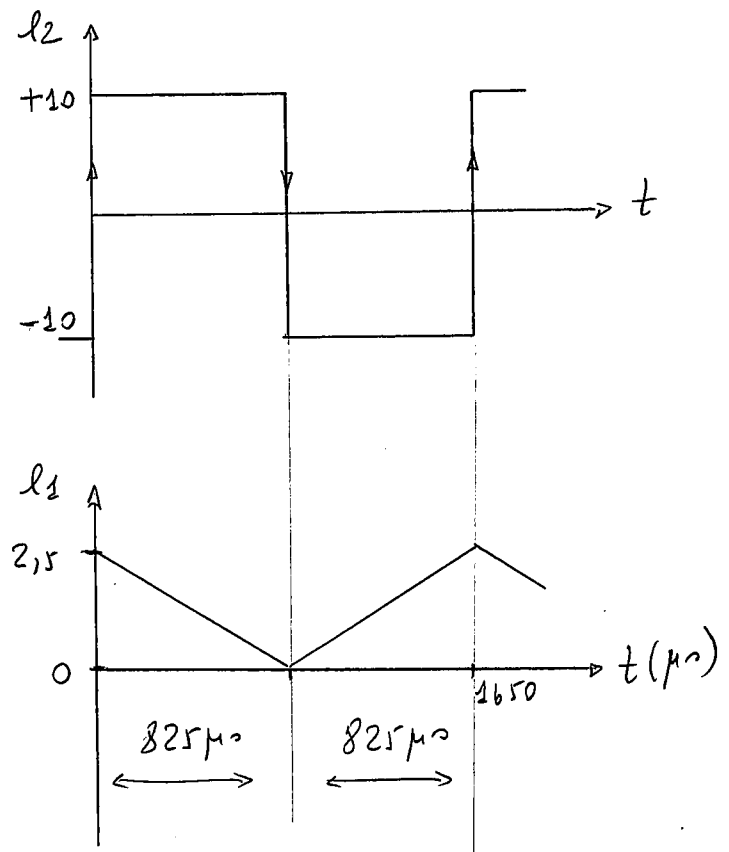
$$0 = \frac{-10}{220 \cdot 10^3 \cdot 15 \cdot 10^{-9}} \cdot T_1 + 2,5$$

$$T_1 = 825 \mu s //$$

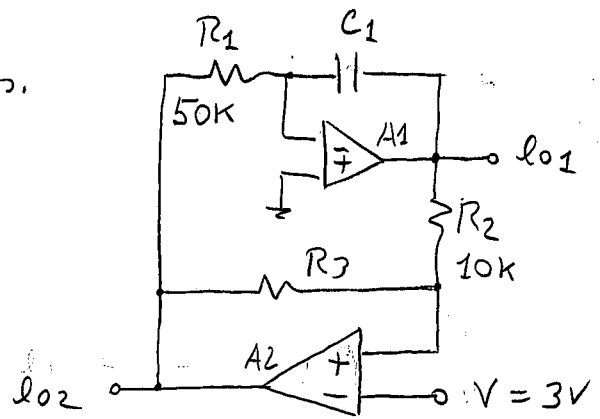
Neste momento, o comparador vira para $l_2 = -10$ e l_1 começa a subir até alcançar 2,5 volts.

$$2,5 = \frac{-(-10)}{220 \cdot 10^3 \cdot 15 \cdot 10^{-9}} \cdot T_2 + 0$$

$$T_2 = 825 \mu s //$$



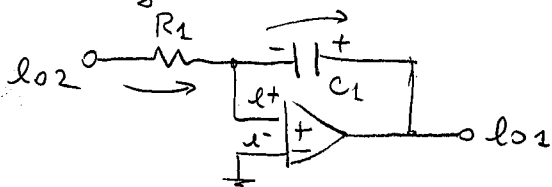
- a) Determine R_3 para que lo_1 excursiona entre 0 e 8 Volts.
 b) Calcule C_1 para que a frequência de lo_2 seja 2 kHz.
 Alimentações $\pm 12V$
 Componentes ideais.
 Explique cada passo de solução.



APLICADA ENGENHARIA — EX 2002/2

Bloco A1

Integrador inversor



$e^+ = e^-$

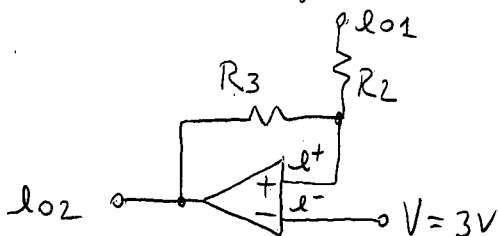
$$\frac{lo_2 - 0}{R_1} = -C \frac{dlo_1}{dt}$$

Integrando:

$$lo_1 = -\frac{1}{R_1 C_1} lo_2 \cdot t + lo_1(t=0)$$

Bloco A2

Comparador com histerese e tensão de referência.



Ponto de virada quando $e^+ = e^-$

$$lo_1 \frac{R_3}{R_2 + R_3} + lo_2 \frac{R_2}{R_2 + R_3} = V$$

como $lo_2 = \pm 12$ Volts

$$lo_1 = \frac{R_2 + R_3}{R_3} \left(V - lo_2 \frac{R_2}{R_2 + R_3} \right)$$

$$lo_1 = \frac{V(R_2 + R_3)}{R_3} - \frac{lo_2 \cdot R_2}{R_3}$$

Funcionamento:

Aplicando $lo_2 = +12$ Volts, a saída lo_1 deve descer até 0 Volt:

$$0 = \frac{3(10 + R_3)}{R_3} - (+12) \frac{10}{R_3}$$

Então $R_3 = 30k \parallel$.

ou então, aplicando $lo_2 = -12$, a saída lo_1 deve subir até 8V:

$$8 = \frac{3(10 + R_3)}{R_3} - (-12) \frac{10}{R_3}$$

Então $R_3 = 30k$, confirma.

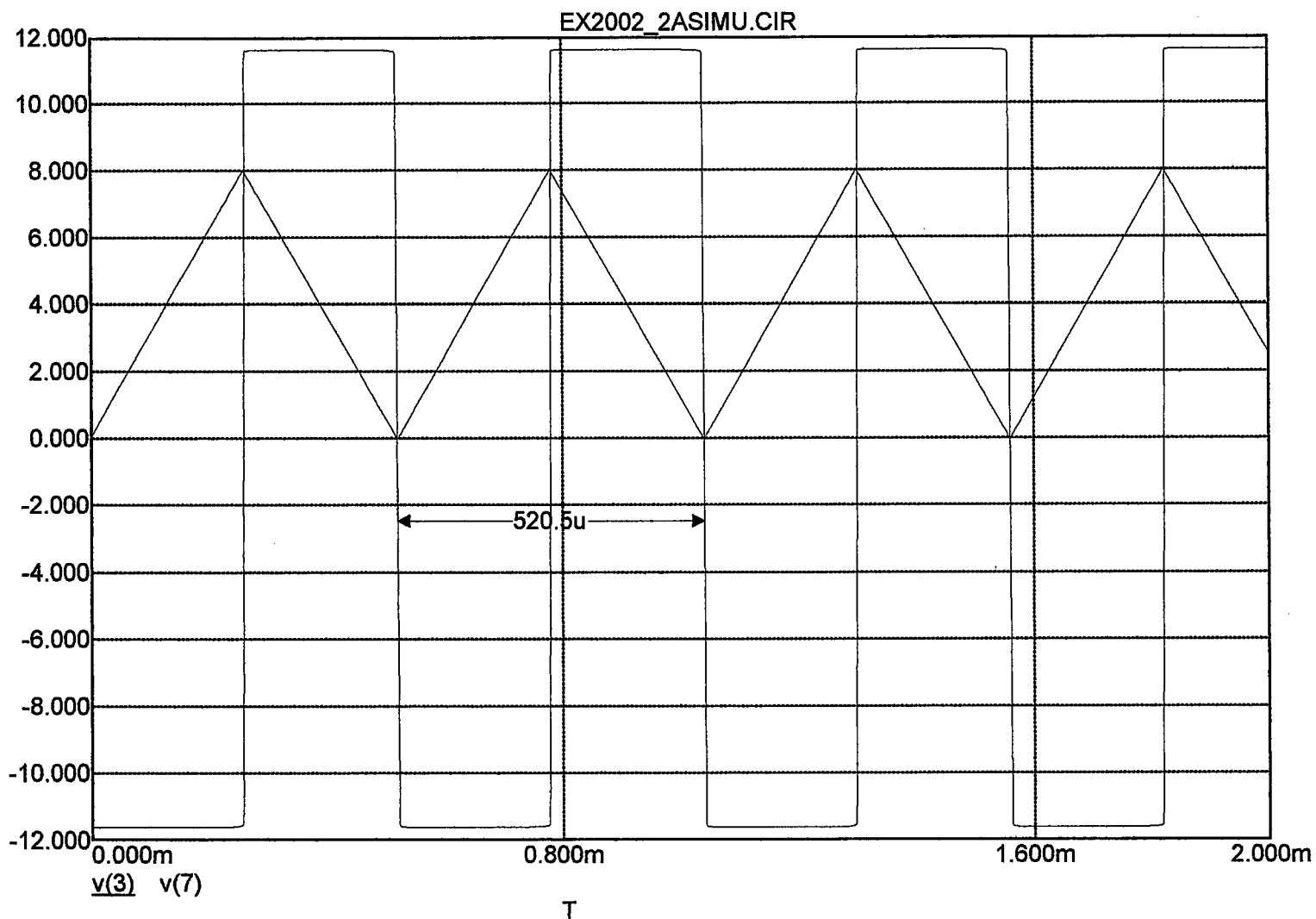
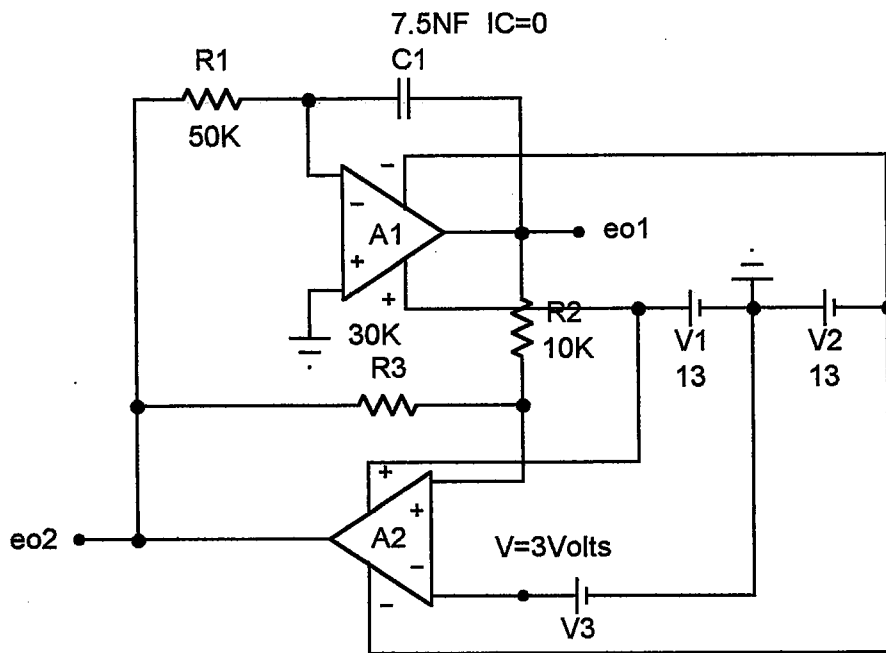
b) como o circuito é simétrico

$$T_1 = T_2 \quad e \quad f = \frac{1}{T_1 + T_2}$$

O período deve ser:

$$2 \cdot 10^3 = \frac{1}{T_1 + T_1}$$

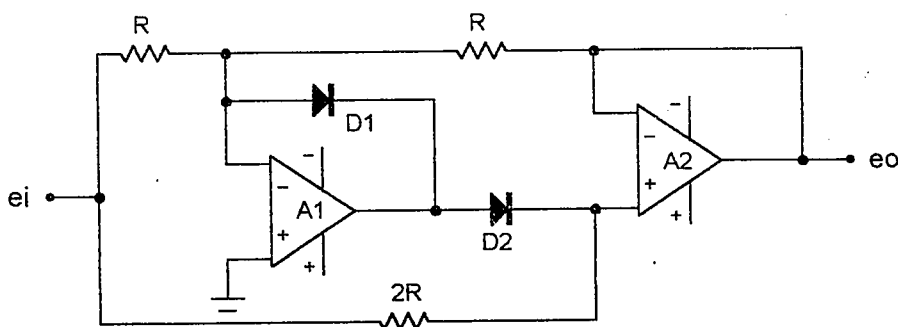
$$T_1 = 0,25 ms \parallel$$



Exame 26/8/2003

Nome: GABARITO Turma: _____

1. (3 pontos) Examine o circuito e descreva o seu funcionamento com o objetivo de equacionar e_{o2} em função de e_i e a impedância de entrada em todas as situações, descrevendo todos os passos da solução.



2. (7 pontos) O circuito abaixo é um gerador senoidal com baixa distorção que deve cobrir a faixa de $f_{ger} = 0,1\text{Hz}$ a 100Hz . O ajuste de frequência é feito simultaneamente por R_1 , R_4 e C_1 que são capacitores chaveados por $f_{ck} = 20 \cdot f_{ger}$.

Analise o circuito procurando entender perfeitamente o princípio de funcionamento e como os blocos funcionais interagem entre si.

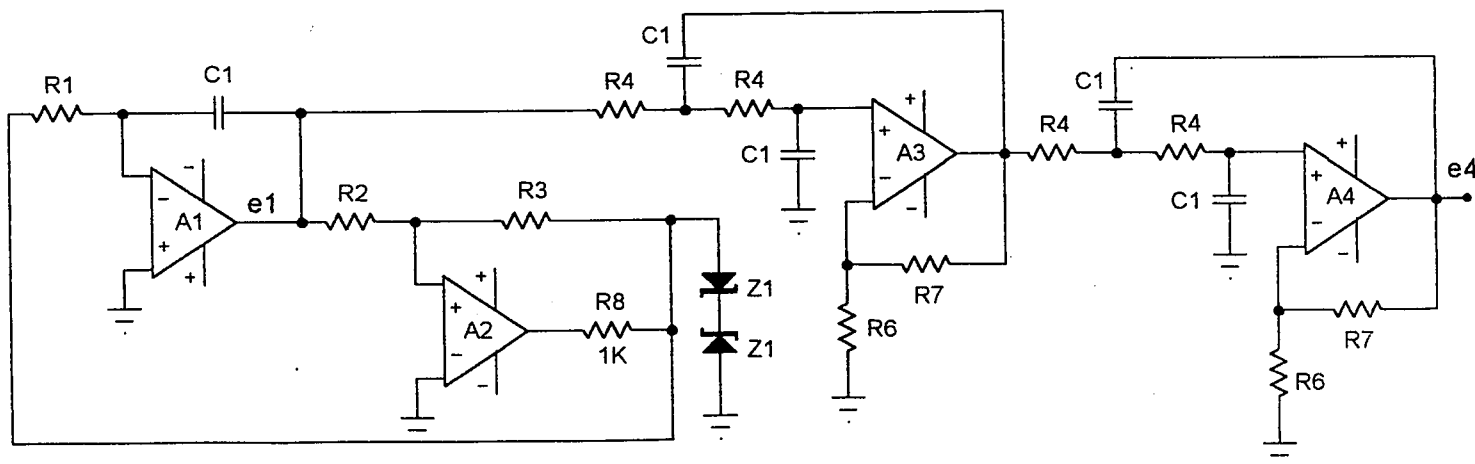
Calcule todos os componentes que faltam, documentando cada passo do trabalho.

A frequência de corte do filtro deve ser $1,2 \cdot f_{ger}$ e o fator de qualidade $1/\sqrt{2}$ para evitar overshoot.

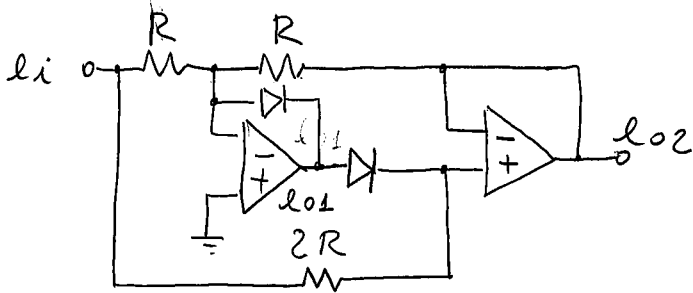
É importante que a saída e_4 seja a máxima possível, sem saturar.

Componentes ideais, alimentação $\pm 16\text{V}$ regulados. Arredondamento em 3 dígitos significativos.

$C_1 = 1\mu\text{F}$ Zener = $3\text{V}_3 / 0,7$ Volts.



Determine l_{o1} e a impedância de entrada:



Examinando os blocos:

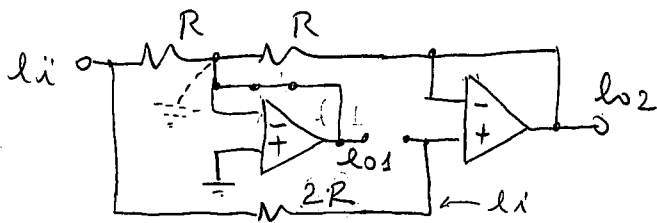
$l_{o2} \rightarrow$ seguidor de tensão

$$l_{o2} = l_{i2}$$

$l_{o1} \rightarrow$ parece amplif. ou comparador inversor.

Hipótese: l_i positivo.

Então l_{o1} é negativo e o diodo está cortado:

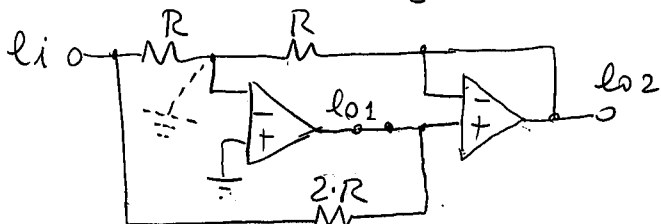


$$l_{o2} = l_i //$$

Impedância: $Z_i = R$

Hipótese: l_i negativo:

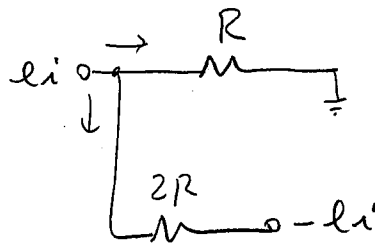
Então l_{o1} é posit. e o diodo conduz:



$$l_{o1} = -\frac{R}{2R} l_i = -l_i = l_{o2} //$$

É um retificador de onda completa.

Impedância:



$$i_i = \frac{l_i}{R} + \frac{l_i - (-l_i)}{2R} = \frac{2 \cdot l_i}{R}$$

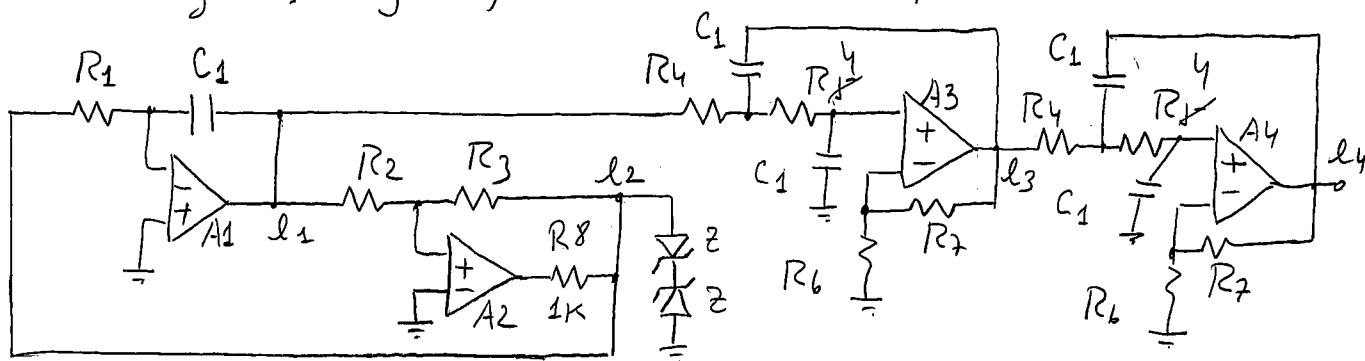
$$Z_i = \frac{l_i}{i_i} = \frac{l_i}{\frac{2l_i}{R}} \rightarrow Z_i = R/2 //$$

com D2 conduzindo

$Z_i = R$ com D2 cortado

O circuito abaixo é um gerador senoidal com baixa distorção que deve cobrir a faixa de 0,1 Hz a 100 Hz. O ajuste de frequência é feito simultaneamente por R_1 e R_4 que são capacitores chameados por $f_{ch} = 20 \cdot f_{GER}$. Análise o circuito procurando entender perfeitamente o seu funcionamento. Calcule todos os componentes detalhando cada passo do trabalho.

A frequência de corte do filtro deve ser $1,2 \cdot f_{GER}$ e o fator de qualidade $1/\sqrt{2}$ para evitar overshoot. É importante que a saída u_4 seja a máxima possível, sem saturar. Componentes ideais, alimentação ± 16 V regulada. Arredondamentos em 3 dígitos significativos. $C_1 = 1 \mu F$ $Z_{diodes} = 3V3/0,7V$



Funcionamento:

A_1 integrador, A_2 comparador com histerese e limitador, formando um oscilador f_{GER} . A_3 , A_4 filtros PB VCVS com componentes iguais: 4º ordem. O sinal triangular de A_1 é filtrado por A_3 e A_4 , passando apenas a frequência de fundamental \Rightarrow senoidal. A freq. de corte do filtro acompanha a do gerador pois R_1 , R_4 e R_5 variam simultaneamente.

Para obter $u_4 = \pm 16$ V pico, é preciso calcular o ganho dos filtros para determinar u_{1max} que é definido pelo comparador.

Filtros:

$$\omega_0 = \frac{1}{R \cdot C}$$

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

$$1/Q = K = 1 + \frac{R_7}{R_6}$$

Ganho de cada filtro:

$$K = 3 - \frac{1}{\phi} = 3 - \frac{1}{\frac{1}{\sqrt{2}}} \rightarrow K = 1,586$$

Para não saturar l_4 ,

$$l_{2\text{mix}} = \frac{l_{4\text{max}}}{K \cdot K} = \frac{16}{1,586^2} = 6,36 \text{ V}$$

Então: $1,586 = 1 + \frac{R_7}{R_6}$

$$R_7 = 0,586 \cdot R_6$$

Escolhendo $R_7 = 100 \text{ k}$

então $R_6 = 58,6 \text{ k}$

Gerador:

A excursão máxima de l_1 é definida pela histerese do comparador:

Ponto de virada: $l^+ = l^-$

$$l_1 \frac{R_3}{R_2 + R_3} + l_2 \frac{R_2}{R_2 + R_3} = 0$$

como $l_{o2} = \pm V_2 + V_D = \pm 4 \text{ volts}$

$$\frac{l_1 \cdot R_3}{R_2 + R_3} = -4 \cdot \frac{1 \cdot R_2}{R_2 + R_3}$$

$$l_1 = -4 \cdot \frac{R_2}{R_3} //$$

$$\frac{6,36}{4} = - \frac{R_2}{R_3} \quad \text{simul é a fase.}$$

$$R_2 = 1,59 \cdot R_3$$

Fazendo: $R_2 = 100 \text{ k}$

então $R_3 = 159 \text{ k}$

No integrador:

$$l_1 = \frac{-1}{RC} \int_0^T l_2(t) \cdot dt + l_1(t=0)$$

No instante: $\int_{-4}^{+4} l_2$

l₁ excursiona de +6,36 até -6,36:

$$-6,36 = \frac{-1}{RC} \int_0^{T_1} l_2 \cdot dt + 6,36$$

$$T_1 = T_2 = 1,59 \cdot RC \rightarrow T = 3,18 \cdot RC$$

$$f_{\text{GER}} = \frac{1}{3,18 \cdot R_1 \cdot C_1} //$$

Para $f_{\text{GER}} = 0,1 \text{ Hz} \rightarrow R_{1a} = 3,14 \text{ M}\Omega$

Para $f_{\text{aER}} = 100 \text{ Hz} \rightarrow R_{1b} = 3,14 \text{ k}\Omega$

No filtro:

$$\omega_{0a} = 2 \cdot \pi \cdot 0,1 \text{ Hz} \cdot 1,2 = \frac{1}{R_{4a} \cdot C_1}$$

$$R_{4a} = 1,33 \text{ M}\Omega //$$

$$\omega_{0b} = 2 \cdot \pi \cdot 100 \cdot 1,2 = \frac{1}{R_{4b} \cdot C_1}$$

$$R_{4b} = 1,33 \text{ k}\Omega //$$

Capacitores chameados:

Para $f_{\text{cha}} = 20 \cdot 0,1 = 2 \text{ Hz}$:

$$R_{1a} = 3,14 \cdot 10^6 = \frac{1}{C_{1a} \cdot f_{\text{cha}}}$$

$$C_{1a} = 159 \text{ nF} //$$

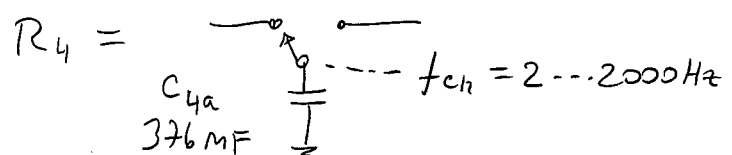
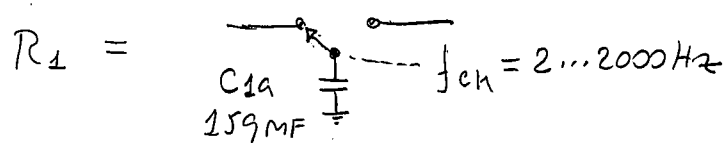
Obviamente,

$$C_{1b} = 3,14 \cdot 10^3 = \frac{1}{C_{1b} \cdot 20 \cdot 100}$$

$\rightarrow C_{1b} = C_{1a}$ como esperado.

$$R_{4a} = 1,33 \cdot 10^6 = \frac{1}{C_{4a} \cdot f_{\text{cha}}}$$

$$C_{4a} = 376 \text{ nF} //$$

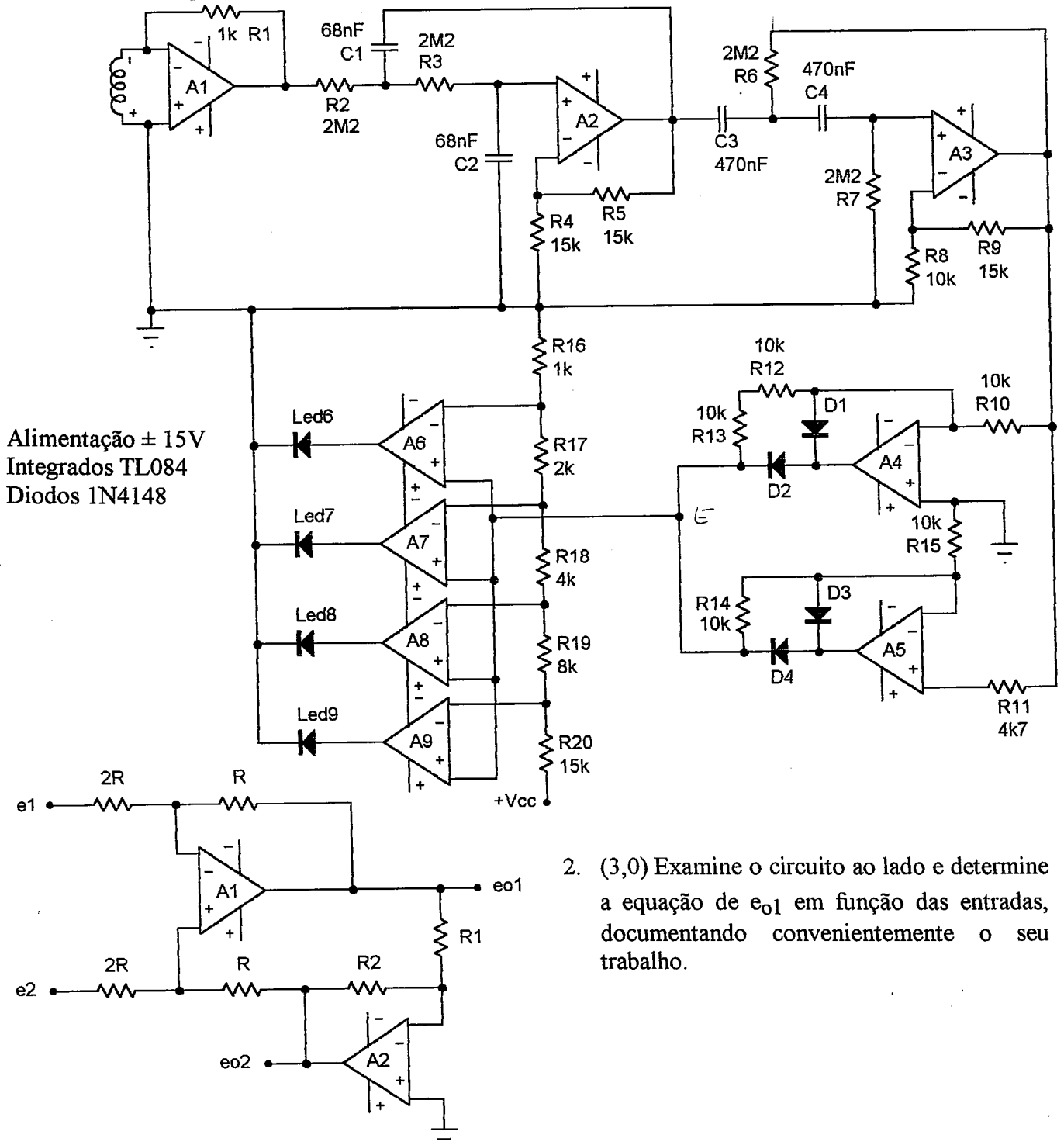


Nome: GABARITO Turma: _____

1. (7,0) circuito a seguir é um detetor de vibrações. O íman dentro da bobina está suportado por molas e pode se deslocar livremente, transformando as vibrações em tensão e corrente. Separe o circuito em blocos funcionais, identifique cada um e procure entender o funcionamento qualitativo de todo o conjunto. Descreva esta etapa.

Após entender perfeitamente, calcule os seguintes valores, descrevendo todos os passos:

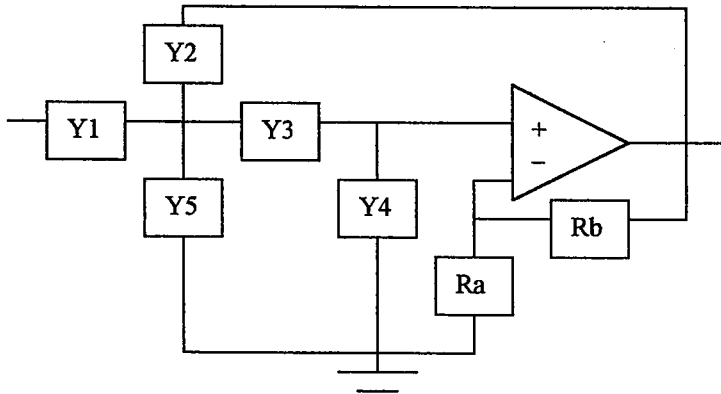
- Faixa de operação, em Hertz
- Ganho de cada bloco e ganho global, conforme for possível
- Valor da entrada que aciona cada Led.



2. (3,0) Examine o circuito ao lado e determine a equação de e_{o1} em função das entradas, documentando convenientemente o seu trabalho.

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{\frac{K}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_1 \cdot C_2} + \frac{1}{R_3 \cdot C_2} + \frac{1-K}{R_3 \cdot C_4} \right] + \frac{1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

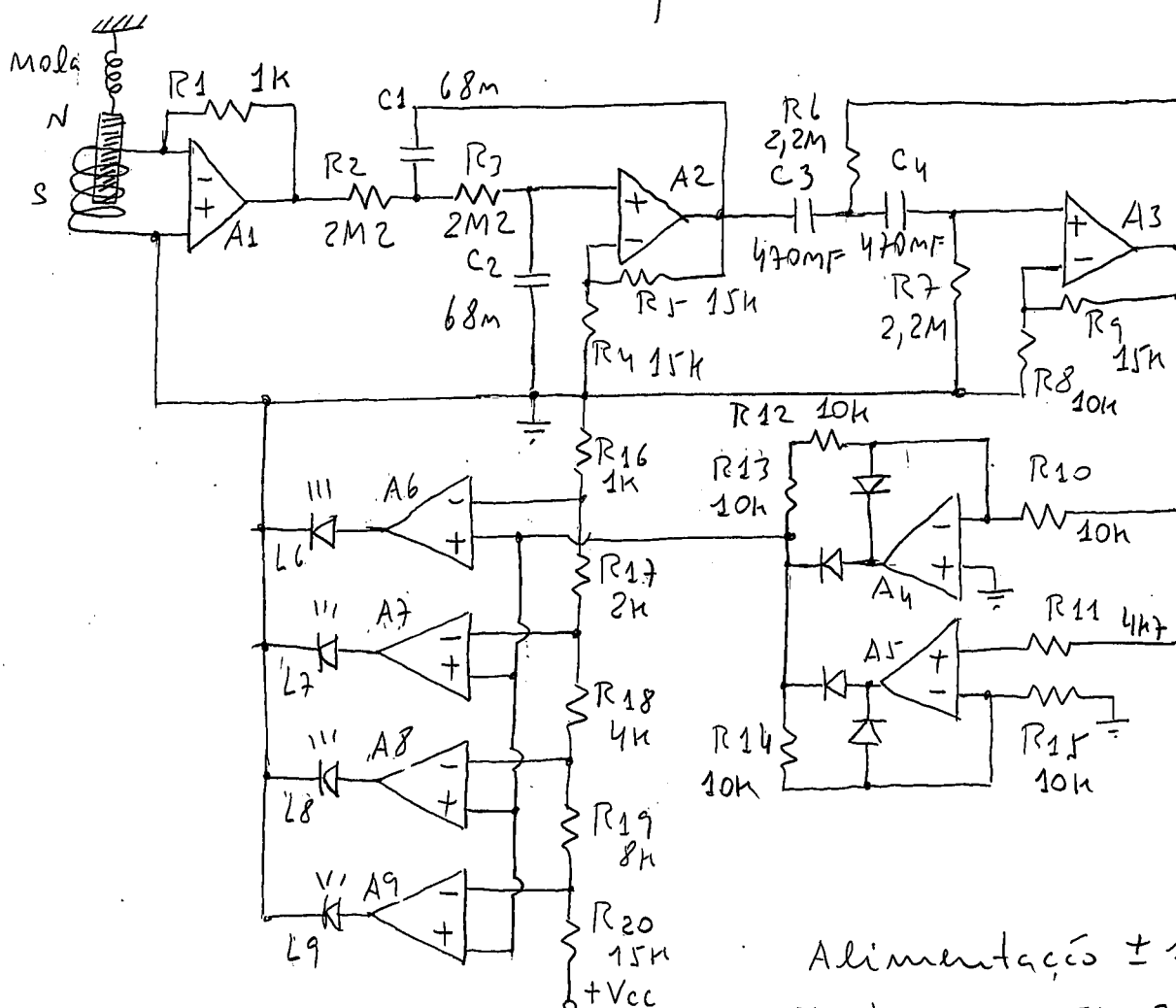
$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PA} = \frac{K \cdot s^2}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_4 \cdot C_1} + \frac{1}{R_4 \cdot C_3} + \frac{1-K}{R_2 \cdot C_1} \right] + \frac{1}{R_2 \cdot R_4 \cdot C_1 \cdot C_3}} = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$



O circuito abaixo é um detetor de vibrações.
 O ímã dentro de bobina está suspenso por mola e pode se deslocar livremente, transformando as vibrações em tensão e corrente.

Separe o circuito em blocos funcionais, identifique a função de cada um e procure entender o funcionamento qualitativo de todo o conjunto. Descreva esta etapa. Após entender perfeitamente, calcule os seguintes valores, descrevendo todos os passos dos cálculos:

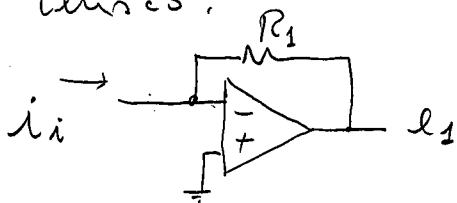
- Faixa de operação em Hz.
- Ganho de cada bloco e ganho global
- Valor de entrada que aciona cada led.



Alimentação $\pm 15V$
 Integrados TL084
 Diodos 1N4148

Separando os blocos:

A1: Conversor corrente-tensão:



Devido a massa virtual,

$$e_1 = -R_1 \cdot i_i //$$

A2: Filtro PB Sallen-Key de 2º ordem.

A3: Filtro PA Sallen-Key de 2º ordem

A4, A5: Retificadores de onda completa com ganho.

A6...A9: Comparadores sem histerese, não-inversores. As tensões de referência são definidas por V_{cc} e $R_{15}...R_{19}$.

Funcionamento:

Qualquer vibração faz com que o ímã se desloque em relação a bobina, que transfere a energia mecânica em elétrica. Como a bobina opera em curto-circuito devido a massa virtual, existe o freio eletro-mecânico e o ímã não fica oscilando devido ao sistema massa-mola.

A tensão e_1 resultante

atravessa os filtros que determinam a faixa de frequências de interesse. O sinal AC é retificado e aciona um conjunto de LEDs, conforme a intensidade e a forma da vibração.

Cálculos:

Filtro PB: Conforme equações:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_1 \cdot C_2} \quad e \quad f = \frac{\omega}{2\pi}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{2,2 \cdot 10^6 \cdot 68 \cdot 10^{-9}} = 6,684 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

$$f_{PB} = 1,064 \text{ Hz} //$$

$$\text{Ganho: } K_{PB} = 1 + \frac{R_5}{R_4} = 1 + \frac{15k}{15k} = 2 //$$

Filtro PA:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R_6 \cdot R_7 \cdot C_3 \cdot C_4}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{2,2 \cdot 10^6 \cdot 470 \cdot 10^{-9}} = 0,967 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \quad (0,2066)$$

$$f_{PA} = 0,154 \text{ Hz} // (3,2899 \cdot 10^{-2} = 33 \text{ mHz})$$

$$\text{Ganho: } K_{PA} = 1 + \frac{R_9}{R_8} = 1 + \frac{15}{10} = 2,5 //$$

Retificadores:

A4 → retificador 1/2 onda inversor com ganho:

$$- \frac{R_{12} + R_{13}}{R_{10}} = - \frac{10 + 10}{10} = -2$$

A5 → retificador 1/2 onda não inversor com ganho:

$$1 + \frac{R_{14}}{R_{15}} = 1 + \frac{10}{10} = 2$$

Pertanto o ganho é $K_R = 2$ independente da polaridade do sinal.

Comparadores:

O divisor de tensões $R_{16} \dots R_{20}$ define o ponto de virada de cada comparador, quando $e_- = e_+$:

$$A_6 \rightarrow e_-(6) = V_{cc} \frac{R_{16}}{\sum R_{16} \dots R_{20}} = 15 \cdot \frac{1}{1+2+4+8+15} = 0,5 \text{ Volts}$$

$$A_7 \rightarrow e_-(7) = V_{cc} \frac{R_{16} + R_{17}}{\sum R_{16} \dots R_{20}} = 15 \cdot \frac{1+2}{30} = 1,5 \text{ Volts}$$

$$A_8 \rightarrow e_-(8) = V_{cc} \frac{R_{16} + R_{17} + R_{18}}{\sum R_{16} \dots R_{20}} = 15 \cdot \frac{1+2+4}{30} = 3,5 \text{ Volts}$$

$$A_9 \rightarrow e_-(9) = V_{cc} \frac{R_{16} + R_{17} + R_{18} + R_{19}}{\sum R_{16} \dots R_{20}} = 15 \cdot \frac{1+2+4+8}{30} = 7,5 \text{ Volts}$$

O respectivo Led acende quando a entrada e_+ alcançar este valor.

Valor de entrada que aciona cada Led:

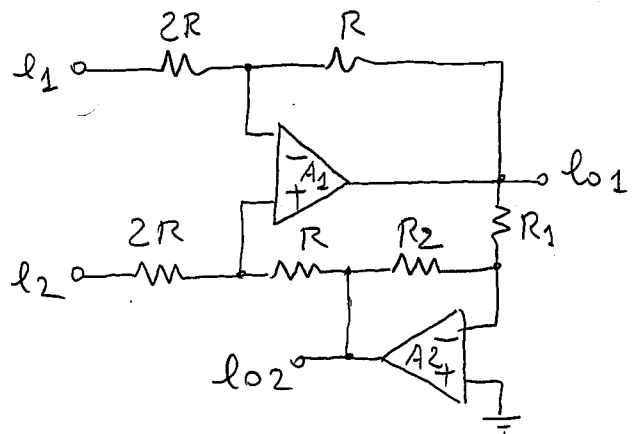
O ganho global da saída de A_1 até a entrada e_+ dos comparadores vale:

$$K_{\text{global}} = K_{PB} \cdot K_{PA} \cdot K_R = 2 \cdot 2,5 \cdot 2 = 10$$

Como $i_i = -\frac{e_1}{R_1}$ (sinal negativo não importa devido ao retificador)

LED	Entrada dos comparadores	e_1	i_i (mA)
1	0,5	0,05	0,05
2	1,5	0,15	0,15
3	3,5	0,35	0,35
4	7,5	0,75	0,75

Examine o circuito ao lado e determine as equações de l_{o1} em função das entradas.



Ex 2003/2

A2: Amplificador inversor:

$$l_{o2} = -l_{o1} \cdot \frac{R_2}{R_1}$$

A1: Realimentação positiva e negativa. Devido a inversão de l_{o2} , a realimentação negativa predomina. Neste modo, $l_- = l_+$:

Por superposição:

$$l_- = l_1 \frac{R}{R+2R} + l_{o1} \frac{2R}{R+2R} = \frac{l_1 + 2l_{o1}}{3}$$

$$l_+ = l_2 \frac{R}{R+2R} + l_{o2} \frac{2R}{R+2R} = \frac{l_2 + 2l_{o2}}{3}$$

Iguando:

$$l_1 + 2 \cdot l_{o1} = l_2 + 2 \cdot l_{o2} = l_2 + 2 \cdot \left(-l_{o1} \frac{R_2}{R_1} \right)$$

Isolando l_{o1} :

$$l_{o1} \left(2 + 2 \frac{R_2}{R_1} \right) = l_2 - l_1$$

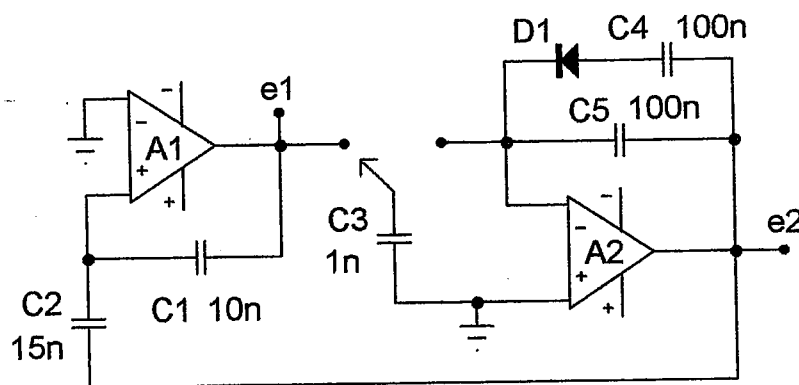
$$l_{o1} = \frac{l_2 - l_1}{2 \cdot \left(1 + \frac{R_2}{R_1} \right)} //$$

Amplif. substrator

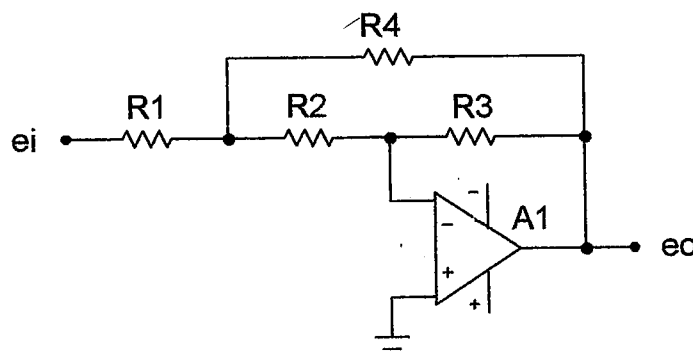
R_1 ou R_2 podem ser usados para ajustar o ganho. No substrator comum precisa variar dois resistores simultaneamente.

Nome: GABARITO Turma: _____

1. Examine o circuito e descreva amplamente o seu funcionamento. Equacione as saídas e_1 e e_2 em função do tempo e esboce as curvas. Para isso, divida o circuito em blocos e equacione cada um, documentando cada etapa. Calcule a frequência f_c de acionamento da chave, para que o período do sinal em e_1 seja de 4ms. Alimentação ± 15 Volts. Componentes ideais.

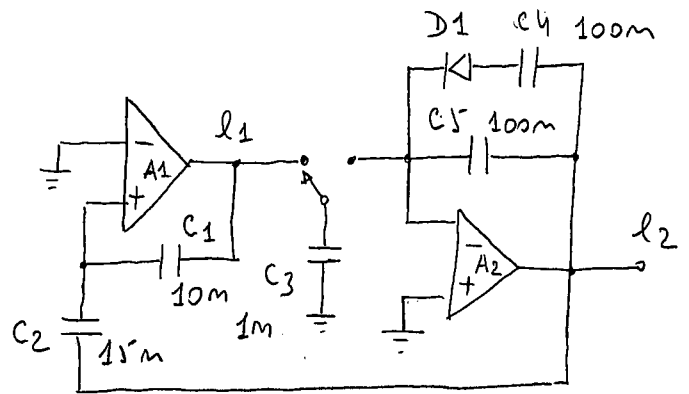


2. Equacione o circuito com o objetivo de determinar a sua função de transferência e a impedância de entrada, tomando o cuidado de documentar cada etapa. Suponha agora que a corrente de polarização nas entradas do operacional seja elevada. Qual o efeito (qualitativo) na saída? Determine o procedimento corretivo e a respectiva equação, tomando $I_{b+} = I_{b-}$. Não é necessário manipular a equação para obter uma forma mais simplificada. Teste o circuito calculando os itens acima quando todos os resistores forem de 220k. Qual a tensão offset e polaridade na saída com e sem o procedimento corretivo, quando $I_{b+} = I_{b-} = 1\mu A$? Desenhe o circuito equivalente, para facilitar o entendimento. Os transistores de entrada são NPN.

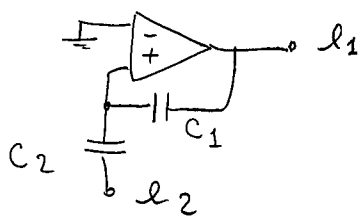


Equacione as saídas l_1 e l_2 em função do tempo e esboce as curvas. Divida em blocos equacione, documente cada etapa.

Calcule a frequência f_c de acionamento de chave para que o período do sinal em l_1 seja 4ms. Alimentação $\pm 15V$. comp. ideais.



Bloco A1: comparador com histerese não inv.



Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_+ = l_1 \frac{X_2}{X_1 + X_2} + l_2 \frac{X_1}{X_1 + X_2}$$

$l_- = 0$ Igualando:

$$\frac{l_1 X_2 + l_2 X_1}{X_1 + X_2} = 0$$

$$l_2 = -l_1 \frac{X_2}{X_1}$$

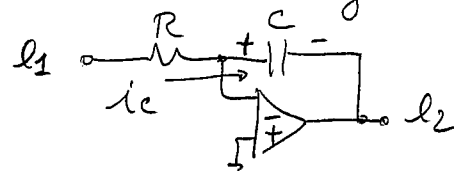
$$l_2 = -l_1 \frac{\frac{1}{j\omega C_2}}{\frac{1}{j\omega C_1}}$$

$$l_2 = -l_1 \frac{C_1}{C_2}$$

como $l_1 = \pm V_{cc} = \pm 15V$

$$l_2 = \mp 15 \frac{10m}{15m} \rightarrow l_2 = \mp 10V //$$

Bloco A2: Integrador inversor



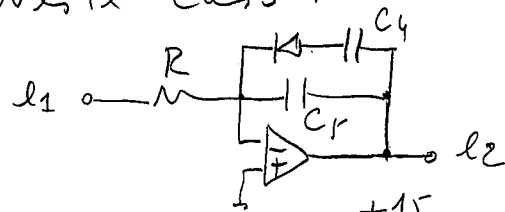
$$l_2 = -V_c$$

$$l_2 = -\frac{1}{C} \int i_c dt$$

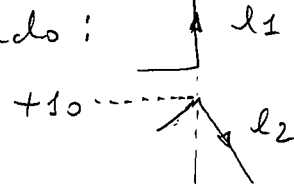
$$l_2 = -\frac{1}{C} \int \frac{l_1}{R} dt$$

$$l_2 = -\frac{1}{RC} l_1 \cdot T + l_2(t=0) //$$

Neste caso:



Supondo:



Diodes está cortado.

l_2 inicia em 10V e desce até -10V durante um tempo T_1 :

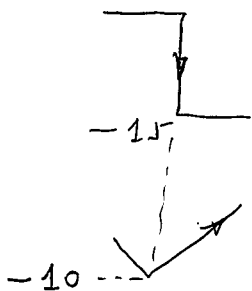
$$l_2(T_1) = -\frac{1}{R \cdot C_f} \cdot l_1 \cdot T_1 + l_2(t=0)$$

$$-10 = \frac{-1}{R \cdot 100 \cdot 10^{-9}} \cdot 15 \cdot T_1 + 10$$

$$T_1 = \frac{R \cdot 100 \cdot 10^{-9} \cdot 20}{15}$$

$$T_1 = R \cdot 1,33 \cdot 10^{-7} \approx //$$

Supondo:



Diodo conduz.

l_2 inicia em -10 e sobe até $+10$:

$$l_2(T_2) = -\frac{1}{R(C_u + C_f)} \cdot l_1 \cdot T_2 + l_2(t=0)$$

$$10 = \frac{-1}{R \cdot 2 \cdot 100 \cdot 10^{-9}} \cdot (-15) \cdot T_2 + (-10)$$

$$T_2 = \frac{R \cdot 100 \cdot 10^{-9} \cdot 40}{15}$$

$$T_2 = R \cdot 2,66 \cdot 10^{-7} \approx //$$

Para obter $T_1 + T_2 = 4 \text{ms}$:

$$4 \cdot 10^{-3} = R \cdot (1,33 + 2,66) \cdot 10^{-7}$$

Então:

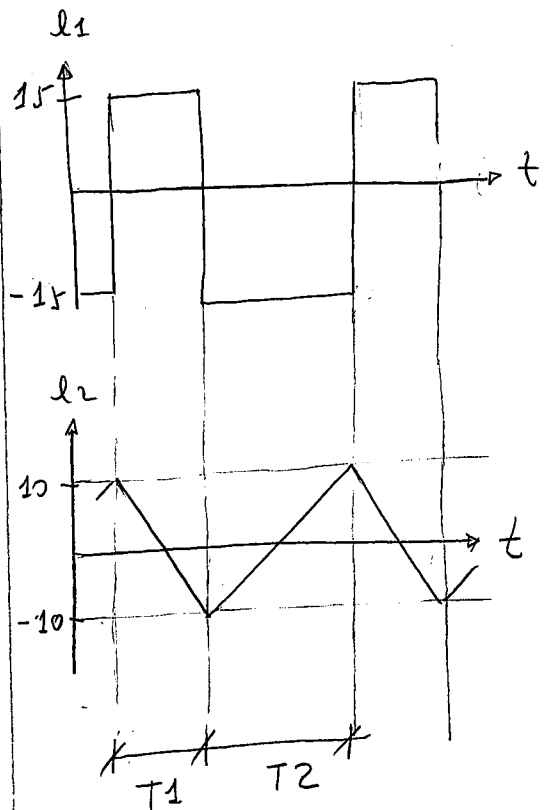
$$R = 10^4 \Omega \rightarrow 10 \text{k}\Omega //$$

Capacitor chutado:

$$R = \frac{1}{C \cdot f_c}$$

$$f_c = \frac{1}{10^4 \cdot 10^{-9}}$$

$$f_c = 10^5 \text{Hz} //$$



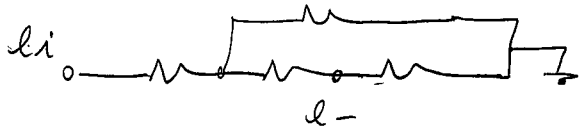
Frequência 250 Hz

Equacione o circuito e obtenha a função de transferência V_o/V_i e a impedância de entrada, descrevendo cada passo de solução. Por último, teste com todos os R_i iguais.

Apenas realim. negativa; circuito é linear.

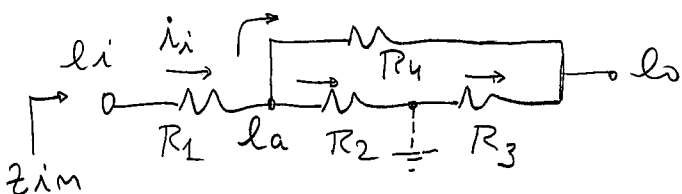
$$l_o = A_d(l_+ - l_-) \text{ como } A_d = \infty; \\ l_+ = l_-$$

Superposições; com $l_o = 0$:



Precise transforme $\Delta \rightarrow \Delta$

Outra maneira; por correntes:



Devido a corrente virtual:

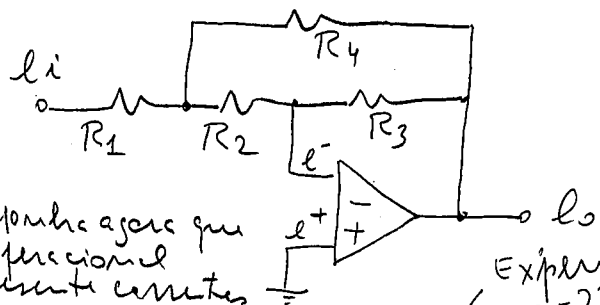
$$\frac{l_a - 0}{R_2} = \frac{0 - l_o}{R_3} \rightarrow l_a = -\frac{l_o \cdot R_2}{R_3} \quad (1)$$

KCL em l_a :

$$-\frac{l_i - l_a}{R_1} + \frac{l_a - 0}{R_2} + \frac{l_a - l_o}{R_4} = 0$$

$$-\frac{l_i}{R_1} + \frac{l_a}{R_1} + \frac{l_a}{R_2} + \frac{l_a}{R_4} - \frac{l_o}{R_4} = 0$$

$$l_a \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_4} \right) - \frac{l_o}{R_4} = \frac{l_i}{R_1}$$



Suponha agora que o operacional apresenta correntes I_{b+} e I_{b-} elementos.

Como calculamos o efeito? Apresente uma equação.

Aplicando (1):

$$-l_o \left(\frac{R_2 \cdot R_4 + R_1 \cdot R_2 + R_1 R_4 + R_1 \cdot R_3}{R_1 \cdot R_3 \cdot R_4} \right) = \\ = -\frac{l_i}{R_1}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = -\frac{R_3 \cdot R_4}{R_1 (R_2 + R_3) + R_4 (R_1 + R_2)}$$

Cálculo de Z_{im} :

$$Z_{im} = \frac{l_i}{i_i} \rightarrow Z_{im} = \frac{l_i}{l_i - l_a}$$

Substituindo l_a : equação (1)

$$Z_{im} = \frac{l_i \cdot R_1}{l_i + l_o \frac{R_2}{R_3}}$$

ou então:

$$Z_{im} = \frac{R_1}{l_i + l_o \frac{R_2}{R_3}}$$

$$Z_{im} = \frac{R_1}{1 + \frac{l_o}{l_i} \cdot \frac{R_2}{R_3}}$$

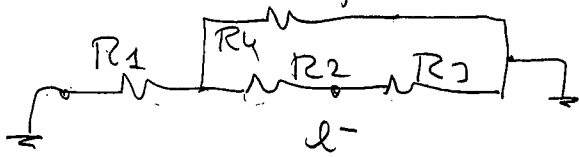
com R iguais:

$$\frac{l_o}{l_i} = -\frac{1}{4} \parallel Z_{im} = \frac{4}{3} R \parallel$$

Experimento
 $\omega R = 220 \text{ k}$
 $I_{b+} = I_{b-} = 1 \mu\text{A}$
SCHAUM P. 396

Para compensar a corrente de polarização nas entradas, é preciso mesma impedância para menos nas duas entradas:

retardando as fontes:



$$R_- = R_3 \parallel (R_2 + R_4 \parallel R_1)$$

Adicionar em $l+$ um resistor com este valor.

No caso de resistores iguais e $I_{b+} = I_{b-} = 1 \mu A$:

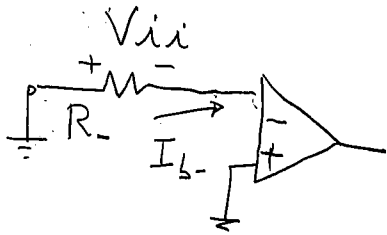
$$R_+ = R_- = \frac{R \cdot (R + \frac{R \cdot R}{R+R})}{R + (R + \frac{R \cdot R}{R+R})} = \frac{R \cdot (R + \frac{R}{2})}{R + (R + \frac{R}{2})} = \frac{R \cdot \frac{3R}{2}}{R + \frac{3R}{2}}$$

$$R_+ = \frac{\frac{3}{2} R^2}{\frac{5R}{2}} \rightarrow R_+ = \frac{3}{5} R = R_- \parallel$$

sem R_+ : $V_{oi} = I_{b-} \cdot R_- \cdot \frac{d_0}{d_i}$

$$V_{oi} = -10^{-6} \cdot \frac{3}{5} \cdot 220 \cdot 10^3 \cdot (-\frac{1}{4})$$

$$V_{oi} = 33 \text{ mV} //$$



com R_+ : $V_{oi} = 0 \text{ mV} //$

Examine o circuito e:

a) Divida em blocos funcionais e expresse.

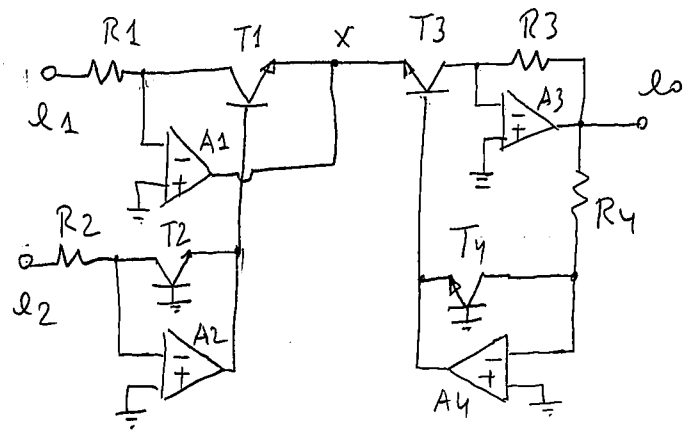
b) Junte os resultados com o objetivo de obter a expressão de l_o em função de l_1 e l_2 .

c) Atribua valores para os resistores de modo a atender as seguintes condições:

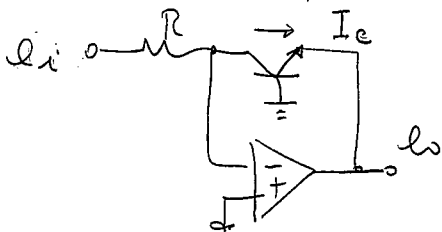
- Impedância mínima de entrada: $47k$.

- Ganho de 4 com $l_1 = l_2 =$ neutros.

Descreva cada etapa de seu trabalho. Alimentação $\pm 15V$



Bloco l_{in} :

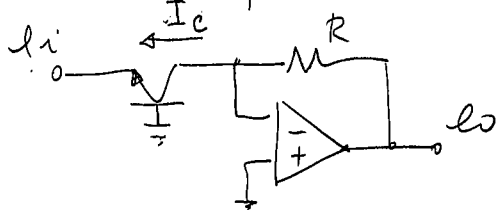


$$l_o = -V_{BE}$$

$$l_o = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

$$l_o = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{l_i}{R \cdot I_0}\right) //$$

Bloco l_{exp} :



$$l_i = -V_{BE}$$

$$l_i = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_c}{I_0}\right)$$

$$l_i = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{l_o}{R \cdot I_0}\right)$$

$$-\frac{l_i \cdot q}{kT} = \ln\left(\frac{l_o}{R \cdot I_0}\right)$$

$$e^{\frac{-l_i \cdot q}{kT}} = \frac{l_o}{R \cdot I_0}$$

$$l_o = R \cdot I_0 \cdot e^{\frac{-l_i \cdot q}{kT}} //$$

KVL no ponto X:

$$-V_{BE1} - V_{BE2} = -V_{BE3} - V_{BE4}$$

$$-\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{l_1}{R_1 I_0}\right) - \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{l_2}{R_2 I_0}\right) = -\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{l_o}{R_3 I_0}\right) -$$

$$-\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{l_o}{R_4 I_0}\right)$$

$$\ln\left(\frac{l_1}{R_1 I_0} \cdot \frac{l_2}{R_2 I_0}\right) = \ln\left(\frac{l_o}{R_3 I_0} \cdot \frac{l_o}{R_4 I_0}\right)$$

$$\frac{l_1 \cdot l_2}{R_1 \cdot R_2} = \frac{l_o \cdot l_o}{R_3 \cdot R_4} \rightarrow l_o = \sqrt{\frac{R_3 \cdot R_4}{R_1 \cdot R_2}} \cdot \sqrt{l_1 \cdot l_2} //$$

Aplicando as restrições:

$$R_4 = R_2 = 47k //$$

$$\sqrt{\frac{R_3 \cdot R_4}{R_1 \cdot R_2}} = 4 \rightarrow \frac{\sqrt{R_3 \cdot R_4}}{47k} = 4$$

$$\sqrt{R_3 \cdot R_4} = 188k$$

Fazendo $R_3 = R_4$ então:

$$R_3 = R_4 = 188k //$$

VERSÃO DA PROVA:

- Ganho de 0,001 com as entradas em um valor mínimo.
- Máxima corrente em qualquer transistor: 1mA, na condição de entradas iguais e máxima saída.

$$A_0 = \sqrt{\frac{R_3 \cdot R_4}{R_1 \cdot R_2}} \sqrt{I_1 \cdot I_2}$$

Aplicando as restrições:

$$\sqrt{\frac{R_3 \cdot R_4}{R_1 \cdot R_2}} = 0,001$$

$$A_{0\text{máx}} = 15 = 0,001 \sqrt{I_1 \cdot I_2}$$

$$\text{Então } I_{1\text{máx}} = I_{2\text{máx}} = 15\text{KV} //$$

$$R_1 = R_2 = \frac{I_{1\text{máx}}}{1\text{mA}} = \frac{15\text{KV}}{1\text{mA}} = 15\text{M}\Omega //$$

Então:

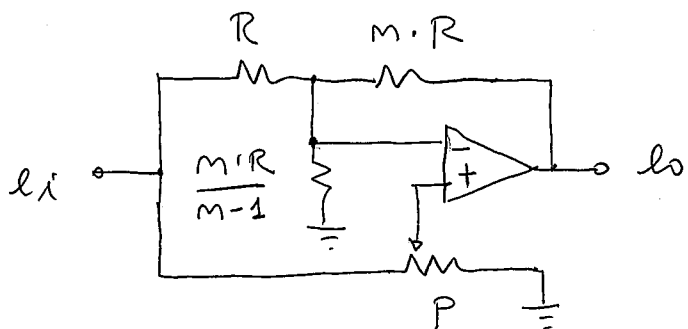
$$\sqrt{\frac{R_3 \cdot R_4}{15\text{M} \cdot 15\text{M}}} = 0,001$$

$$\text{Fazendo } R_3 = R_4$$

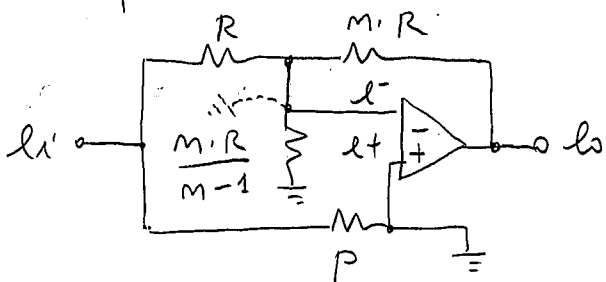
$$R_3 = R_4 = 15\text{M} \cdot 0,001 = 15\text{K} //$$

Em qualquer transistor ficará 1mA máx.

AMPLIFICADOR INVERSOR/NÃO-INVERSOR COM GANHO VARIÁVEL



Supondo cursor na massa:



$$l_- = l_i \frac{M \cdot R}{R + M \cdot R} + l_o \frac{R}{R + M \cdot R}$$

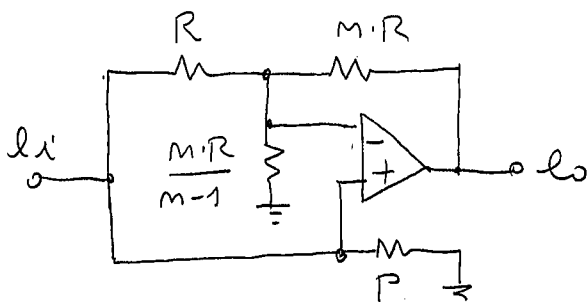
$$l_+ = 0$$

Fazendo $l_+ = l_-$

$$\frac{l_o R}{R + M \cdot R} = - \frac{l_i \cdot M \cdot R}{R + M \cdot R}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = -M //$$

Supondo o cursor em l_i :



$$l_+ = l_i$$

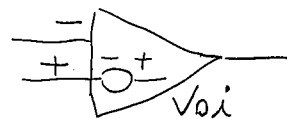
Como no operacional $l_+ = l_-$ se ele está operando na região linear, então $l_- = l_i$ e não existe

Equacione o circuito com o objetivo de determinar os limites do ganho de entrada para a saída.

Calcule a impedância de entrada entre os mesmos limites.

Dimensione os componentes, para um ganho máximo de 3 e impedância de entrada de 60k, pelo menos. Potenciômetros 10k ou 100k.

Qual o efeito na saída de uma tensão $V_{oi} = 2\text{mV}$, conforme o modelo? Teste nas condições extremas.



corrente em R. Podemos dizer então que $R = \infty$

$$i_- = i_o \frac{\frac{M \cdot R}{M-1}}{MR + \frac{M \cdot R}{M-1}}$$

Fazendo $i_+ = i_-$

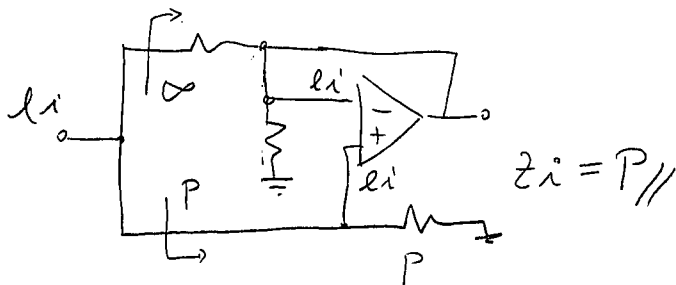
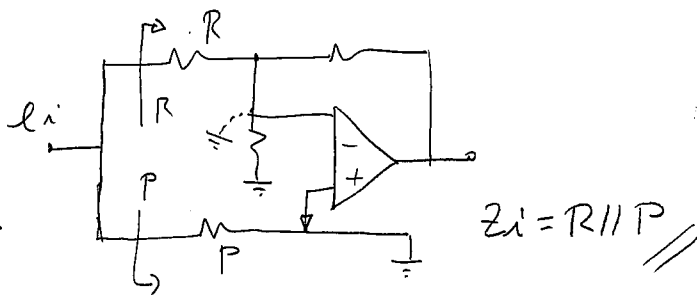
$$i_i = i_o \frac{\frac{M \cdot R}{M-1}}{\frac{MR(M-1) + M \cdot R}{M-1}} \quad (2)$$

$$i_i = i_o \frac{M \cdot R}{M \cdot R(M-1 + 1)}$$

Então: $\frac{i_o}{i_i} = M //$

Ganho varia de $-M$ a $+M$, definidos pela relação entre os dois resistores.

Impedância de entrada:



Fazendo $i_i = 0$:

$$V_{oo} = -(1+3) 2mV = -8mV$$

$$V_{oo} = -3 \cdot 2mV = -6mV$$

Para ganho = 3 $\Rightarrow M = 3$:

Potenciômetro $\rightarrow 100k$

Pior caso, $Z_i = R // P$ Então:

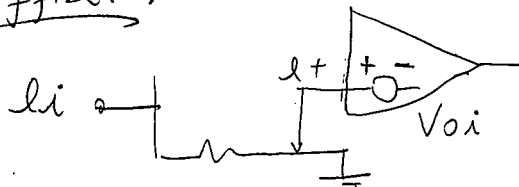
$$60k = \frac{R \cdot 100k}{R + 100k} \rightarrow R = 150k //$$

Então:

$$M \cdot R = 3 \cdot 150k = 450k //$$

$$\frac{M \cdot R}{M-1} = \frac{3 \cdot 150}{3-1} = 225k //$$

Offset:



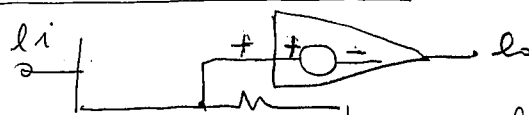
$$i_+ = -V_{oi}$$

$$i_i \frac{M \cdot R}{R + MR} + i_o \frac{R}{R + MR} = -V_{oi}$$

$$i_o = \frac{R + MR}{R} \left(\frac{-i_i \cdot M \cdot R}{R + MR} - V_{oi} \right)$$

$$i_o = - \left(i_i \cdot M + \frac{R + MR}{R} \cdot V_{oi} \right)$$

$$i_o = - \left(i_i \cdot M + (1 + M) V_{oi} \right) //$$



usando (2): $i_+ = i_i - V_{oi}$

$$i_i - V_{oi} = i_o \frac{1}{M}$$

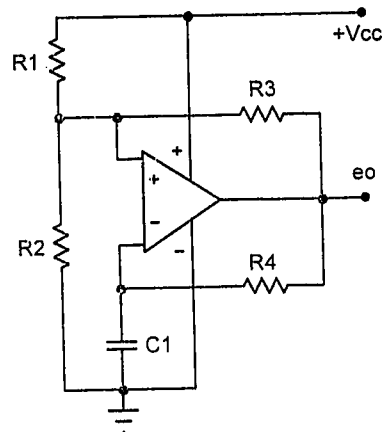
$$i_o = M \cdot i_i - M \cdot V_{oi} //$$

$$i_o = (i_i - V_{oi}) \cdot M //$$

Universidade Federal do Rio Grande do Sul
Departamento de Engenharia Elétrica - DELET
ENG 04033 – Eletrônica Fundamental 2B **2005/2**
Exame 20/12/2005

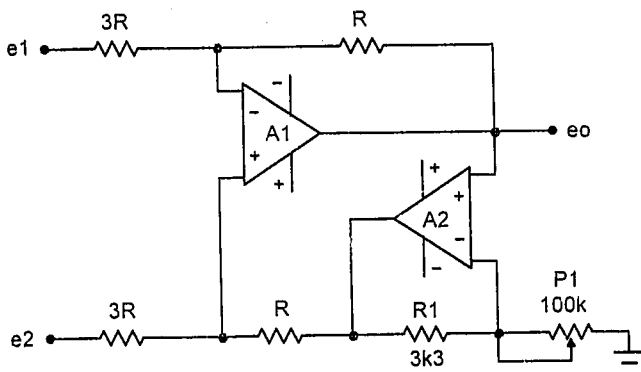
Nome: GABARITO Turma: _____

1. (3,5) Examine o circuito da figura ao lado, descreva o seu funcionamento e depois equacione o período e frequência do sinal de saída, descrevendo cada passo da solução, pois isso será valorizado.



$R1 = R2 = R3$
 $R4 = 10k$
 $C1 = 22nF$

2. (3,5) Equacione o circuito a seguir, em forma literal, de modo a obter a saída e_o em função das entradas. Coloque então os valores de circuito e calcule os limites da tensão de saída, documentando amplamente cada etapa.



$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{-1}{s^2 + \frac{s}{C_2} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} \right) + \frac{1}{R_3 \cdot R_4 \cdot C_2 \cdot C_5}}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

3. (3,0) Classifique o filtro da Figura 1, conforme o seu conhecimento. Determine os parâmetros H_0 , ω_0 e Q , para o caso em que os capacitores são iguais e os resistores são iguais.

A seguir, descreva o efeito de introduzir um sinal e_2 , conforme mostra a figura 2. Por último, calcule o ganho e_2/e_o para DC. Descreva convenientemente cada etapa do seu trabalho.

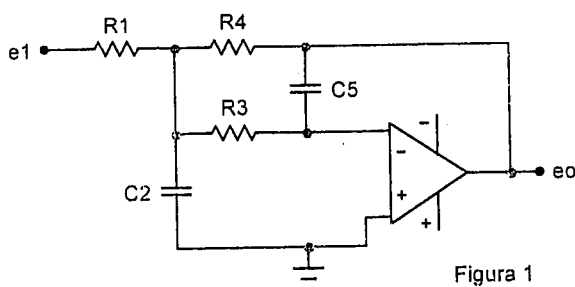


Figura 1

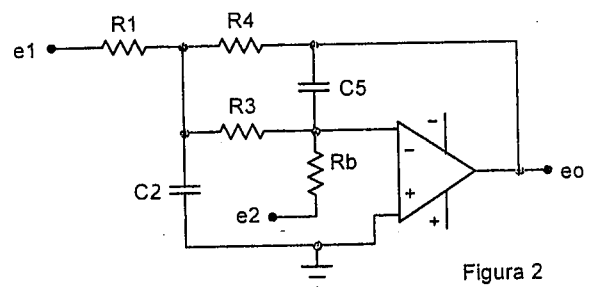
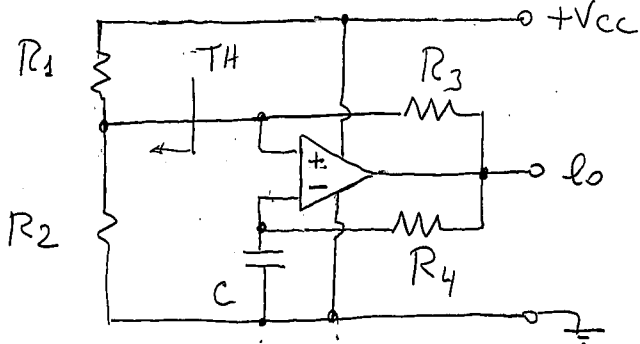


Figura 2

Examine o circuito, descreva o seu funcionamento e escreva o período e frequência do sinal de saída l_o .

Descreva cada passo da solução.



Dados: $R_1 = R_2 = R_3$

$R_4 = 10k$

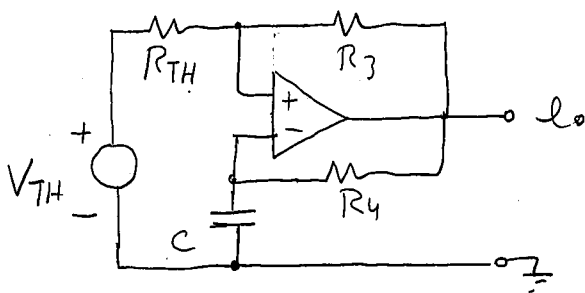
$C = 22 nF$

Ponto de virada do comparador ocorre quando $l_+ = l_-$

Aplicando Thévenin na entrada:

$$V_{TH} = V_{cc} \frac{R_2}{R_1 + R_2} = V_{cc}/2$$

$$R_{TH} = R_1 // R_2 = R_1/2$$



$$l_+ = V_{TH} \cdot \frac{R_3}{R_{TH} + R_3} + l_o \frac{R_{TH}}{R_{TH} + R_3}$$

$$l_+ = \frac{V_{cc}}{2} \frac{R_1}{\frac{R_1}{2} + R_1} + l_o \frac{R_1/2}{R_1/2 + R_1}$$

$$l_+ = \frac{V_{cc}}{3} + \frac{l_o}{3}$$

como $l_o \leq +V_{cc}$
zero nem:

$$l_+(HIGH) = \frac{V_{cc}}{3} + \frac{V_{cc}}{3} = \frac{2}{3} V_{cc} //$$

$$l_+(LOW) = \frac{V_{cc}}{3} + \frac{0}{3} = \frac{1}{3} V_{cc} //$$

Tempo para o capacitor excursionar de $1/3 V_{cc}$ até $2/3 V_{cc}$:

$$T_1 = -R_4 \cdot C \cdot \ln \left(\frac{V_{\infty} - V_{fim}}{V_{\infty} - V_{inic}} \right)$$

$$T_1 = -R_4 \cdot C \cdot \ln \left(\frac{V_{cc} - \frac{2}{3} V_{cc}}{V_{cc} - \frac{1}{3} V_{cc}} \right)$$

$\ln 0,5$

$$T_1 = 0,693 \cdot R_4 \cdot C //$$

Pela simetria, $T_2 = T_1$

Então: $T = T_1 + T_2$

$$T = 1,38 \cdot R_4 \cdot C$$

como:

$$f = \frac{1}{T}$$

$$f = \frac{0,721}{R_4 \cdot C}$$

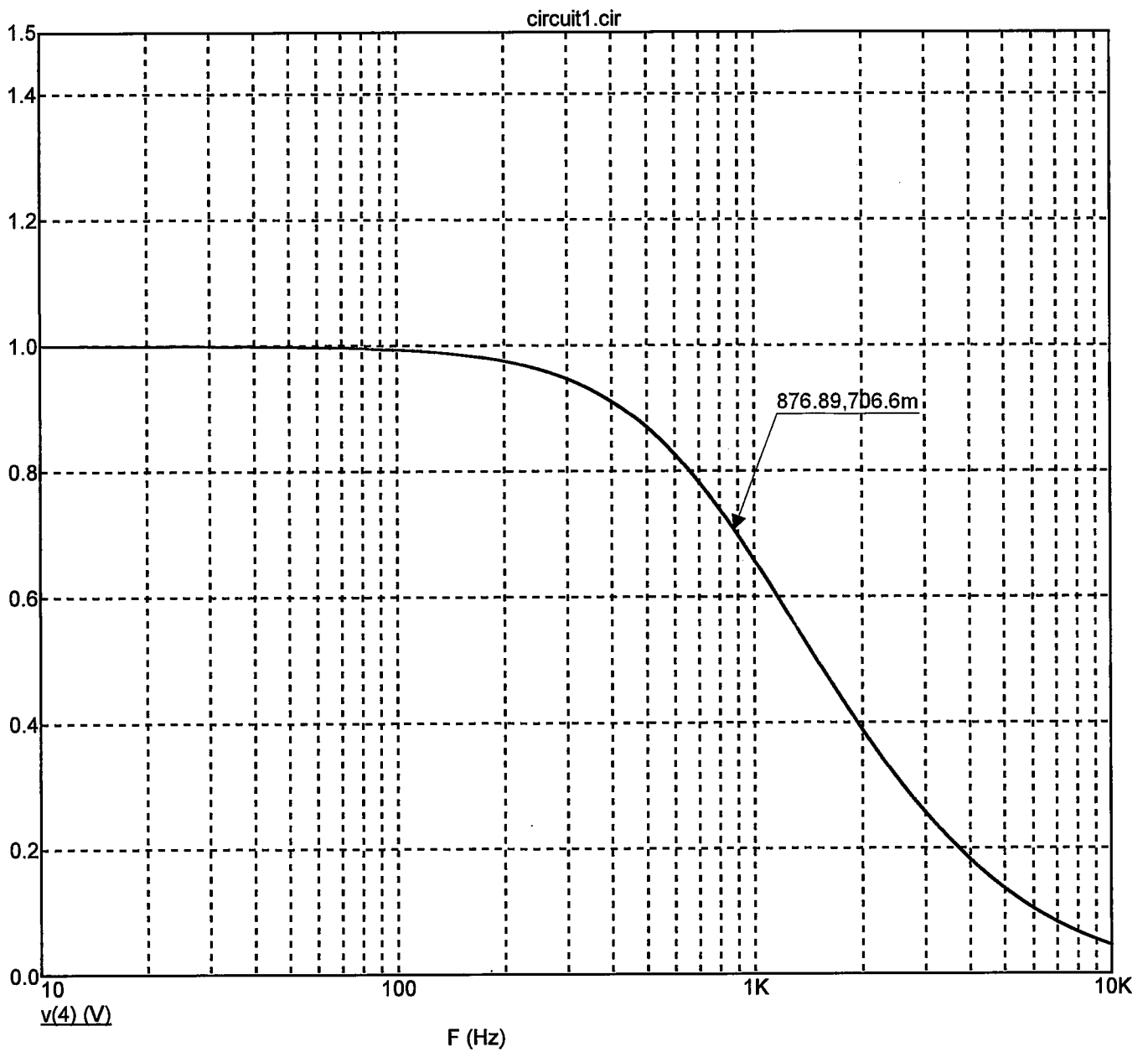
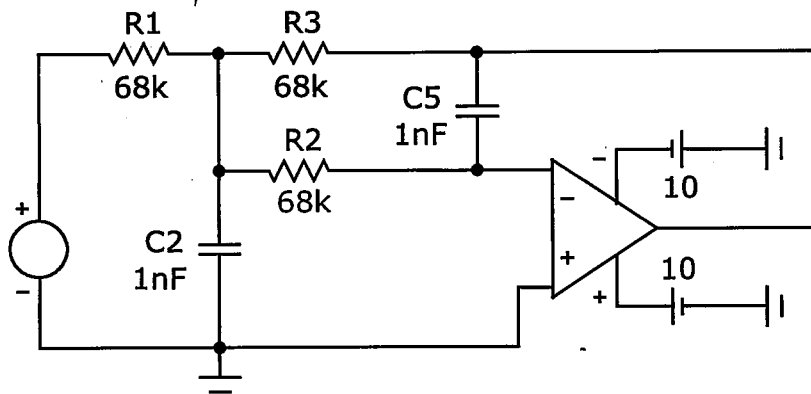
Aplicando os valores:

$$T = 1,38 \cdot 10 \cdot 10^3 \cdot 22 \cdot 10^{-9}$$

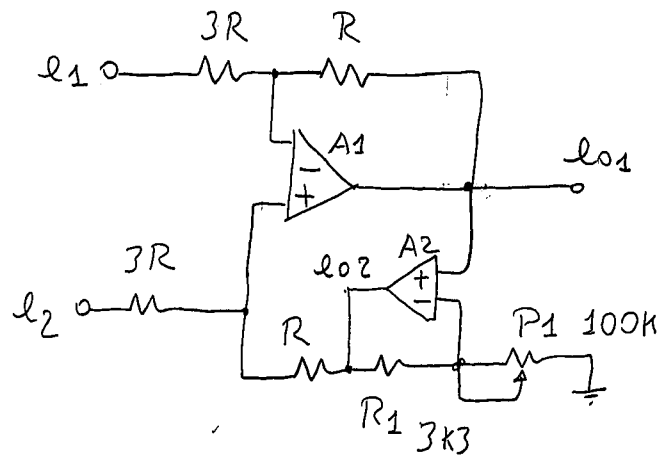
$$T = 304 \mu s //$$

$$f = 3293 \text{ Hz} //$$

Com outros - uclose.



Escreva o circuito ao lado, em forma literal, de modo a obter a saída l_{o1} em função das entradas. Coloque então os valores de circuito e calcule os limites de saída. Descreva cada etapa.



A2: amplif. não-inversor:

$$l_{o2} = l_{o1} \left(1 + \frac{R_1}{P_1} \right)$$

A1: fazendo $l_+ = l_-$:

Por superposição:

$$l_+ = l_2 \frac{R}{3R+R} + l_{o2} \frac{3R}{3R+R}$$

$$l_+ = \frac{l_2}{4} + \frac{3 \cdot l_{o2}}{4}$$

$$l_- = l_1 \frac{R}{3R+R} + l_{o1} \frac{3R}{3R+R}$$

$$l_- = \frac{l_1}{4} + \frac{3 \cdot l_{o1}}{4}$$

igualando:

$$\frac{l_2}{4} + \frac{3l_{o2}}{4} = \frac{l_1}{4} + \frac{3l_{o1}}{4}$$

Isolando l_{o1} e substituindo l_{o2} :

$$3 \cdot l_{o1} - 3 \cdot l_{o1} \left(1 + \frac{R_1}{P_1} \right) = l_2 - l_1$$

$$-3l_{o1} \frac{R_1}{P_1} = l_2 - l_1$$

$$l_{o1} = \frac{1}{3} \cdot \frac{P_1}{R_1} \cdot (l_1 - l_2) //$$

limites:

com $P_1 = 0$:

$$l_{o1} = \frac{1}{3} \frac{0}{3k3} (l_1 - l_2) = 3 \text{ zero} //$$

com $P_1 = 100k$:

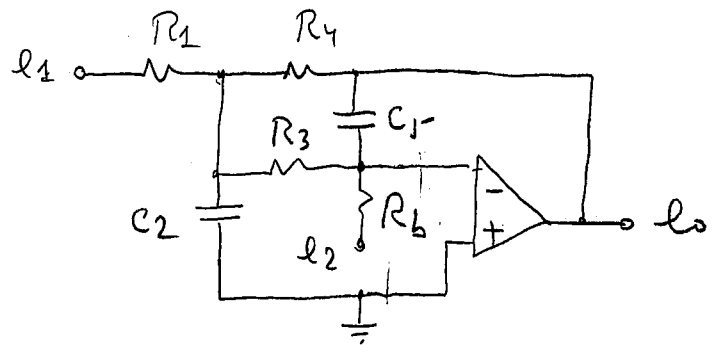
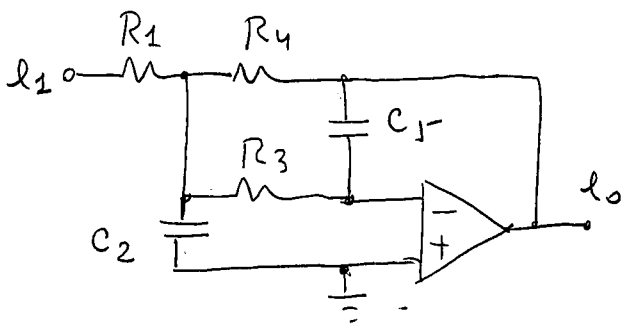
$$l_{o1} = \frac{1}{3} \frac{100k}{3k3} (l_1 - l_2)$$

$$l_{o1} = 10,1 (l_1 - l_2) //$$

Vantagem: ajuste do ganho do amplif. substituído por um potenciômetro simples.

Examine o filtro da figura 1, compare com os que são conhecidos e classifique. Para o caso em que os resistores são iguais e os capacitores são iguais, determine os 3 parâmetros ω_0 , ϕ e H_0 .

A seguir, descreva o efeito de introduzir um sinal l_2 , conforme mostra a figura 2. Por último, calcule o ganho l_2/l_0 para DC.



Filtro PB real. múltipla.

Das equações, fazendo

$$R_1 = R_3 = R_4 = R \quad \text{e} \quad C_2 = C_1 = C$$

$$\frac{l_0}{l_1} = \frac{-1}{RRCC} \frac{1}{s^2 + \frac{s}{C} \left(\frac{1}{R} + \frac{1}{R} + \frac{1}{R} \right) + \frac{1}{RRCC}}$$

$$= \frac{H_0 \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{\phi} s + \omega_0^2}$$

comparando:

$$\omega_0^2 = \frac{1}{R^2 C^2} \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{RC} //$$

$$H_0 = -1 //$$

$$\frac{\omega_0}{\phi} = \frac{1}{C} \left(\frac{1}{R} + \frac{1}{R} + \frac{1}{R} \right)$$

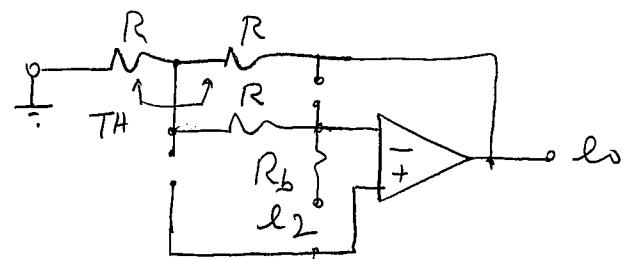
$$\frac{1}{RC \cdot \phi} = \frac{1}{C} \cdot \frac{3}{R} \rightarrow \phi = \frac{1}{3} //$$

Devido a uma mureta virtual, o sinal l_2 não perturba o funcionamento do filtro. Forma-se um somador inversor e l_2 aparece no saída somado ao de l_1 que passou pelo filtro.

Para saber $\frac{l_0}{l_2}$, faça-se $l_1 = 0$,

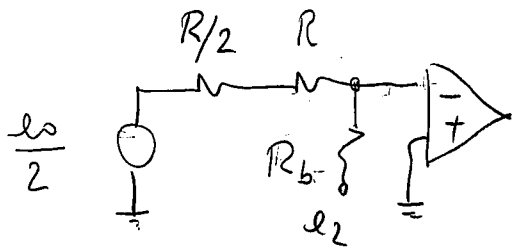
equacione-se $l_+ = l_-$ para cada frequência.

No caso DC, o circuito fica:



Thevenin: $V_{TH} = \frac{l_0}{2} \quad R_{TH} = \frac{R}{2}$

O circuito fica:



Por superposição:

$$l_- = \frac{l_0}{2} \frac{R_b}{\frac{R}{2} + R + R_b} + l_2 \frac{\frac{R}{2} + R}{\frac{R}{2} + R + R_b}$$

como $l_+ = 0$, igualando:

e simplificando os denominadores:

$$\frac{l_0}{2} \cdot R_b = -l_2 \left(\frac{R}{2} + R \right)$$

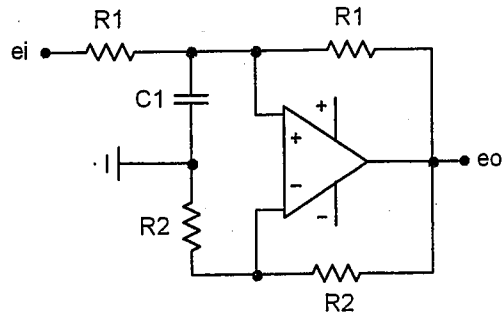
$$\frac{l_0}{l_2} = - \frac{2}{R_b} \left(\frac{3R}{2} \right)$$

$$\frac{l_0}{l_2} = - \frac{3R}{R_b} //$$

Exame 11/7/2006

Nome: GABARITO Turma: _____

1. (2,5) Equacione o circuito ao lado, determine a função de transferência e_o / e_i e analise o resultado, descrevendo a função do circuito. Documente com textos e equações cada passo da solução. Dica: o circuito é linear.

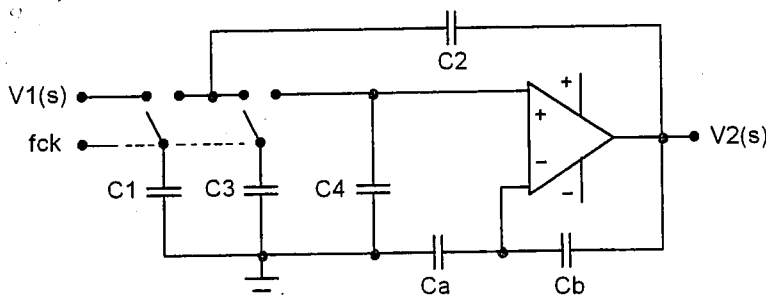


$$i_c = C \frac{dv_c}{dt} \quad v_c = \frac{1}{C} \int i_c dt$$

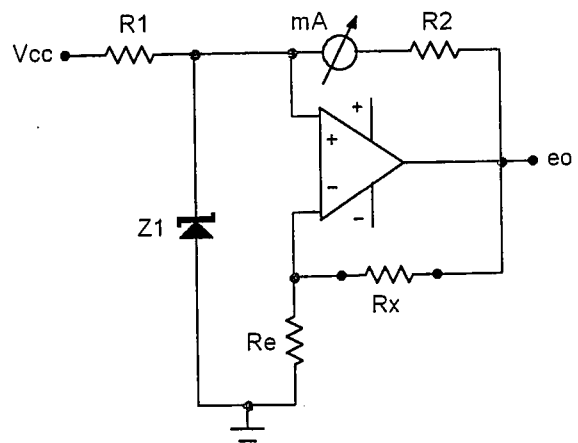
2. (4,0) Estude o circuito a seguir, classifique a sua função e determine os limites da variável controlada por f_{ck} quando esta variar de 0,3kHz até 9kHz. Cada etapa de cálculo deve ser amplamente descrita por textos, equações e diagramas. Agora, equacione e calcule C_a e C_b para obter um fator de qualidade de 1,25 ao longo da faixa de controle.

$$C_1 = C_3 = 1\text{nF} \\ C_2 = C_4 = 2,2\text{nF}$$

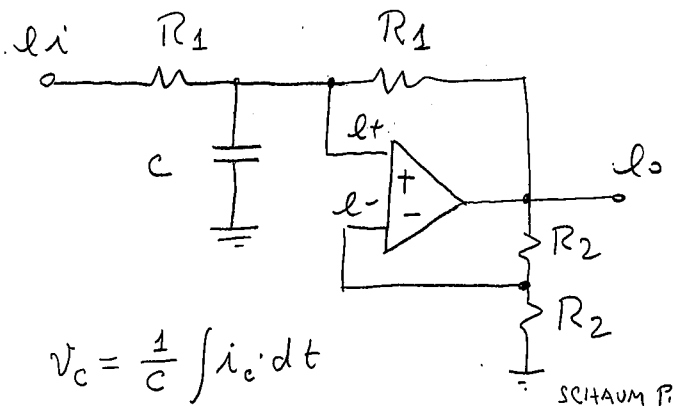
$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{K}{s^2 + \left(\frac{1}{R_1 C_2} + \frac{1}{R_3 C_2} + \frac{1-K}{R_3 C_4}\right)s + \frac{1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$



3. (3,5) Equacione o medidor de resistências de modo a obter I_m em função de R_x e demais valores de circuito, descrevendo amplamente cada etapa do seu trabalho. O miliampermetro tem resistência interna $R_m = 100\Omega$ e alcança plena deflexão com $I_m = 1\text{mA}$ na bobina. Completada esta etapa, faça $V_z = 3$ $R_e = 100k$ $R_2 = 2k9$ e teste a equação com $R_x = \text{zero}$, 50k, 100k e infinito, comentando os resultados.



Equacione o circuito, determine a função de transferência l_o/l_i e analise o resultado, descrevendo a função do circuito. Documente cada passo de solução. Dica: o circuito é linear.



$$v_c = \frac{1}{C} \int i_c dt$$

SCHAUM P. 417
EX 2006-1

Se o circuito é linear,
 $l_+ = l_-$

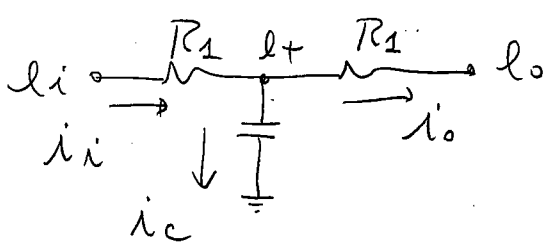
$$l_- = l_o \frac{R_2}{R_2 + R_2} \text{ então:}$$

$$l_+ = l_- = \frac{l_o}{2} //$$

como $v_c = l_+ = \frac{1}{C} \int i_c dt$, e⁽¹⁾

convenientemente equacionar o circuito por correntes.

KCL em l_+ :



$$-i_i + i_c + i_o = 0$$

$$i_c = i_i - i_o$$

$$i_c = \frac{l_i - l_+}{R_1} - \frac{l_+ - l_o}{R_1}$$

$$i_c = \frac{l_i - \frac{l_o}{2}}{R_1} - \left(\frac{\frac{l_o}{2} - l_o}{R_1} \right)$$

$$i_c = \frac{l_i - \frac{l_o}{2} - \frac{l_o}{2} + l_o}{R_1}$$

$$i_c = \frac{l_i}{R_1} //$$

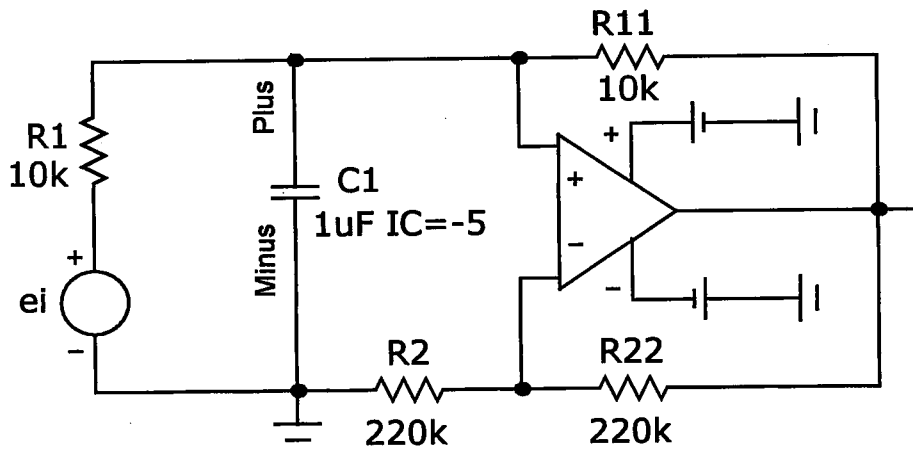
Substituindo em (1):

$$v_c = \frac{l_o}{2} = \frac{1}{C} \int \frac{l_i}{R_1} dt$$

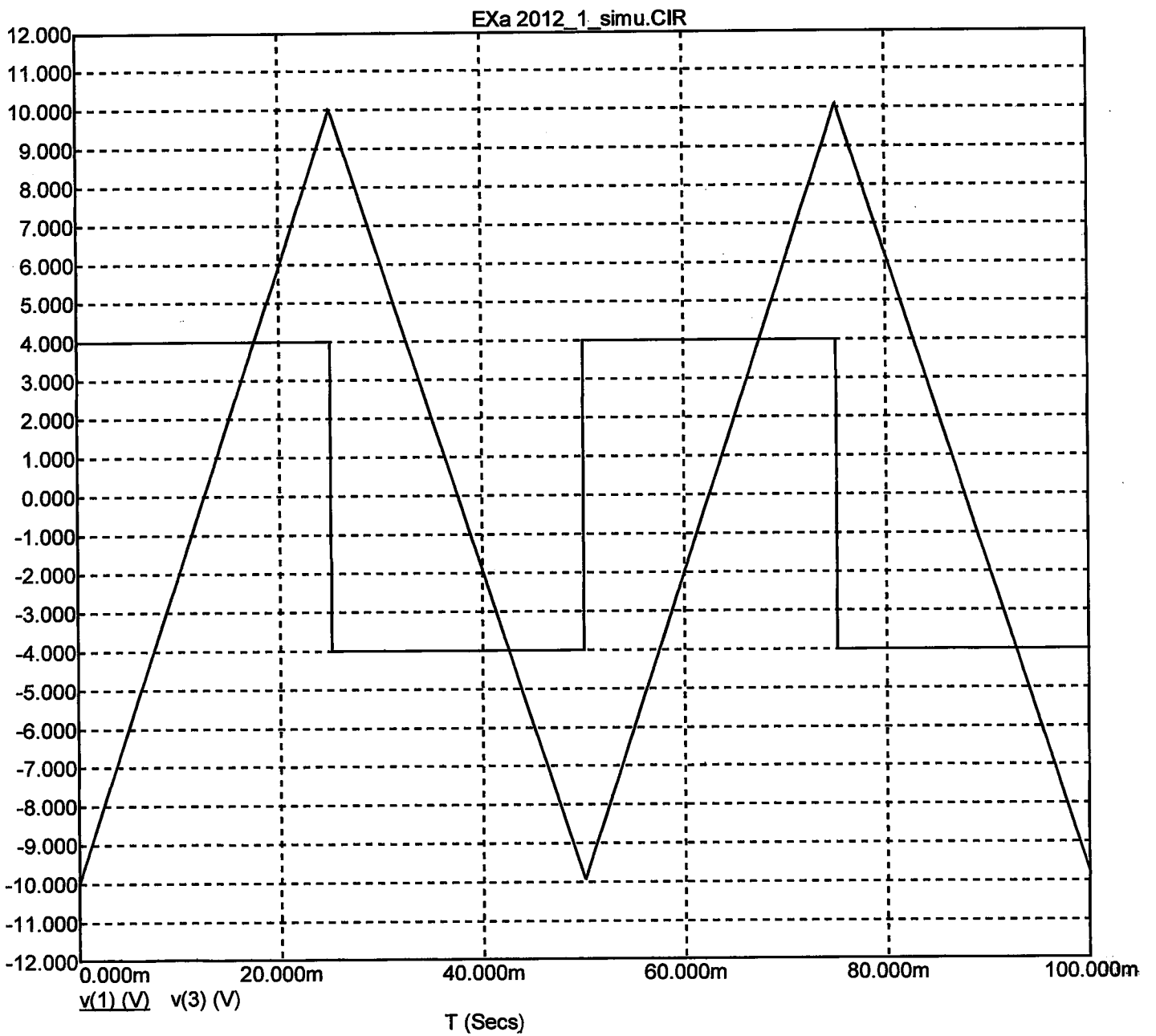
Portanto:

$$l_o = \frac{2}{R_1 C} \int l_i dt //$$

Integrador não-inversor com ganho 2.



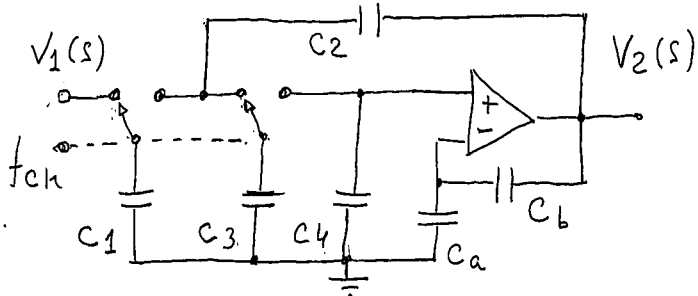
DC 0 AC 1 0 Pulse -4 4 0 0 0 25m 50m



Estude o circuito, classifique a sua função, determine os limites de variação controlada por f_{ck} quando esta varia de 0,3 kHz a 9 kHz. Cada etapa de cálculo deve ser amplamente descrita por texto, equações e diagramas.

Equacione e calcule C_a e C_b para obter um fator de qualidade de 1,25 ao longo de faixa de controle.

$$C_1 = C_3 = C_2 = C_4 =$$



$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{H_0 W_0^2}{s^2 + \frac{W_0}{Q} s + W_0^2}$$

$$\frac{V_2(s)}{V_1(s)} = \frac{K / R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}{s^2 + \left[\frac{1}{R_1 \cdot C_2} + \frac{1}{R_3 \cdot C_2} + \frac{1-K}{R_3 \cdot C_4} \right] s + 1 / R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}$$

$$R = 1 / C \cdot f_{ck} \quad \text{Ex 2006-1}$$

Estudo: Filtros PB Sallen-Key 2ª ordem com resistores implementados por capacitores chaveados.

$$R_1 = \frac{1}{C_1 \cdot f_{ck}} \quad \text{e} \quad R_3 = \frac{1}{C_3 \cdot f_{ck}}$$

No circuito notamos que:

$R_1 = R_3 = R$ e $C_2 = C_4 = C$
comparando a equação do filtro com a fornecida;

$$W_0^2 = \frac{1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4} \rightarrow W_0 = \frac{1}{RC}$$

$$H_0 W_0^2 = \frac{K}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4} \rightarrow H_0 = K$$

$$\frac{W_0}{Q} = \frac{1}{R \cdot C} + \frac{1}{RC} + \frac{1-K}{RC} = \frac{3-K}{RC}$$

$$Q = \frac{W_0 \cdot RC}{3-K} = \frac{\frac{1}{RC} \cdot RC}{3-K} \rightarrow Q = \frac{1}{3-K}$$

No amplificador não-inversor:

$$K = 1 + \frac{X_{cb}}{X_{ca}} = 1 + \frac{\frac{1}{j\omega C_b}}{\frac{1}{j\omega C_a}}$$

$$K = 1 + \frac{C_a}{C_b}$$

$$\text{Então: } Q = \frac{1}{3-1-\frac{C_a}{C_b}} = \frac{1}{2C_b - C_a / C_b}$$

$$Q = \frac{C_b}{2C_b - C_a}$$

$$\text{Para } Q = 1,25 : 2,5 C_b - 1,25 C_a = C_b$$

$$1,5 C_b = 1,25 C_a \rightarrow C_a = 1,2 \cdot C_b$$

$$\text{Escolhendo } C_b = 1 \text{ mF então } C_a = 1,2 \text{ mF}$$

Pelas equações R atua em W_0 apenas e os limites são:

$$R(0,3 \text{ kHz}) = \frac{1}{10^{-9} \cdot 0,3 \cdot 10^3} = 3,33 \text{ M}\Omega$$

$$\text{Então } W_0(\text{min}) = \frac{1}{3,33 \cdot 10^6 \cdot 2,2 \cdot 10^{-9}}$$

$$W_0(\text{min}) = 136 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \rightarrow f_{\text{min}} = 21,7 \text{ Hz}$$

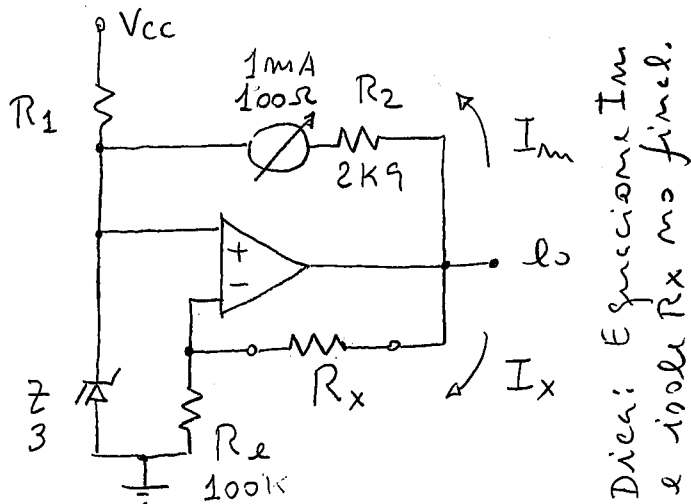
$$W_0(\text{max}) = \frac{1}{111 \cdot 10^3 \cdot 2,2 \cdot 10^{-9}} = 4098 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \rightarrow f(9 \text{ kHz}) \rightarrow 651 \text{ Hz}$$

Equacione o medidor de resistências de modo a obter R_x em função de I_m , V_z , R_e , R_2 e R_m .

O miliamperímetro tem resistência interna $R_m = 100\Omega$ e alcance plena deflexão com $I_m = 1\text{mA}$ na bobina.

Comente os resultados obtidos e teste a equação com $R_x = 0, 50\text{k}, 100\text{k}$ e ∞ .

Componentes ideais. Qual a função de R_e ?



Dica: Equacione I_m e isole R_x no final.

So tem real, negativo; Supondo operações lineares e fazendo $I_+ = I_-$

$$V_z = I_0 \frac{R_e}{R_e + R_x} \quad (1)$$

Definindo as correntes I_m e I_x :

$$I_m = \frac{I_0 - V_z}{R_2 + R_m} \quad (2)$$

$$I_x = \frac{V_z}{R_e} \quad I_x = \frac{I_0 - V_z}{R_x}$$

Equacionando I_m : Como I_0 é uma variável interna, vamos substituí-la usando a equação (1):

$$I_0 = V_z \cdot \frac{R_e + R_x}{R_e}$$

Levando em (2):

$$I_m = \frac{V_z \frac{R_e + R_x}{R_e} - V_z}{R_2 + R_m}$$

$$I_m = \frac{V_z \left[\left(1 + \frac{R_x}{R_e}\right) - 1 \right]}{R_2 + R_m}$$

$$I_m = \frac{V_z \cdot \frac{R_x}{R_e}}{R_2 + R_m} //$$

Isolando R_x :

$$R_x = \frac{I_m (R_2 + R_m) \cdot R_e}{V_z}$$

colocando os valores:

$$R_x = \frac{I_m (2\text{k}\Omega + 0,1\text{k}\Omega) \cdot 100\text{k}}{3}$$

$$R_x = I_m \cdot 10^8 \Omega //$$

Testando:

$$I_m = R_x / 10^8$$

$$R_x = 0: I_m = \frac{0}{10^8} = 0$$

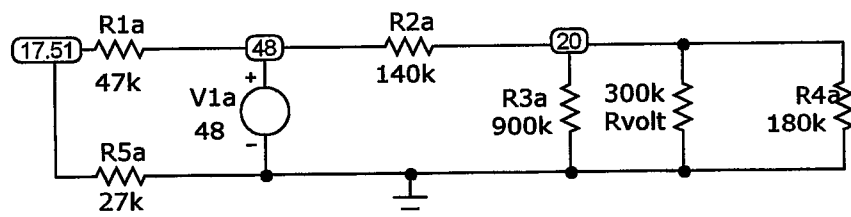
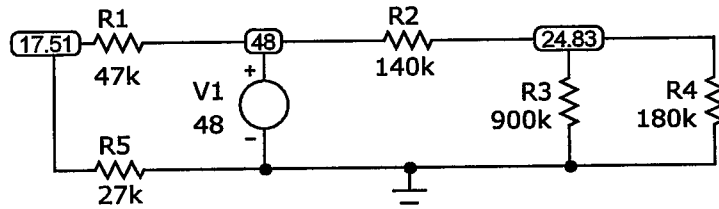
$$R_x = 50\text{k}; I_m = \frac{50\text{k}}{10^8} = 0,5\text{mA}$$

$$R_x = 100\text{k}; I_m = \frac{100\text{k}}{10^8} = 1\text{mA}$$

$$R_x = \infty: I_m = \frac{\infty}{10^8} \Rightarrow \text{corrente}$$

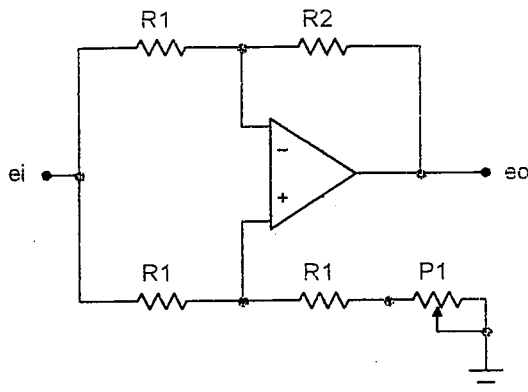
do medidor é grande; preciso de proteções. R_e = escala.

Ex 2014/2 Medida com voltmetro 10k Ohms/Volt

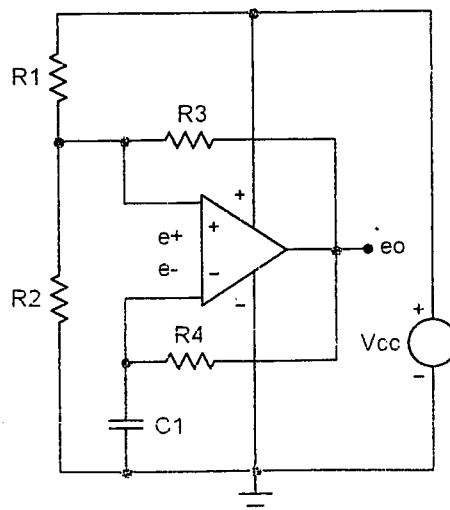


Nome: GABARITO Turma: _____

1. No circuito a seguir, a) Equacione literalmente a tensão de saída em função da tensão de entrada. b) Particularize a equação para o cursor de P_1 nas posições extremas e no centro, usando $P = R_1 = R_2/2$. Cada etapa deve ser amplamente documentada com textos, diagramas e equações pois isso será avaliado. c) Desenhe o gráfico da função de transferência usando os dados obtidos acima. P_1 atua linearmente? Como provar isso? d) Substitua o ajuste por uma estrutura baseada em capacitores chaveados, sem alterar o funcionamento do circuito. Descreva a sua idéia e desenhe o novo circuito. Calcule todos os valores para este caso usando $R_1 = 330k$ e um sinal de áudio em e_i .



2. Examine a topologia do circuito abaixo e a) Descreva qualitativamente o seu funcionamento, prevendo o que vai acontecer na saída. Este item deve ser respondido em primeiro lugar pois vai mostrar o caminho da solução. b) Equacione literalmente a saída e_o na forma que for mais significativa, de acordo com a já deduzida função do circuito. c) Simplifique a equação usando $R = R_1 = R_2 = R_3$ e comente os resultados obtidos. d) Teste o circuito com $C_1 = 330nF$ $R = 680k$ $R_4 = 68k$ e desenhe os gráficos de e_+ e e_- colocando os valores calculados. Note que é preciso pensar um pouco para encontrar a melhor maneira de mostrar os resultados, ou seja as variáveis mais significativas do circuito, inclusive para desenhar os gráficos. Componentes ideais, $V_{cc} = 12V$. Documente extensivamente cada etapa da solução.



com:

VERSÃO FINAL EXAME 2006-2

$$P = R_1$$

$$R_2 = 2R_1 \quad \frac{e_o}{e_i} = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \left(\frac{R_1 + P}{2R_1 + P} - \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right)$$

$$\frac{e_o}{e_i} = \frac{R_1 + 2R_1}{R_1} \left(\frac{R_1 + P}{2R_1 + P} - \frac{2R_1}{R_1 + 2R_1} \right)$$

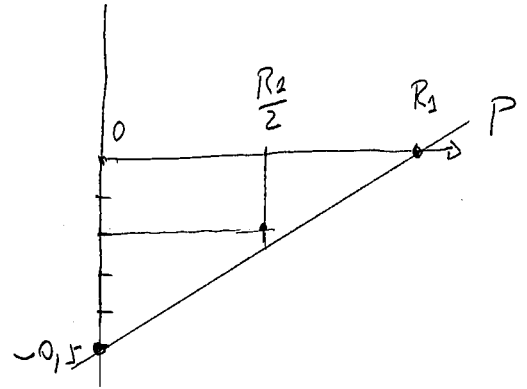
$$\frac{e_o}{e_i} = 3 \cdot \frac{R_1 + P}{2R_1 + P} - 3 \cdot \frac{2R_1}{3R_1}$$

$$\frac{e_o}{e_i} = 3 \cdot \frac{R_1 + P}{2R_1 + P} - 2 //$$

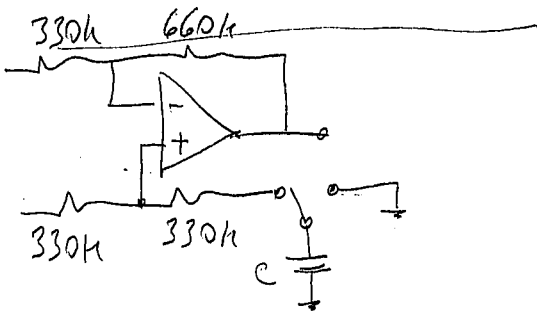
$$P=0 \quad \frac{e_o}{e_i}(0) = \frac{3R_1}{2R_1} - 2 = -0,5$$

$$P=R_1 \quad \frac{e_o}{e_i}(1) = 3 \cdot \frac{R_1 + R_1}{2R_1 + R_1} - 2 = 3 \cdot \frac{2}{3} - 2 = 0$$

$$P=R_1/2 \quad \frac{e_o}{e_i}(1/2) = 3 \cdot \frac{R_1 + \frac{R_1}{2}}{2R_1 + \frac{R_1}{2}} - 2 = 3 \cdot \frac{\frac{2R_1 + R_1}{2}}{\frac{4R_1 + R_1}{2}} - 2 = 3 \cdot \frac{3R_1}{5R_1} - 2 = -0,2$$



Equacionamento — 1,5
 cálculo manual — 1,0
 Gráficos — 1,0
 Cap. chamadas — 1,5



$$f_{ck\min} = 50 \text{ kHz} \rightarrow R_{sc\max} \rightarrow P = R_1 \rightarrow R_{sc} = R_1 + P = 330k + 330k = 660k$$

$$R_{sc} = \frac{1}{c \cdot f}$$

$$660k = \frac{1}{c \cdot 50 \cdot 10^3} \rightarrow c = 30,3 \cdot 10^{-12} \text{ F} //$$

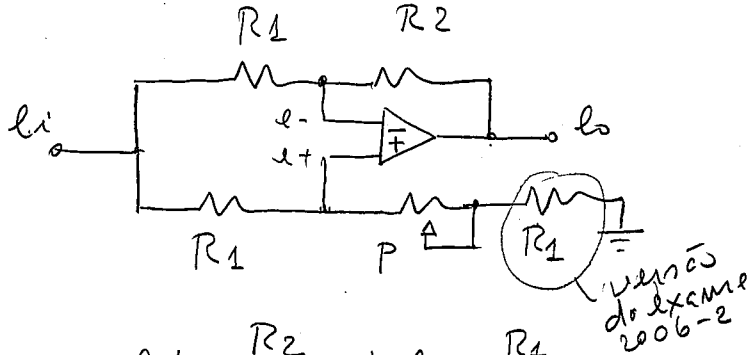
$$\text{com } P=0 \rightarrow R_{sc} = R_1 + 0 = 330k$$

$$330k = \frac{1}{30,3 \cdot 10^{-12} \cdot f_{ck}} \rightarrow f_{ck} = \underline{\underline{100 \text{ kHz}}}$$

maior que f_{min}

Ex 2006-2

AMPLIFICADOR INVERSOR DE GANHO VARIÁVEL



$$e_- = li \frac{R_2}{R_1 + R_2} + lo \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$e_+ = li \frac{P}{R_1 + P}$$

Fazendo $e_+ = e_-$;

$$lo \frac{R_1}{R_1 + R_2} = -li \frac{R_2}{R_1 + R_2} + li \frac{P}{R_1 + P}$$

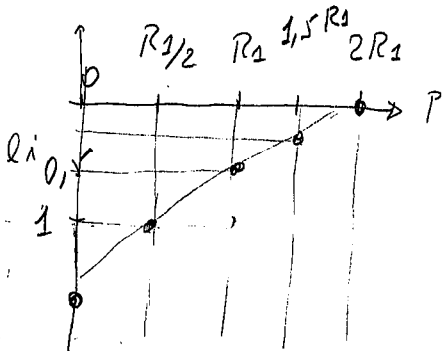
$$lo = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \cdot li \left(\frac{P}{R_1 + P} - \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right) //$$

Fazendo $R_1 = R_2 = P$;

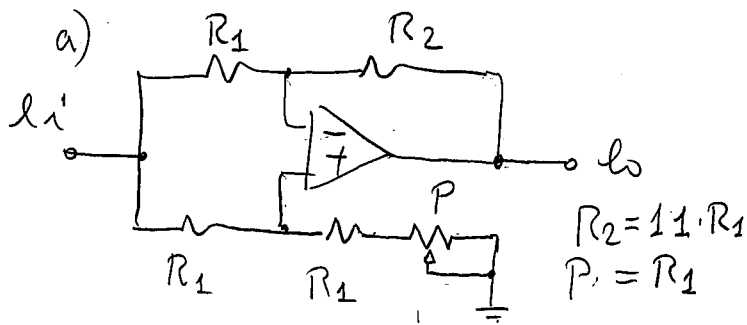
$$lo = 2 \cdot li \left(\frac{1}{2} - \frac{1}{2} \right) \rightarrow lo = 0 \quad \text{ganho zero}$$

Fazendo $R_1 = R_2$ e $P = 0$;

$$lo = 2 \cdot li \left(0 - \frac{1}{2} \right) \rightarrow lo = -li \quad \text{ganho inversor unitário}$$



- a) Esquacione li (normalmente a tensão de saída em função da entrada).
- b) Particularize a expressão para o caso de $P = R_1 = \frac{R_2}{2}$ extremos e no centro, quando $P = R_1 = \frac{R_2}{2}$.
- c) Desenhe o gráfico de lo com $li = 1$ Volt quando P varia de 0 a $2R_1$. $R_1 = 330K$, li é um sinal de áudio. Descreva cada ramo deste modificação?
- d) Substitua P por uma estrutura baseada em Cps. descreva a função de transferência do circuito.



$$l_- = \frac{l_i \cdot R_2}{R_1 + R_2} + \frac{l_o \cdot R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_+ = \frac{l_i (R_1 + P)}{R_1 + R_1 + P} = \frac{l_i (R_1 + P)}{2R_1 + P}$$

Igualando:

$$l_o = l_i \cdot \frac{R_1 + R_2}{R_1} \left(\frac{R_1 + P}{2R_1 + P} - \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right)$$

b) Substituindo os valores e simplificando a equação:

$$l_o = 12 \cdot \frac{R_1 + 11R_1}{R_1} \left(\frac{R_1 + P}{2R_1 + P} - \frac{11R_1}{R_1 + 11R_1} \right)$$

$$l_o = 12 \cdot \frac{R_1 + P}{2R_1 + P} - 11 //$$

com $P_1 = 0 = \text{mínimo}$:

$$l_o(0) = 12 \cdot \frac{R_1}{2 \cdot R_1} - 11 \rightarrow l_o(0) = -5 //$$

com $P_1 = R_1 = \text{máximo}$:

$$l_o(m) = 12 \cdot \frac{R_1 + R_1}{2R_1 + R_1} - 11 \rightarrow l_o(m) = -3 //$$

com $P_1 = R_1/2$:

$$l_o = 12 \cdot \frac{1,5}{2,5} - 11 = -3,8 //$$

com $P_1 = \frac{2}{3} R_1$:

$$12 \cdot \frac{1 + \frac{2}{3}}{2 + \frac{2}{3}} - 11 = -3,5$$

com:

$$\begin{cases} R_2 = 5 \cdot R_1 \\ P_1 = R_1 \end{cases}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{R_1 + 5R_1}{R_1} \left(\frac{R_1 + P}{2R_1 + P} - \frac{5R_1}{R_1 + 5R_1} \right)$$

$$\frac{l_o}{l_i} = 6 \left(\frac{R_1 + P}{2R_1 + P} - \frac{5}{6} \right)$$

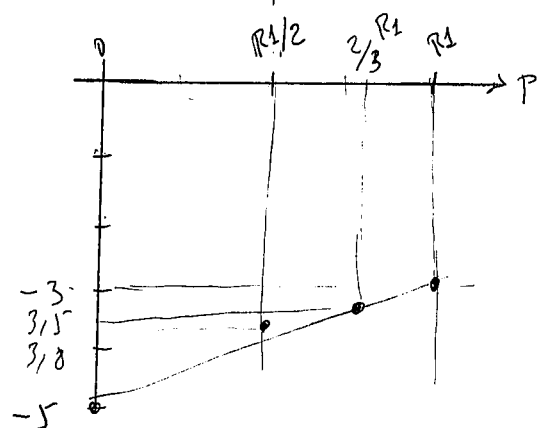
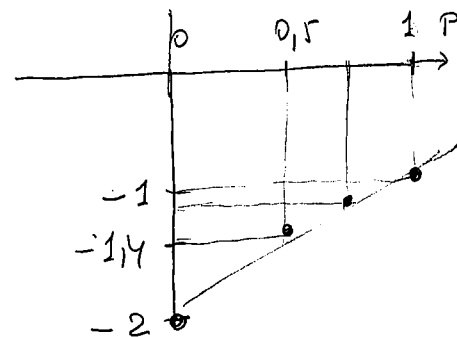
$$\frac{l_o}{l_i} = 6 \frac{R_1 + P}{2R_1 + P} - 5 //$$

$$P=0: 6 \cdot \frac{R_1}{2R_1} - 5 \rightarrow \frac{l_o}{l_i} = -2$$

$$P=R_1: 6 \cdot \frac{R_1 + R_1}{2R_1 + R_1} - 5 \rightarrow \frac{l_o}{l_i} = -1$$

$$P = \frac{R_1}{2}: 6 \frac{R_1 + \frac{R_1}{2}}{2R_1 + \frac{R_1}{2}} - 5 = -1,4$$

$$P = \frac{2}{3} R_1: 6 \frac{R_1 + \frac{2}{3} R_1}{2R_1 + \frac{2}{3} R_1} - 5 = -1,25$$



d) Controle por capacitores chaveados:

Princípio de funcionamento: Substituir o termo $R_1 + P$ por $R_{sc} = \frac{1}{C \cdot f_{ck}}$

Para boa operação na faixa de áudio, $f_{ck} > 2 \cdot f_{\text{áudio max}}$

$f_{ck \text{ min}} > 20 \text{ kHz}$. Usares $f_{ck \text{ min}} = 50 \text{ kHz}$

Com $f_{ck \text{ min}}$ R_{sc} é máximo, ou seja, quando o ganho do circuito é $\frac{lo}{li} = -3$ que é o ganho mínimo.

Então, $R_{sc} = R_1 + P_1 = 330 \text{ k} + 330 \text{ k} = 660 \text{ k}$

$$R_{sc} = 660 \cdot 10^3 = \frac{1}{C \cdot 50 \cdot 10^3} \rightarrow C = 30,3 \cdot 10^{-12} \text{ F} //$$

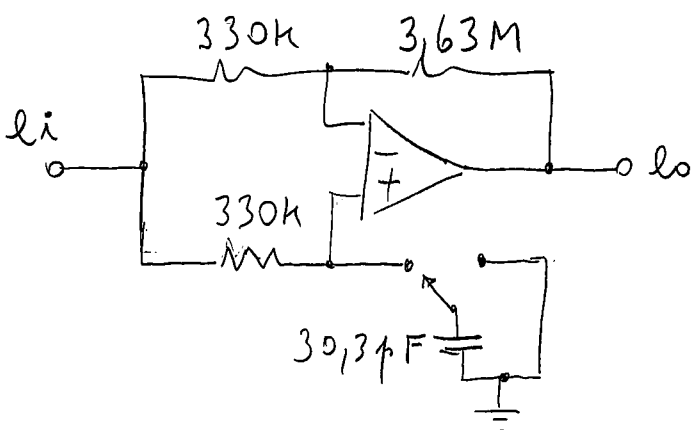
confirmando:

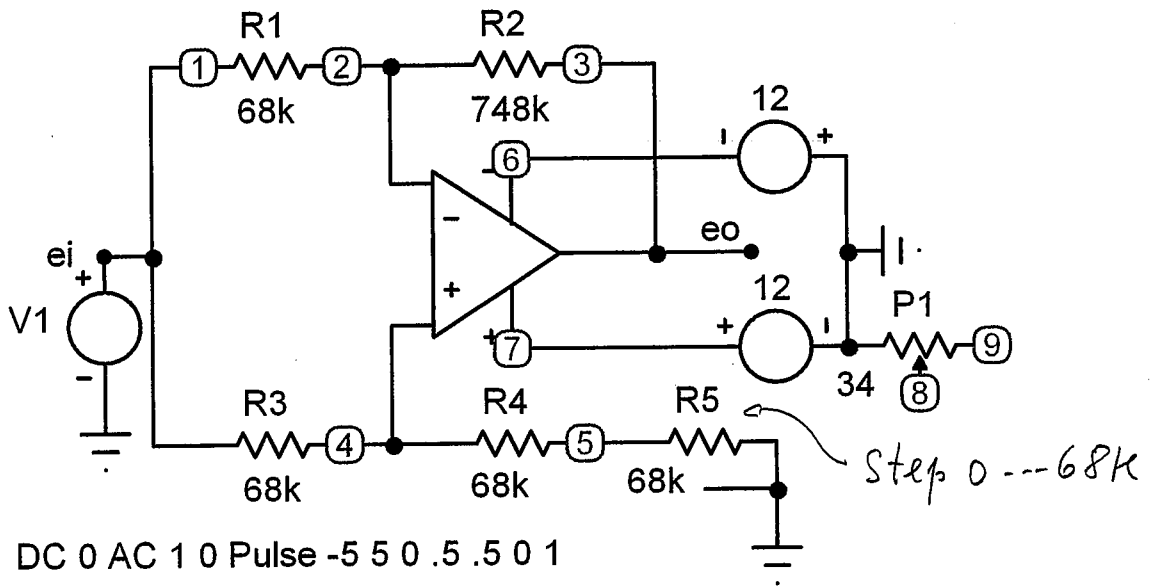
com R_{sc} no mínimo, $R_{sc} = 330 \text{ k}$ temos:

$$330 \text{ k} = \frac{1}{30,3 \cdot 10^{-12} \cdot f_{ck}} \rightarrow f_{ck} = 100 \text{ kHz} //$$

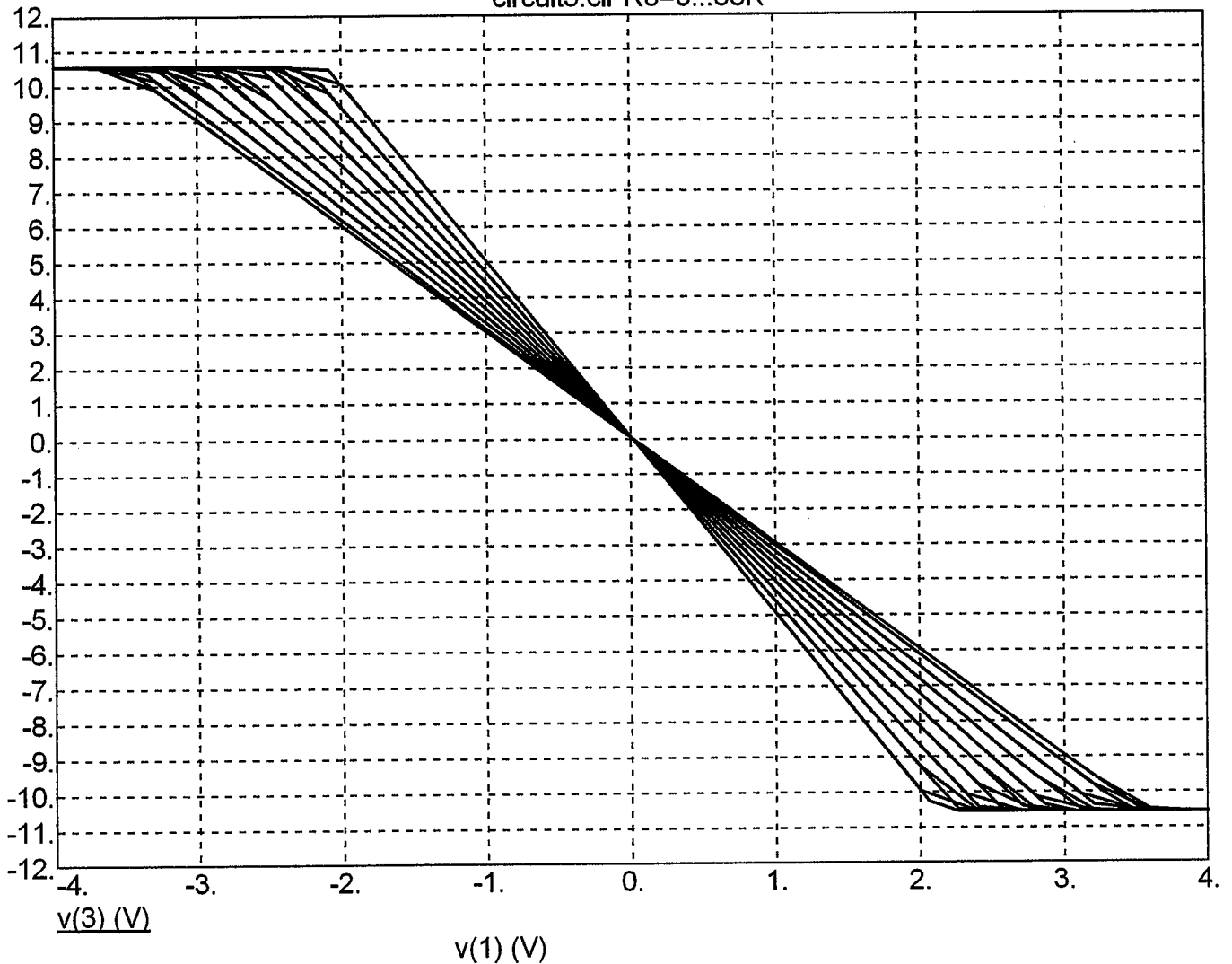
bem acima de faixa de áudio

Circuito final:



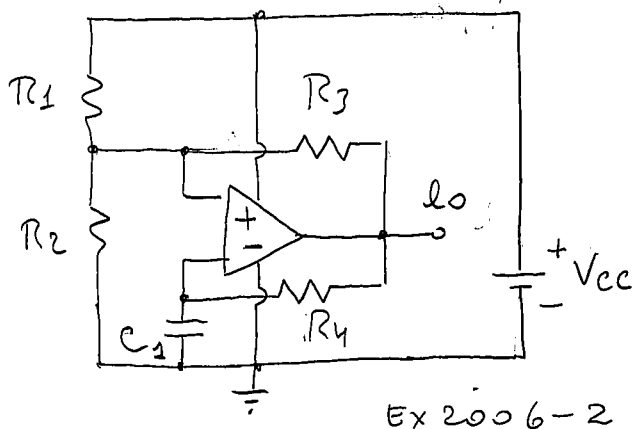


Micro-Cap 8 Evaluation Version
 circuit5.cir R5=0...68K



No circuito a seguir, a) Examine cuidadosamente a topologia e descreva qualitativamente o funcionamento, ^{previdendo o que vai acontecer na saída.} Este item deve ser respondido em primeiro lugar pois vai mostrar o caminho da solução. b) Equacione convenientemente a saída do ma forme que for mais significativa, de acordo com a função do circuito. Use $R_1 = R_2 = R_3 = R$. c) Comente os resultados obtidos. d) Teste o circuito com $C_1 = 330\text{M}$, $R = 680\text{K}$, $R_4 = 68\text{K}$ e descreva os gráficos de l_+ e l_- .

$V_c(t) = V(\infty) + [V(i) - V(\infty)] \cdot e^{-t/\tau}$



Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_+ = \frac{V_{TH} \cdot R_3}{R_3 + R_{TH}} + \frac{l_0 \cdot R_{TH}}{R_3 + R_{TH}}$$

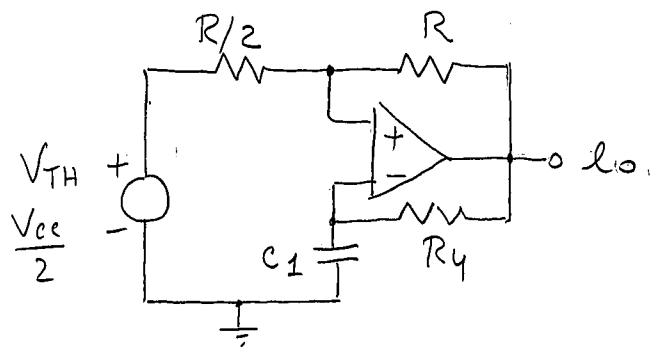
Como $l_0 < +V_{cc}$

$$l_+ \Big|_H = \frac{\frac{V_{cc}}{2} \cdot 680\text{K}}{680\text{K} + 34\text{K}} + \frac{V_{cc} \cdot 34\text{K}}{680\text{K} + 34\text{K}}$$

Simplificando por Thévenin na entrada l_+ os R_1 e R_2 :

$$V_{TH} = V_{cc} \frac{R_2}{R_1 + R_2} \rightarrow V_{TH} = \frac{V_{cc}}{2}$$

$$R_{TH} = R_1 // R_2 \rightarrow R_{TH} = R/2$$



$$l_+ \Big|_H = \frac{V_{cc}}{3} + \frac{V_{cc}}{3} = \frac{2}{3} V_{cc} //$$

$$l_+ \Big|_L = \frac{\frac{V_{cc}}{2} \cdot 680\text{K}}{680\text{K} + 34\text{K}} + \frac{0 \cdot 34\text{K}}{680\text{K} + 34\text{K}}$$

$$l_+ \Big|_L = \frac{V_{cc}}{3} //$$

comparador com histerese sem realim, negativo pois C_1 impede que a saída implique instantaneamente na entrada.

O circuito é um gerador de ondas quadradas.

O capacitor inicialmente carrega de zero até $\frac{2}{3} V_{cc}$ quando então o comparador vira e o cap. descarrega de $\frac{2}{3} V_{cc}$ até $\frac{1}{3} V_{cc}$ quando o comp. vira novamente e o cap. volta para $\frac{2}{3} V_{cc}$...

Tempo para ir de $\frac{1}{3}V_{cc}$
até $\frac{2}{3}V_{cc}$:

$$t = -\tau \cdot \ln \left(\frac{V(\infty) - V(\text{fim})}{V(\infty) - V(\text{inic})} \right) \quad \text{onde } \tau = R \cdot C$$

$$t = -R_4 \cdot C_1 \cdot \ln \left(\frac{V_{cc} - \frac{2}{3}V_{cc}}{V_{cc} - \frac{1}{3}V_{cc}} \right)$$

$$t = 0,693 \cdot R_4 \cdot C_1$$

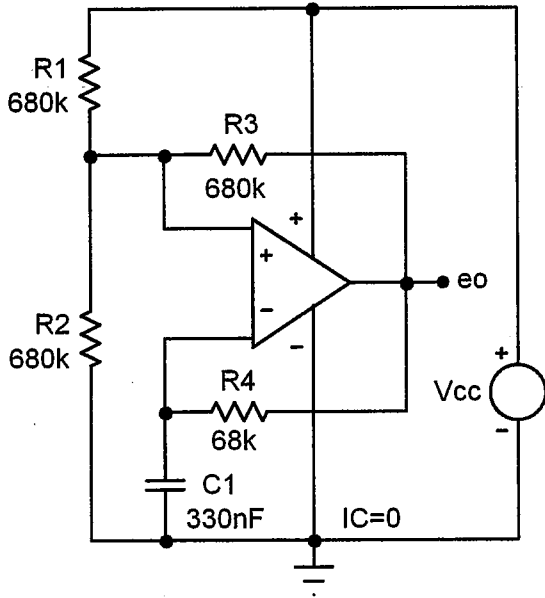
Período de oscilação:

$$T = t + t = 1,39 \cdot R_4 \cdot C_1 // \text{Independente da tensão de alimentação.}$$

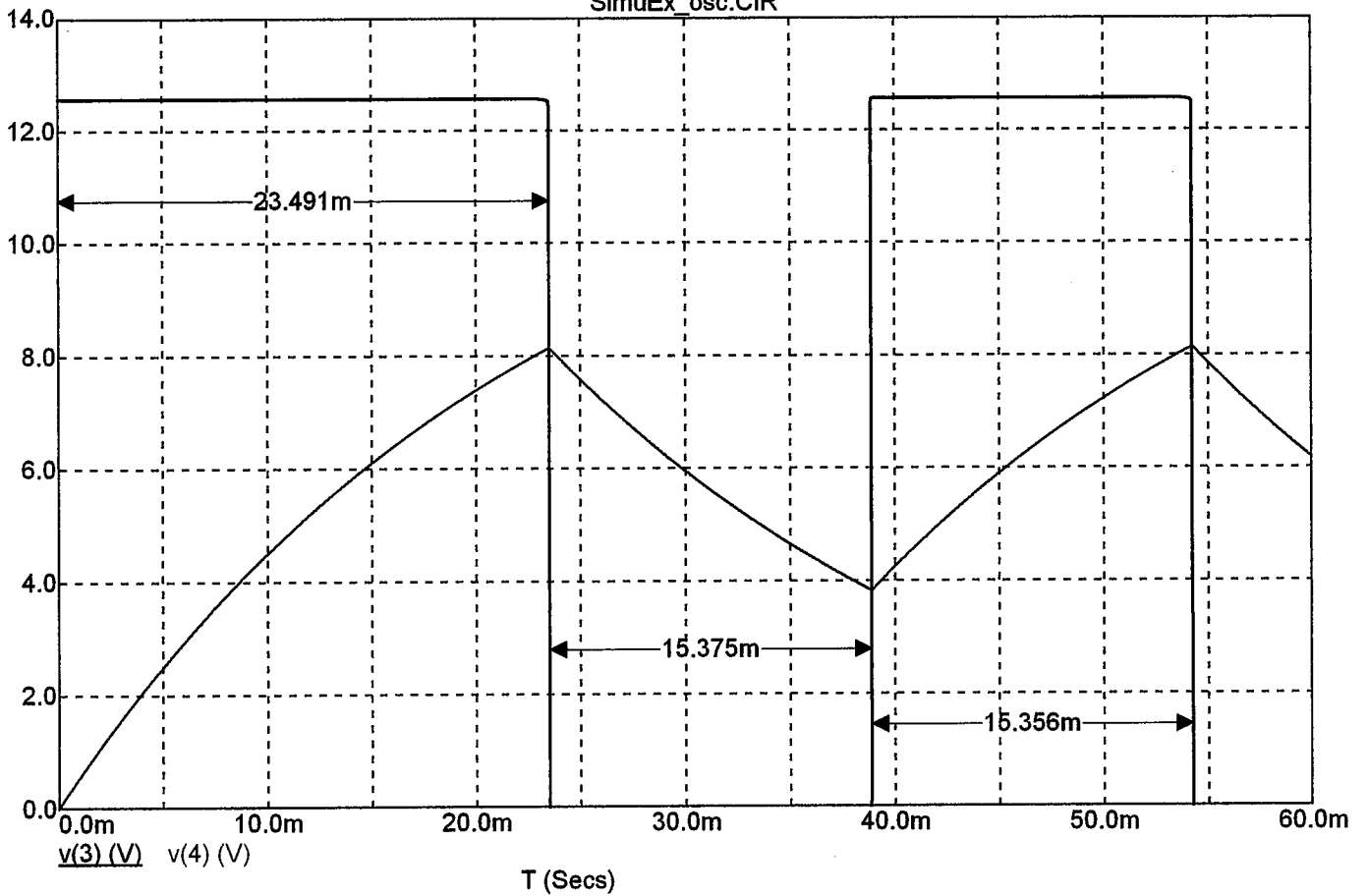
Frequência com $C = 330\text{ n}$ e $R = 68\text{ k}$:

$$f = \frac{1}{T} = \frac{1}{1,39 \cdot 68 \cdot 10^3 \cdot 330 \cdot 10^{-9}}$$

$$f = 32\text{ Hz} //$$

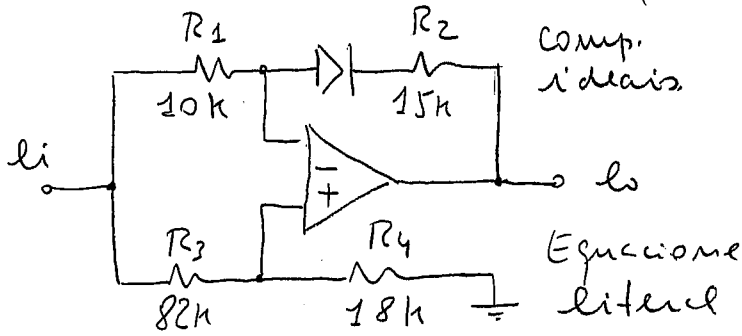


Micro-Cap 8 Evaluation Version
SimuEx_osc.CIR



Examine o circuito, descreva o seu funcionamento e calcule a sua função de transferência $l_o \times l_i$ desenhando também o gráfico com todos os valores calculados.

Descreva todas as etapas.

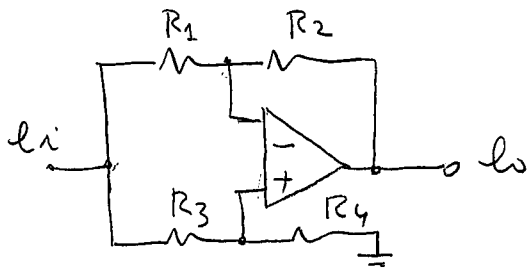


EX 2007/1

Sómente reclin. negativa logo é linear.

Sem reclin. negativa os diodos cortam logo será comparador simples.

Hipótese: $l_i > 0 \Rightarrow D = ON$



$$l_+ = l_i \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

$$l_- = \frac{l_i \cdot R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Iguando e isolando l_o :

$$l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} = l_i \left(\frac{R_4}{R_3 + R_4} - \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right)$$

$$l_o = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \left(\frac{R_4}{R_3 + R_4} - \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right) \cdot l_i$$

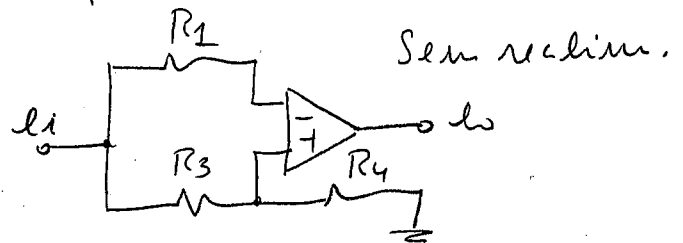
colocando os valores:

$$l_o = \frac{10 + 15}{10} \left(\frac{18}{82 + 18} - \frac{15}{10 + 15} \right) \cdot l_i$$

$$l_o = 2,5 (0,18 - 0,6) l_i$$

$$l_o = -1,05 \cdot l_i //$$

Hipótese: $l_i < 0 \Rightarrow D = OFF$

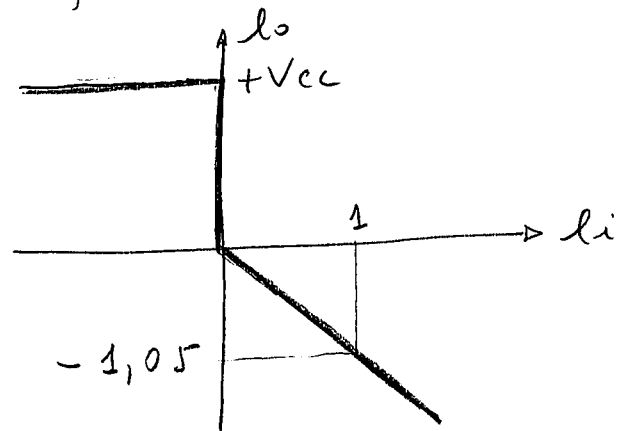


$$l_- = l_i$$

$$l_+ = l_i \frac{R_4}{R_3 + R_4} = 0,18 l_i$$

Como $l_- > l_+$ e $l_i = \text{negat.}$ então l_o saturará em $+V_{cc}$.

Gráficos:



$$I_0 = \frac{I_1 \cdot I_2 \cdot I_3 \cdot R_0}{R_1 \cdot R_2 \cdot R_3 \cdot (1,5 \cdot 10^{-3})^2}$$

$$2,25 \cdot 10^{-6}$$

$$0,8 = \frac{15k + R_4}{2 \cdot 15k} \rightarrow R_4 =$$

$$24 = 15 + R_4$$

$$R_4 = 9k\Omega$$

$$0,9 = \frac{15 + R_4}{2 \cdot 15} \rightarrow R_4 = 12k\Omega$$

$$H_0 = \frac{2 \cdot 12}{15 + 12} = 0,85$$

$$\frac{R_0}{R^3 \cdot 2,25 \cdot 10^{-6}} = 1$$

$$R^2 \cdot 2,25 \cdot 10^{-6} = 1$$

$$R = \sqrt{2,25 \cdot 10^{-6}}$$

$$R =$$

$$R_1 = R_2 = R_3 = R_0 = 15k\Omega$$

$$0,71 = \frac{15 + R_4}{2 \cdot 15} \rightarrow R_4 = 6,3k\Omega$$

$$\frac{R_0}{R_1 \cdot R_2 \cdot R_3 \cdot I^2} = 1$$

$$\frac{1}{R^2 \cdot I^2} = 1$$

$$R^2 = \frac{1}{I^2}$$

$$R = \frac{1}{I}$$

$$R = \frac{1}{1,5 \cdot 10^{-3}}$$

$$R = 666 \Omega // \text{milib}$$

Calcular R_0 para const. de unific.

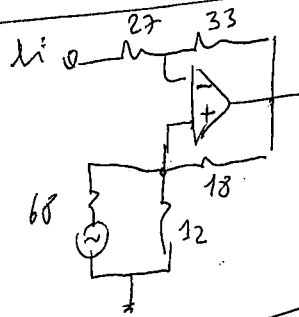
$$\frac{R_0}{(1,5 \cdot 10^3)^3 \cdot I^2}$$

$$\frac{R_0}{R^3 \cdot I^2} = 1$$

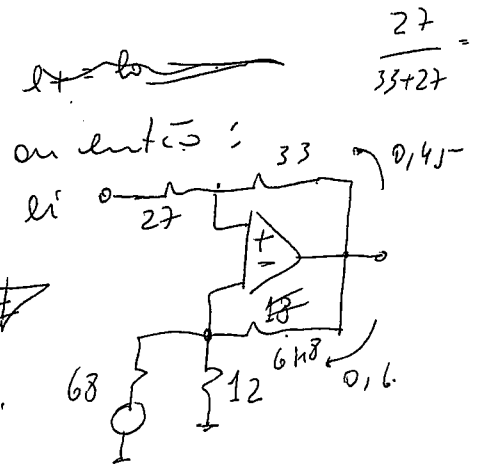
$$R_0 = R^3 \cdot I^2$$

$$R_0 = (1,5 \cdot 10^3)^3 \cdot (1,5 \cdot 10^{-3})^2$$

$$R_0 = 11,39k\Omega // 22500$$



para EX.

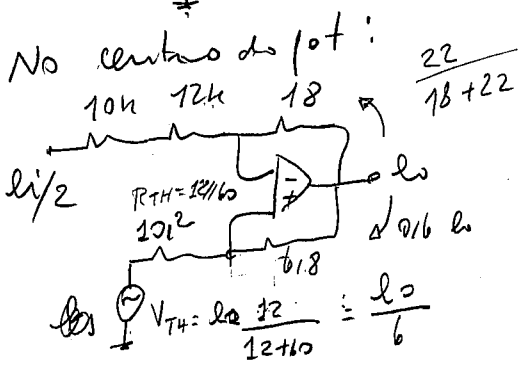
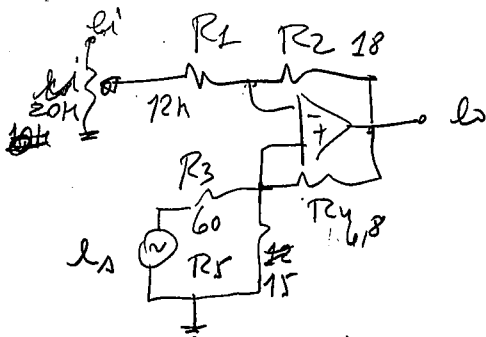


$$\frac{10^{-3} \cdot 15^3 \cdot 10^{-3} R_0}{(1,5 \cdot 10^{-3})^2} = 1$$

$$1,5 \cdot 10^3 \cdot R_0 = 1$$

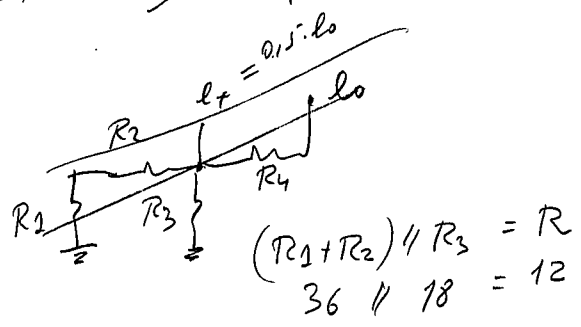
$$R_0 =$$

$$40,15k$$



$\frac{22}{18+22} = 0,155$ pot. centro
 $\frac{12}{12+18} = 0,14$ extremos

se retornar 0,5 para l_+ então, qual a posição do pot. que fica comparado?

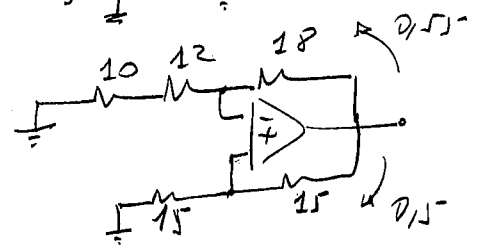
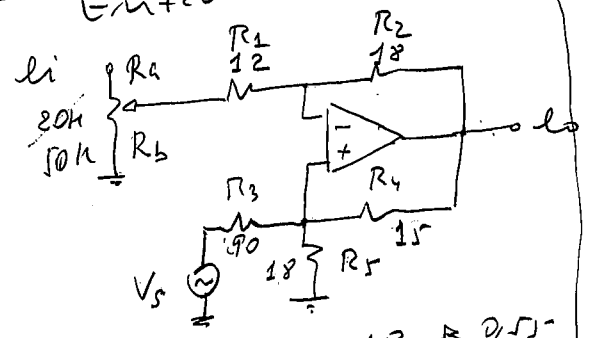


Stepping
 what? X_1, R_1
 0
 20000
 1000

Para P_1
 $2044/2$

$60 || 15 = 12$
 $(37+27) || 15 = 12$

Então:



para retornar 0,5 a l_+ :

$R_p + 12 = 18 \rightarrow R_p = 6$
 $R_a || R_b = 6$

com $R_p = 10$

$10 R_b + R_b^2 = 60$
 $R_b^2 - 10 R_b + 60 = 0$
 $R_b = +10 \pm \sqrt{100 - 4 \cdot 60}$

$R_p = 50$
 $R_b^2 - 50 R_b + 300 = 0$
 $R_b = +50 \pm \sqrt{2500 - 4 \cdot 300}$
 $R_b = 50 \pm \sqrt{1700}$
 $R_b = 50 \pm 41,23$
 $R_b = 14k //$

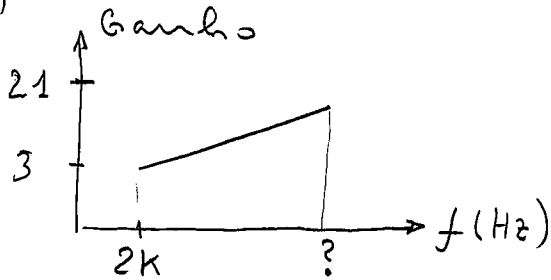
$R_b^2 - 20 R_b + 120 = 0$
 $R_b = -20 \pm \sqrt{20^2 - 4 \cdot 120}$
 $R_b = -20 \pm \sqrt{400 - 480} = \text{imag.}$
 Precise com curso no extremo, retorno para $l_+ = 0,5$
 Então: $R_a || R_b = R_p + R_2$
 aumente R_2 e R_a aumente.
 Precise diminuir R_2 então!

$R_a + R_b = 20$
 $R_a || R_b = 6$
 $\frac{R_a \cdot R_b}{R_a + R_b} = 6$
 $\frac{(20 - R_b) R_b}{20 - R_b + R_b} = 6$
 $20 R_b - R_b^2 = 120 \quad (-1)$

Projete o circuito de um amplificador não-inversor de ganho controlado por um sinal digital de frequência variável, acionando uma chave de 1 polo duas posições. Dadas:

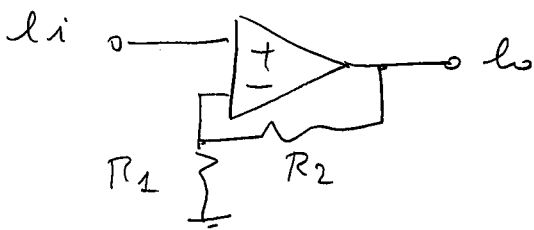
Resposta descrita pelo gráfico a seguir. Componentes ideais. Baixo consumo: use resistores de 100k pelo menos.

Descreva cada passo do equacionamento do projeto. Calcule os limites de frequência do clock.



Ex 2007/1

Ponto de partida: amplif. não inversor:



$$e^- = l_i$$

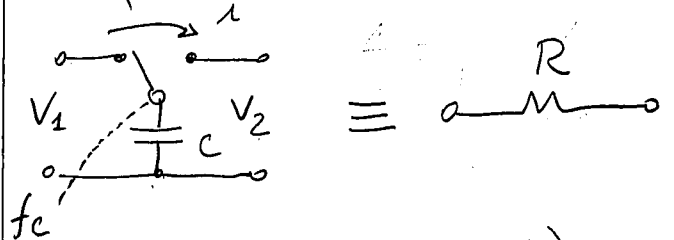
$$e^+ = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Iguando:

$$l_i = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{R_1 + R_2}{R_1} = 1 + \frac{R_2}{R_1} //$$

capacitor chaveado:



$$\Delta q = C \cdot \Delta V = C (V_1 - V_2)$$

$$i_{médio} = \frac{\Delta q}{\Delta t} \quad e \quad R = \frac{\Delta V}{i_{médio}}$$

$$R = \frac{V_1 - V_2}{C (V_1 - V_2) / \Delta t} \rightarrow R = \frac{T_c}{C} = \frac{1}{C \cdot f_c}$$

T_c = período do clock

f_c = freq. do clock

Então, como R diminui com a freq. e o ganho do amplif. é inversamente proporcional a R_1 , fazemos

R_1 = cap. chaveado.

Equacionando:

Ganho mínimo:

$$3 = 1 + \frac{R_2}{R_{1LOW}} \quad \text{Escolhendo } R_2 = 100k, \text{ então}$$

$$R_{1LOW} = 50k //$$

Ganho máximo:

$$21 = 1 + \frac{R_2}{R_{1HIGH}}$$

$$R_{1HIGH} = 5k //$$

Transformando R_1 em um capacitor chama-se:

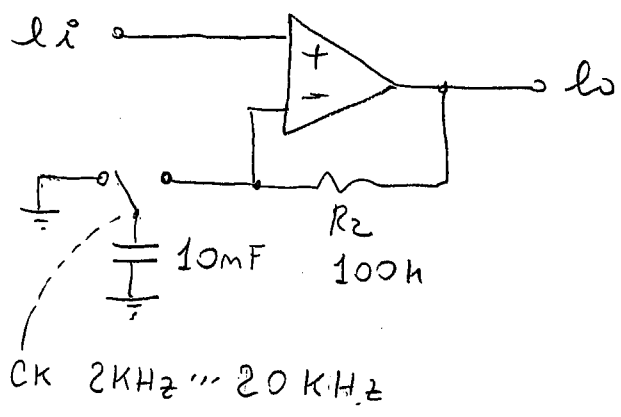
$$R_{1LOW} = \frac{1}{C \cdot 2\text{KHz}} = 50\text{K}$$

Então $C = 10\text{mF} //$

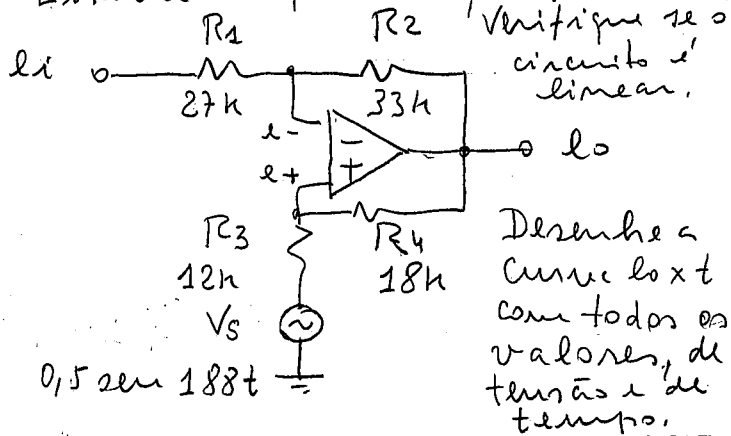
$$R_{1HIGH} = \frac{1}{C \cdot f_2} = 5\text{K}$$

Então $f_2 = 20\text{KHz} //$

circuito projetado:



Equacione a saída em função das entradas. Literal e depois coloque os valores.



Verifique se o circuito é linear.
Desenhe a curva $l_o \times t$ com todos os valores de tensão e de tempo.

Colocando os valores de circuito:

$$l_o = \frac{0,5 \cdot 18 \cdot (27 + 33) \cdot V_s}{27 \cdot 18 - 33 \cdot 12}$$

$$l_o = \frac{33(12 + 18) \cdot l_i}{27 \cdot 18 - 33 \cdot 12}$$

$$l_o = 12 V_s - 11 l_i$$

$$l_o = 6 \text{ sen } 188t - 11 l_i //$$

Fazendo $l_+ = l_-$ obtemos:
circuito linear \rightarrow função de transferência l_o/l_i .
circuito não-linear \rightarrow ponto de virada $l_o \rightarrow +V_{cc}$
 $l_o \rightarrow -V_{cc}$

Por superposição:

$$l_- = \frac{l_i \cdot R_2}{R_1 + R_2} + \frac{l_o \cdot R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_+ = \frac{l_o \cdot R_3}{R_3 + R_4} + \frac{V_s \cdot R_4}{R_3 + R_4}$$

Iguando e isolando l_o :

$$l_o \left(\frac{R_1}{R_1 + R_2} - \frac{R_3}{R_3 + R_4} \right) = \frac{V_s \cdot R_4}{R_3 + R_4} - \frac{l_i \cdot R_2}{R_1 + R_2}$$

$$l_o \left(\frac{R_1(R_3 + R_4) - R_3(R_1 + R_2)}{(R_1 + R_2)(R_3 + R_4)} \right) = \dots$$

$$l_o = \frac{R_1 \cdot R_3 + R_1 \cdot R_4 - R_1 \cdot R_3 - R_2 \cdot R_3}{(---) \cdot (---)}$$

$$l_o = \frac{R_4(R_1 + R_2) \cdot V_s}{R_1 R_4 - R_2 \cdot R_3} - \frac{R_2(R_3 + R_4) \cdot l_i}{R_1 R_4 - R_2 \cdot R_3}$$

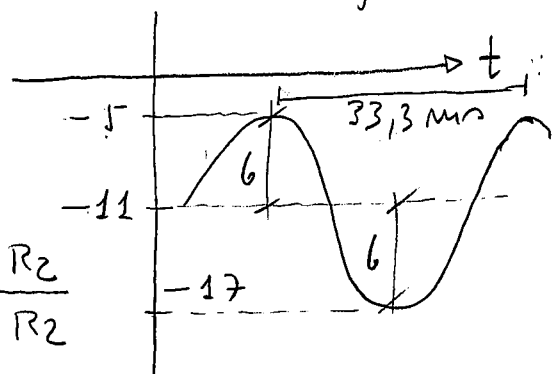
$$l_o = \frac{R_4(R_1 + R_2) \cdot V_s - R_2(R_3 + R_4) l_i}{R_1 R_4 - R_2 \cdot R_3} //$$

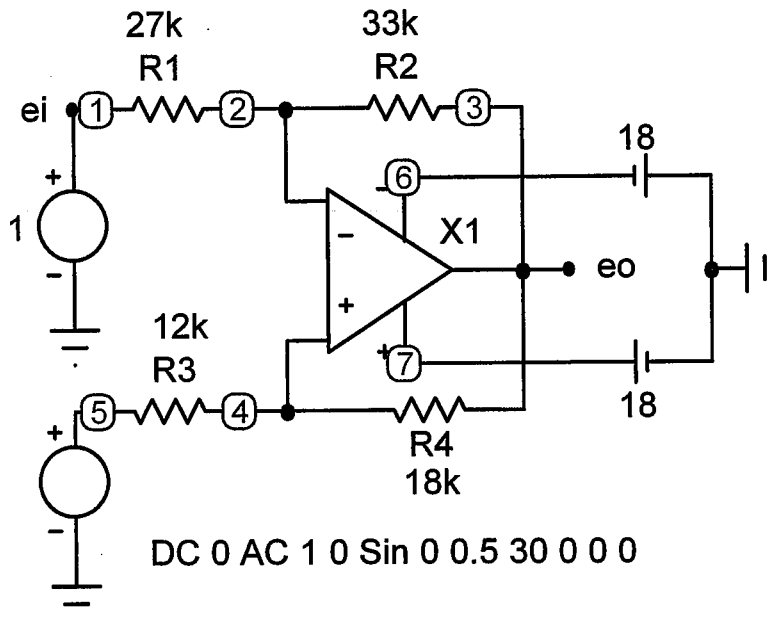
Note que o circuito é linear pois a realim. negativa é maior que a positiva:

$$\frac{l_o R_1}{R_1 + R_2} > \frac{l_o R_3}{R_3 + R_4}$$

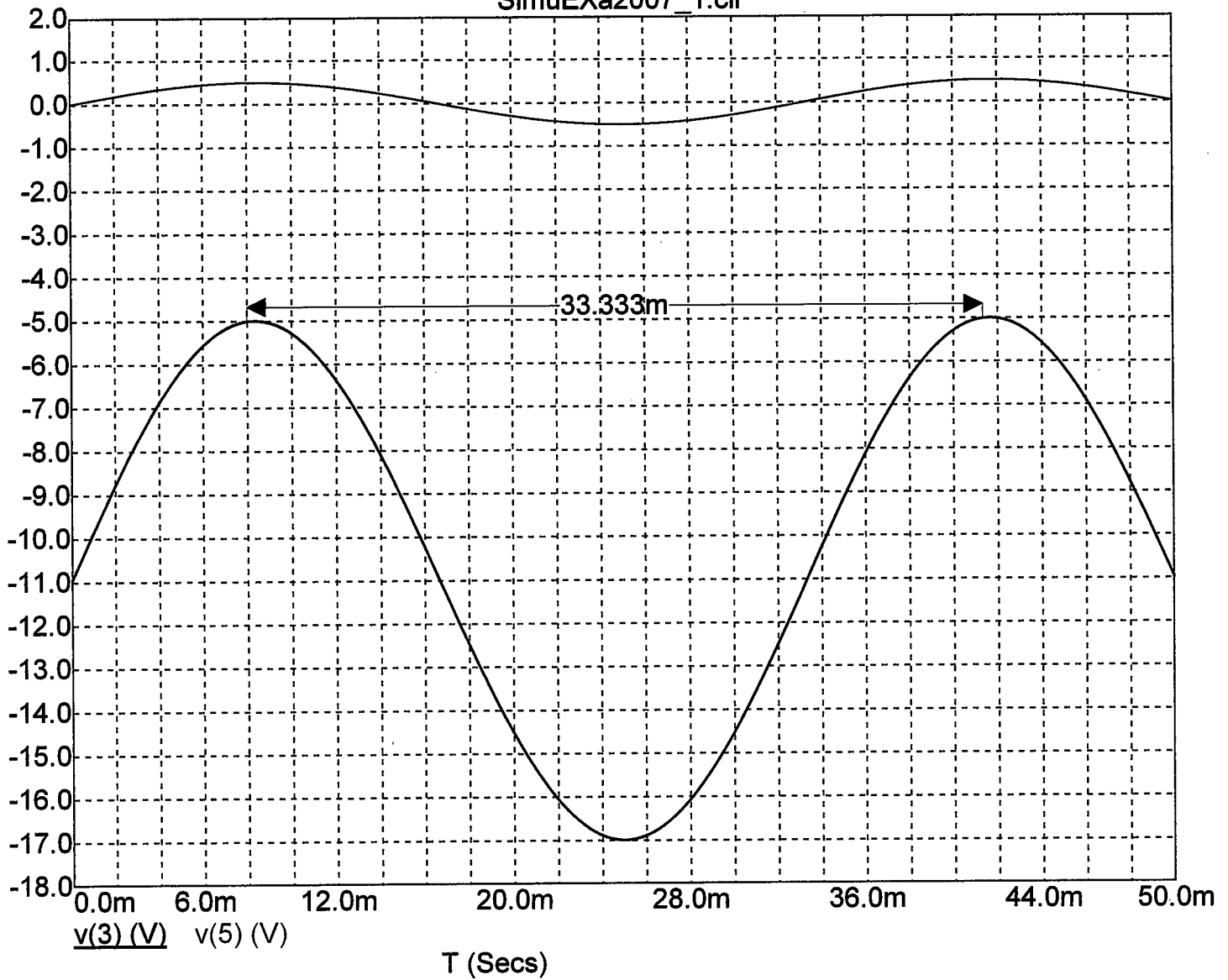
$$0,45 > 0,40$$

como $\omega = 188 = 2\pi f \rightarrow f = 30 \text{ Hz}$
e o período vale $T = \frac{1}{f} = 33,3 \text{ ms}$



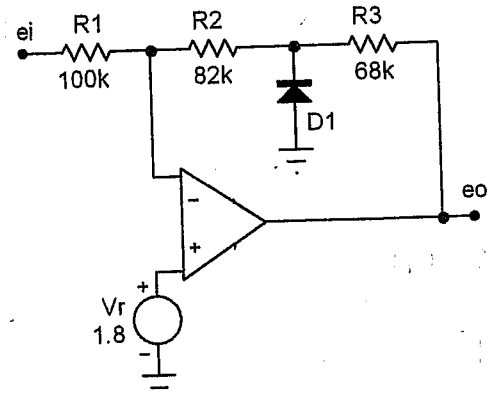


Micro-Cap 8 Evaluation Version
 SimuEXa2007_1.cir

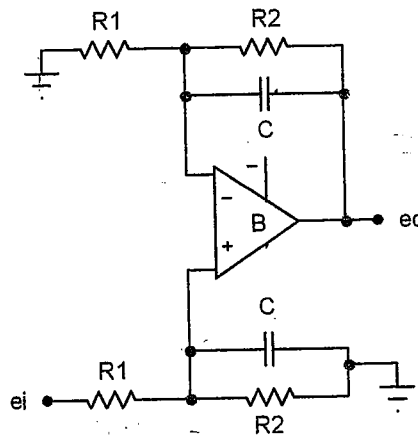
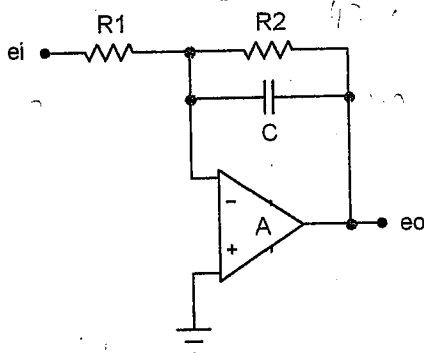


Nome: GABARITO Turma: _____

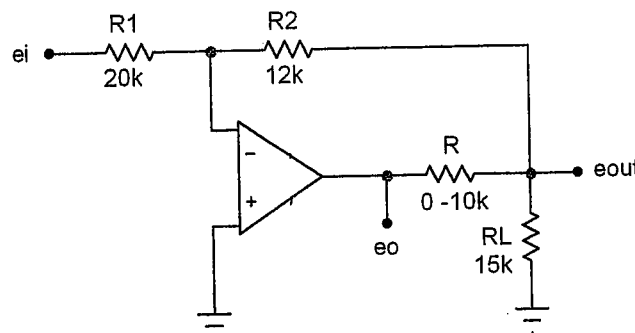
1. (3,5) Equacione o circuito ao lado e desenhe a sua curva de transferência $e_o \times e_i$, com todos os valores calculados, descrevendo cada etapa da solução com textos, equações e diagramas. Componentes ideais. $V_{CC} = \pm 10V$. Truncamento em 3 dígitos significativos.



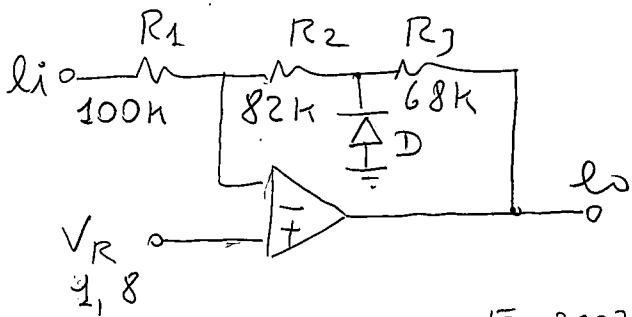
2. (3,0) Para cada topologia descrita a seguir:
- Descreva a sua função, em termos gerais.
 - Equacione cada uma para obter a curva de transferência no domínio frequência.
 - compare os resultados e faça relacionamentos.
 - Aproveitando conhecimentos anteriores, esboce os gráficos da resposta em frequência (módulo) e da fase. Cada etapa deve ser extensivamente descrita e equacionada.



3. (3,5) No circuito a seguir, estude os efeitos do ganho interno e_o / e_i e do ganho externo e_{out} / e_i , com a variação do resistor R , descrevendo cada etapa do seu trabalho.
- Inicialmente, examine o circuito e descreva o seu funcionamento qualitativo ao variar R . Faça isso em primeiro lugar.
 - Equacione, em termos literais, o ganho interno e externo.
 - Coloque os valores numéricos, considerando $R = 0$ e $R = 10k$.
 - Determine a máxima tensão de saída e_{out} , sem saturar o circuito para $R = 0$ e $R = 10k$.
- R_L é a carga ligada na saída. Componentes ideais e $V_{CC} = \pm 10V$.



Equacione o circuito e descreva a sua curva de transferência $l_o \times l_i$ com todos os valores calculados, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas. Componentes ideais; $V_{cc} = \pm 10V$. Arredondamento em 3 dígitos significativos.



Ex 2007/2

Hipótese; $D = OFF$

Amplif. inversor com tensão de ref. Circuito linear $\rightarrow l_+ = l_-$

Suposições;

$$l_- = l_i \frac{R_2 + R_3}{R_1 + R_2 + R_3} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_3}$$

$$l_- = l_i \frac{82 + 68}{100 + 82 + 68} + l_o \frac{100}{100 + 82 + 68}$$

$$l_- = 0,6 l_i + 0,4 l_o$$

$l_+ = V_R = 1,8$ Igualando e isolando l_o :

$$l_o = \frac{1}{0,4} (V_R - 0,6 l_i)$$

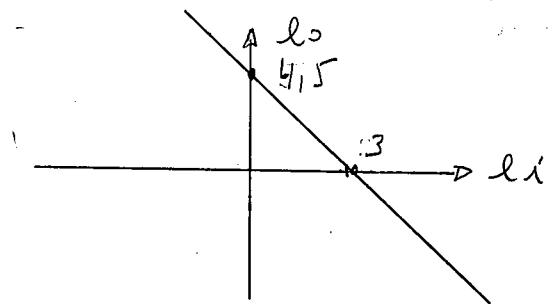
$$l_o = 2,5 V_R - 1,5 l_i //$$

$$l_o = 4,5 - 1,5 l_i \quad (1)$$

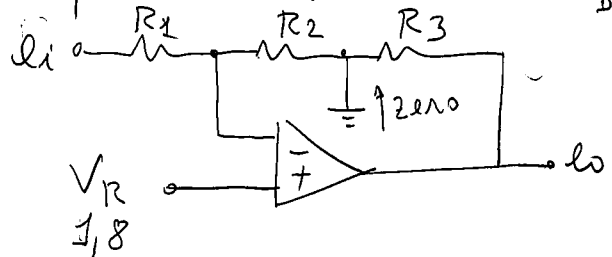
Curva para este caso:

$$\text{Com } l_i = 0 \rightarrow l_o = 4,5$$

$$\text{Com } l_o = 0 \rightarrow l_i = 3$$



Hipótese; $D = ON$ e $I_D = 0$



Ficou comparador com referência, inverter e sem histerese.

Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_- = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} = l_i \frac{82}{100 + 82}$$

$$l_- = 0,45 l_i$$

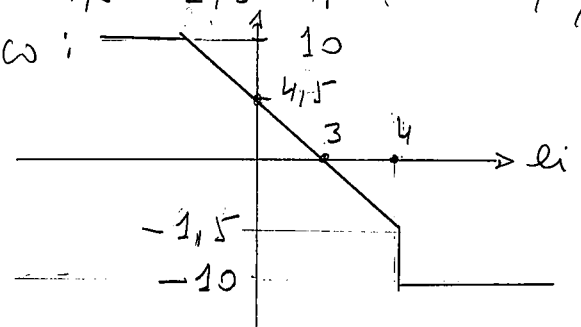
$l_+ = V_R$ Igualando;

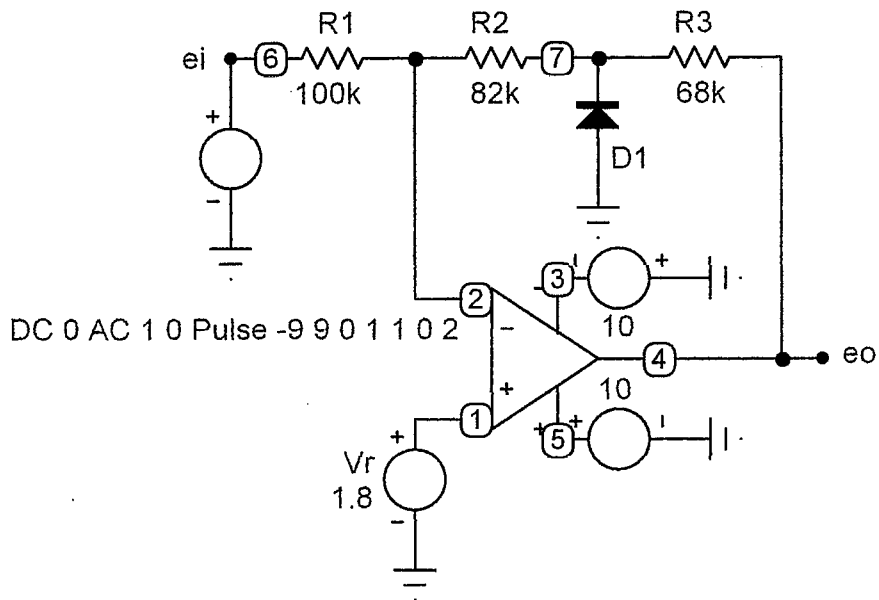
$$l_i = \frac{1,8}{0,45} \rightarrow l_i = 4 //$$

Usando equações (1) para D apenas imbução e condução e $I_D = 0$ ainda;

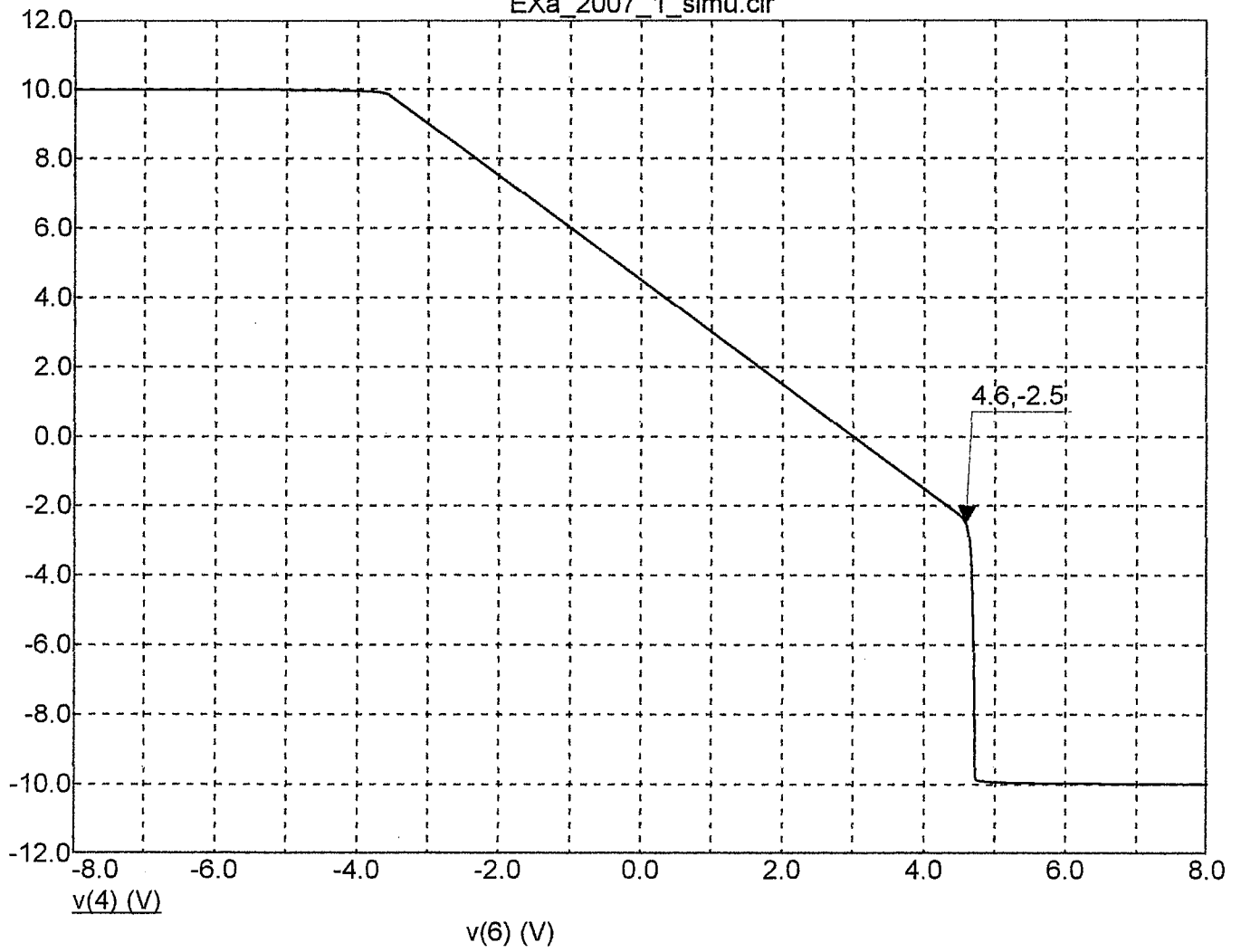
$$l_o = 4,5 - 1,5 \cdot 4 = -1,5 //$$

Gráficos;

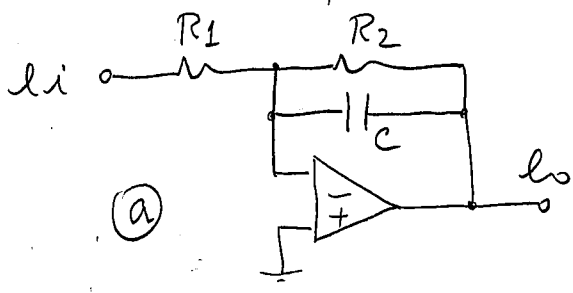




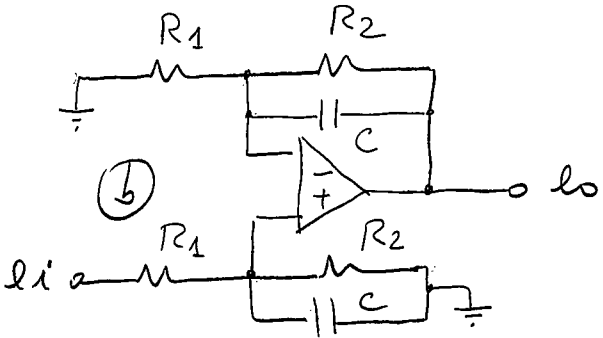
Micro-Cap 8 Evaluation Version
EXa_2007_1_simu.cir



Para cada topologia descrita a seguir,
 a) Descreva a sua função, em termos gerais
 b) Equacione cada uma para obter a sua função de transferência no domínio freq.,
 c) compare os resultados e faça relacionamentos.
 d) Aproveitando conhecimentos anteriores, esboce os gráficos da resposta em freq. do ganho (módulo) e fase. Cada etapa deve ser extensivamente documentada.



$$X_c = \frac{1}{j\omega C} = \frac{1}{s \cdot C}$$



Ⓐ Circuitos conhecidos; integrador com perdas ou filtro passa-baixa de primeira ordem.

Circuitos é linear → $l_+ = l_-$

$$\text{Segu } X = R_2 \parallel C = \frac{R_2 \cdot \frac{1}{j\omega C}}{R_2 + \frac{1}{j\omega C}}$$

$l_+ = 0$. Por superposição;

$$l_- = l_i \frac{X}{R_1 + X} + l_o \frac{R_1}{R_1 + X}$$

Iguelando e isolando l_o :

$$\frac{l_i \cdot X}{R_1 + X} = -l_o \frac{R_1}{R_1 + X}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = -\frac{X}{R_1} \quad (1)$$

Fazendo $j\omega = s$;

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{-\frac{R_2}{s \cdot C}}{R_1 \cdot \left(R_2 + \frac{1}{s \cdot C}\right)} = \frac{-\frac{R_2}{s \cdot C}}{R_2 \cdot \frac{s \cdot C \cdot R_2 + 1}{s \cdot C}}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{-R_2/R_1}{1 + s \cdot R_2 \cdot C} \quad // \text{ circuitos } \textcircled{a} \text{ é inversor}$$

Ⓑ Circuitos linear → $l_+ = l_-$

$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + X}$$

$$l_+ = l_i \frac{X}{R_1 + X}$$

Iguelando e isolando l_o :

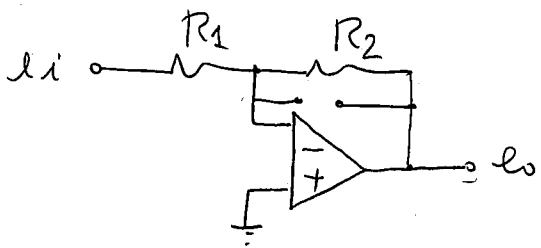
$$\frac{l_i X}{R_1 + X} = \frac{l_o R_1}{R_1 + X}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = +\frac{X}{R_1} \quad \text{Comparando com (1) e aproveitando } \textcircled{a}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = +\frac{R_2/R_1}{1 + s \cdot R_2 \cdot C} \quad // \text{ circuitos } \textcircled{b} \text{ é não-inversor}$$

Curva de resposta em frequência de (a) e (b):

Em DC, o capacitor é um circuito aberto:



$$\left. \frac{lo}{li} \right|_{DC} = - \frac{R_2}{R_1}$$

- (a) - PB inversa
- (b) - PB não-inversa

Polo do filtro ocorre quando $X_c = R_2$. A massa virtual inverte R_1 , logo:

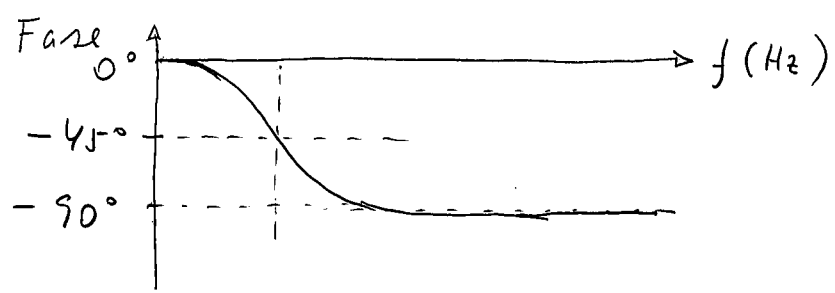
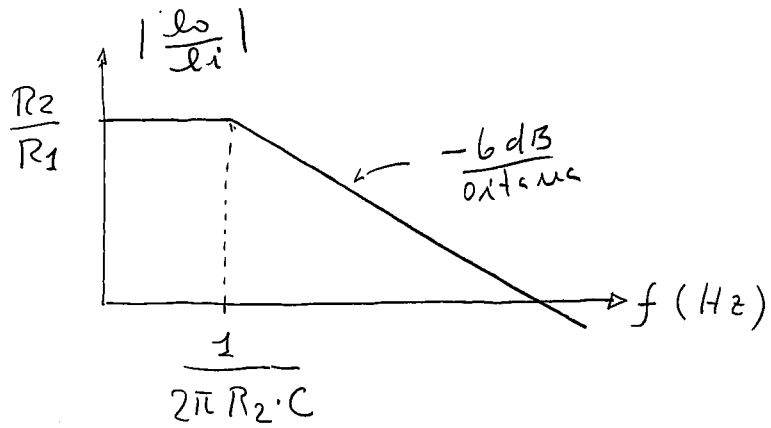
$$\frac{1}{j\omega C} = R_2$$

Em módulo:

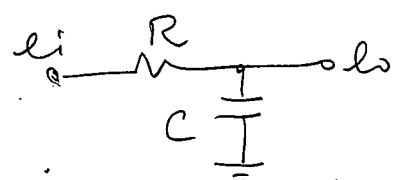
$$\omega_0 = \frac{1}{R_2 C}$$

$$f_0 = \frac{1}{2\pi R_2 C}$$

Fica então:



PB inversa:



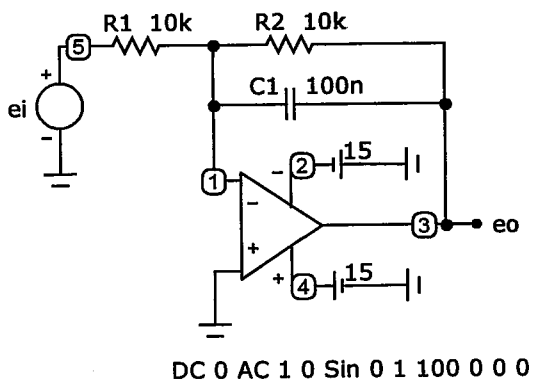
Divisor de tensão:

$$lo = li \cdot \frac{X_c}{R + X_c}$$

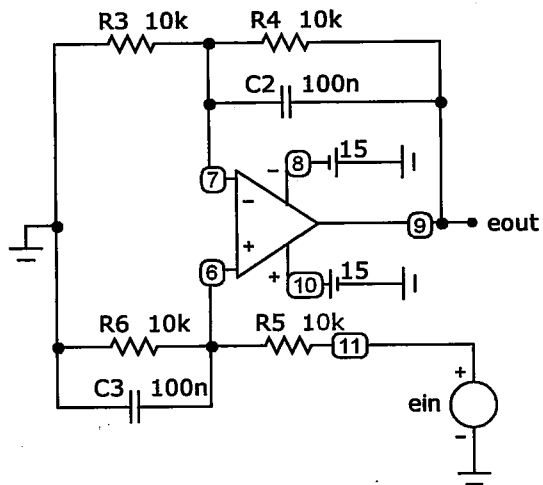
$$lo = li \cdot \frac{\frac{1}{j\omega C}}{R + \frac{1}{j\omega C}}$$

$$lo = li \cdot \frac{\frac{1}{j\omega C}}{R j\omega C + 1}$$

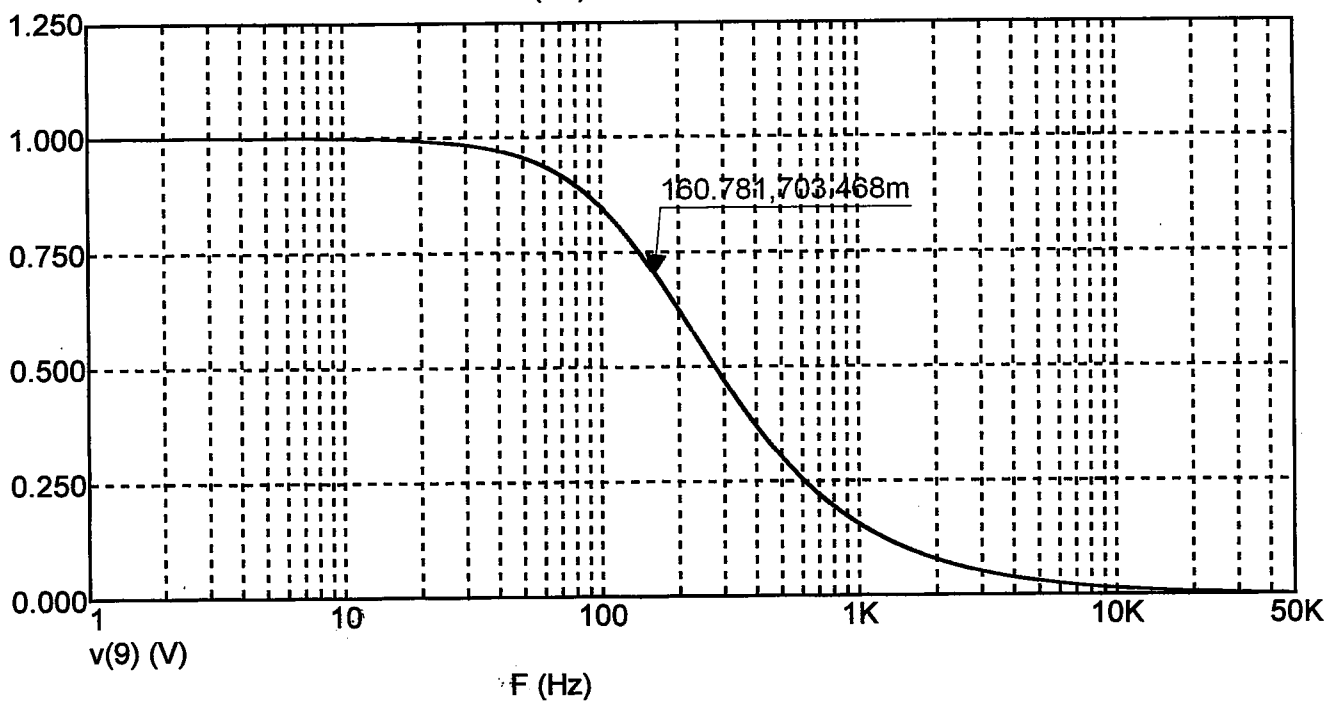
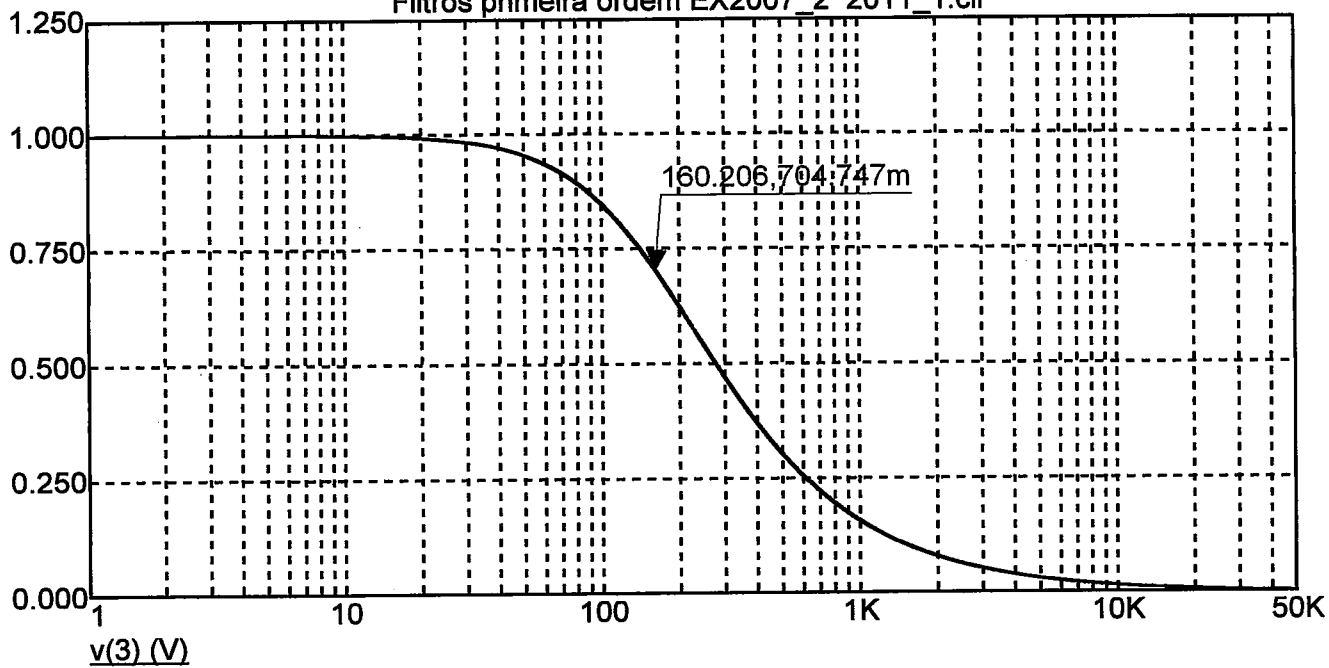
$$\frac{lo}{li} = \frac{1}{1 + s \cdot R \cdot C} //$$



DC 0 AC 1 0 Sin 0 1 100 0 0 0



Filtros primeira ordem EX2007_2 2011_1.cir

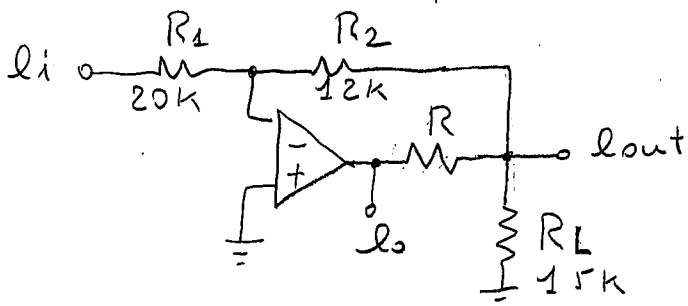


No circuito a seguir, estude os efeitos do ganho interno l_o/l_i e do ganho externo l_{out}/l_i , com a variação do resistor R . Inicialmente, examine o circuito e descreva o seu funcionamento qualitativo ao variar R . Faça isso em primeiro lugar.

a) Equacione, em termos literais, o ganho interno e externo.

b) Coloque os valores numéricos considerando $R=0$ e depois $R=10k$.

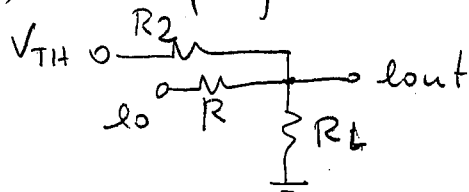
c) determine a máxima tensão de saída l_{out} , sem saturar o circuito, para $R=0$ e depois $R=10k$. R_L é a carga do circuito. $V_{cc} = \pm 10V$ comp. ideais.



A corrente de carga vai causar uma queda de tensão em R , proporcional ao seu valor pois como R está dentro do laço de realimentação, o operacional aumenta l_o para compensar.

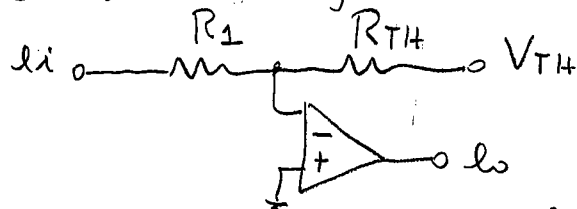
Se R for grande, l_o vai saturar tentando colocar o l_{out} que foi escolhido. Então a máxima tensão de l_{out} vai ser pequena nestas condições.

a) Simplificando; Thévenin:



$$V_{TH} = l_o \frac{R_L}{R + R_L} \quad R_{TH} = R_2 + R \parallel R_L$$

O circuito fica:



Fazendo $l_+ = l_-$ e isolando l_o :

$$l_i \frac{R_{TH}}{R_1 + R_{TH}} + V_{TH} \frac{R_1}{R_1 + R_{TH}} = 0$$

$$l_o \frac{R_L}{R + R_L} \cdot R_1 = -l_i (R_2 + R \parallel R_L)$$

$$l_o = -l_i \frac{(R + R_L) \cdot (R_2 + R \parallel R_L)}{R_L \cdot R_1}$$

Como o circuito é linear, $l_- = 0$ de modo que;

$$l_{out} = l_o \frac{R_2 \parallel R_L}{R + R_2 \parallel R_L} //$$

Testando: Se $R=0$ fica:

$$l_o = -l_i \frac{R_L \cdot R_2}{R_L \cdot R_1} = -l_i \frac{R_2}{R_1} \text{ ok.}$$

$$l_{out} = l_o \frac{R_2 \parallel R_L}{R_2 \parallel R_L} = l_o \text{ ok.}$$

Amplif. inversor comum.

b) Colocando os valores
para $R=0$;
Aproximando os cálculos
acima:

$$l_o|_{R=0} = -l_i \frac{15 \cdot 12}{15 \cdot 20} \rightarrow l_o|_{R=0} = -0,6 \cdot l_i //$$

$$l_{out}|_{R=0} = l_o = -0,6 \cdot l_i //$$

Colocando os valores
para $R=10k$;

$$l_o|_{R=10k} = -l_i \frac{(10+15) \cdot (12 + 10 // 15)}{15 \cdot 20}$$

$$l_o|_{R=10k} = -1,5 \cdot l_i //$$

$$l_{out}|_{R=10k} = l_o \cdot \frac{12 // 15}{10 + 12 // 15} = 0,4 \cdot l_o$$

$$l_{out}|_{R=10k} = 0,4 \cdot (-1,5 l_i) = -0,6 l_i //$$

Note que l_{out} não muda com R variando.

c) Máxima saída do operacional:

$$l_{omax} = \pm V_{cc} = \pm 10 \text{ Volts}$$

$$l_{out max}|_{R=0} = l_{omax} = \pm 10 \text{ Volts} //$$

$$l_{out max}|_{R=10k} = 0,4 \cdot (\pm 10V) = \pm 4 \text{ Volts} //$$

Saída externa máxima é menor devido
à saturação interna.

Como $l_o|_{R=10k} > l_o|_{R=0}$ a resposta em frequência
também diminuirá com $R=10k$

Ganho externo:

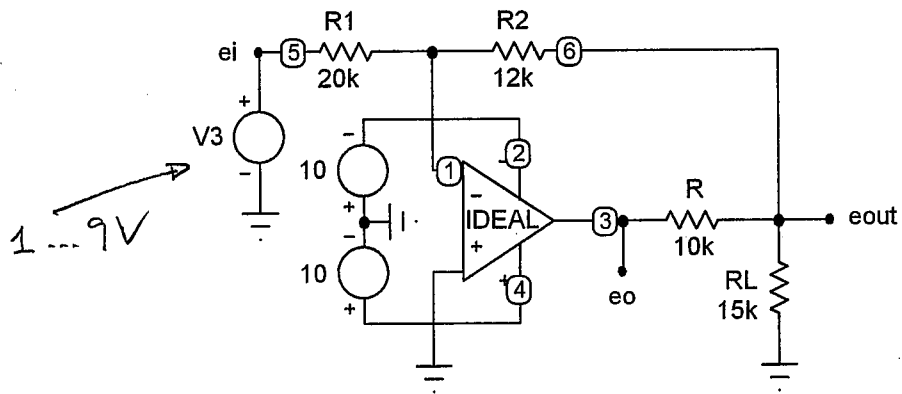
$$\frac{l_{out}}{l_i} = \frac{l_{out}}{l_o} \cdot \frac{l_o}{l_i}$$

$$\frac{l_{out}}{l_i} = \frac{R_2 // R_L}{R + R_2 // R_L} \left(- \frac{(R + R_L) \cdot (R_2 + R // R_L)}{R_L \cdot R_1} \right)$$

Colocando os valores,
tanto para $R=0$ como
 $R=10k$, o ganho
permanece o mesmo:

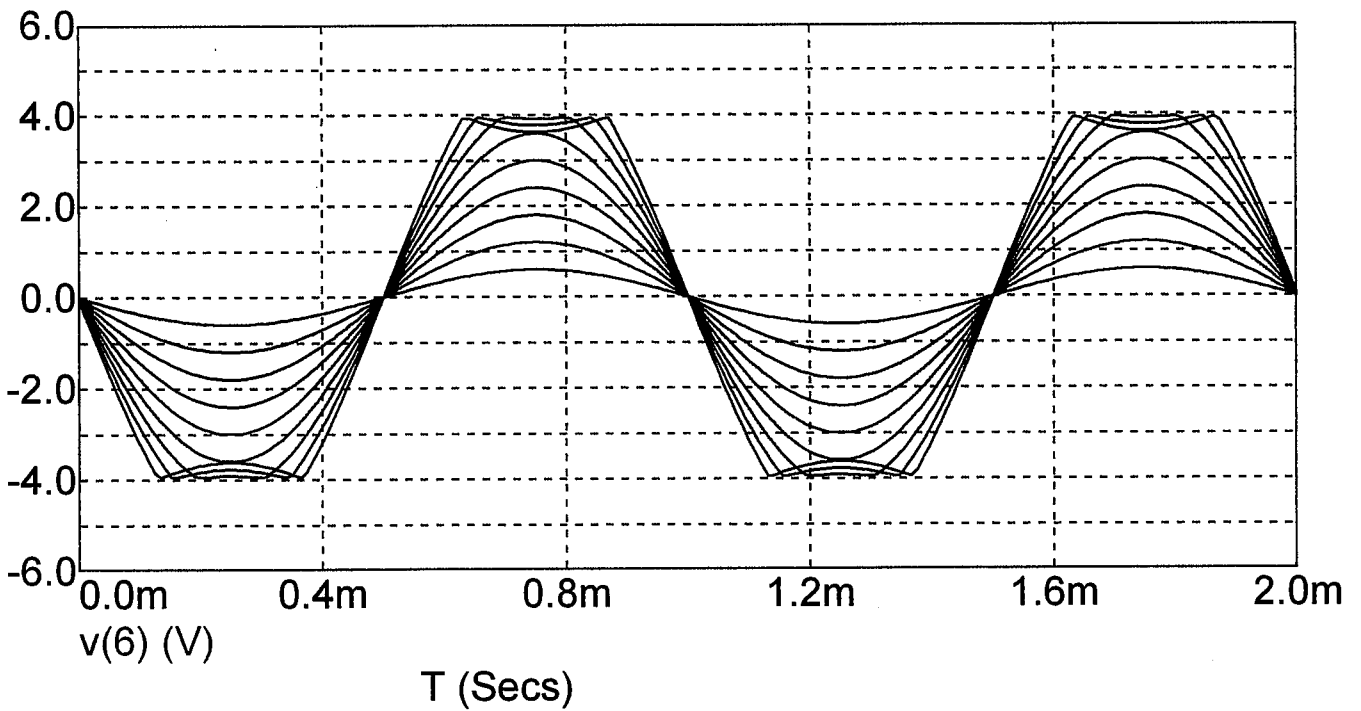
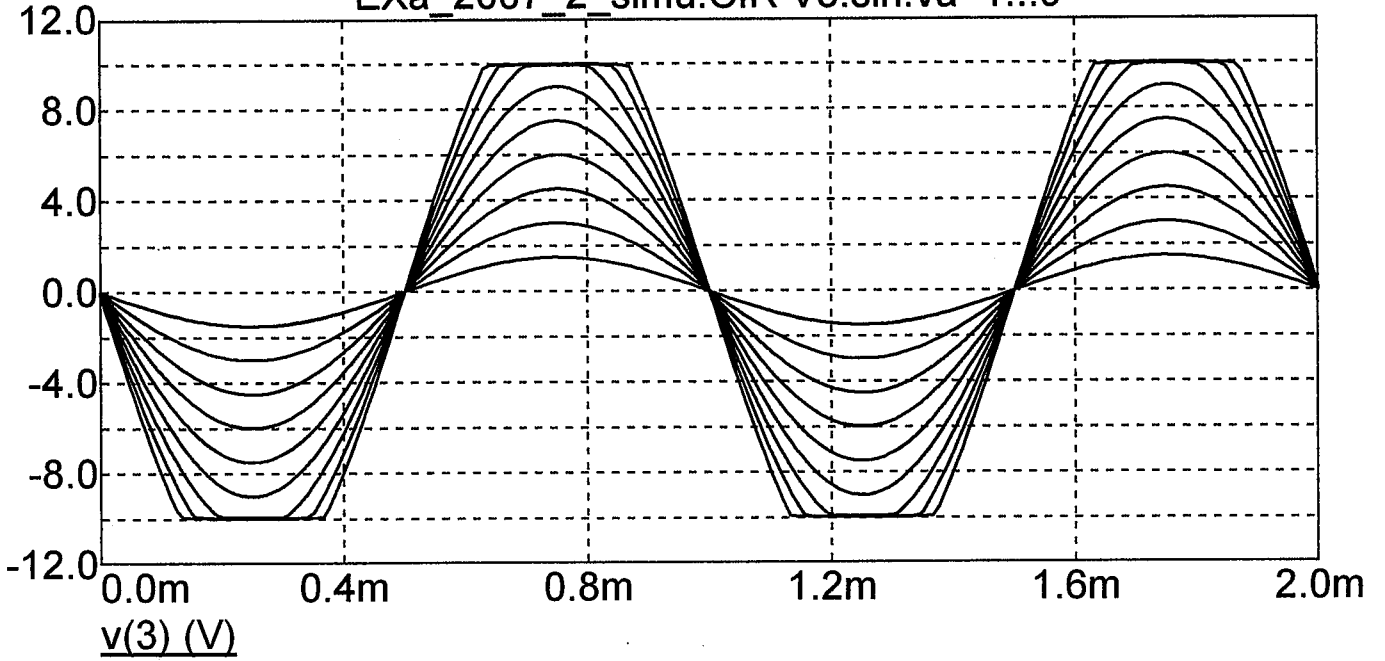
$$\frac{l_{out}}{l_i} = -0,6 \cdot l_i //$$

ou use o cálculo

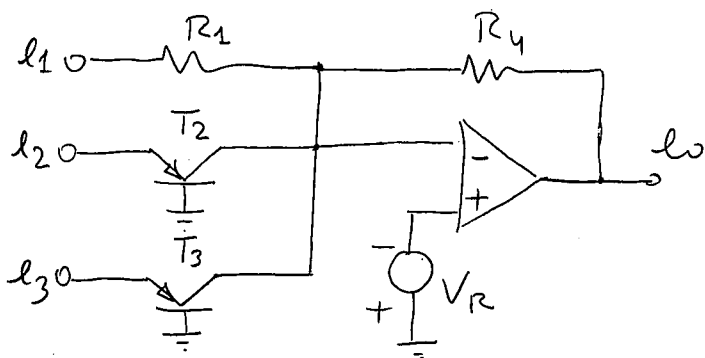


DC 0 AC 1 0 Sin 0 10 1k 0 0 0

Micro-Cap 8 Evaluation Version
EXa_2007_2_simu.CIR V3.sin.va=1...9



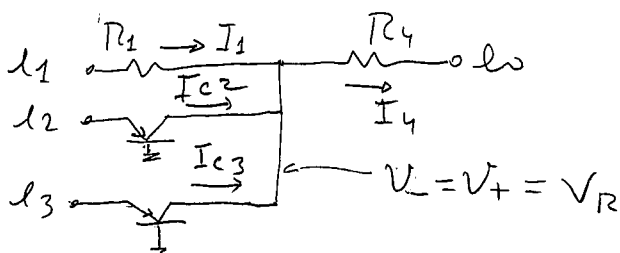
Examinar e descrever o circuito e seguir e determinar a expressão de l_0 em função das entradas, descrevendo cada passo, componentes e sinais. Alimentação simétrica.



EX 2008/1

circuito linear (apenas real. negativa). Somadas com tensões de referência. Vale $l_+ = l_-$

KCL em l_- :



$$-I_1 - I_{c2} - I_{c3} + I_4 = 0$$

$$-\frac{l_1 - V_R}{R_1} - I_{c2} - I_{c3} + \frac{V_R - l_0}{R_4} = 0$$

Separando os termos e isolando l_0 :

$$-\frac{l_1}{R_1} + \frac{V_R}{R_1} - I_{c2} - I_{c3} + \frac{V_R}{R_4} - \frac{l_0}{R_4} = 0$$

$$l_0 = -l_1 \cdot \frac{R_4}{R_1} + V_R \frac{R_4}{R_1} - R_4 \cdot I_{c2} - R_4 \cdot I_{c3} + V_R \frac{R_4}{R_4}$$

$$l_0 = -l_1 \frac{R_4}{R_1} + V_R \left(1 + \frac{R_4}{R_1}\right) - R_4 (I_{c2} + I_{c3})$$

Entrada imersora
Entrada não-imersora

Calculo de I_{c2} em função de entrada l_2 :

$$l_2 = V_{EB} = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right)$$

$$\frac{l_2 \cdot q}{k \cdot T} = \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right)$$

$$e^{\frac{l_2 \cdot q}{k \cdot T}} = e^{\ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right)}$$

$$I_{c2} = I_0 \cdot e^{\frac{l_2 \cdot q}{k \cdot T}} //$$

Igualmente:

$$I_{c3} = I_0 \cdot e^{\frac{l_3 \cdot q}{k \cdot T}}$$

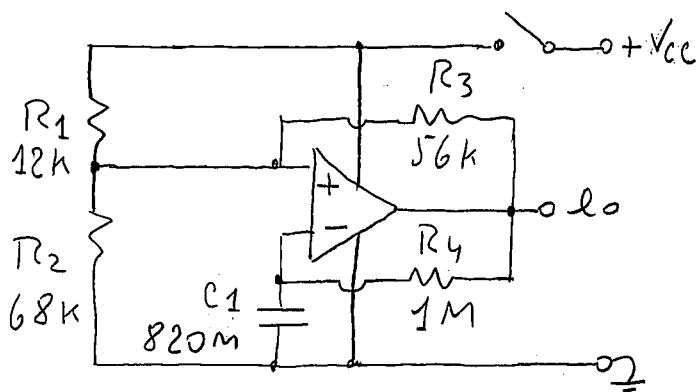
Então:

$$l_0 = \frac{-l_1 R_4}{R_1} + V_R \left(1 + \frac{R_4}{R_1}\right) - R_4 \cdot I_0 \left(e^{\frac{l_2 \cdot q}{k \cdot T}} + e^{\frac{l_3 \cdot q}{k \cdot T}} \right) //$$

O circuito é sensível a temperatura devido aos termos I_0 e T .

Cuidado com as tensões l_2 e l_3 pois estão aplicadas na junção EB do transistor (diodo).

Examine o circuito a seguir, descreva seu funcionamento qualitativo e equacione a tensão no capacitor a partir do momento em que a chave fecha até o momento em que o circuito se estabiliza. Descreva cada etapa com textos, equações e diagramas. Componentes ideais. $V_{cc} = 16$ Volts.



Ex 2008/1

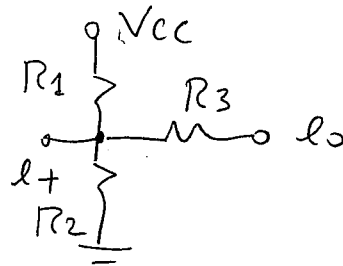
Análise: Gerador de ondas quadradas com alimentação simples. $l+$ recebe uma polarização DC com o divisor de tensão R_1 e R_2 .

Ao ligar, V_{c1} vai de zero até V_{High} do comparador então desce até V_{low} e a partir daí, oscila entre estes limites.

Ponto de virada: $l+ = l-$

$$l- = V_c$$

Aplicando Thévenin em $l+$:



$$V_{TH} = V_{cc} \frac{R_2 // R_3}{R_1 + R_2 // R_3} + l- \frac{R_1 // R_2}{R_3 + R_1 // R_2}$$

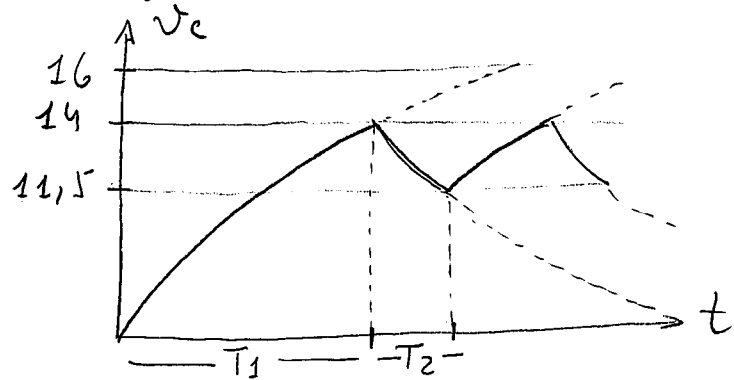
$$V_{TH} = V_{cc} \frac{30,7}{12 + 30,7} + l- \frac{10,2}{56 + 10,2}$$

$$V_{TH} = 16 \cdot 0,719 + \left\{ \begin{matrix} 16 \\ 0 \end{matrix} \right. \cdot 0,154$$

$$V_{TH} = 11,5 + \left\{ \begin{matrix} 2,465 \\ 0 \end{matrix} \right. = \left\{ \begin{matrix} 13,97 \\ 11,5 \end{matrix} \right.$$

Como $V_c = V_{TH}$, estes são os limites de tensão no capacitor.

Gráficos:



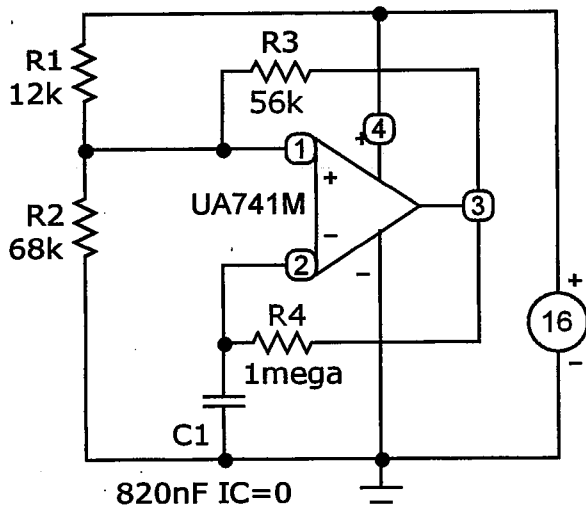
$$\text{Como } t = -R \cdot C \ln \left(\frac{V_{\infty} - V_{Fim}}{V_{\infty} - V_{Inic}} \right)$$

$$T_1 = -R_4 \cdot C_1 \ln \left(\frac{16 - 14}{16 - 0} \right)$$

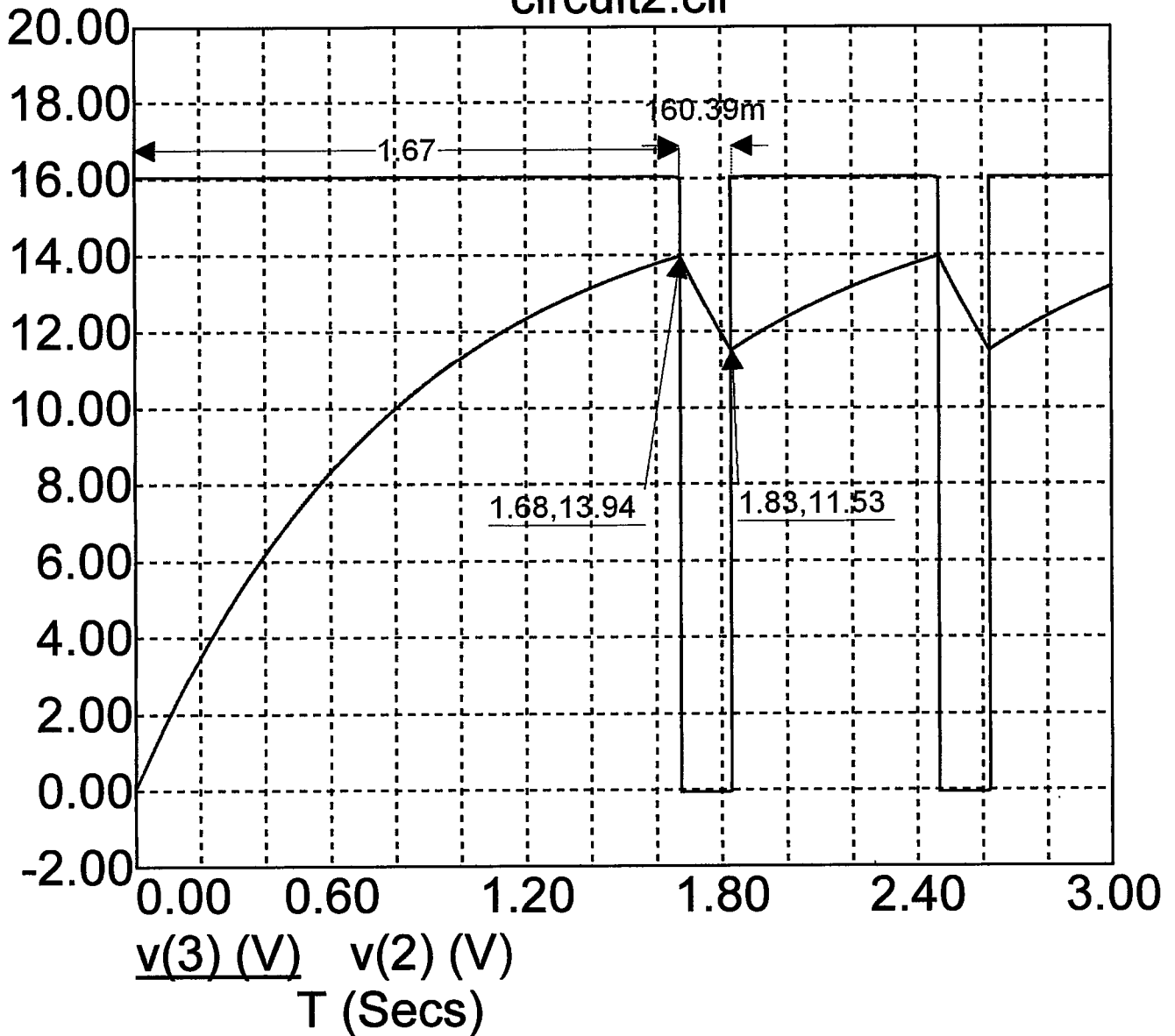
$$T_1 = 1,7 \text{ s} //$$

$$T_2 = -R_4 \cdot C_1 \ln \left(\frac{0 - 11,5}{0 - 14} \right)$$

$$T_2 = 0,161 \text{ s} //$$



Micro-Cap 9 Evaluation Version
circuit2.cir



Mostre situações onde cada uma das características influenciam na performance do produto.

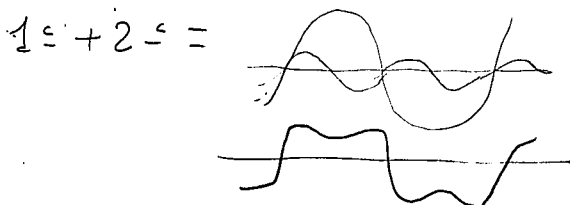
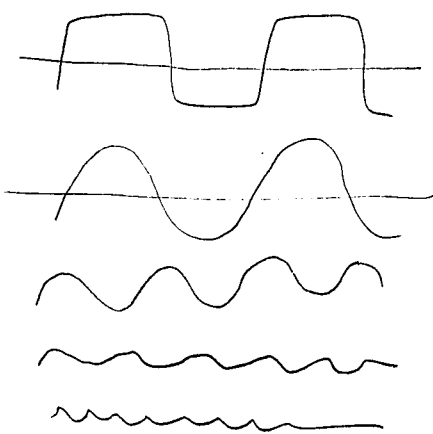
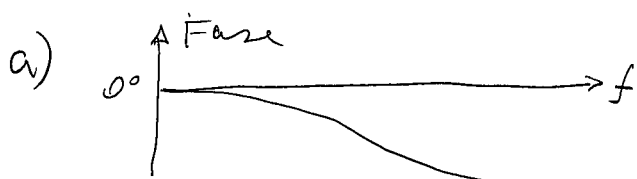
Os filtros possuem propriedades características que são independentes do tipo de implementação.

Escreva o que sabe a respeito de:

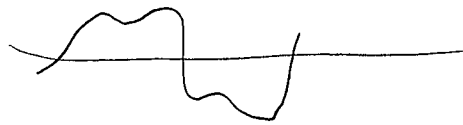
- a) Não-linearidade de fase.
- b) Encadeamento de filtros.
- c) Independência de parâmetros.

Procure fazer um trabalho organizado, situando o contexto de cada item, estabelecendo relacionamentos e ilustrando amplamente a resposta.

Ex 2008/1



Se não for linear os deslocamentos de fase das harmônicas impede a recomposição do sinal:

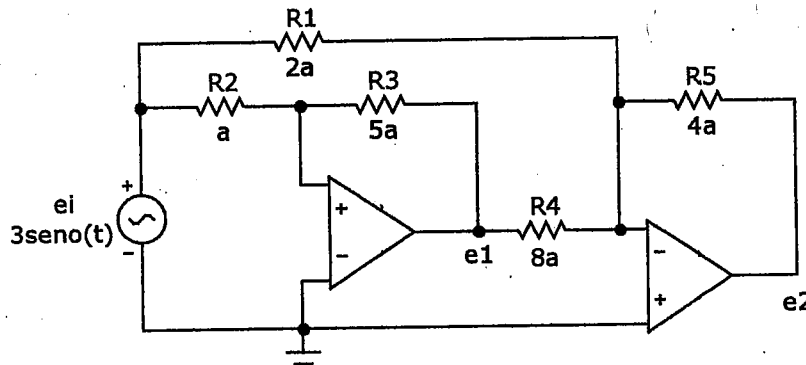


b) Para obter maior ordem use-se células de 1°, 2° e 3° ordem apenas, e não 4°. Problema do overshoot de cada célula se somarem \Rightarrow usar freq. de corte levemente diferentes. Problema do ganho excessivo no final. Variações de fase.

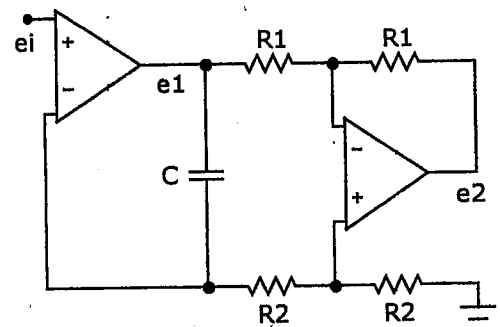
c) Filtros ativos usar um pouco de tensão de fonte para a entrada para, aparentemente, aumentar ou diminuir o nível de um componente (bootstrapping). Geralmente o ϕ e o ganho ficam amarrados entre si. Filtros com mais de um estágio e métodos adequados de relacionar os componentes permite indep. de parâmetros. W_0 , ϕ e H_0 .

Nome: GABARITO Turma: _____

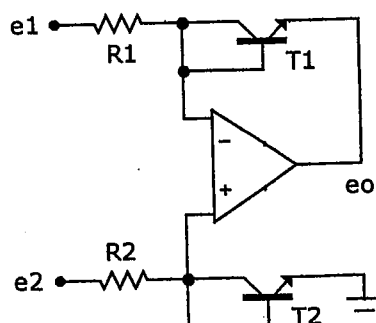
0. (Descontos) Em todas as questões, cada etapa da solução deve ser formalizada com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre. Esta prova é mais uma demonstração do teu conhecimento e competência. Escreva de cima para baixo.
1. (3 pontos) Examine o circuito a seguir, separe em blocos funcionais, descreva e equacione cada um em formato literal. Junte os blocos novamente (equações) para obter a expressão temporal de e_2 , comentando a seguir os resultados. Por último, esboce os gráficos temporais de e_1 , e_1 e e_2 , colocando os valores calculados nos pontos de interesse. Componentes ideais com alimentação simétrica de 10 V.



2. (3 pontos) Analise a topologia ao lado, descreva o que for possível, separe em blocos funcionais e comece a equacionar, com o objetivo de descobrir a função deste circuito. Leia a questão zero. Encontre e descreva alguma utilidade para este circuito.

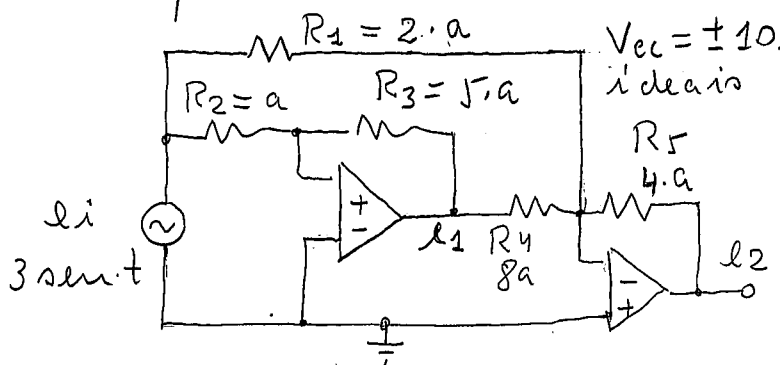


3. (4 pontos) Equacione o circuito a seguir, seguindo as regras da questão zero. Analize e comente os resultados alcançados, vantagens e desvantagens. Por último, implemente modificações para tornar o circuito mais perfeito e com melhor desempenho, talvez para obter uma equação mais curta ou operação em base 10 ou...



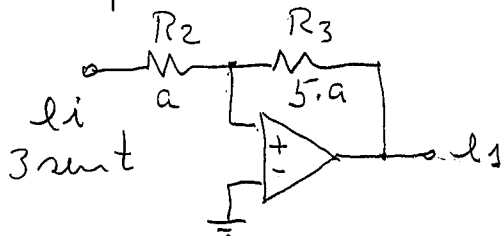
Examine o circuito, separe os blocos e equacione cada um. Junte os blocos momentaneamente (equações) para obter a expressão de l_2/l_1 .

Por último, esboce os gráficos temporais de l_1, l_2 e l_2/l_1 , colocando valores calculados nos pontos de interesse.



Ex 2008/2

Separando em blocos por explosão de fontes:



comparador não-inversor com histerese.

Ponto de virada: $l_+ = l_-$:

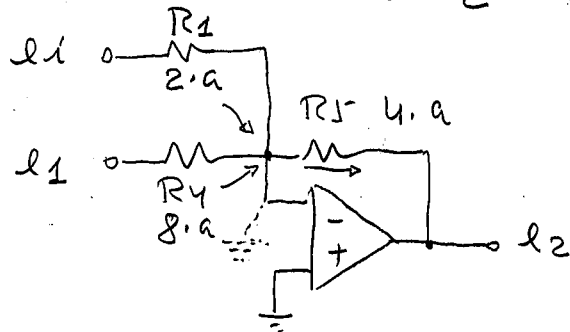
$$\frac{l_1 \cdot R_3}{R_2 + R_3} + \frac{l_1 \cdot R_2}{R_2 + R_3} = 0$$

$$l_1 = \frac{l_1 \cdot R_2}{R_3} //$$

$$l_1 = \frac{l_1 \cdot a}{5 \cdot a} \rightarrow l_1 = \frac{l_1}{5}$$

como $l_1 < +V_{cc}$
 $l_1 < -V_{cc}$

Então $l_1 < +2$
 $l_1 < -2$



Somador inversor.

Equacionando por correntes, lembrando a massa virtual:

$$-\frac{l_1 - 0}{R_1} - \frac{l_1 - 0}{R_4} + \frac{0 - l_2}{R_5} = 0$$

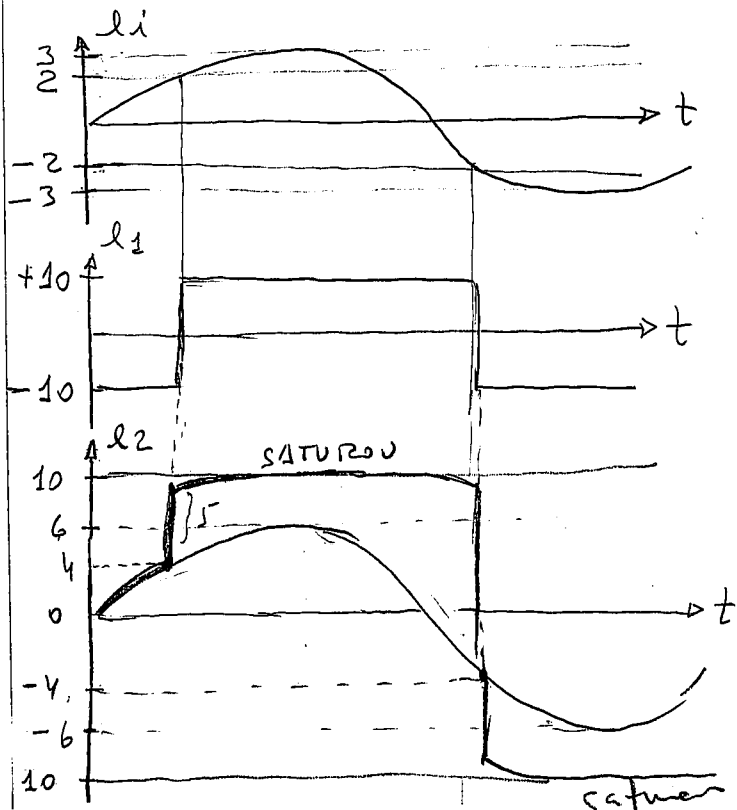
$$l_2 = -R_5 \left(\frac{l_1}{R_1} + \frac{l_1}{R_4} \right) //$$

$$l_2 = -4a \left(\frac{l_1}{2a} + \frac{l_1}{8a} \right)$$

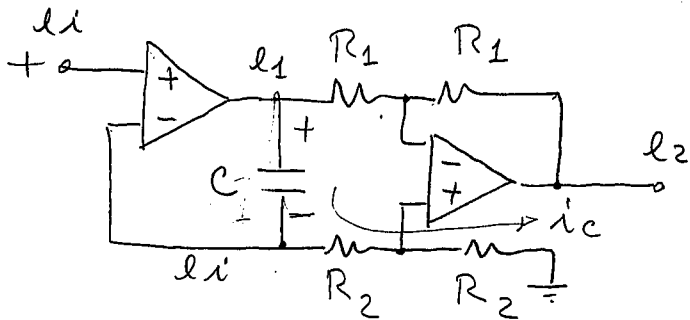
$$l_2 = - \left(2l_1 + \frac{l_1}{2} \right)$$

$$l_2 = - (6 \cdot \text{sen } t \pm 5) //$$

Quando a entrada alcança ± 2 Volts, a saída dá um salto de ± 5 Volts.



Equacione a saída l_2 em função de entrada l_i e determine a função do circuito.



EW may 81

EX 2008/2

Circuito é linear: $l_+ = l_-$
No segundo operacional,

$$l_- = l_1 \frac{R_1}{R_1 + R_1} + l_2 \frac{R_1}{R_1 + R_1}$$

$$l_- = \frac{l_1 + l_2}{2}$$

$$l_+ = l_i \frac{R_2}{R_2 + R_2} = \frac{l_i}{2}$$

pois $l_+ = l_- = l_i$ no 1º opamp.

Iguando:

$$\frac{l_1 + l_2}{2} = \frac{l_i}{2} \rightarrow l_2 = l_i - l_1$$

$$\text{como } l_i - l_1 = -V_c = -\frac{1}{C} \int i_c dt \quad l_2 = -\frac{1}{2R_2 \cdot C} \int l_i dt + l_2(0)$$

$$\rightarrow i_c = \frac{l_i}{R_2 + R_2} \text{ então}$$

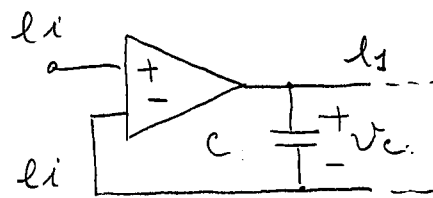
$$l_2 = -\frac{1}{C} \int \frac{l_i}{2R_2} dt //$$

Supondo $l_i = cte$:

$$l_2(t) = -\frac{1}{2R_2 C} \cdot l_i \cdot t + l_2(0) //$$

Integrador inversor com alta impedância de entrada.

Outro modo de resolver:



Como $l_+ = l_-$ então:

$$l_1 = l_i + V_c$$

A polaridade de V_c está definida pelo amplif. não-inversor.

O segundo operacional é um subtrator:

$$l_2 = l_i - l_1$$

$$l_2 = l_i - (l_i + V_c) = -V_c$$

Portanto:

$$l_2 = -\frac{1}{C} \int i_c \cdot dt // + l_2(0)$$

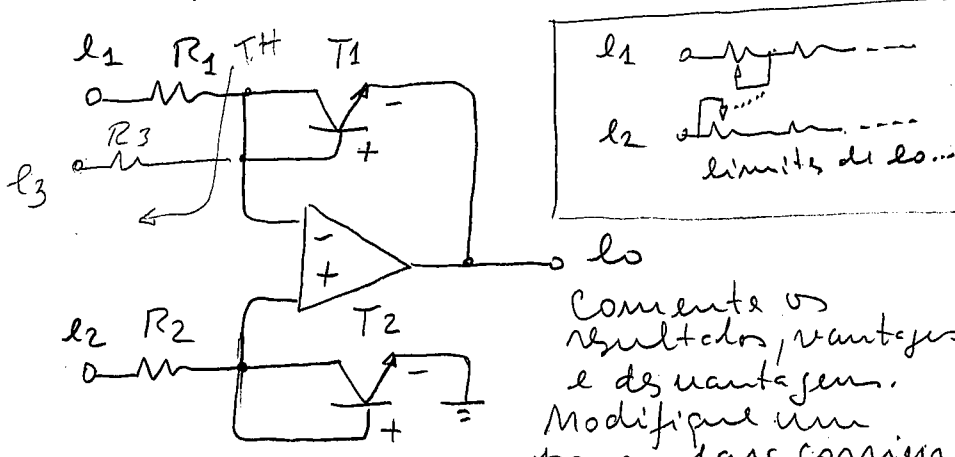
$$\text{Como } i_c = \frac{l_i}{R_2 + R_2}$$

$$l_2 = -\frac{1}{2R_2 \cdot C} \int l_i dt + l_2(0)$$

$$l_2 = -\frac{1}{2 \cdot R_2 \cdot C} l_i \cdot t + l_2(0) //$$

Integrador inversor com alta imp. de entrada

Equações e circuitos.



Comente os resultados, vantagens e desvantagens. Modifique um pouco para corrigir imperfeições e obter uma saída em base 10.

EX 2008/2

Existe apenas realimentação negativa: $l_+ = l_-$

$$l_+ = V_{BE2}$$

$$l_- = V_{BE1} + l_0$$

Ignorando e isolando l_0 :

$$l_0 = V_{BE2} - V_{BE1}$$

$$l_0 = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right)$$

$$l_0 = \frac{k \cdot T}{q} \cdot \ln\left(\frac{I_{c2}/I_0}{I_{c1}/I_0}\right)$$

$I_{c1} = (l_1 - V_{BE2})/R_1$ Supondo $l_1 \gg V_{BE2}$ fica apenas

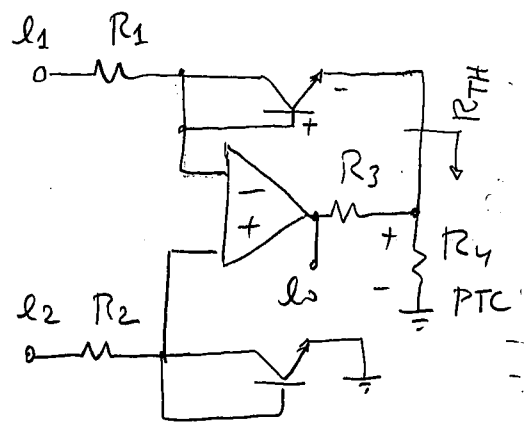
$$l_0 = \frac{k \cdot T}{q} \cdot \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right) \quad // \quad I_{c1} = \frac{l_1}{R_1} \quad (VIDE VERSO)$$

Sensível a temp. mas I_0 foi cancelado.

Usando 15,7k e 1k PTC

o circuito tem maior ganho e fica estável.

com $l_0 = 2 \mu A$ e $R_3 = 76k$



$$l_- = V_{BE1} + l_0 \cdot \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

Ignorando e isolando l_0 :

$$l_0 = \frac{R_3 + R_4}{R_4} (V_{BE2} - V_{BE1})$$

$$l_0 = \frac{R_3 + R_4}{R_4} \cdot \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$$

com $R_3 = 15,7k$

$R_4 = 1k @ 27^\circ C$ PTC

como $\frac{k \cdot T}{q} = 26mV @ 27^\circ C$

$$l_0 = \frac{15,7 + 1}{1} \cdot 26 \cdot 10^{-3}$$

$$l_0 = 0,4342 \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$$

Como $\ln(x) = 2,3 \cdot \log(x)$

$$l_0 = \log\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right) //$$

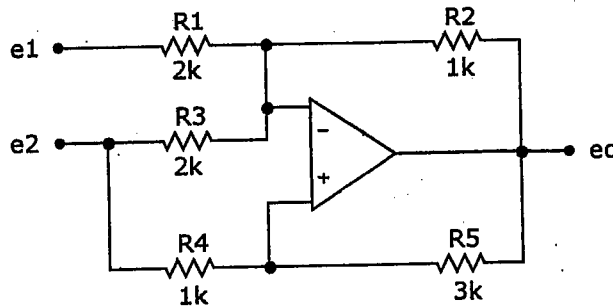
Usando: $R_3 = 37,5k$
 $R_4 = 1k$ PTC

$$\text{Fica } l_0 = \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$$

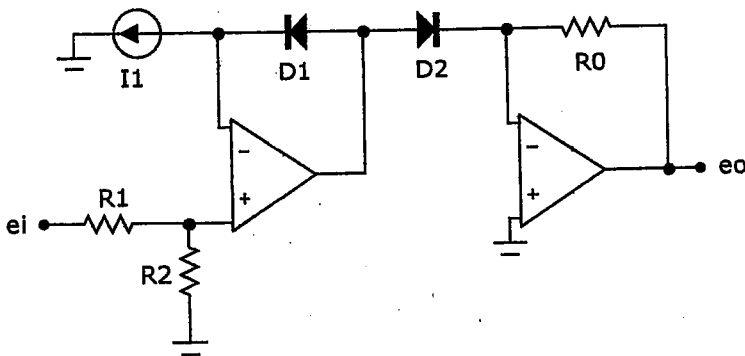
Configurar para: $l_0 = 3 \cdot \ln\left(\frac{l_2}{l_1}\right)$ sendo $R_4 = 1k$ PTC $\rightarrow R_3 = 11k$

Nome: GABARITO Turma: _____

1. (3 pontos) Equacione a função de transferência do circuito a seguir, descrevendo cada etapa com textos, equações e esquemas. Coloque os valores de circuito logo após obter a equação literal de cada etapa. Componentes ideais.



2. (3 pontos) No circuito a seguir, equacione a saída e_o em função da entrada e_i e demais componentes, documentando extensivamente cada etapa. Qual a polaridade de e_o ?



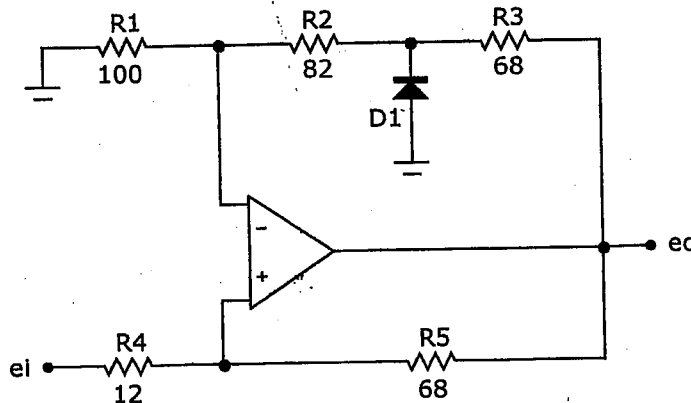
$$V_d = (k \cdot T / q) \cdot \ln(I_d / I_0)$$

$$K = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ Joules / } ^\circ\text{Kelvin}$$

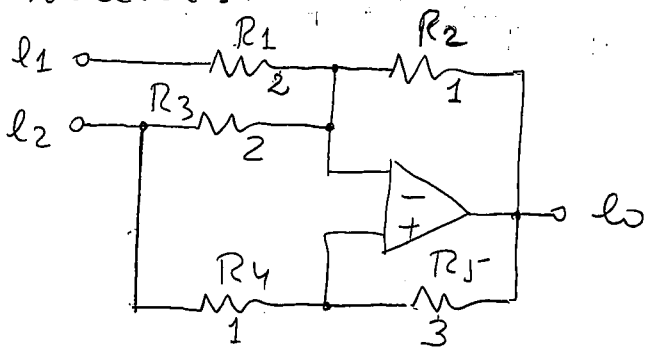
$$q = 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ Coulombs}$$

$$T = \text{temperatura em } ^\circ\text{Kelvin}$$

3. (4 pontos) Determine a função de transferência do circuito abaixo e desenhe o gráfico de e_o x e_i , com valores em todos os pontos de interesse. Lembre-se de documentar cada etapa pois isso vai ser avaliado sempre. Alimentação simétrica de 14 Volts. Componentes ideais.



Equacione a função de transferência do circuito a seguir, descrevendo cada etapa. Coloque os valores de circuito logo após obter a equação literal de cada etapa. Componentes ideais.



Equacionamento: $l_+ = l_-$ - circuito é linear? Com as entradas em zero, o retorno de l_0 para l_- é maior \Rightarrow amplif. linear.

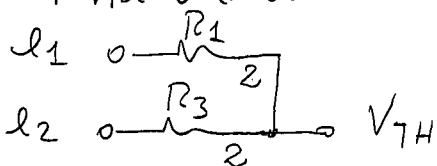
Superposição:

$$l_+ = l_2 \frac{R_5}{R_4 + R_5} + l_0 \frac{R_4}{R_4 + R_5}$$

$$l_+ = l_2 \frac{3}{1+3} + l_0 \frac{1}{1+3}$$

$$l_+ = 0,75 l_2 + 0,25 l_0 //$$

Teorema em l_- :



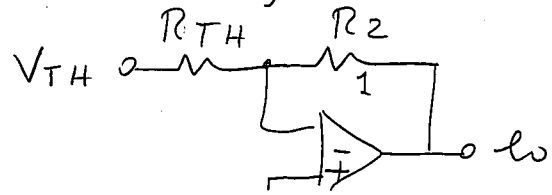
Superposição:

$$V_{TH} = l_1 \frac{R_3}{R_2 + R_3} + l_2 \frac{R_1}{R_1 + R_3}$$

$$V_{TH} = l_1 \frac{2}{2+2} + l_2 \frac{2}{2+2}$$

$$R_{TH} = R_1 // R_2 = 2 // 2 = 1$$

Circuito fica:



Superposição:

$$l_- = V_{TH} \frac{R_2}{R_{TH} + R_2} + l_0 \frac{R_{TH}}{R_{TH} + R_2} =$$

$$(0,5 l_1 + 0,5 l_2) \frac{1}{1+1} + l_0 \frac{1}{1+1}$$

$$l_- = 0,25 l_1 + 0,25 l_2 + 0,5 l_0 //$$

Como $l_+ = l_-$:

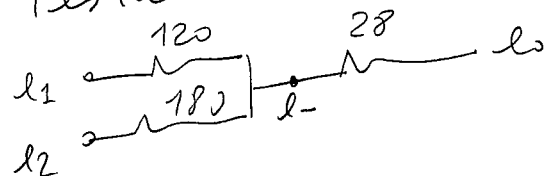
$$0,75 l_2 + 0,25 l_0 = 0,25 l_1 + 0,25 l_2 + 0,5 l_0$$

$$l_0 (0,5 - 0,25) = l_2 (0,75 - 0,25) - 0,25 l_1$$

$$0,25 l_0 = 0,5 l_2 - 0,25 l_1$$

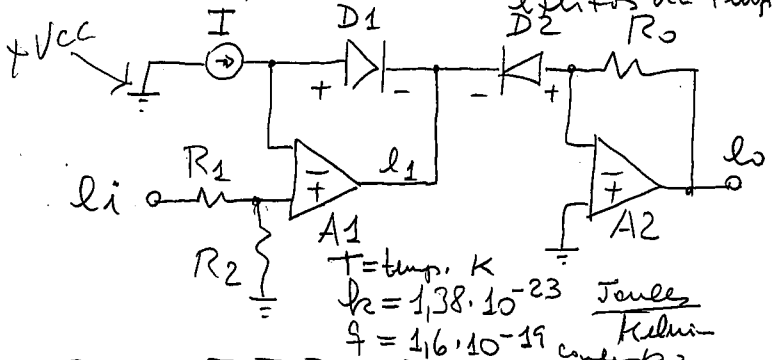
$$l_0 = 2 l_2 - l_1 //$$

Testar:



Equacione a saída l_o em função de entrada l_i , documentando cada etapa.

Qual a polaridade de l_i ?
 $V_D = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_D}{I_0}\right)$ é nominal
 compensar os efeitos de temp.?



$T = \text{temp. K}$
 $k = 1,38 \cdot 10^{-23} \frac{\text{Joules}}{\text{Kelvin}}$
 $q = 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ coulomb}$

Circuito é linear; $l_+ = l_-$

Em A1:

$$l_+ = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} \quad (1)$$

$$l_- = l_+ = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

$$l_1 = l_- - V_{D1} = l_+ - V_{D1} \quad (2)$$

Vale também:

$$l_1 = -V_{D2}, \text{ devido a } (3) \text{ nesse virtual de } A2.$$

Precisamos juntar l_i com l_o :

l_i está ligado a $l_+ = l_-$
 l_o está ligado a $D2$.

Juntando (2) com (3):

$$l_+ - V_{D1} = -V_{D2}$$

Juntando (1):

ou entões: domínio dos logs é a junção dos dois cátodos. KVL para cada lado dá:

$$-V_{D1} + l_+ = -V_{D2}$$

$$\frac{l_i \cdot R_2}{R_1 + R_2} = V_{D1} - V_{D2}$$

Substituindo os V_{D} :

$$\frac{l_i \cdot R_2}{R_1 + R_2} = \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I}{I_0}\right) - \frac{kT}{q} \ln\left(\frac{I_{D2}}{I_0}\right)$$

Como $I_{D2} = l_o / R_o$:

$$\frac{l_i \cdot R_2}{R_1 + R_2} \cdot \frac{q}{k \cdot T} = \ln\left(\frac{I}{I_0}\right) - \ln\left(\frac{l_o}{R_o \cdot I_0}\right)$$

Isolando l_o :

$$x = \ln\left[\frac{I/I_0}{\frac{l_o}{R_o \cdot I_0}}\right] = \ln\left(\frac{I \cdot R_o}{l_o}\right)$$

Aplicando \ln p membro-a-membro

$$e^x = e^{\ln\left(\frac{I \cdot R_o}{l_o}\right)} = \frac{I \cdot R_o}{l_o}$$

fica $l_o = \frac{I \cdot R_o}{e^x}$ ou seja

$$l_o = \frac{I \cdot R_o}{\frac{l_i \cdot R_2 \cdot q}{R_1 + R_2 \cdot k \cdot T}}$$

Mudando o formato:

Mas pare o diodo condutor, l_i precisa ser negativo!

Entões:

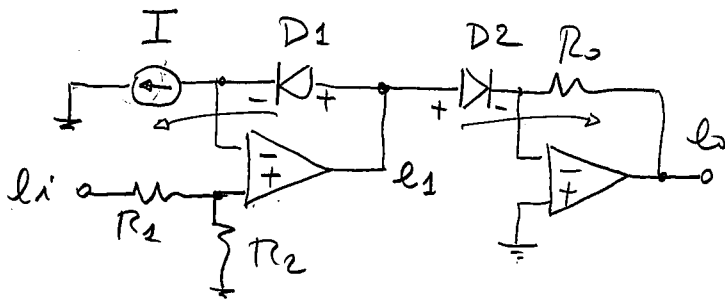
$$l_o = I \cdot R_o \cdot e^{-\frac{l_i \cdot R_2 \cdot q}{R_1 + R_2 \cdot k \cdot T}}$$

com $l_i < 0$

Exponenciador de um quadrante.

Sensível a temperatura: usar PTC etc

Versão do exame 2009/1:



$$l_+ = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

$$l_1 = l_- + V_{D1} = l_+ + V_{D1}$$

$$l_1 = V_{D2}$$

Juntamos:

$$l_+ + V_{D1} = V_{D2}$$

$$l_+ = V_{D2} - V_{D1}$$

$$l_+ = \frac{kT}{q} \left[\ln \left(\frac{-l_0}{R_0 \cdot I_0} \right) - \ln \left(\frac{I}{R_0} \right) \right]$$

$$l_+ = \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{\frac{-l_0}{R_0 \cdot I_0}}{\frac{I}{R_0}} \right) = \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{-l_0}{I \cdot R_0} \right)$$

Substituindo l_+ :

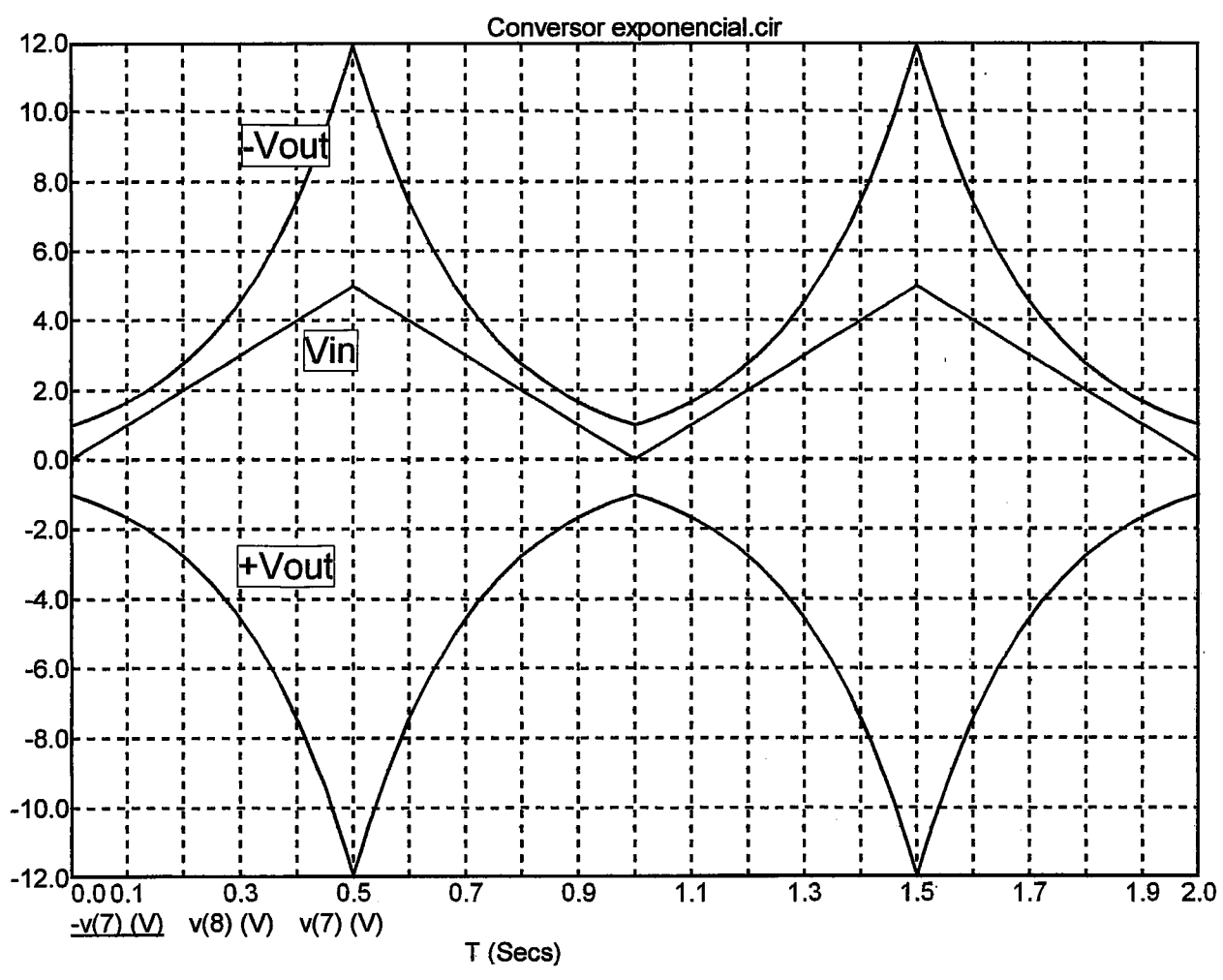
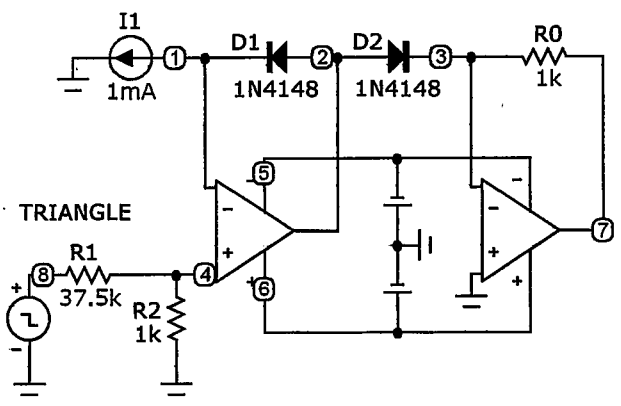
$$\frac{l_i \cdot R_2 \cdot q}{R_1 + R_2 \cdot k \cdot T} = \ln \left(\frac{-l_0}{I \cdot R_0} \right)$$

l_0 precisa ser negativo
para D2 conduzir!

Aplicando exp membro a membro:

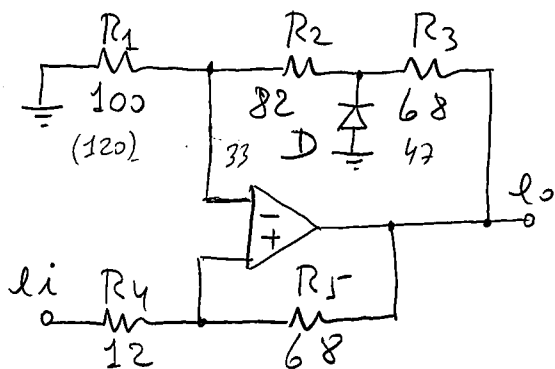
$$l \frac{l_i R_2 \cdot q}{R_1 + R_2 \cdot k \cdot T} = \frac{-l_0}{I \cdot R_0}$$

$$l_0 = -I \cdot R_0 \cdot l \frac{l_i R_2 \cdot q}{R_1 + R_2 \cdot k \cdot T} //$$



Equacione o circuito com o objetivo de obter a sua função de transferência e o gráfico de $l_o \times l_i$ correspondente, com o valor numérico de todos os pontos de interesse.

Descreva cada etapa, componente ideal e alimentação ± 9 Volts.



Como existe mais retorno de l_o para l_- , ficou um amplificador não-inversor com $l_+ = l_-$ sempre.

$$0,15 \cdot l_o + 0,85 \cdot l_i = 0,4 \cdot l_o$$

$$l_o = 3,4 \cdot l_i // \text{Válido para } l_o > 0$$

Hipótese: $l_o < 0$ e $D = ON$: Apenas realimentação positiva \Rightarrow comp. com histerese!

Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_+ = \text{mesmo} = 0,15 \cdot l_o + 0,85 \cdot l_i$$

$$l_- = 0$$

Ignorando e isolando l_i :

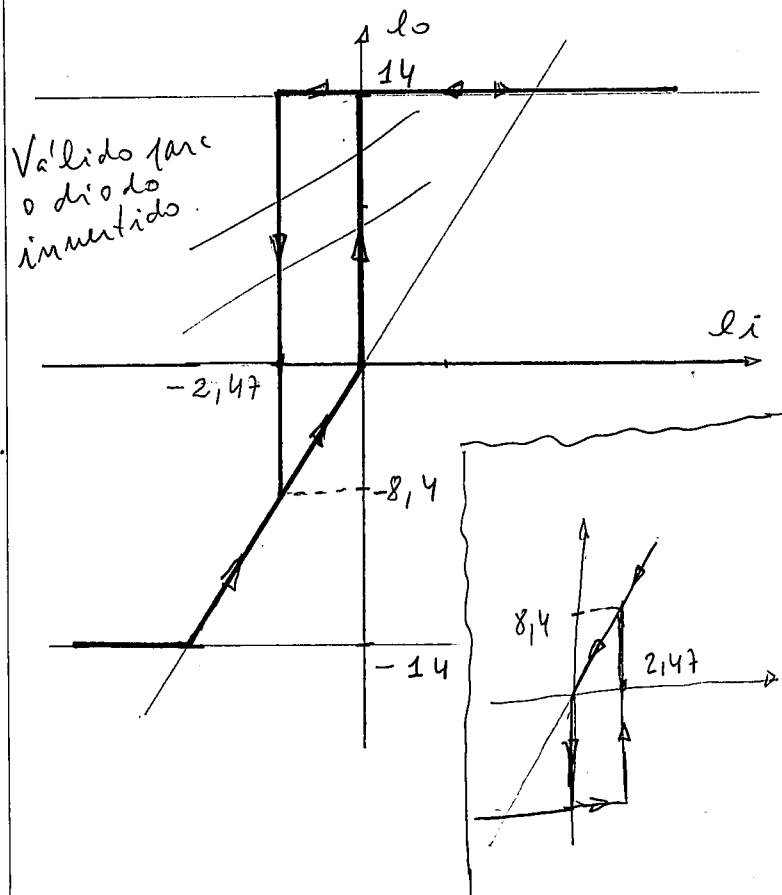
$$0,85 l_i = -0,15 \cdot l_o$$

$$l_i = -0,176 \cdot l_o$$

Pontos de virada, com $l_o = \pm V_{cc}$:

$$l_i = -0,176 (\pm 14) = \mp 2,47 //$$

Gráficos: Começar pela parte linear ($l_o >> 0$) e diminuir até que $l_o = 0$ ---



Circuito com duas realimentações quando $D = OFF$ e com realimentação positiva apenas com $D = ON$, Hipótese: $l_o > 0$ e $D = OFF$:

$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_3}$$

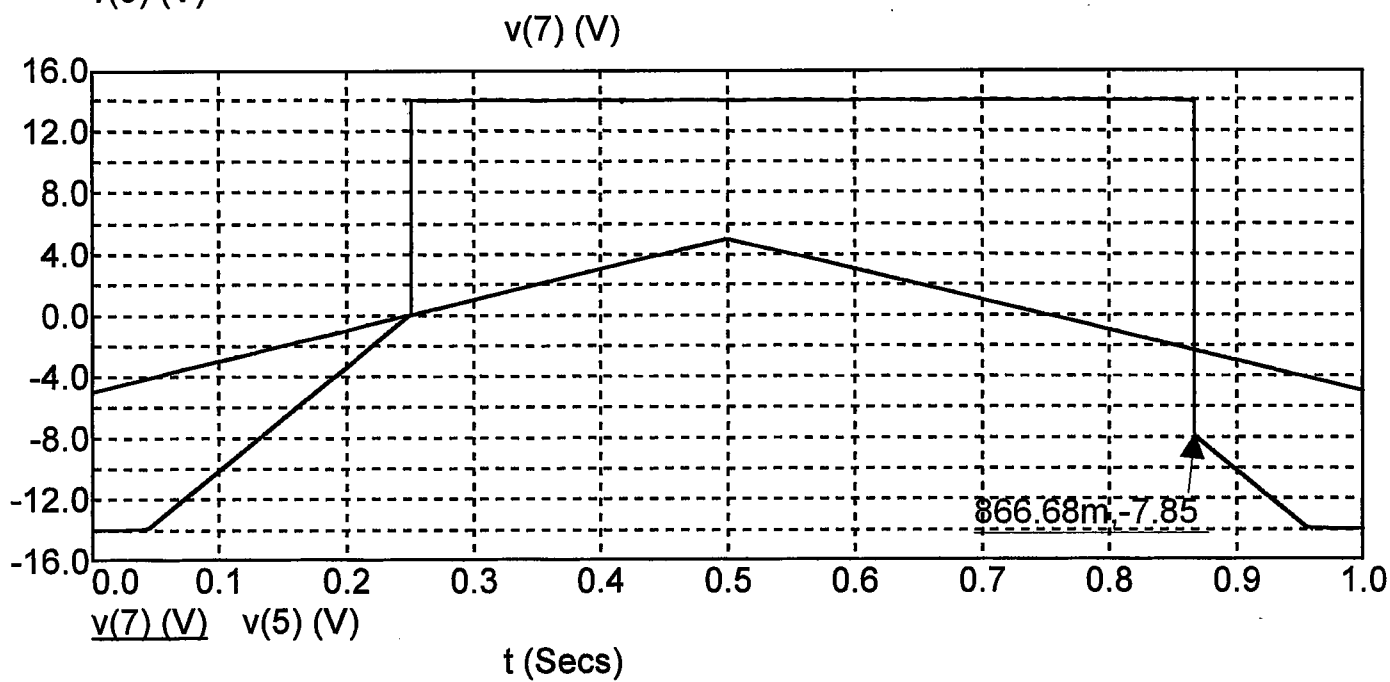
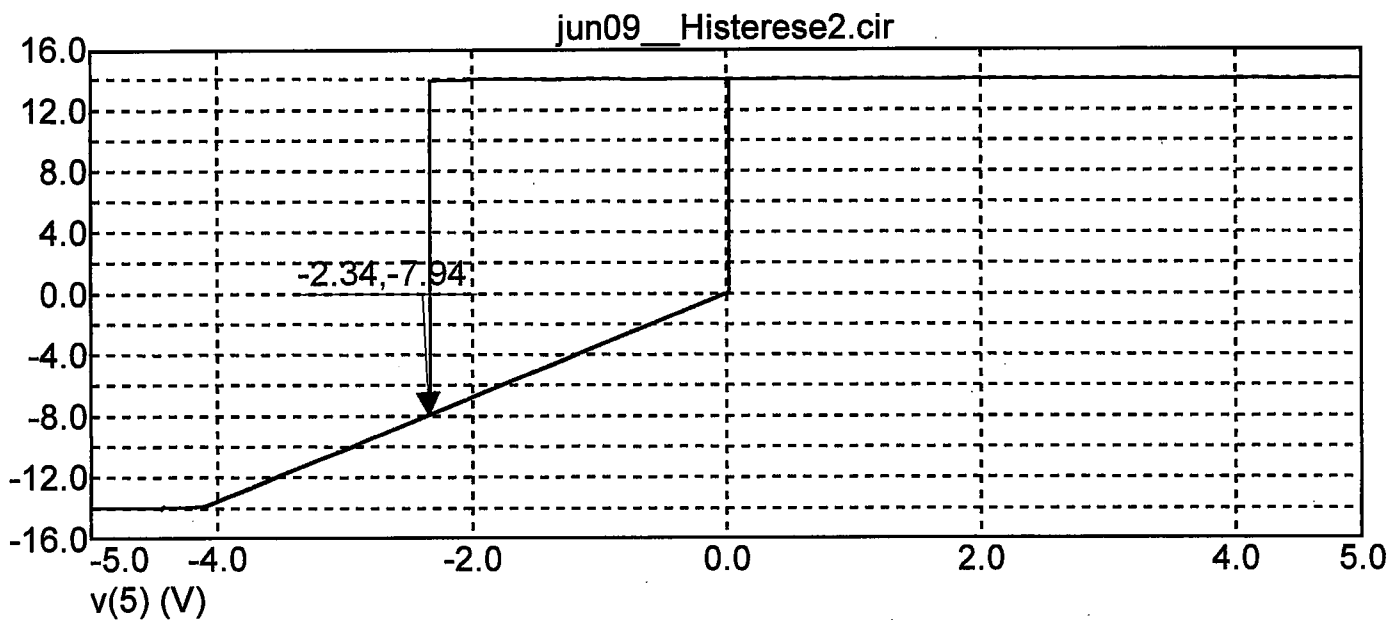
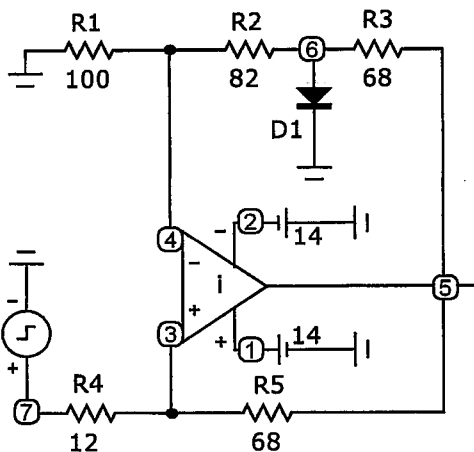
$$l_- = l_o \frac{100}{100 + 82 + 68} = 0,4 \cdot l_o //$$

Este é o retorno de l_o para l_- .

$$l_+ = l_o \frac{R_4}{R_4 + R_5} + l_i \frac{R_5}{R_4 + R_5}$$

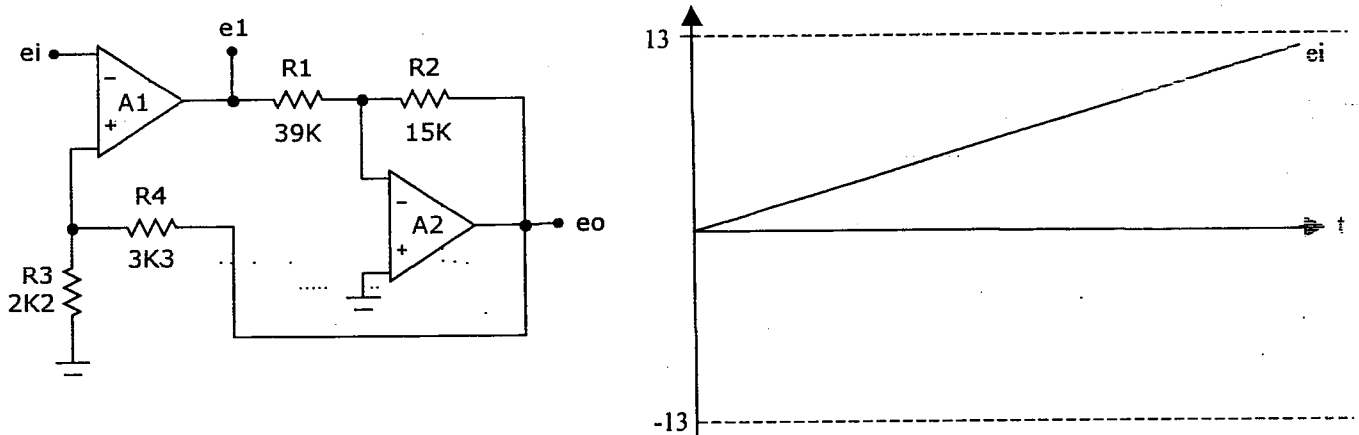
$$l_+ = l_o \frac{12}{12 + 68} + l_i \frac{68}{12 + 68}$$

$$l_+ = 0,15 l_o + 0,85 l_i //$$

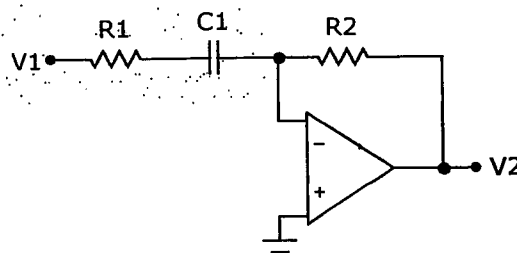


Nome: GABARITO Turma: _____

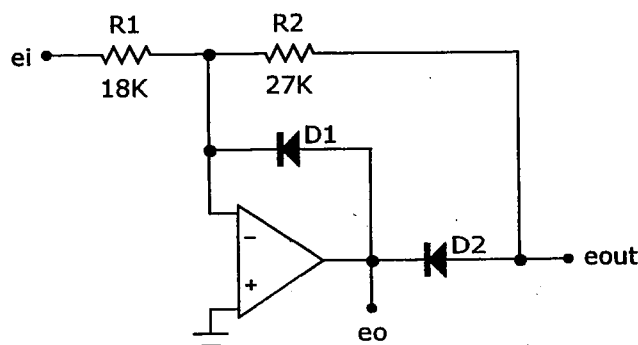
1. (3,5) Examine o circuito a seguir e equacione em formato literal as saídas e_1 e e_o em função da entrada e_i . Coloque os valores de circuito logo após equacionar cada etapa. Calcule então a máxima tensão em cada saída, sem saturar, e o respectivo nível de entrada, completando o gráfico abaixo. Por último, escreva as suas conclusões sobre este circuito. Todas as etapas devem ser descritas com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre. Componentes ideais, $V_{CC} = \pm 13V$.



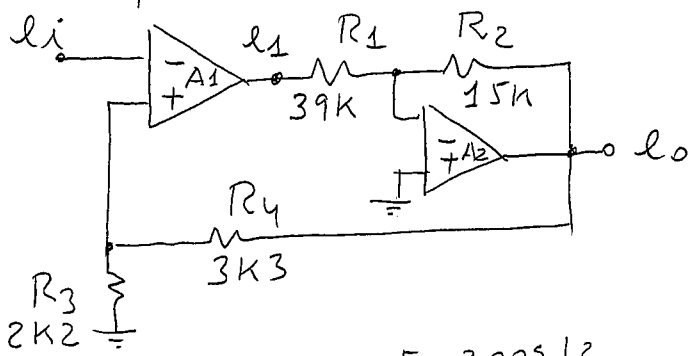
2. (3) Equacione a função de transferência do circuito, em termos da variável complexa $s = j\omega$. Examine minuciosamente o resultado e escreva as suas conclusões. Desenhe a curva de resposta em frequência com $C_1 = 10nF$, $R_1 = 180k$ e $R_2 = 270k$, descrevendo convenientemente todos os passos da resolução.



3. (3,5) O circuito a seguir pretende ser um retificador. Estude a topologia e descreva o que for possível. Equacione o circuito em formato literal e determine e_o , e_{out} e as impedâncias Z_i e Z_{out} em todas as condições de funcionamento, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas. Por último, desenhe as curvas de $e_i = \text{seno } 30mV$ e e_{out} no mesmo gráfico. Componentes reais e alimentação simétrica.



Examine o circuito a seguir e equacione as saídas l_1 e l_0 em função da entrada l_i , documentando cada etapa com textos, equações e diagramas. Coloque os valores de circuito logo após equacionar cada uma. Calcule então a máxima tensão em cada saída, sem saturar e o respectivo nível de entrada. Estude os resultados e escreva as suas conclusões. $V_{cc} = \pm 13V$ comp. ideais.



Ex 2009/2

Apenas realimentações negativas \rightarrow circuito é linear. Operacionais ideais $\rightarrow l_+ = l_-$ sempre.

Equacionando A1:

$$l_- = l_i$$

$$l_+ = l_0 \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

Igualando e isolando l_0 :

$$l_0 = l_i \cdot \frac{R_3 + R_4}{R_3} //$$

Aplicando os valores:

$$l_0 = l_i \frac{2,2 + 3,3}{2,2} \rightarrow l_0 = 2,5 \cdot l_i //$$

Equacionando A2:

Por superposição:

$$l_- = l_1 \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_0 \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_+ = 0$$

Igualando e isolando l_1 :

$$l_1 \frac{R_2}{R_1 + R_2} = - l_0 \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_1 = - l_0 \cdot \frac{R_1}{R_2} \text{ em entões}$$

$$l_1 = - l_i \cdot \frac{R_3 + R_4}{R_3} \cdot \frac{R_1}{R_2} //$$

Aplicando os valores:

$$l_1 = - l_i \frac{2,2 + 3,3}{2,2} \cdot \frac{39}{15}$$

$$l_1 = - 6,5 \cdot l_i //$$

Tensão máxima em l_0 e' + V_{cc} (ou $-V_{cc}$):

$$l_0 = 13 = 2,5 \cdot l_i$$

$$\text{Entões, } l_{i \max} = 5,2 \text{ Volts} //$$

Tensão máxima em l_1 e' + V_{cc} (ou $-V_{cc}$):

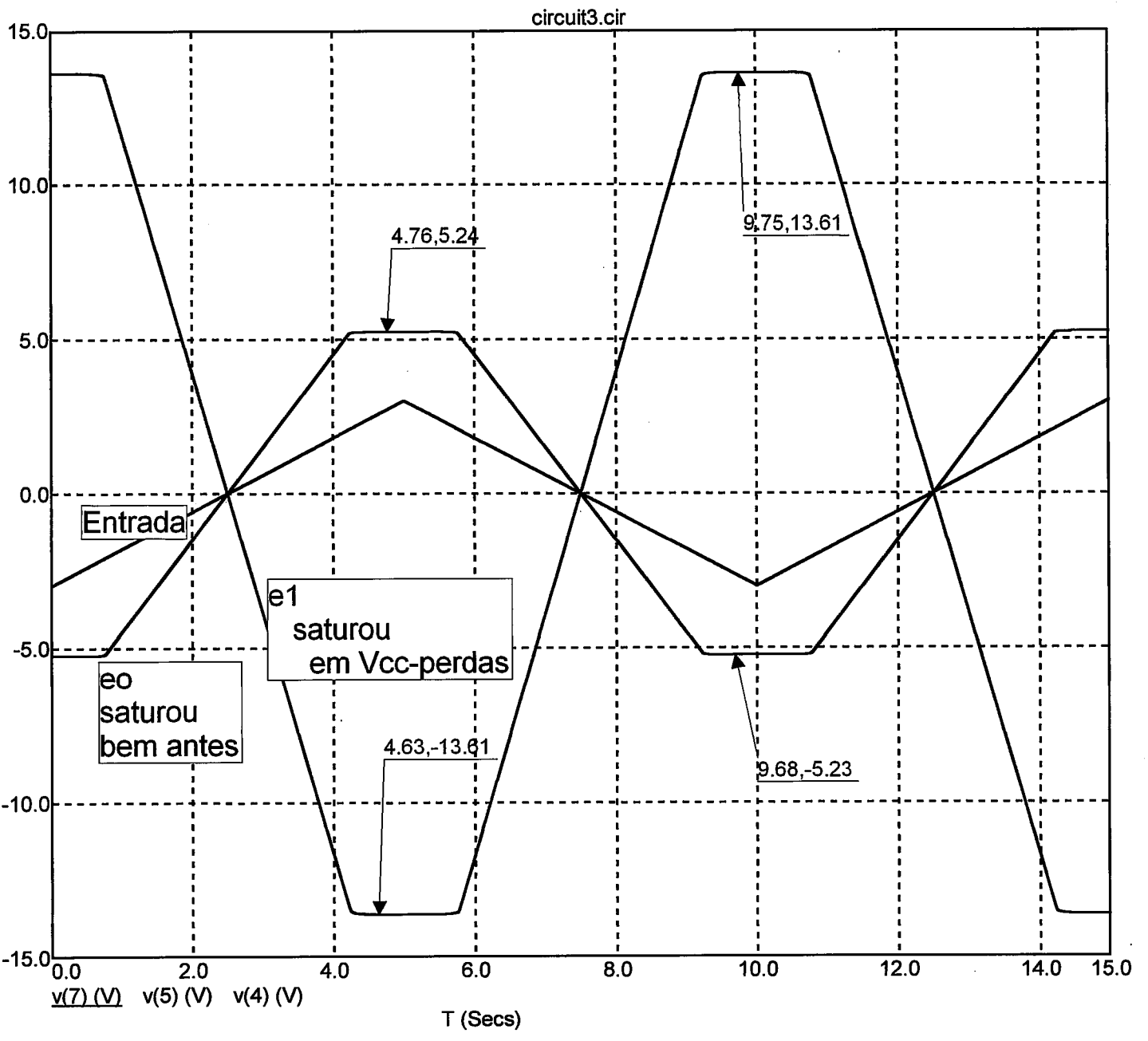
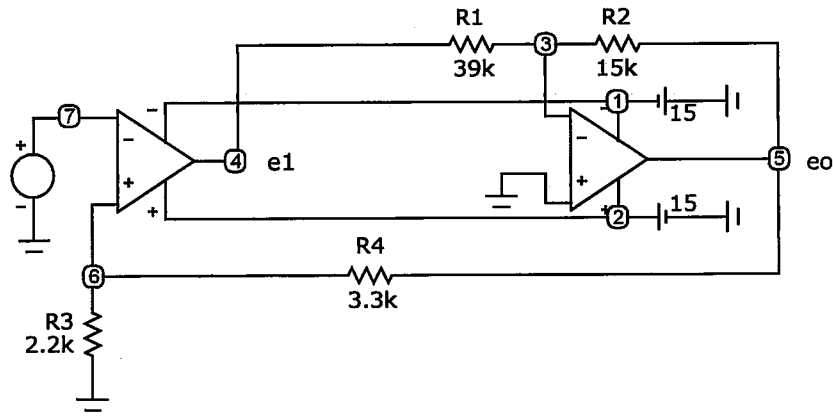
$$l_1 = 13 = - 6,5 \cdot l_i$$

$$\text{Entões } l_{i \max} = - 2 \text{ Volts} //$$

Examinando os resultados:

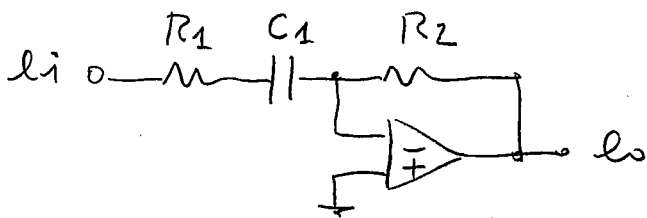
Para não saturar alguma saída, $l_{i \max} = - 2 \text{ Volts}$, quando entões $l_1 = + 13V$.

Mas, com $l_{i \max} = - 2 \text{ Volts}$ a saída l_0 será apenas: $l_0 = 2,5 \cdot l_i = 2,5(-2) = - 5 \text{ Volts}$ apenas \rightarrow saturação interna



Equacione a função de transferência do circuito a seguir em termos da variável complexa $S = j\omega$. Análise minuciosamente o resultado e classifique a mesma função.

Desenhe a curva de resposta em frequência com $C_1 = 10\text{m}$, $R_1 = 180\text{k}$ e $R_2 = 270\text{k}$, descrevendo todos os passos de soluções.



ex 2009/2

Alimentação negativa $\rightarrow e_+ = e_- :$

$$e_+ = 0$$

$$e_- = li \frac{R_2}{R_1 + R_2 + X_c} + lo \frac{R_1 + X_c}{R_1 + R_2 + X_c}$$

Iguando:

$$lo \frac{R_1 + X_c}{R_1 + R_2 + X_c} = -li \frac{R_2}{R_1 + R_2 + X_c}$$

$$\frac{lo}{li} = - \frac{R_2}{R_1 + X_c} = - \frac{R_2}{R_1 + \frac{1}{j\omega C_1}}$$

$$\frac{lo}{li} = - \frac{R_2}{R_1 \cdot j\omega C_1 + 1}$$

$$\frac{lo}{li} = - \frac{R_2 \cdot j\omega C_1}{R_1 \cdot j\omega C_1 + 1} \quad (1)$$

Usando $S = j\omega :$

$$\frac{lo}{li} = - \frac{S \cdot C_1 \cdot R_2}{1 + S \cdot C_1 \cdot R_1} //$$

Filtro passa-altas de 1ª ordem inversor.

com $\omega = 0$, $C =$ aberto e

$$\frac{lo}{li} \Big|_{\omega=0} = -0 //$$

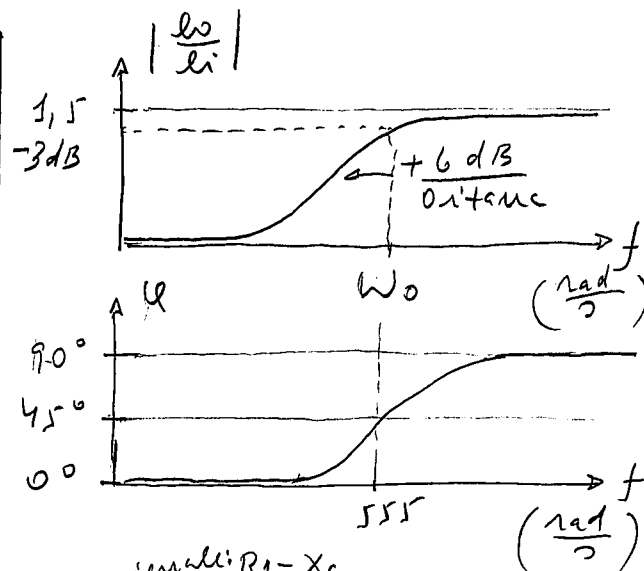
com $\omega =$ grande, $X_c =$ pequeno e em (1), $R_1 \cdot j\omega C_1 + 1 \approx R_1 \cdot j\omega C_1 :$

$$\frac{lo}{li} = - \frac{R_2 \cdot j\omega C_1}{R_1 \cdot j\omega C_1}$$

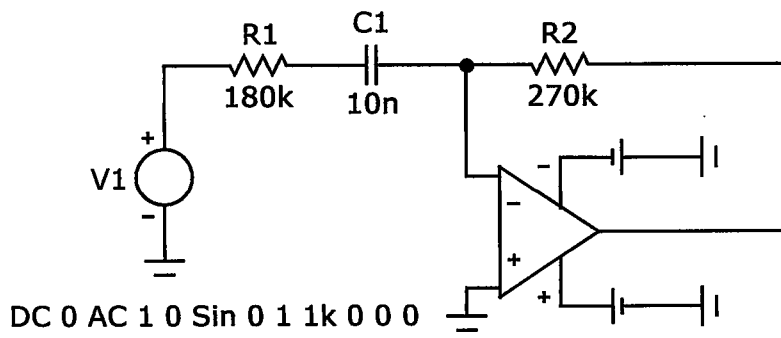
$$\frac{lo}{li} \Big|_{\omega=\text{grande}} = -R_2/R_1$$

Colocando os valores:

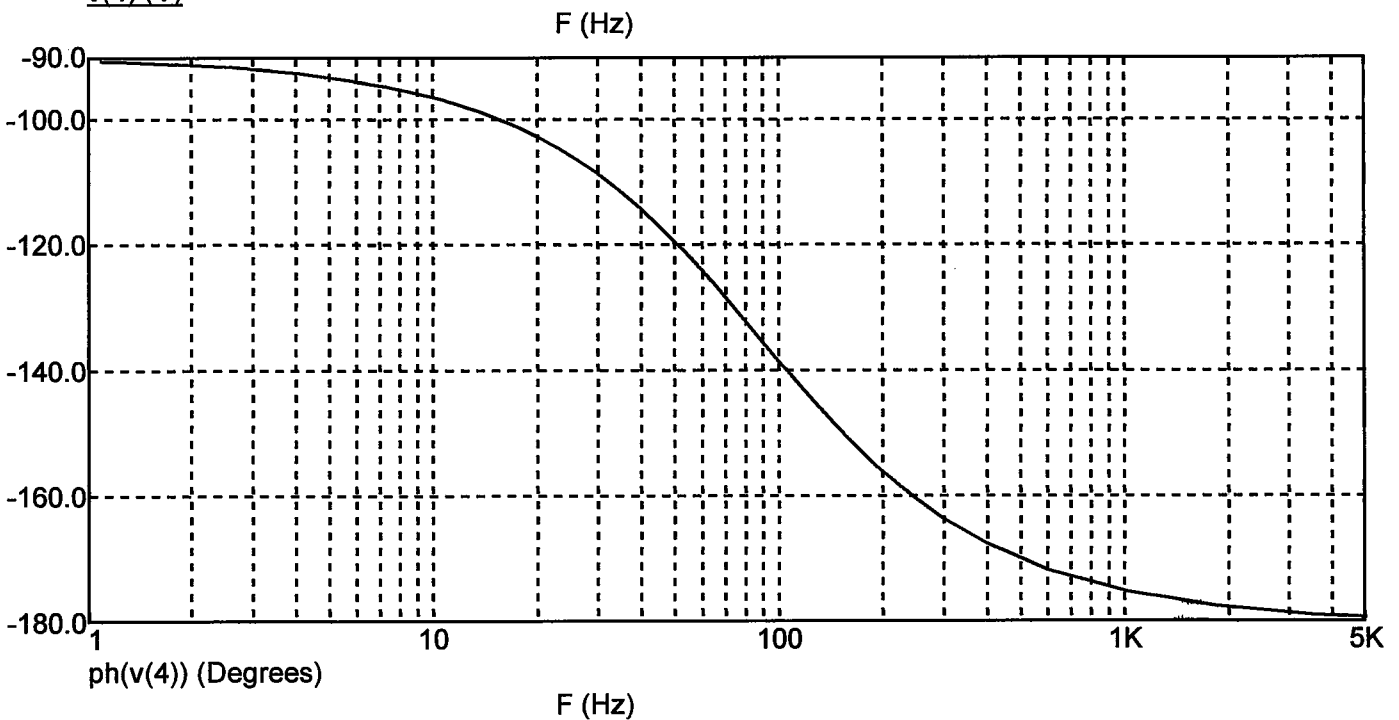
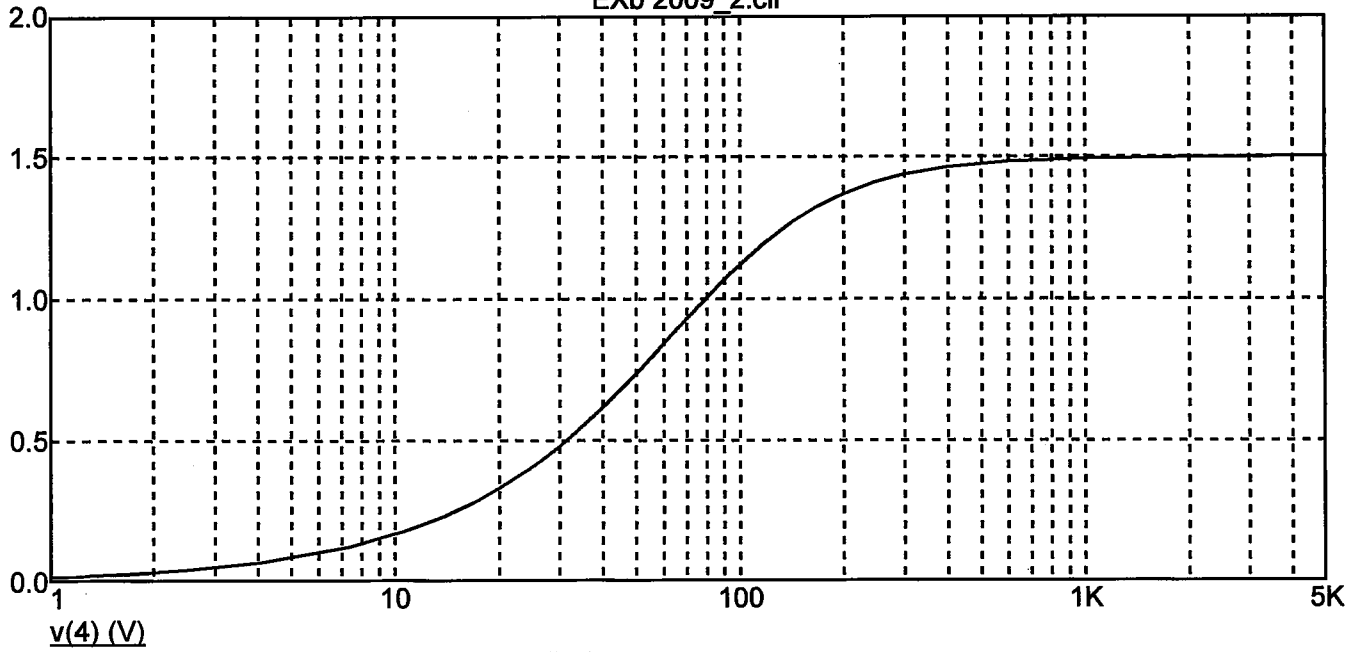
$$\frac{lo}{li} = - \frac{270\text{k}}{180\text{k}} = -1,5 //$$



igual: $R_1 = X_c$
 W_0 ocorre em $W_0 = \frac{1}{R_1 C_1}$
 (devido a mesma virtual)
 $W_0 = \frac{1}{10 \cdot 10^{-9} \cdot 180 \cdot 10^3}$
 $W_0 = 555 \text{ rad/s} = 884 \text{ Hz}$



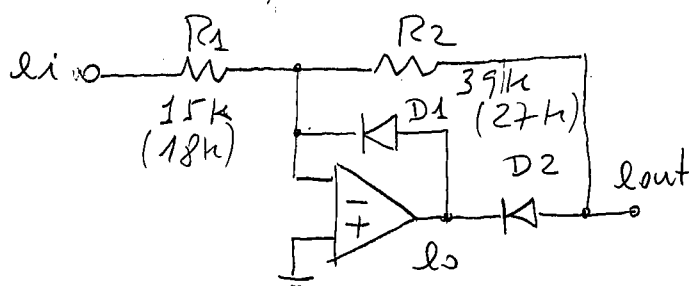
EXb 2009_2.cir



Descreva as curvas de $i_i = 200 \mu V$ e i_{out} no mesmo gráfico.

O circuito a seguir pretende ser um retificador. Estude a topologia e descreva o que for possível.

Escreva o circuito, em forma literal, e determine i_o , i_{out} e as impedâncias Z_{in} e Z_{out} , em todas as condições de funcionamento, descrevendo cada passo com textos, equações e diagramas. Componentes reais e alimentação simétrica.



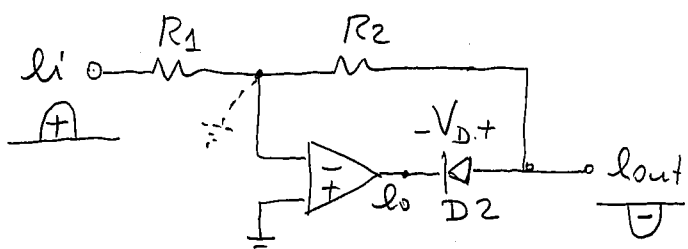
(não em simetria) ex 2009/2

Realim. negativa \rightarrow linear.

Diodos \rightarrow estudar as 2 condições.

Hipótese: i_i positivo logo i_o e negativo.

$D2 = ON$ $D1 = OFF$



Escrevendo $i_+ = i_-$:

$$i_+ = 0$$

$$i_- = i_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + i_{out} \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Iguelando e isolando i_{out}

$$i_{out} \frac{R_1}{R_1 + R_2} = -i_i \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

$$i_{out} = -\frac{R_2}{R_1} \cdot i_i = -\frac{39k}{15k} \cdot i_i$$

Como D2 conduzindo $(-i_i \cdot R_2)$ introduz uma queda V_D :

$$i_o = i_{out} - V_D \quad // \quad i_o = -2,6 \cdot i_i - V_D$$

Devido a i_{out} virtual,

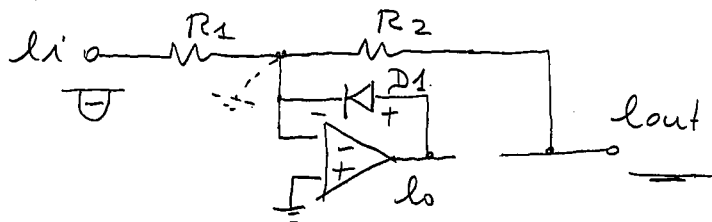
$$Z_{in} = R_1$$

Como o operacional mantém a igualdade os componentes dentro do laço de realimentação,

$$Z_{out} = 0 \quad //$$

Hipótese: i_i negativo logo i_o e positivo.

$D2 = OFF$ $D1 = ON$



Realim. negativa por D1 garante a mesma virtual de modo que:

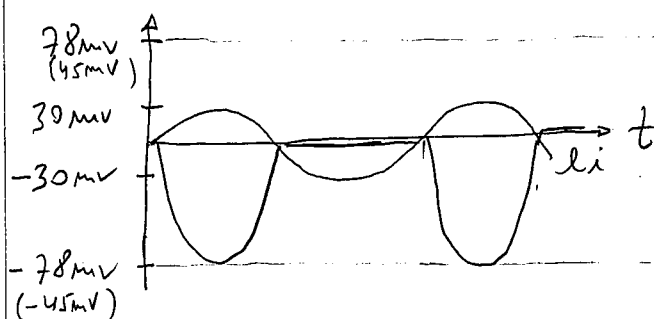
$$i_{out} = 0 \quad //$$

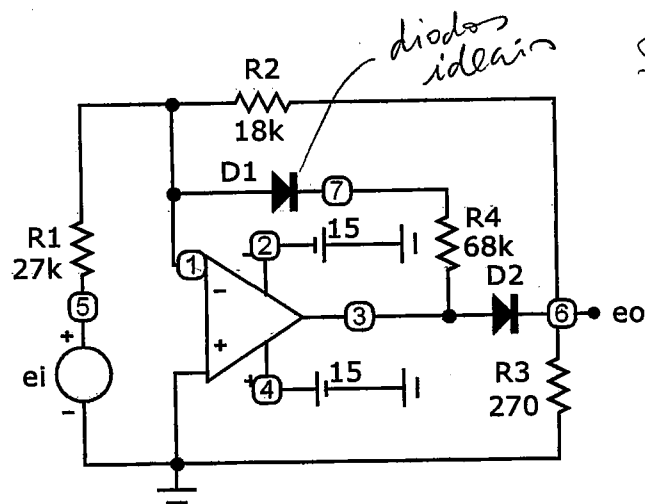
$$i_o = V_D \quad //$$

$Z_{in} = R_1$, como no caso anterior

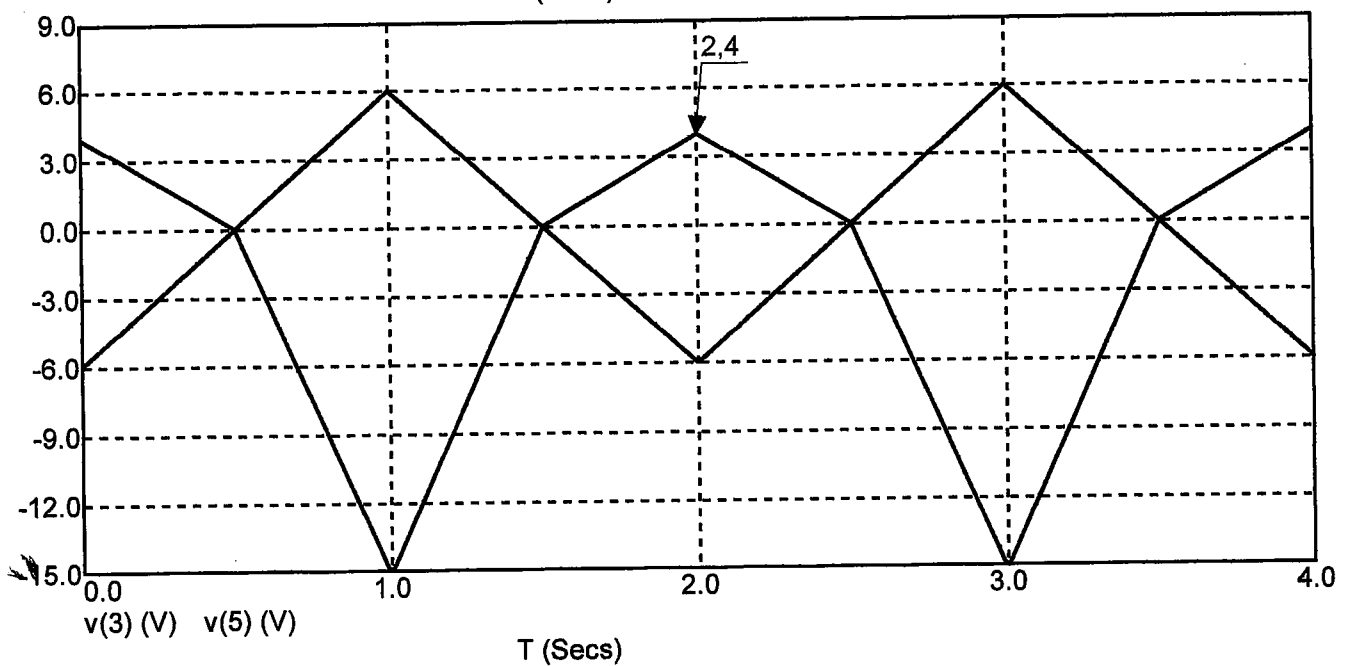
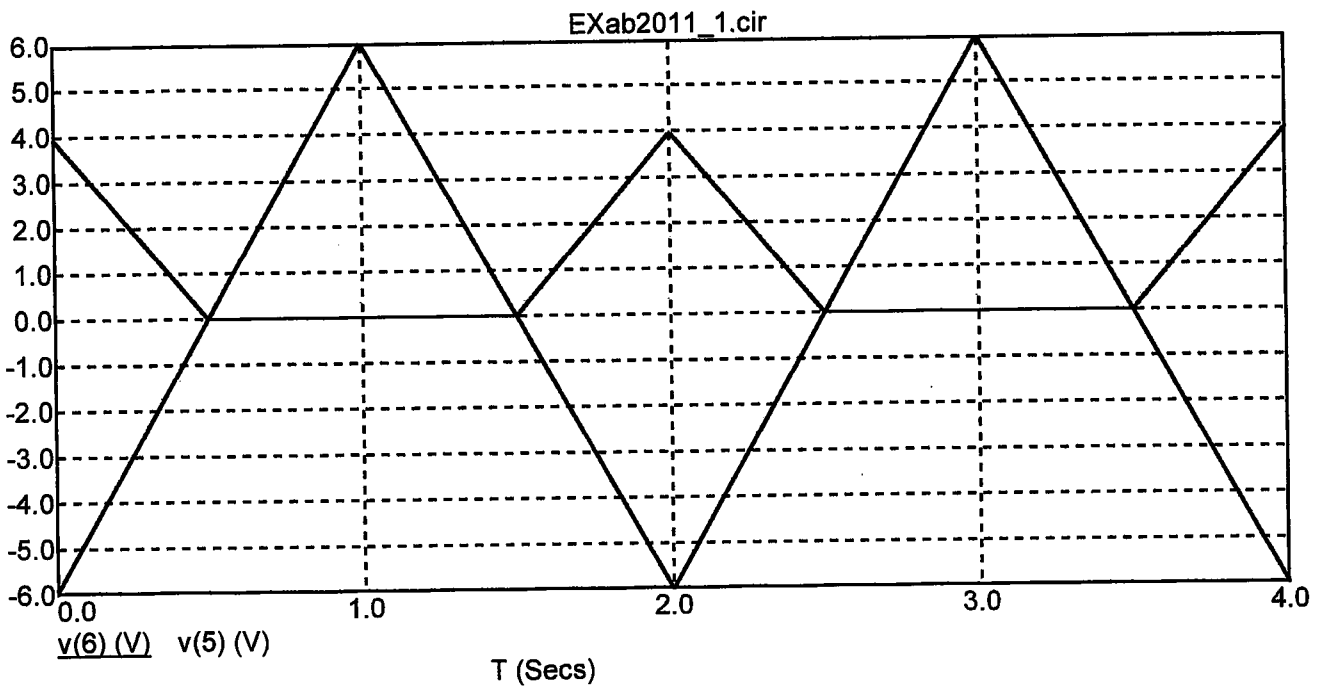
$Z_{out} = R_2$ \times Demandando corrente de i_{out} , D2 volta a conduzir $\Rightarrow Z_{out} = 0$ sempre com queda de $30mV$ em i_i ,

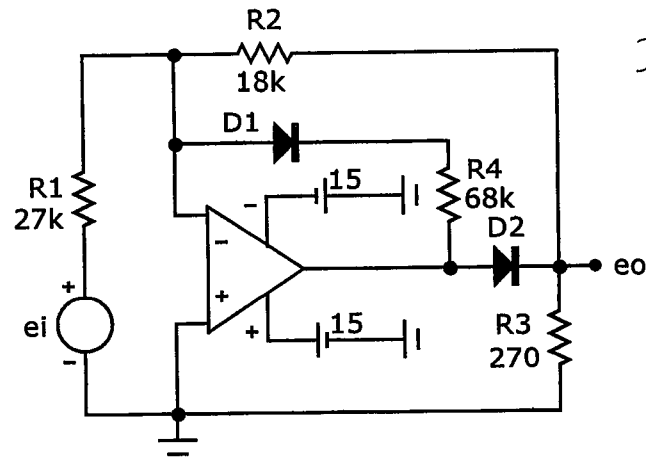
$$i_{out} = -2,6 \cdot 30mV = -78mV$$





DC 0 AC 1 0 Pulse -6 6 100n 1 1 400n 2

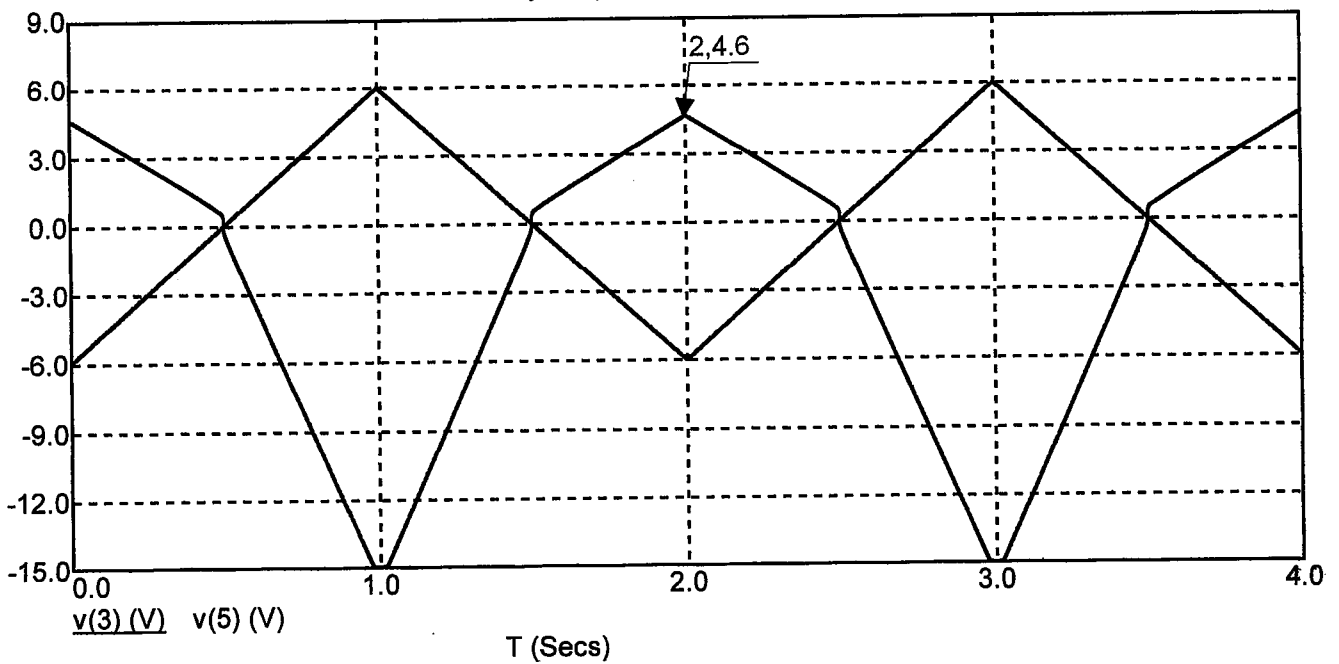
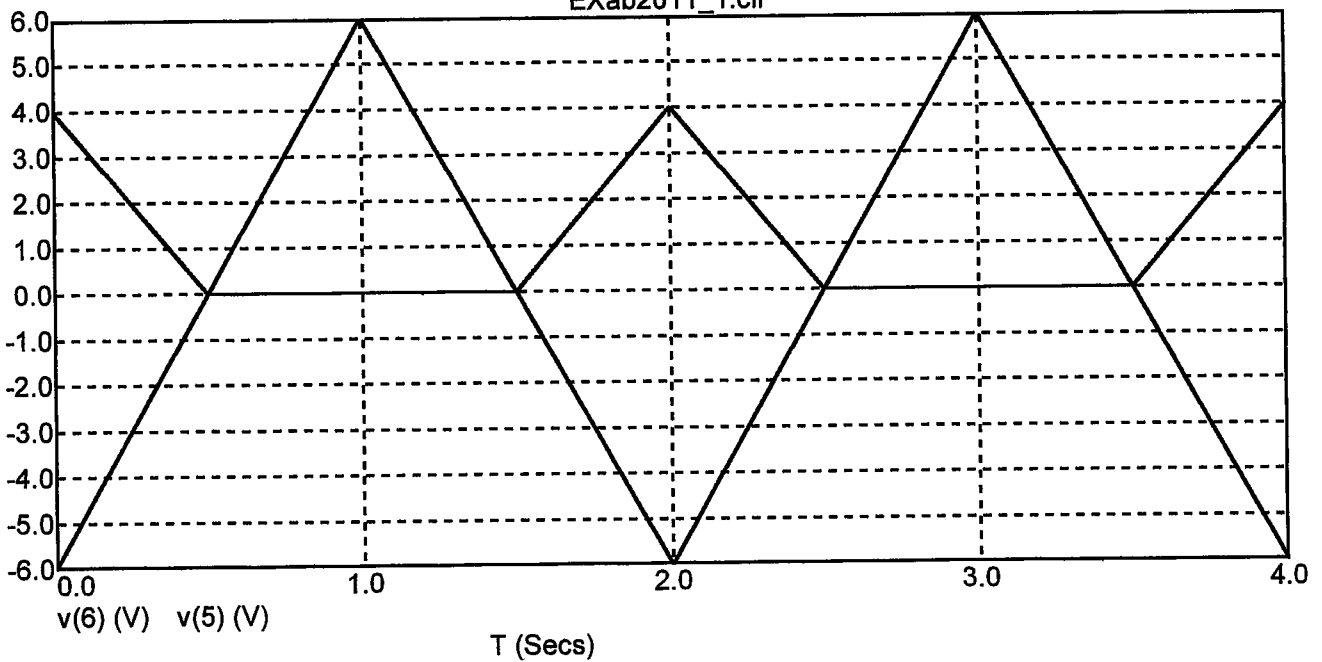


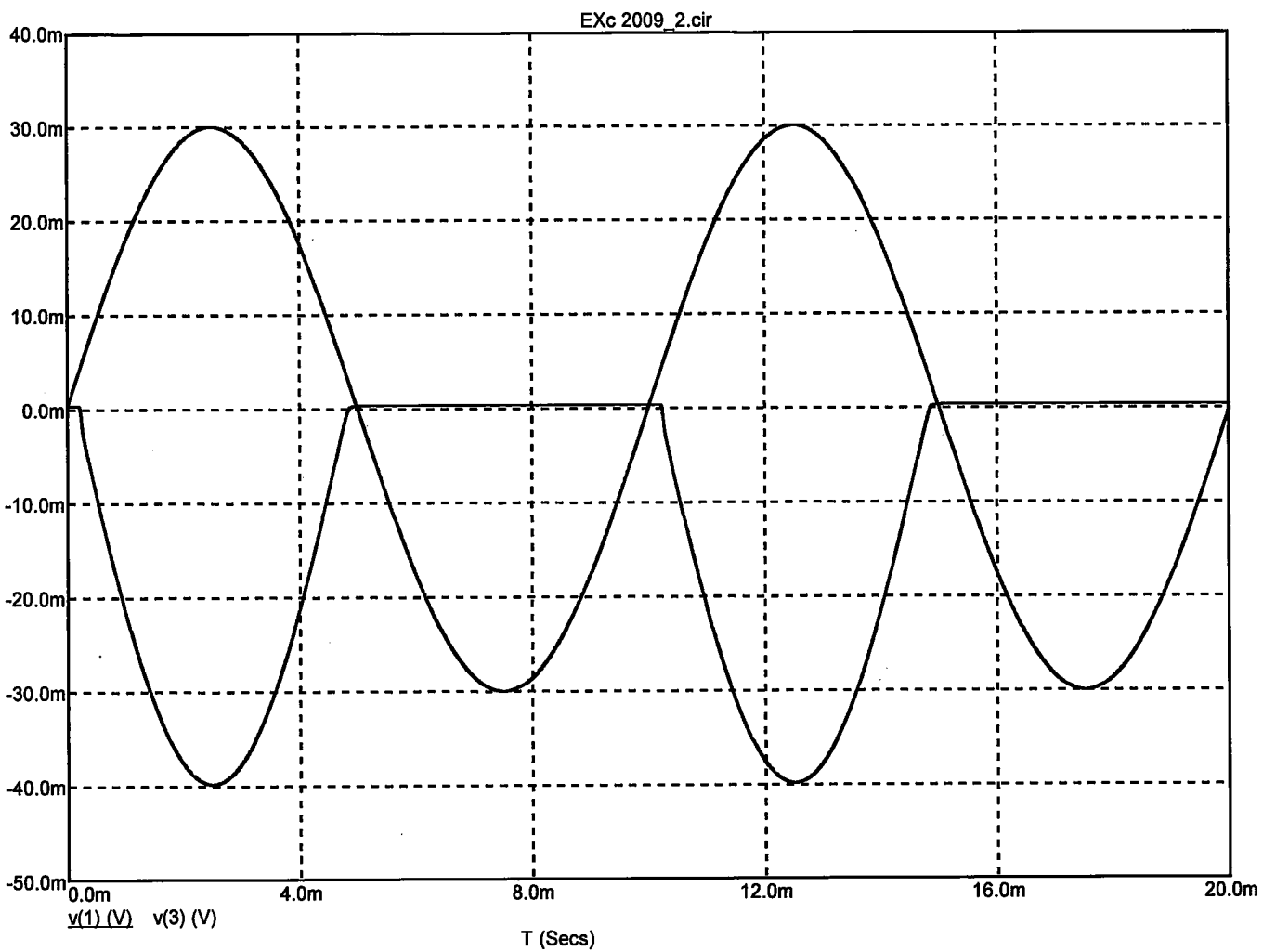
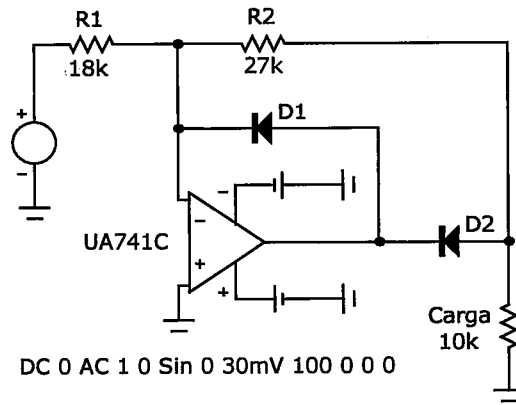


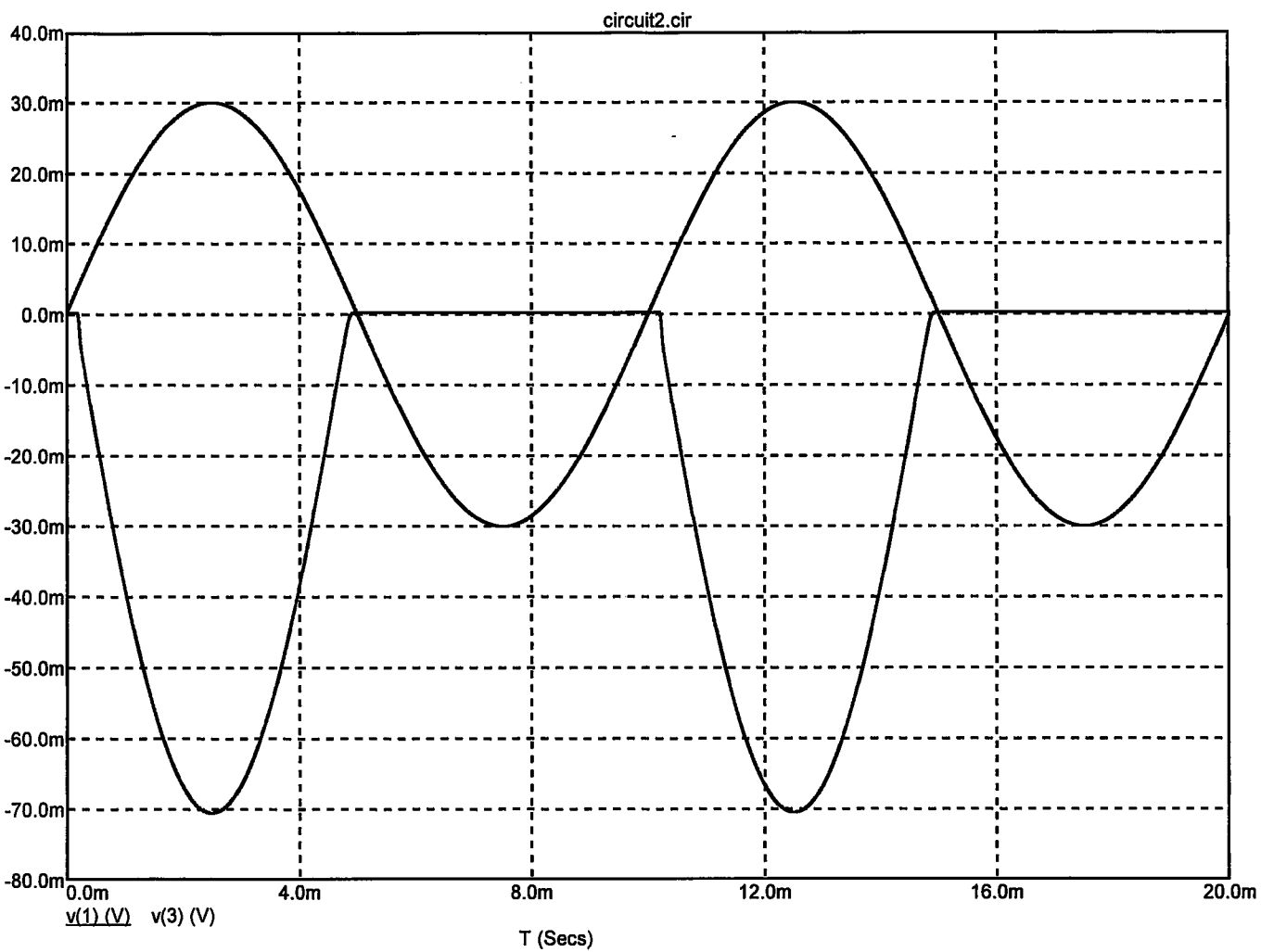
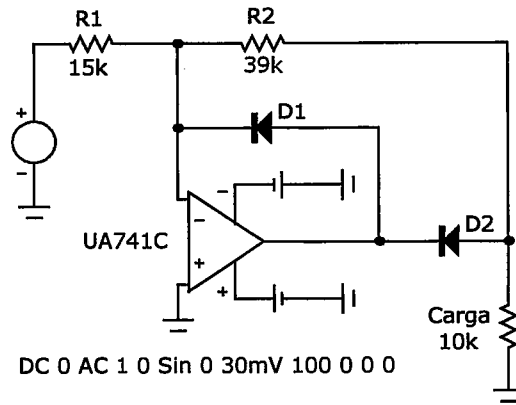
Diodes rears

DC 0 AC 1 0 Pulse -6 6 100n 1 1 400n 2

EXab2011_1.cir





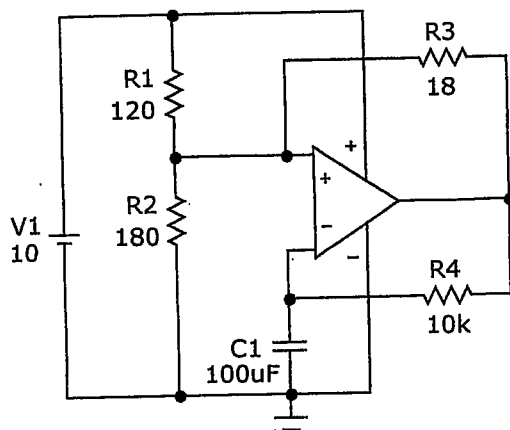


Universidade Federal do Rio Grande do Sul
Departamento de Engenharia Elétrica - DELET
ENG 04033 – Eletrônica Fundamental 2B 2010/1
Exame de Recuperação 6/7/2010

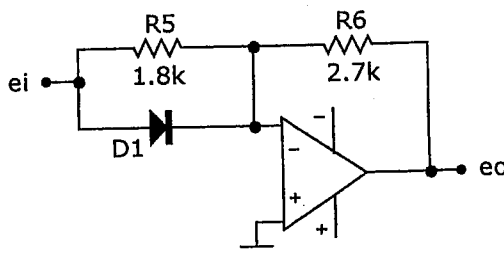
Nome: GABARITO Turma: _____

1. (3,5 pontos) Projete um amplificador inversor com ganho ajustável entre 0,6 e 1,8 controlado por um sinal de clock. Descreva sua idéia, o princípio de funcionamento, a maneira de controlar o ganho e o equacionamento completo, devidamente comentado e ilustrado. A impedância de entrada deve ser 100k no mínimo e os capacitores disponíveis são de 1,5nF. Calcule os limites da frequência do clock para este caso.
 Componentes ideais. $Carga = C \cdot V$ $Corrente = carga / tempo$.

2. (3,5 pontos) Examine o circuito a seguir e descreva o seu funcionamento qualitativo, pois isso orienta o passo seguinte de equacionar completamente a tensão sobre o capacitor a partir do momento em que é ligada a alimentação até o circuito estabilizar. Desenhe então o gráfico e coloque os valores calculados dos pontos de interesse. Componentes ideais.



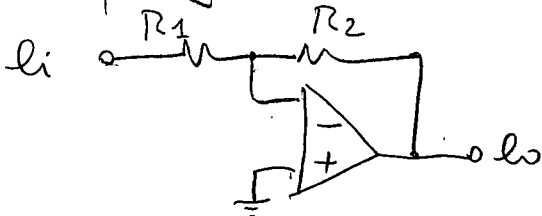
3. (3 pontos) Descreva o circuito a seguir, procurando entender o seu funcionamento qualitativo. Equacione, como sempre em formato literal, com o objetivo de determinar a sua função de transferência. Por último desenhe o gráfico de e_o x e_i com todos os pontos calculados, conforme os valores de circuito. Componentes ideais. Alimentação simétrica de 10 Volts.



Projete um amplificador
 inversor com ganho
 ajustável entre 0,6 e 1,8
 por um sinal de clock,
 equacionando amplamente...
 Impedância de entrada
 100k Ω e capacitor
 chameado de 1,5mF.
 Calcule os limites de
 frequência do clock.
 Componentes ideais.

EX 2010/1

Topologia:



A mesma estrutura permite
 calcular $Z_{in} = R_1$.

Como $R_1 = cte = 100k$, então
 $R_2 = \text{Cap. chameado zero o}$
 ajuste.

Equacionando: $e_+ = e_-$;

$$e_+ = 0$$

$$e_- = li \frac{R_2}{R_1 + R_2} + lo \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Isolando e isolando lo ,

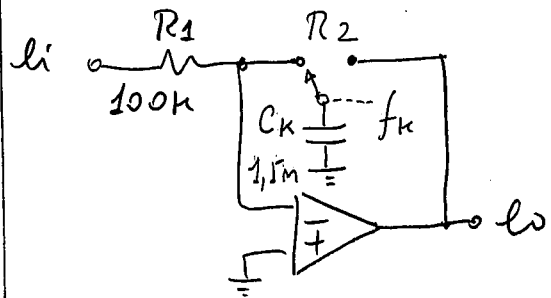
$$lo = - \frac{R_2}{R_1} \cdot li //$$

Limites:

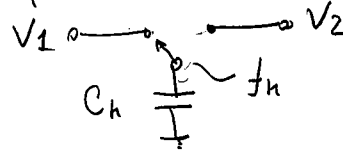
$$\frac{lo}{li} = -0,6 = - \frac{R_{2L}}{100k} \rightarrow R_{2L} = 60k //$$

$$\frac{lo}{li} = -1,8 = - \frac{R_{2H}}{100k} \rightarrow R_{2H} = 180k //$$

Topologia final:



Capacitor chameado:



Carga transferida por ciclo:

$$q = C \cdot V = C (V_1 - V_2)$$

corrente por ciclo:

$$i = \frac{q}{t} = \frac{C_k (V_1 - V_2)}{t_k}$$

Resistência equivalente:

$$R = \frac{V}{i} = \frac{V_1 - V_2}{\frac{C_k (V_1 - V_2)}{t_k}} = \frac{t_k}{C_k}$$

Como f_k é o inverso do período t_k ,

$$R = \frac{1}{C_k \cdot f_k} //$$

Limites:

$$R_{2L} = 60k = \frac{1}{1,5mF \cdot f_{kL}}$$

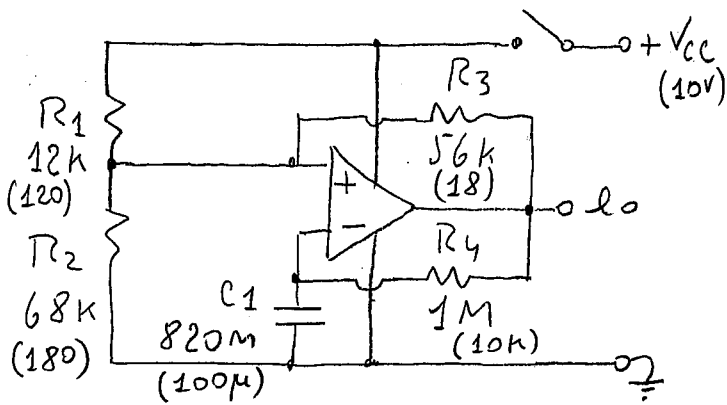
$$f_{kL} = 11.111 \text{ Hz} //$$

$$R_{2H} = 180k = \frac{1}{1,5mF \cdot f_{kH}}$$

$$f_{kH} = 3.703 \text{ Hz} //$$

Examine o circuito a seguir, descreva o seu funcionamento qualitativo e equacione a tensão no capacitor a partir do momento em que a cheme fecha até o momento em que o circuito se estabiliza.

Gráficos de $V_c(t)$ - Descreva cada etapa com textos, equações e diagramas. $V_{cc} = 16$ Volts.



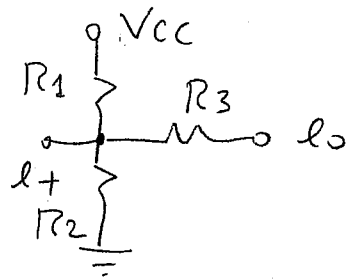
Ex 2008/1

Análise: Gerador de ondas quadradas com alimentação simples. $l+$ recebe uma polarização DC com o divisor de tensão R_1 e R_2 .

Ao ligar, V_c vai de zero até V_{HIGH} do comparador então desce até V_{LOW} e a partir daí, oscila entre estes limites.

Ponto de virada: $l+ = l-$
 $l- = V_c$

Aplicando Thévenin em $l+$:



$$V_{TH} = V_{cc} \cdot \frac{R_2 // R_3}{R_1 + R_2 // R_3} + l_o \cdot \frac{R_1 // R_2}{R_3 + R_1 // R_2}$$

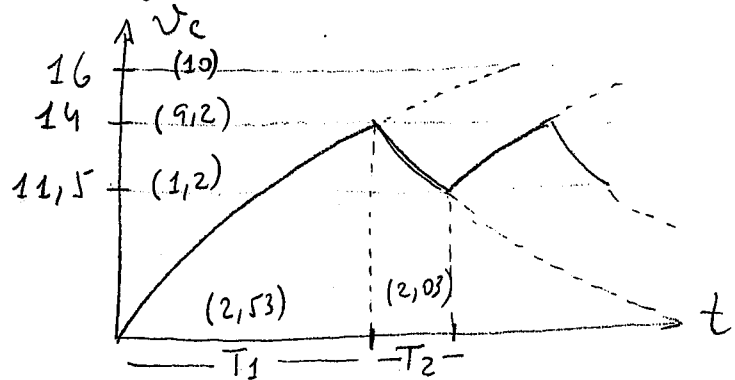
$$V_{TH} = V_{cc} \cdot \frac{30,7}{12 + 30,7} + l_o \cdot \frac{10,2}{56 + 10,2}$$

$$V_{TH} = 16 \cdot 0,719 + \begin{cases} 16 \\ 0 \end{cases} \cdot 0,154$$

$$V_{TH} = 11,5 + \begin{cases} 2,465 \\ 0 \end{cases} = \begin{cases} 13,97 \\ 11,5 \end{cases}$$

Como $V_c = V_{TH}$, estes são os limites de tensão no capacitor.

Gráficos:



Como $t = -R \cdot C \ln \left(\frac{V_{\infty} - V_{fim}}{V_{\infty} - V_{inic}} \right)$:

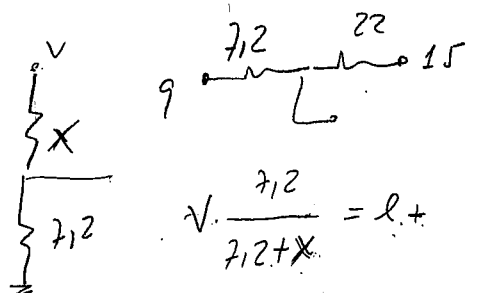
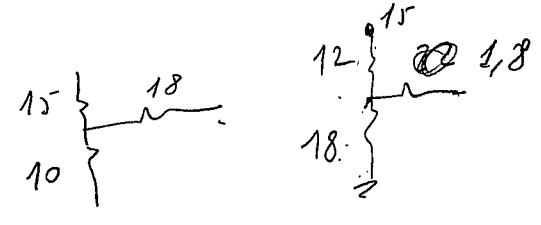
$$T_1 = -R_4 \cdot C_1 \ln \left(\frac{16 - 14}{16 - 0} \right)$$

$$T_1 = 1,7 \text{ s} //$$

$$T_2 = -R_4 \cdot C_1 \ln \left(\frac{0 - 11,5}{0 - 14} \right)$$

$$T_2 = 0,161 \text{ s} //$$

$$V_{TH} = .16 \frac{8,8}{18+18} + \frac{16}{0} \frac{7,2}{33+8,8}$$



$$V \cdot \frac{7,2}{7,2+X} = I \cdot 15$$

$$X = 1,8 - 0,8$$

$$X = 6,8 \times$$

$$X = 3,3 \times \quad I^* = 0,8 \times$$

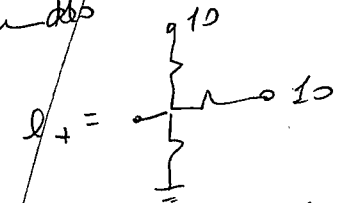
10

~~$$\frac{17,821 + 10 \cdot 7,2}{7,2 + 1,8}$$

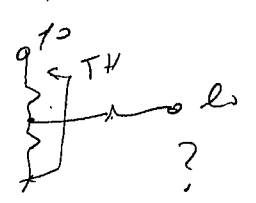
$$13,782$$~~

~~$$1,893 + 8 = ?$$~~

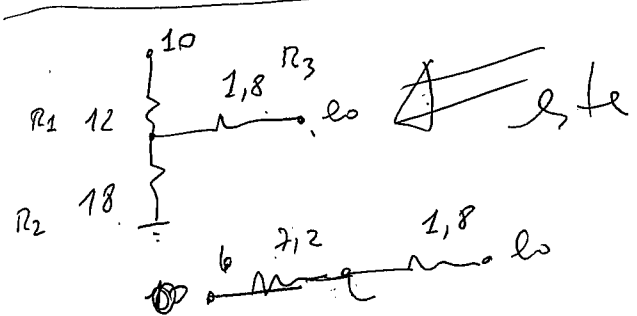
Não fica igual
fazendo



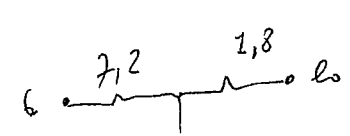
diferente de:



o'brás:
use $R1 \parallel R2$ e $R2 \parallel R3$



$$I_0 = \frac{7,2}{7,2+1,8} + 10$$



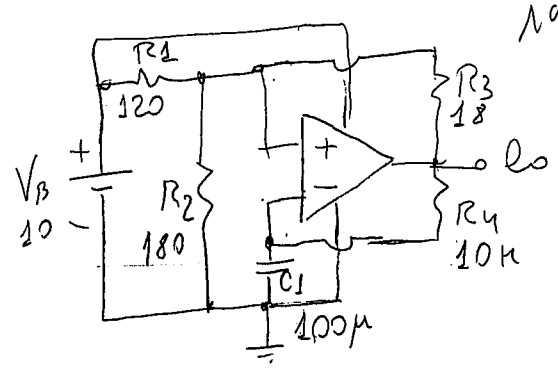
$$= \frac{6 \cdot 1,8}{7,2+1,8} + \frac{10 \cdot 7,2}{7,2+1,8}$$

$$1,2 + 8 = 9,2$$

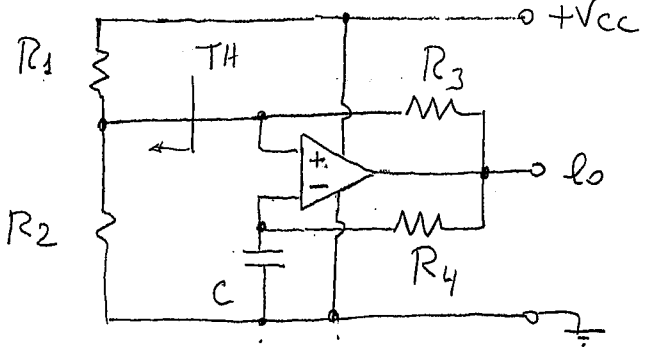
$$I_n = \frac{10 - 9,2}{10 - 0} = 2,53 \dots$$

$$I_n = \frac{0 - 1,2}{0 - 9,2} = 2,03 \dots$$

OK, ideias



Examine o circuito, descreva o seu funcionamento e equacione período e frequência do sinal de saída l_o .
Descreva cada passo da solução.

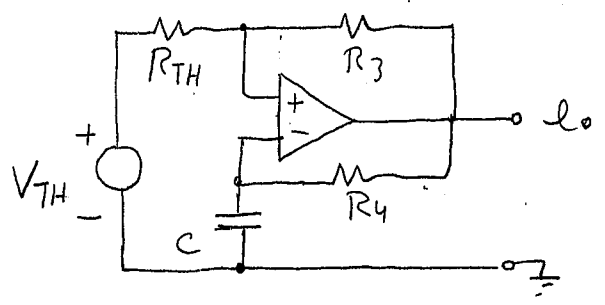


Dados: $R_1 = R_2 = R_3$
 $R_4 = 10k$
 $C = 22mF$

Ponto de virada do comparador ocorre quando $l_+ = l_-$
Aplicando Thévenin na entrada:

$$V_{TH} = V_{cc} \frac{R_2}{R_1 + R_2} = V_{cc}/2$$

$$R_{TH} = R_1 \parallel R_2 = R_1/2$$



$$l_+ = V_{TH} \cdot \frac{R_3}{R_{TH} + R_3} + l_o \frac{R_{TH}}{R_{TH} + R_3}$$

$$l_+ = \frac{V_{cc}}{2} \frac{R_1}{\frac{R_1}{2} + R_1} + l_o \frac{\frac{R_1}{2}}{\frac{R_1}{2} + R_1}$$

$$l_+ = \frac{V_{cc}}{3} + \frac{l_o}{3}$$

como $l_o \leq$ zero \Rightarrow $l_+ \leq$ zero \Rightarrow $l_o = 0$

$$l_+ (High) = \frac{V_{cc}}{3} + \frac{V_{cc}}{3} = \frac{2}{3} V_{cc} //$$

$$l_+ (low) = \frac{V_{cc}}{3} + \frac{0}{3} = \frac{1}{3} V_{cc} //$$

Tempo para o capacitor excursionar de $1/3 V_{cc}$ até $2/3 V_{cc}$:

$$T_1 = -R_4 \cdot C \cdot \ln \left(\frac{V_{\infty} - V_{fim}}{V_{\infty} - V_{inic}} \right)$$

$$T_1 = -R_4 \cdot C \cdot \ln \left(\frac{V_{cc} - \frac{2}{3} V_{cc}}{V_{cc} - \frac{1}{3} V_{cc}} \right)$$

$\ln 0,15$

$$T_1 = 0,693 \cdot R_4 \cdot C //$$

Pela simetria, $T_2 = T_1$

Então: $T = T_1 + T_2$

$$T = 1,38 \cdot R_4 \cdot C$$

como:

$$f = \frac{1}{T}$$

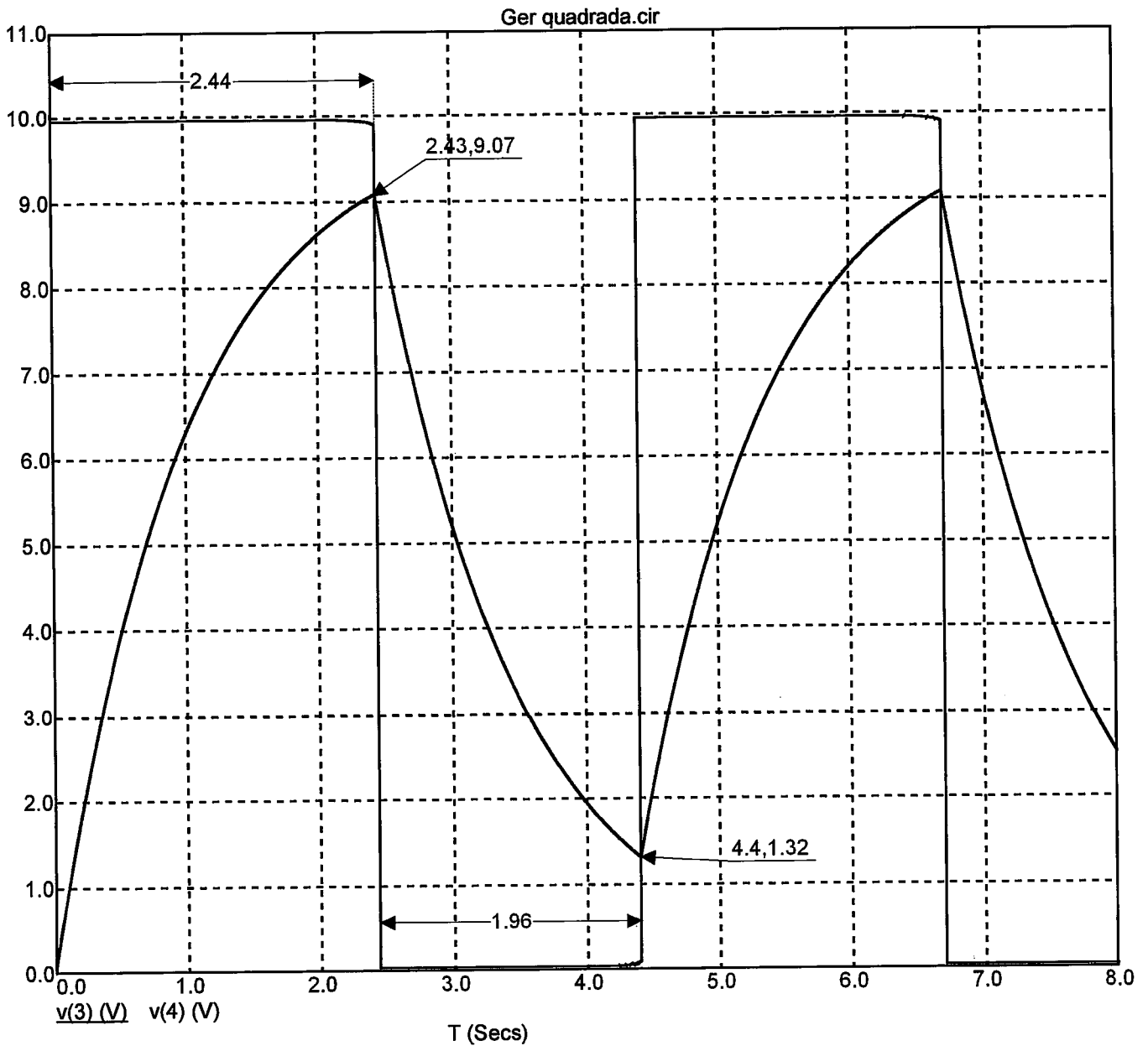
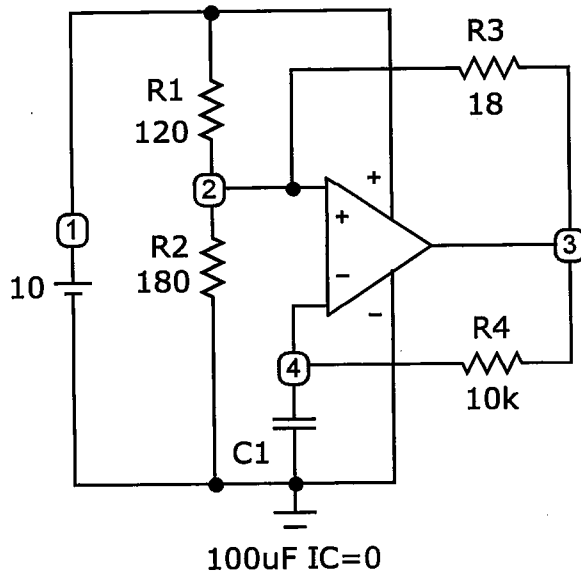
$$f = \frac{0,721}{R_4 \cdot C}$$

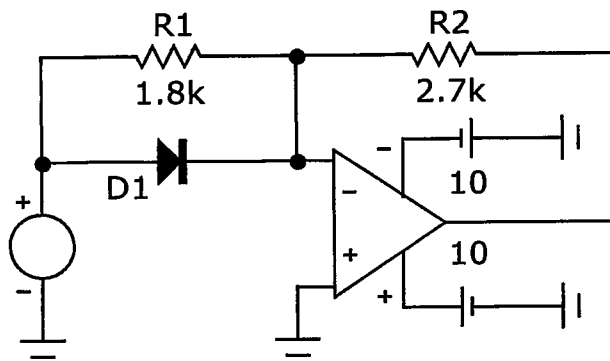
Aplicando os valores:

$$T = 1,38 \cdot 10 \cdot 10^3 \cdot 22 \cdot 10^{-6}$$

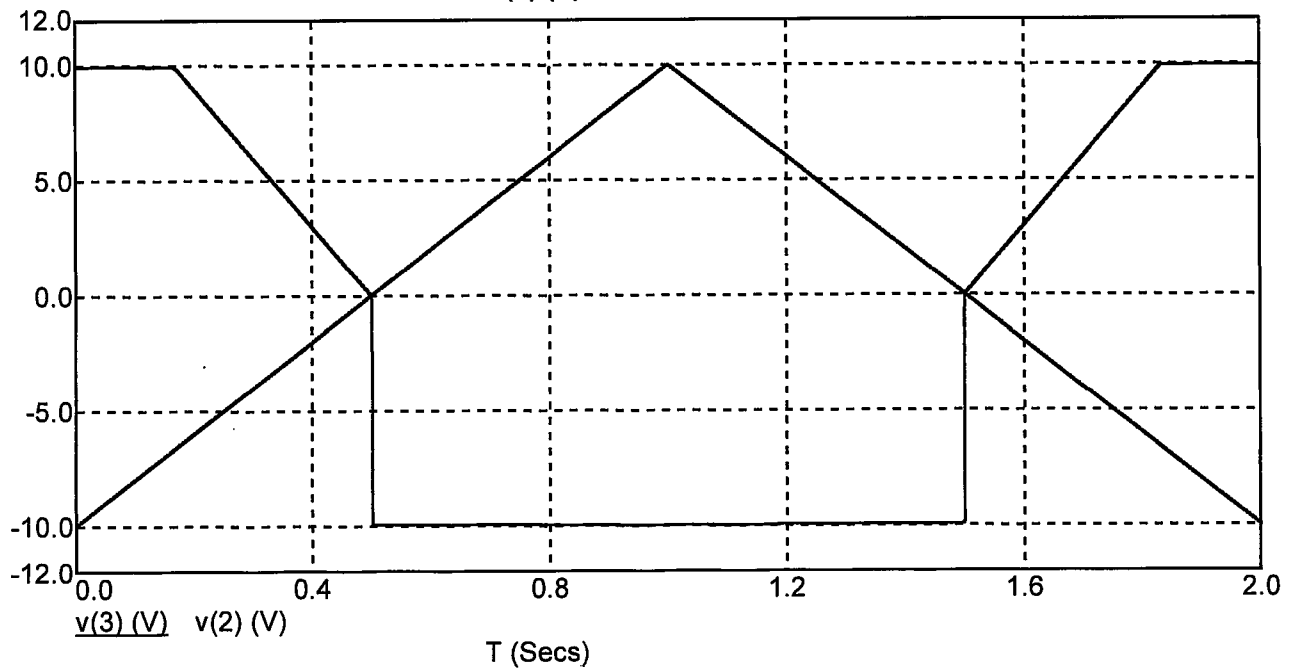
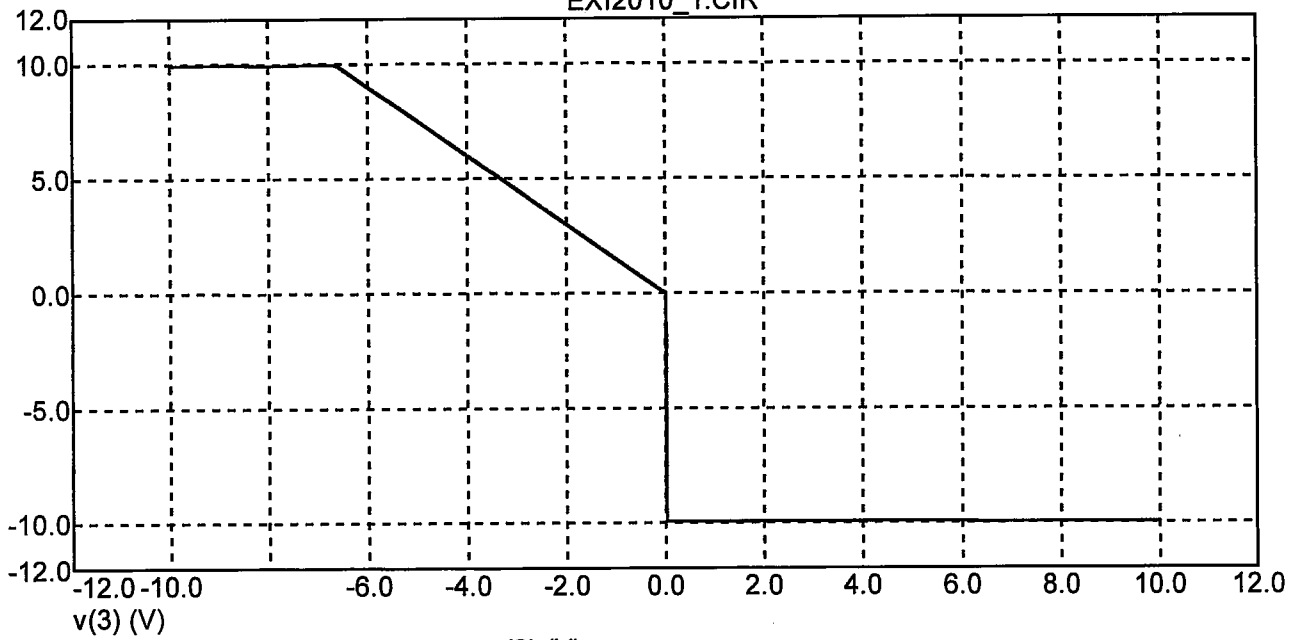
$$T = 304 \mu s //$$

$$f = 3293 \text{ Hz} //$$



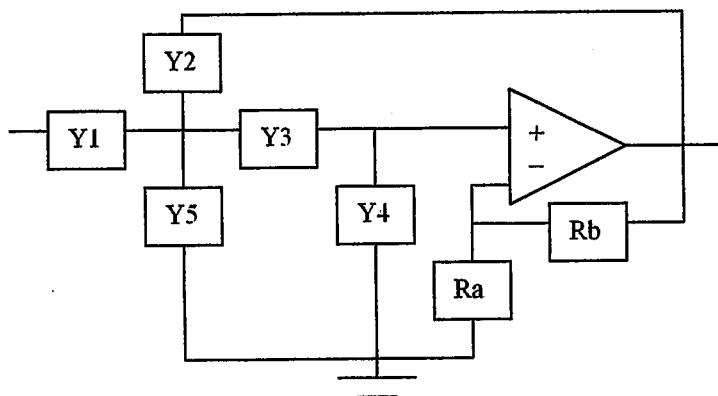


EXf2010_1.CIR



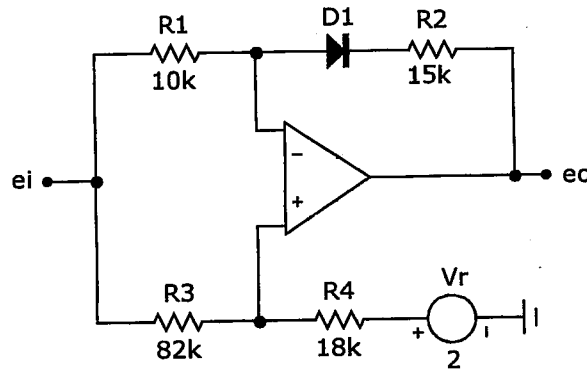
$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PB} = \frac{\frac{K}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_1 \cdot C_2} + \frac{1}{R_3 \cdot C_2} + \frac{1-K}{R_3 \cdot C_4} \right] + \frac{1}{R_1 \cdot R_3 \cdot C_2 \cdot C_4}} = \frac{H_0 \cdot \omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

$$\left. \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \right|_{PA} = \frac{K \cdot s^2}{s^2 + s \left[\frac{1}{R_4 \cdot C_1} + \frac{1}{R_4 \cdot C_3} + \frac{1-K}{R_2 \cdot C_1} \right] + \frac{1}{R_2 \cdot R_4 \cdot C_1 \cdot C_3}} = \frac{H_0 \cdot s^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2}$$

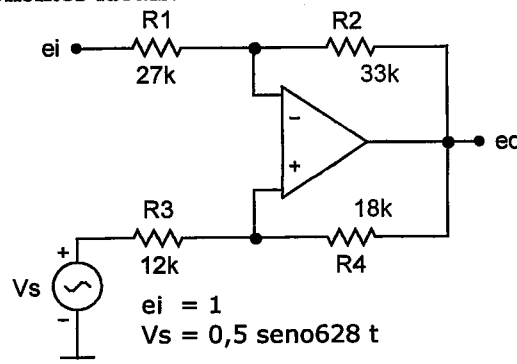


Nome: _____ Turma: _____

1. (4) Examine o circuito a seguir e descreva o seu funcionamento. Calcule a sua função de transferência $e_o \times e_i$, desenhando também o gráfico com todos os valores de interesse. Documente cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso é sempre avaliado. Alimentação simétrica de 15 Volts; Componentes ideais.

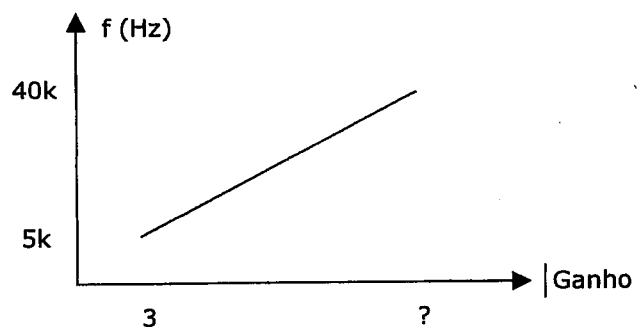


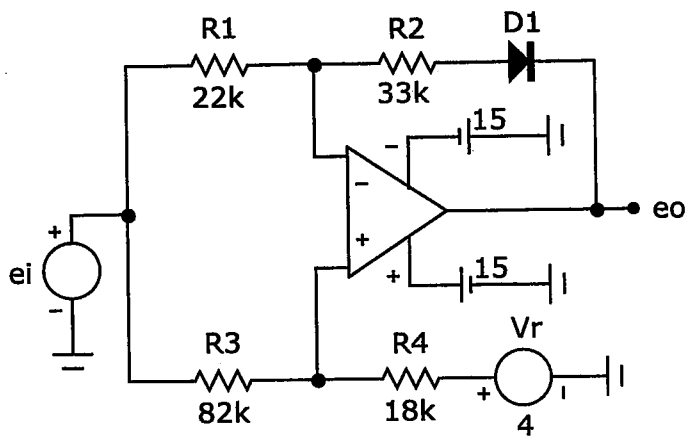
2. (3) Equacione a função de transferência do circuito a seguir em forma literal e depois coloque os valores numéricos, explicando todas as etapas com textos, equações e diagramas. O circuito é linear? Desenhe o gráfico da resposta temporal de $e_o(t)$ com todos os valores de tensão e tempo. Componentes ideais.



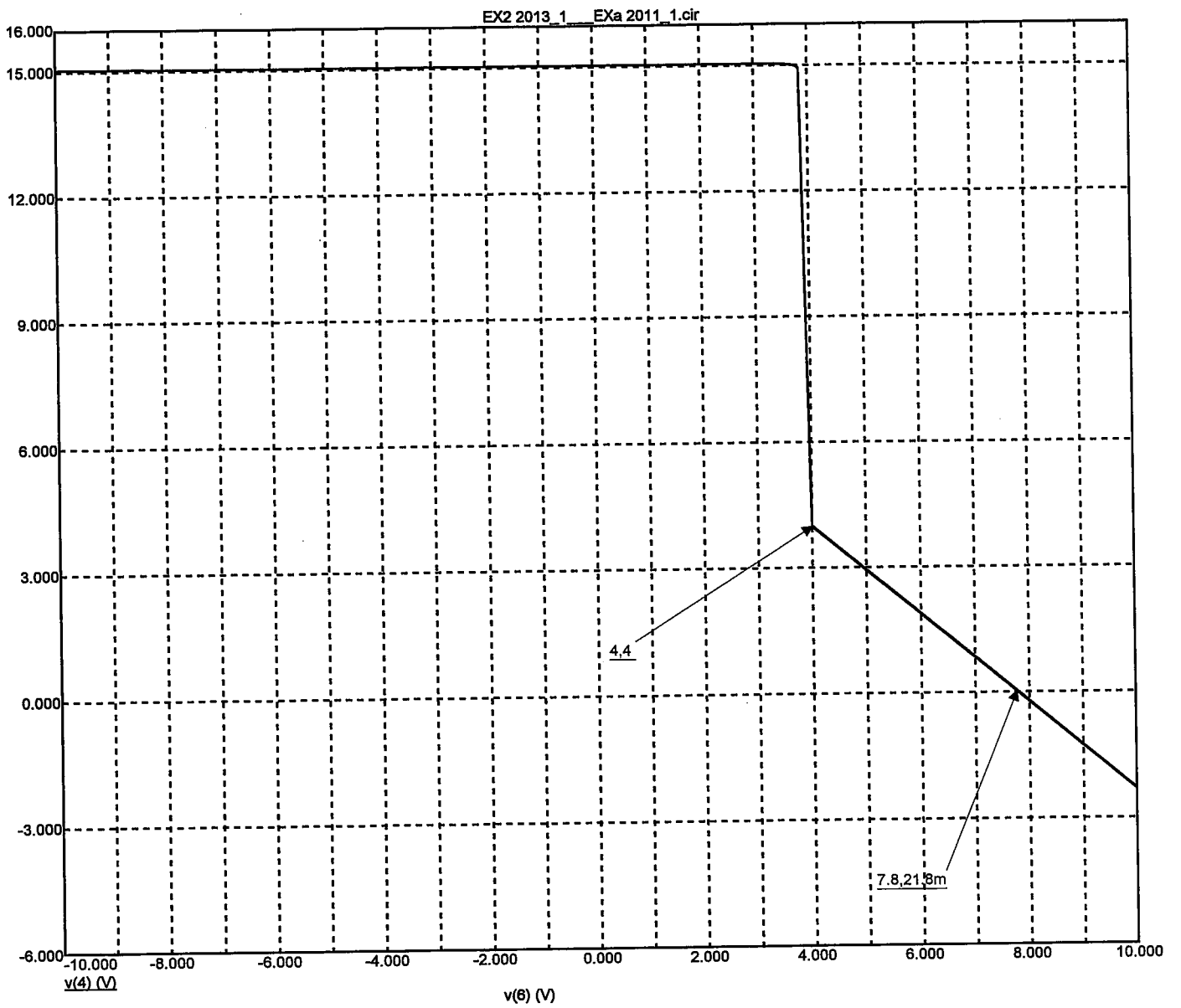
3. (3) Projete um amplificador inversor baseado na tecnologia dos capacitores chaveados, com ganho controlado por um sinal de clock, obedecendo a curva de controle a seguir. Equacione o circuito com resistores comuns, deduza a equação do capacitor chaveado e faça as adaptações necessárias. Calcule o ganho máximo. Descreva em detalhes todas as etapas. Comente os resultados obtidos. ~~O resistor ligado à saída deve ser de 270k.~~

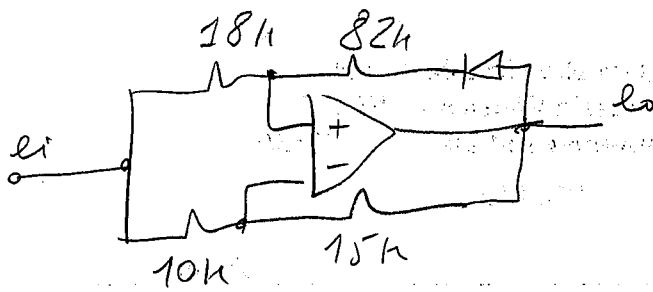
UM DOS RESISTORES



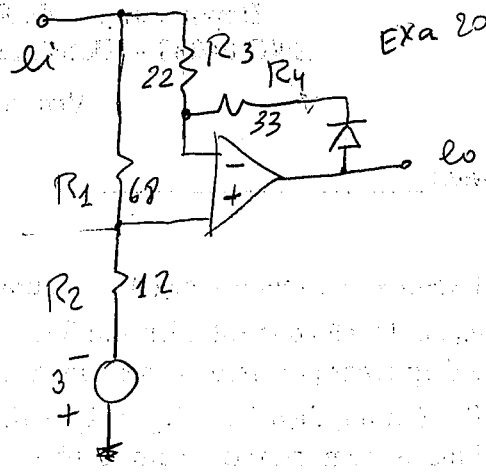


DC 0 AC 1 0 Pulse -10 10 100n 1 1 400n 2





simulas
EXa 2011/1



Dom → lo positif

$$e_+ = \frac{li \cdot 82}{18+82} + \frac{lo \cdot 18}{18+82}$$

$$e_+ = 0,82 li + 0,18 lo$$

$$e_- = \frac{li \cdot 15}{10+15} + \frac{lo \cdot 10}{10+15}$$

$$e_- = 0,6 li + 0,4 lo$$

$$0,82 li + 0,18 lo = 0,6 li + 0,4 lo$$

$$lo (0,4 - 0,18) = li (0,82 - 0,6)$$

$$lo = li \frac{0,22}{0,22} \rightarrow lo = li$$

Doiff → lo nég -

$$e_+ = li$$

$$e_- = 0,6 li - 0,4 lo$$

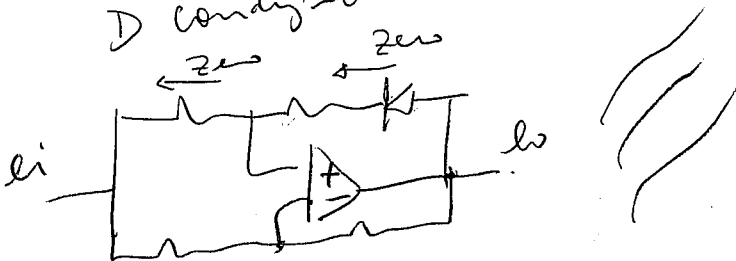
$$0,6 li - 0,4 lo = li$$

$$0,4 lo = li (0,6 - 1)$$

$$lo = li \frac{-0,4}{0,4} \rightarrow lo = -li$$

part de comutaci;

D condizi-b caracte zero;

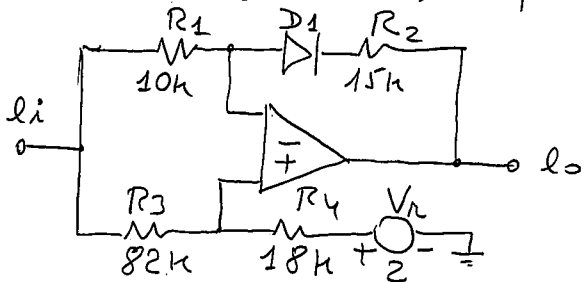


$$\frac{22 \quad 33}{22+33}$$

$$\frac{22}{22+33} = \frac{22}{55} = 0,4$$

$$\frac{33}{22+33} = 0,6$$

Examine o circuito, descreva o seu funcionamento e calcule a sua função de transferência $l_o \times l_i$, desenhando também o gráfico com todos os pontos de interesse. Alimentação $\pm 15V$, comp. ideais.



Realimentação negativa apenas: circuito é linear e inversor. Se D1 não conduzir não existe mais realimentação e fica um comparador simples.

Hipótese: D1 conduzindo:

$$e_- = l_i \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$e_+ = (l_i - V_r) \frac{R_4}{R_3 + R_4} + V_r$$

Ignorando e isolando l_o :

$$l_o = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \left[(l_i - V_r) \frac{R_4}{R_3 + R_4} + V_r - l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right] //$$

Colocando os valores:

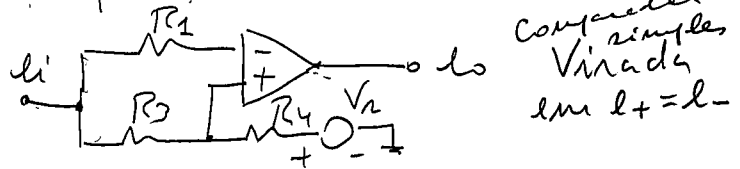
$$l_o = \frac{10 + 15}{10} \left[(l_i - 2) \frac{18}{18 + 82} + 2 - l_i \frac{15}{10 + 15} \right]$$

$$l_o = 2,5 \left[(l_i - 2) \cdot 0,18 + 2 - 0,6 l_i \right]$$

$$l_o = 2,5 \left[0,18 l_i - 0,36 + 2 - 0,6 l_i \right]$$

$$l_o = -1,05 \cdot l_i + 4,1 // (1)$$

Hipótese: D1 cortado:



Comparador simples
Virada em $l_+ = l_-$

$$e_- = l_i$$

$$e_+ = (l_i - V_r) \frac{R_4}{R_3 + R_4} + V_r$$

Ignorando e isolando l_i :

$$l_i \left(1 - \frac{R_4}{R_3 + R_4} \right) = -V_r \frac{R_4}{R_3 + R_4} + V_r$$

$$l_i \left(\frac{R_3 + R_4 - R_4}{R_3 + R_4} \right) = -\frac{V_r \cdot R_4}{R_3 + R_4} + V_r$$

$$l_i = \frac{R_3 + R_4}{R_3} \left[-\frac{V_r \cdot R_4}{R_3 + R_4} + V_r \right] //$$

colocando os valores:

$$l_i = \frac{82 + 18}{82} \left[\frac{-2 \cdot 18}{82 + 18} + 2 \right]$$

$$l_i = 2 // \text{Ponto de virada}$$

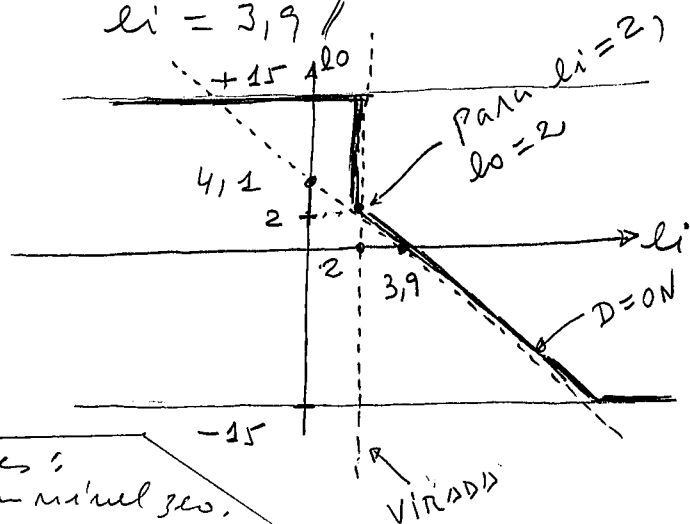
Montando o gráfico:

Pontos da reta $l_o \times l_i$ com o diodo conduzindo, usando (1)

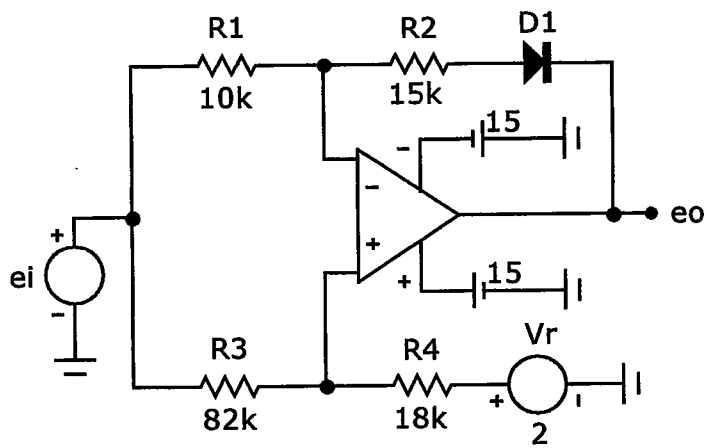
$$\text{para } l_i = 0, l_o = 4,1 //$$

$$\text{para } l_o = 0, 0 = -1,05 l_i + 4,1$$

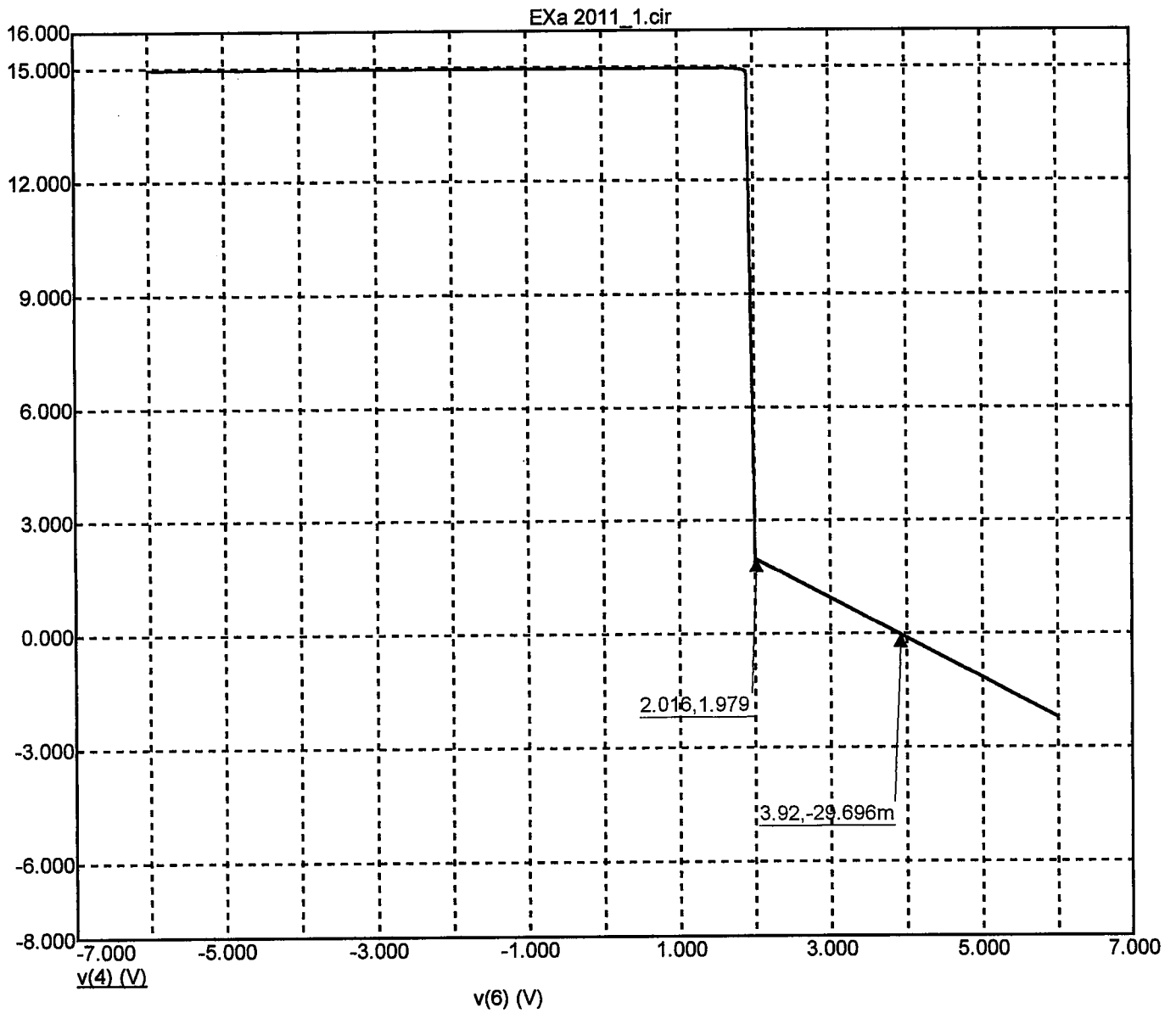
$$l_i = 3,9 //$$



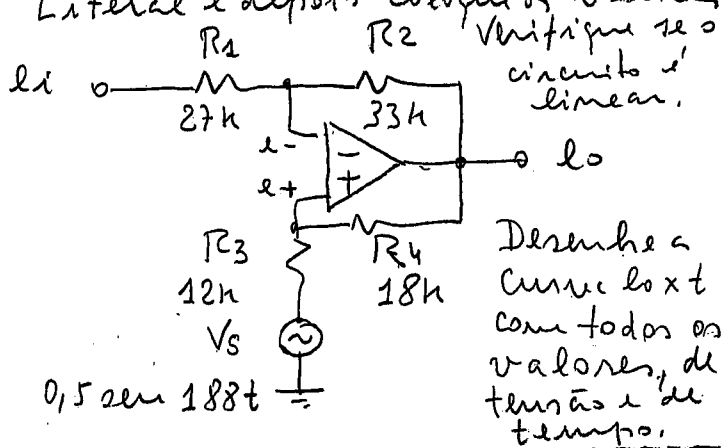
Solução mais simples:
 $V_r = 0 \rightarrow$ comparador com nível zero.
Some V_r do gráfico, deslocando a curva para a direita (para V_r positivo)



DC 0 AC 1 0 Pulse -6 6 100n 1 1 400n 2



Equacione a saída em função das entradas. Literal e depois coloque os valores.



Colocando os valores de circuito:

$$e_o = \frac{18 \cdot (27 + 33) \cdot V_s}{27 \cdot 18 - 33 \cdot 12} - \frac{33(12 + 18) \cdot e_i}{27 \cdot 18 - 33 \cdot 12}$$

$$e_o = 12 V_s - 11 e_i$$

$$e_o = 6 \text{ sen } 188t - 11 e_i //$$

Fazendo \$e_+ = e_-\$ obtemos:

Circuito linear \$\rightarrow\$ função de transferência \$e_o/e_i\$.

Circuito não-linear \$\rightarrow\$ ponto de virada \$e_o \rightarrow +V_{cc}\$
\$e_o \rightarrow -V_{cc}\$

Por superposição:

$$e_- = \frac{e_i \cdot R_2}{R_1 + R_2} + \frac{e_o \cdot R_1}{R_1 + R_2}$$

$$e_+ = \frac{e_o \cdot R_3}{R_3 + R_4} + \frac{V_s \cdot R_4}{R_3 + R_4}$$

Iguando e isolando \$e_o\$:

$$e_o \left(\frac{R_1}{R_1 + R_2} - \frac{R_3}{R_3 + R_4} \right) = \frac{V_s \cdot R_4}{R_3 + R_4} - \frac{e_i \cdot R_2}{R_1 + R_2}$$

$$e_o \left(\frac{R_1(R_3 + R_4) - R_3(R_1 + R_2)}{(R_1 + R_2)(R_3 + R_4)} \right) = \dots$$

$$e_o = \frac{R_1 \cancel{R_3} + R_1 \cdot R_4 - \cancel{R_1} \cdot R_2 - R_2 \cdot R_3}{(\dots) \cdot (\dots)}$$

$$e_o = \frac{R_4(R_1 + R_2) \cdot V_s}{R_1 R_4 - R_2 \cdot R_3} - \frac{R_2(R_3 + R_4) \cdot e_i}{R_1 R_4 - R_2 \cdot R_3}$$

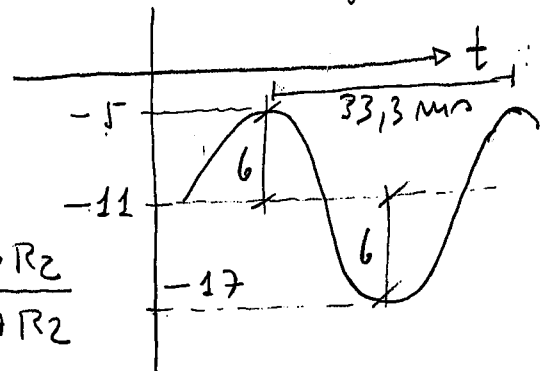
$$e_o = \frac{R_4(R_1 + R_2) \cdot V_s - R_2(R_3 + R_4) e_i}{R_1 R_4 - R_2 \cdot R_3} //$$

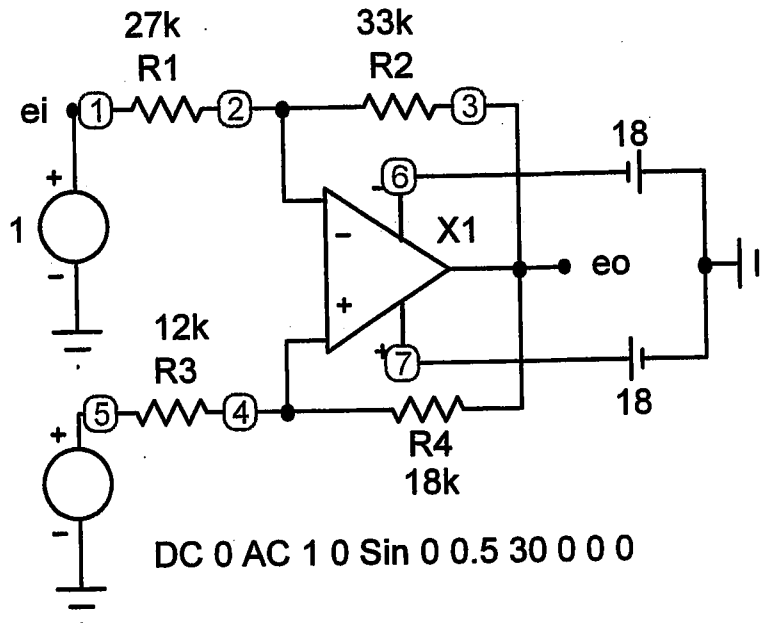
Note que o circuito é linear pois a realim. negativa é maior que a positiva:

$$\frac{e_o R_1}{R_1 + R_2} > \frac{e_o R_3}{R_3 + R_4}$$

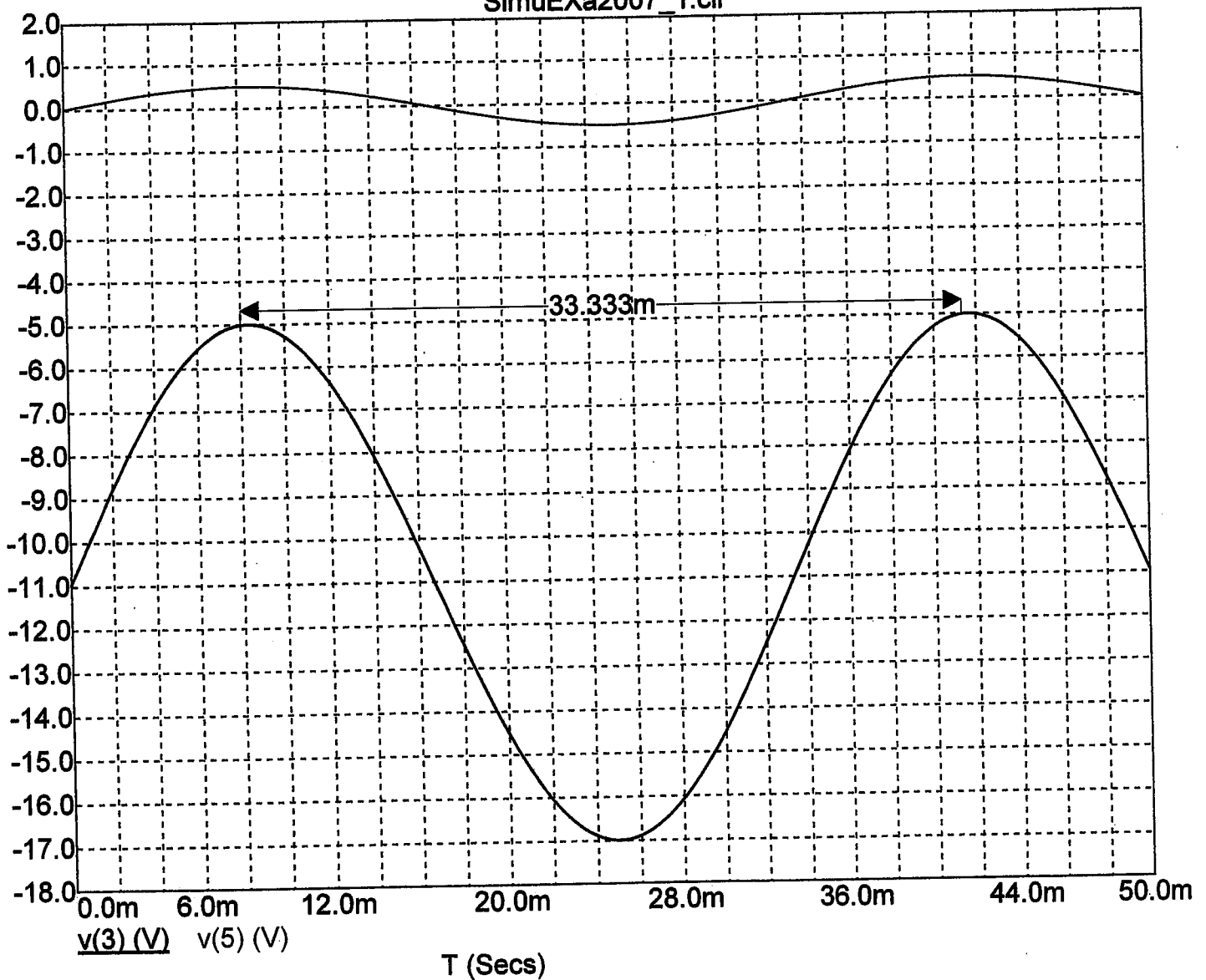
$$0,45 > 0,40$$

como \$\omega = 188 = 2\pi f \rightarrow f = 30\text{Hz}\$
e o período vale \$T = \frac{1}{f} = 33,3\text{ms}\$

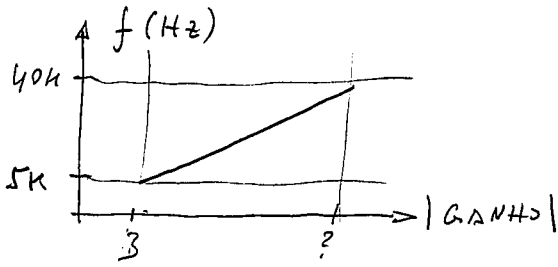




Micro-Cap 8 Evaluation Version
 SimuEXa2007_1.cir

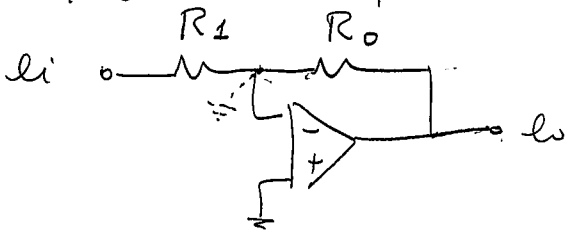


Amplificador inversor com capacitor chuveiro. Resistor ligado à saída deve ser 270K. Amedonde.



Ex 2011-1

Caminho para a solução: projetar um amplificador inversor convencional e depois adaptar para a topologia com cap. chuveiro.



Equacionando $l+ = l-$ e lembrando de nesse sentido:

$$l- = li \frac{R_0}{R_1 + R_0} + lo \frac{R_1}{R_1 + R_0}$$

$$l+ = 0 \quad \text{Igualando:}$$

$$\frac{li \cdot R_0}{R_1 + R_0} + \frac{lo \cdot R_1}{R_1 + R_0} = 0$$

$$\frac{lo}{li} = - \frac{R_0}{R_1}$$

como $R_0 = 270K$:

$$\frac{lo}{li} = - \frac{270K}{R_1}$$

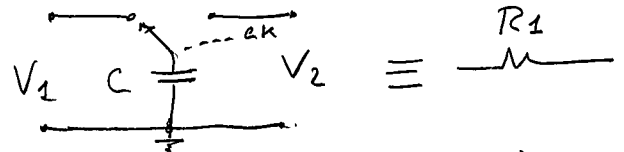
consultando o gráfico:

com ganho $|\frac{lo}{li}| = 3$ temos:

$$|3| = \left| - \frac{270K}{R_{1low}} \right| \rightarrow R_{1low} = 90K \Omega //$$

Para ajustar o ganho por um sinal de clock de frequência variável, transformamos R_1 em um capacitor chuveiro.

Equacionamento:

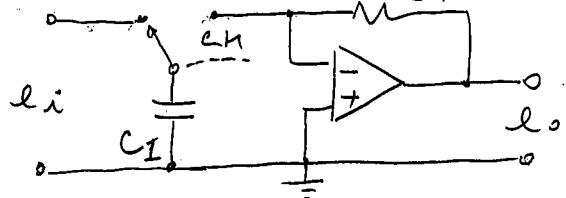


$$\Delta q = C \cdot \Delta V = C (V_1 - V_2)$$

$$i = \frac{\Delta q}{\Delta t} = \frac{C (V_1 - V_2)}{T_{ch}}$$

$$R = \frac{V}{i} = \frac{V_1 - V_2}{\frac{C (V_1 - V_2)}{T_{ch}}} = \frac{T_{ch}}{C} = \frac{1}{C \cdot f_{ch}}$$

Para que o ganho aumente com a freq. a topologia fica então: R_0 no lugar de $270K$



consultando o gráfico:

Para $R_{1low} = 90K$, $f_{ch} = 5KHz$:

$$90 \cdot 10^3 = \frac{1}{C_1 \cdot 5 \cdot 10^3} \rightarrow C_1 = 2,22 \mu F$$

Para $f_{ch} = 40KHz$ temos R_{1high} :

$$R_{1high} = \frac{1}{2,2 \cdot 10^{-9} \cdot 40 \cdot 10^3} = 11,36K$$

E o ganho máximo será:

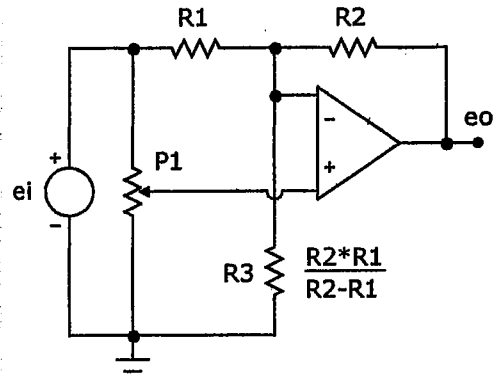
$$\left| \frac{lo}{li} \right|_{high} = - \frac{R_0}{R_1} = - \frac{270K}{11,36K}$$

$$\frac{lo}{li} = -23,76 //$$

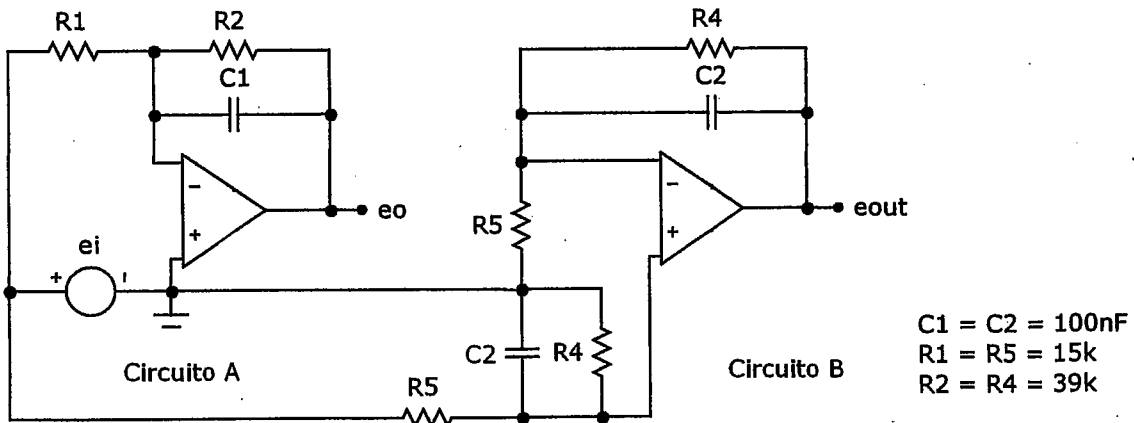
Recuperação 20/12/2011

Nome: GABARITO Turma: _____

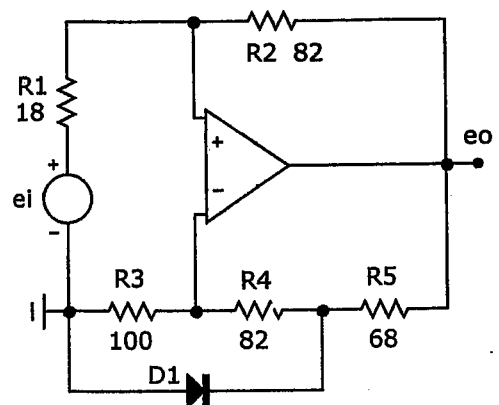
- 1) (3 pontos) Equacione o circuito ao lado em formato literal e determine os limites do ganho e da impedância de entrada, documentando toda a questão com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre. Dimensione os componentes para obter um ganho máximo de 1,5 e 40k pelo menos de impedância de entrada. Potenciômetros disponíveis, 47k, 100k e 200k. Componentes ideais.



- 2) (3 pontos) Examine os dois circuitos a seguir e:
- Descreva as suas funções com o que for possível deduzir olhando as topologias
 - Equacione em formato literal a função de transferência no domínio frequência do Circuito A e a seguir o seu ganho em corrente contínua. Comente os resultados
 - Aplice os valores numéricos nas duas equações deduzidas
 - Repita todos os passos acima no Circuito B
 - Compare os resultados e faça os comentários finais.
- Documente todos os passos com textos, equações e diagramas.



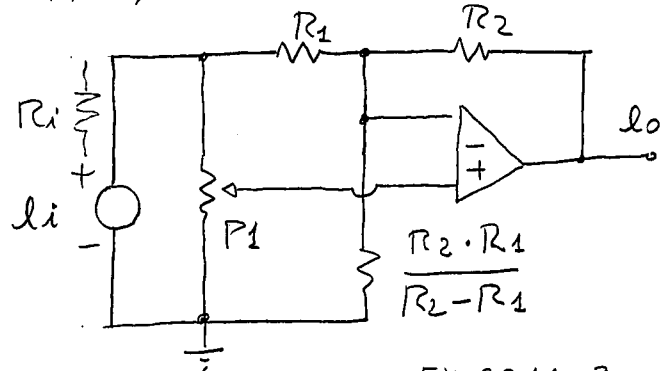
- 3) (4 pontos) Equacione o circuito ao lado com o objetivo de obter a sua função de transferência $e_o \times e_i$ e coloque os valores numéricos nos pontos de interesse do gráfico. Equacione em formato literal e coloque os valores numéricos logo após cada etapa. Componentes ideais. Alimentação simétrica de 15 Volts. Documente cada etapa do seu trabalho.



No no ganho com $R_i = 200k \dots$

Escreva o circuito em formato literal e determine os limites do ganho e da impedância de entrada. Dimensione os componentes para obter ganho máximo de 1,5, obedecendo uma impedância de entrada mínima de $40k$.

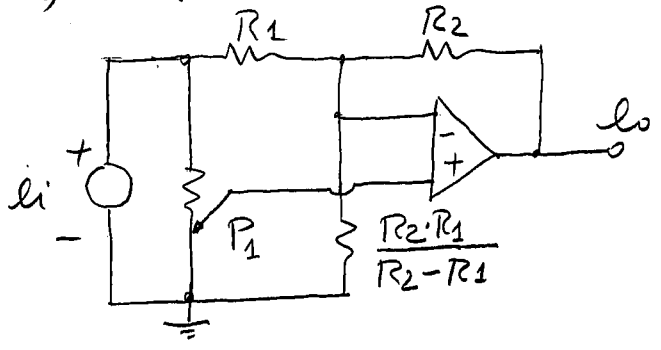
Potenciômetros disponíveis: $47k, 100k, 220k$.



EX 2011-2

Real. negativa apenas; circuito é linear.

a) cursor na terra:



$l_+ = 0$

Como $l_+ = l_-$, não há corrente no resistor $\frac{R_2 R_1}{R_2 - R_1}$.

Por superposição:

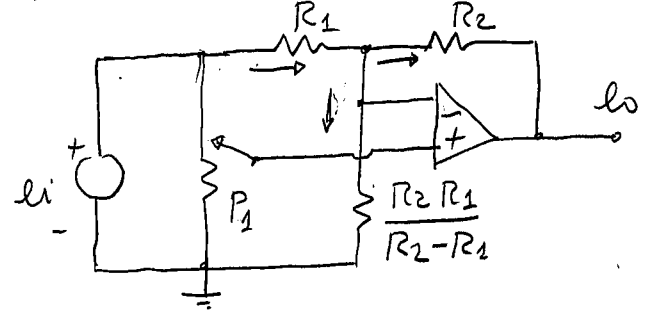
$$l_- = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

Igualando $l_+ = l_-$:

$$\frac{l_o R_1}{R_1 + R_2} = - \frac{l_i R_2}{R_1 + R_2} \rightarrow \frac{l_o}{l_i} = - \frac{R_2}{R_1}$$

Impedância de entrada: E_i encontra 2 caminhos para a mesma; P_1 e R_1 logo $Z_{in} = P_1 // R_1 //$

b) cursor em l_i :



$l_+ = l_i$

KCL em l_- :

$$- \frac{l_i - l_-}{R_1} + \frac{l_-}{\frac{R_2 R_1}{R_2 - R_1}} + \frac{l_- - l_o}{R_2} = 0$$

como $l_- = l_+ = l_i$:

$$- \frac{l_i - l_i}{R_1} + \frac{l_i}{\frac{R_2 R_1}{R_2 - R_1}} + \frac{l_i - l_o}{R_2} = 0$$

$$\frac{l_i (R_2 - R_1)}{R_2 R_1} + \frac{l_i}{R_2} = \frac{l_o}{R_2}$$

$$l_i \left(\frac{R_2 - R_1}{R_2} + 1 \right) = l_o$$

$$l_i \frac{R_2 - R_1 + R_1}{R_2} = l_o$$

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{R_2}{R_1} //$$

conclusão: ganho varia entre $-\frac{R_2}{R_1}$ e $+\frac{R_2}{R_1}$

Impedância de entrada: como a corrente em R_1 é zero,

$Z_{in} = P_1 //$ apenas.

Para obter um ganho de 1,5 com $Z_{in} > 40k$;
 Menor impedância e'

$$Z_{in\ min} = P_1 // R_1 > 40k$$

Escolhemos $P_1 = 100k$ e $R_1 = 100k$ de modo que

$$P_1 // R_1 = 50k > 40k \quad OK$$

como $\frac{V_o}{V_i} = + \frac{R_2}{R_1}$,

$$\frac{R_2}{R_1} = 1,5$$

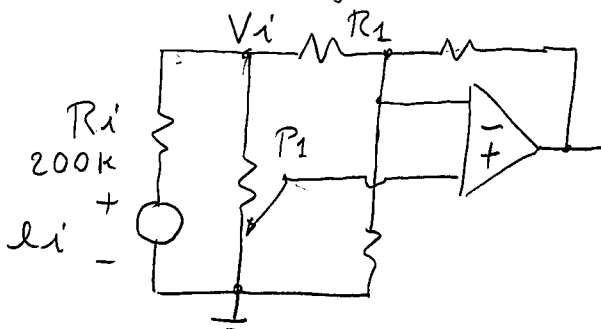
$$\frac{R_2}{100k} = 1,5 \rightarrow R_2 = 150k //$$

Por último,

$$\frac{R_2 \cdot R_1}{R_2 - R_1} = \frac{150 \cdot 100}{150 - 100} = 300k //$$

Ganho na posição a)
 quando a fonte V_i
 tem resistência interna
 de $200k$;

circuito fica:



Divisor de tensão:

$$V_i = V_o \frac{Z_{in}}{R_i + Z_{in}} \quad (1)$$

$$V_i = V_o \frac{P_1 // R_1}{R_i + P_1 // R_1}$$

$$V_i = V_o \frac{100 // 100}{200 + 100 // 100}$$

$$V_i = 0,2 \cdot V_o //$$

O ganho fica:

$$\frac{V_o}{V_i} = - \frac{R_2}{R_1}$$

$$\frac{V_o}{0,2 \cdot V_i} = - \frac{150}{100}$$

$$\frac{V_o}{V_i} = -0,3 //$$

Ganho na posição b):
 usando 1):

$$V_i = V_o \frac{P_1}{R_i + P_1} = V_o \frac{100}{200 + 100}$$

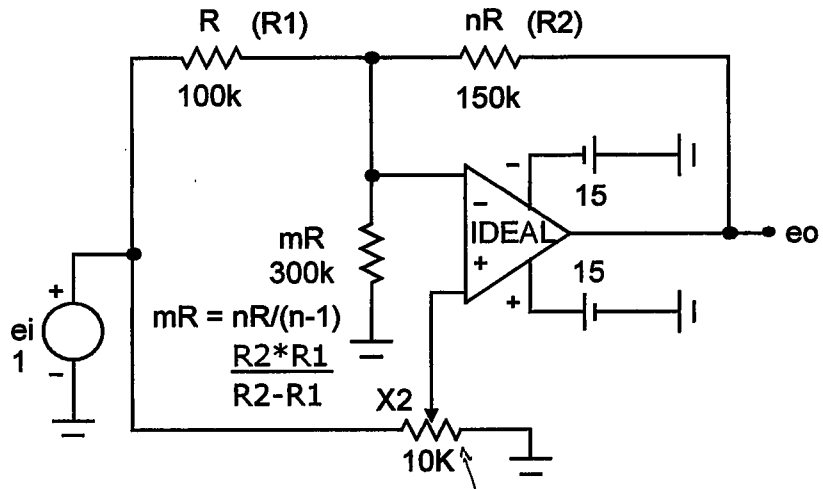
$$V_i = \frac{1}{3} V_o$$

O ganho fica:

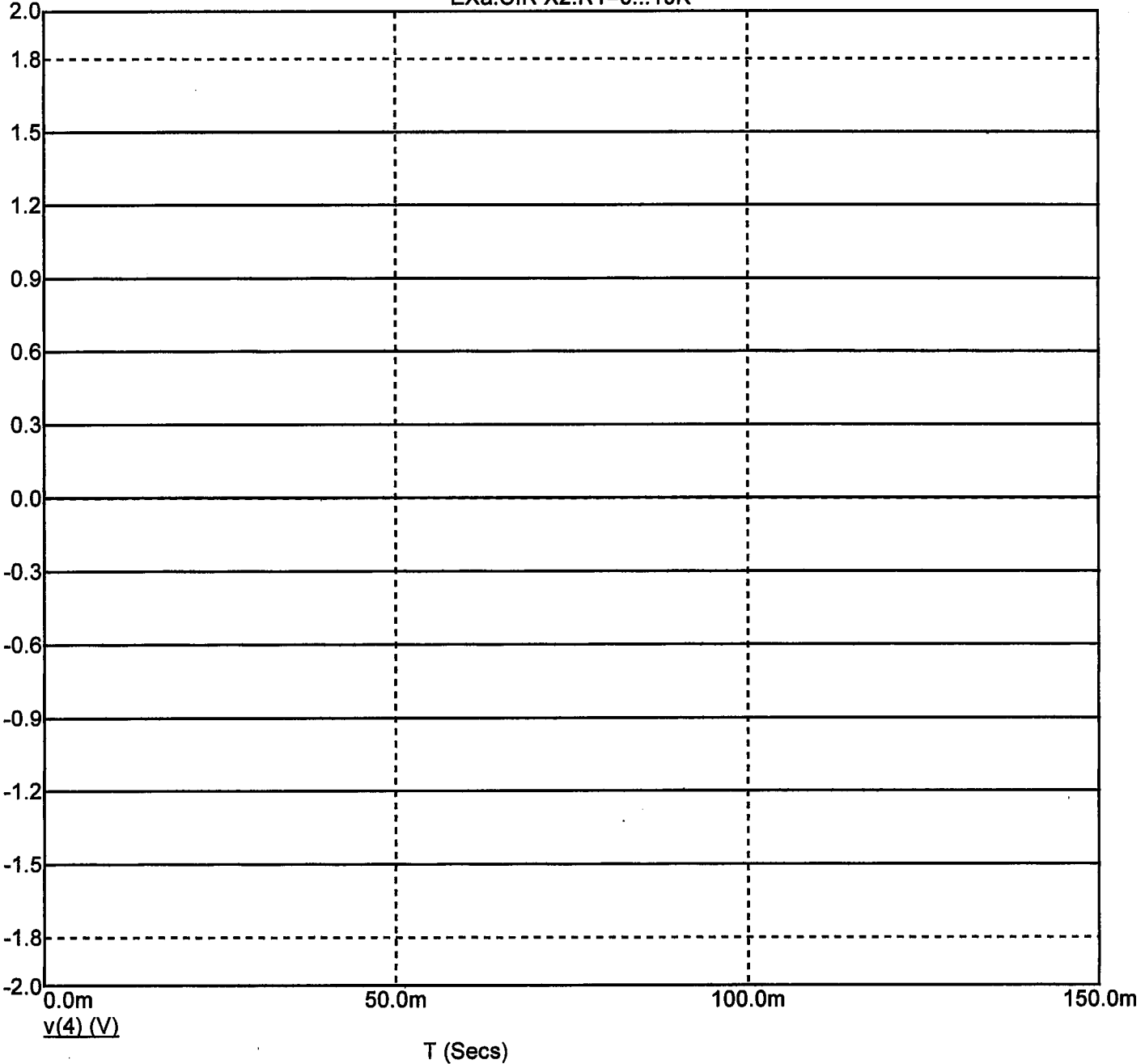
$$\frac{V_o}{V_i} = + \frac{R_2}{R_1}$$

$$\frac{V_o}{\frac{1}{3} V_i} = \frac{150}{100}$$

$$V_o = 0,5 V_i //$$

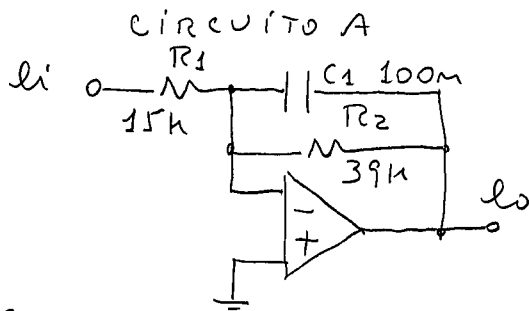


EXa.CIR X2.R1=0...10K



Examine os dois circuitos a seguir e:

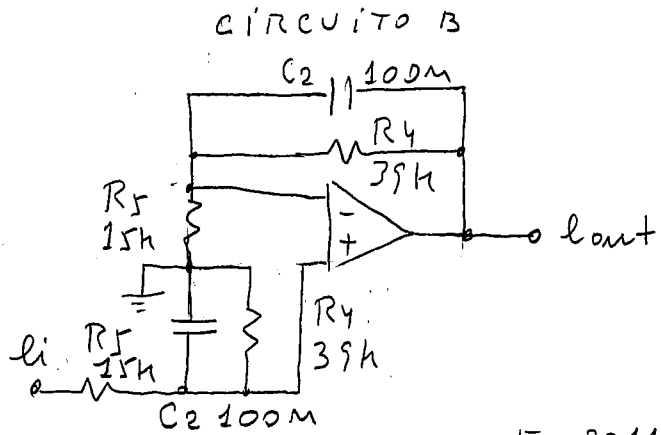
- Descreva a sua função, em termos gerais
- Escreva ^{em formato literal} a função de transferência no domínio da frequência do circuito A e a seguir escreva o ganho em corrente contínua. Analise e comente os resultados.
- Aplique os valores numéricos nas duas equações deduzidas.
- Repita todos os passos acima no circuito B.
- Compare os resultados e comente.



$$C_1 = C_2 = 100\text{mF}$$

$$R_1 = R_5 = 15\text{k}$$

$$R_2 = R_4 = 39\text{k}$$



Ex 2011-2

a) circuitos lineares (só realim. negativa) e são dependentes do tempo e freq. circuito A é inversor e o B não inverte o sinal.

b) Circuito é um integrador com perdas ou filtro tipo passa-baixa de 1ª ordem.

Reatância capacitiva:

$$X_1 = \frac{1}{j\omega C_1} = \frac{1}{j \cdot C_1}$$

Juntamos C_1 e R_2 :

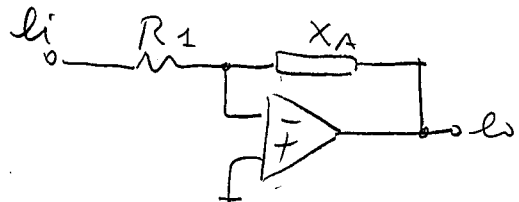
$$X_A = X_1 \parallel R_2 = \frac{X_1 \cdot R_2}{X_1 + R_2}$$

$$X_A = \frac{\frac{1}{j \cdot C_1} \cdot R_2}{\frac{1}{j \cdot C_1} + R_2}$$

$$X_A = \frac{\frac{R_2}{j \cdot C_1}}{R_2 + \frac{R_2}{j \cdot C_1}}$$

$$X_A = \frac{\frac{R_2}{j \cdot C_1} \cdot j \cdot C_1 \cdot R_2}{R_2 + j \cdot C_1 R_2^2}$$

$$X_A = \frac{R_2}{1 + j \cdot C_1 R_2} \quad //$$



Escrevendo $v_+ = v_-$:

$v_+ = 0$ Por superposição:

$$v_- = v_i \frac{X_A}{R_1 + X_A} + v_o \frac{R_1}{R_1 + X_A}$$

Iguando:

$$l_o \frac{R_1}{R_1 + X_A} = -l_i \frac{X_A}{R_1 + X_A}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = - \frac{X_A}{R_1}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{-R_2/R_1}{1 + s \cdot R_2 \cdot C_1} //$$

Ganho em cc: fazendo $s=0$:

$$\left. \frac{l_o}{l_i} \right|_{cc} = - \frac{R_2}{R_1} \text{ Amplif. inversor.}$$

c) Valores numéricos:

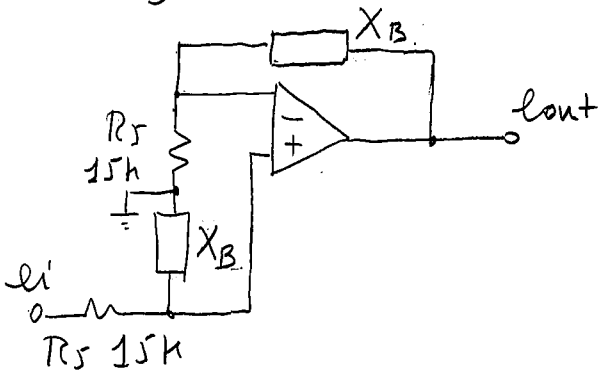
$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{-39/15}{1 + s \cdot 39k \cdot 100m}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{-2,6}{1 + 0,0039 \cdot s} //$$

Ganho em cc: $\left. \frac{l_o}{l_i} \right|_{cc} = -2,6$

d) Circuito B:

Aproveitando o que foi deduzido para o circuito A:



$$X_B = \frac{R_4}{1 + s \cdot C_2 \cdot R_4}$$

Escrevendo $l_+ = l_-$:

$$l_+ = l_i \frac{X_B}{R_5 + X_B}$$

$$l_- = l_o \frac{R_5}{R_5 + X_B}$$

Iguando:

$$l_o \frac{R_5}{R_5 + X_B} = l_i \frac{X_B}{R_5 + X_B}$$

$$\frac{l_{out}}{l_i} = \frac{X_B}{R_5}$$

$$\frac{l_{out}}{l_i} = + \frac{R_4/R_1}{1 + s \cdot C_2 \cdot R_4} //$$

Ganho em cc fazendo $s=0$:

$$\left. \frac{l_{out}}{l_i} \right|_{cc} = + \frac{R_4}{R_5} \text{ Amplif. não-inversor.}$$

Valores numéricos:

$$\frac{l_{out}}{l_i} = \frac{39/15}{1 + s \cdot 39k \cdot 100m}$$

$$\frac{l_{out}}{l_i} = \frac{2,6}{1 + 0,0039 \cdot s} //$$

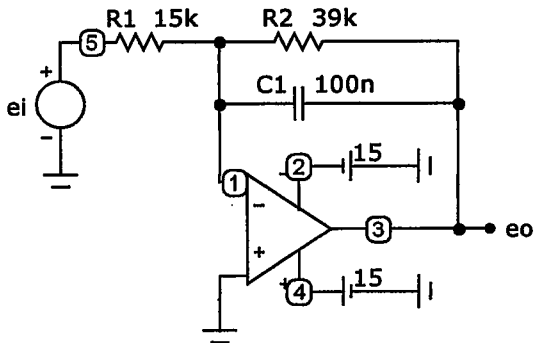
$$\left. \frac{l_{out}}{l_i} \right|_{cc} = 2,6 //$$

e) Os dois circuitos são idênticos com a diferença que A é inversor e B é não-inv. Ambos são passa-baixas de primeira ordem com

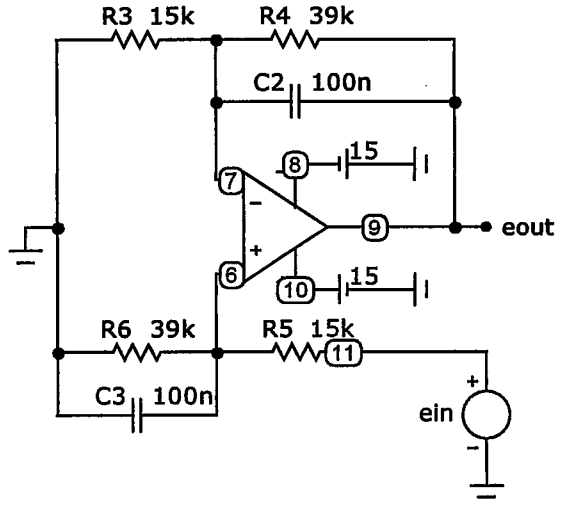
$$\omega_0 = \frac{1}{R \cdot C} = \frac{1}{39k \cdot 100m}$$

$$\omega_0 = 256,4 \text{ rad/s} //$$

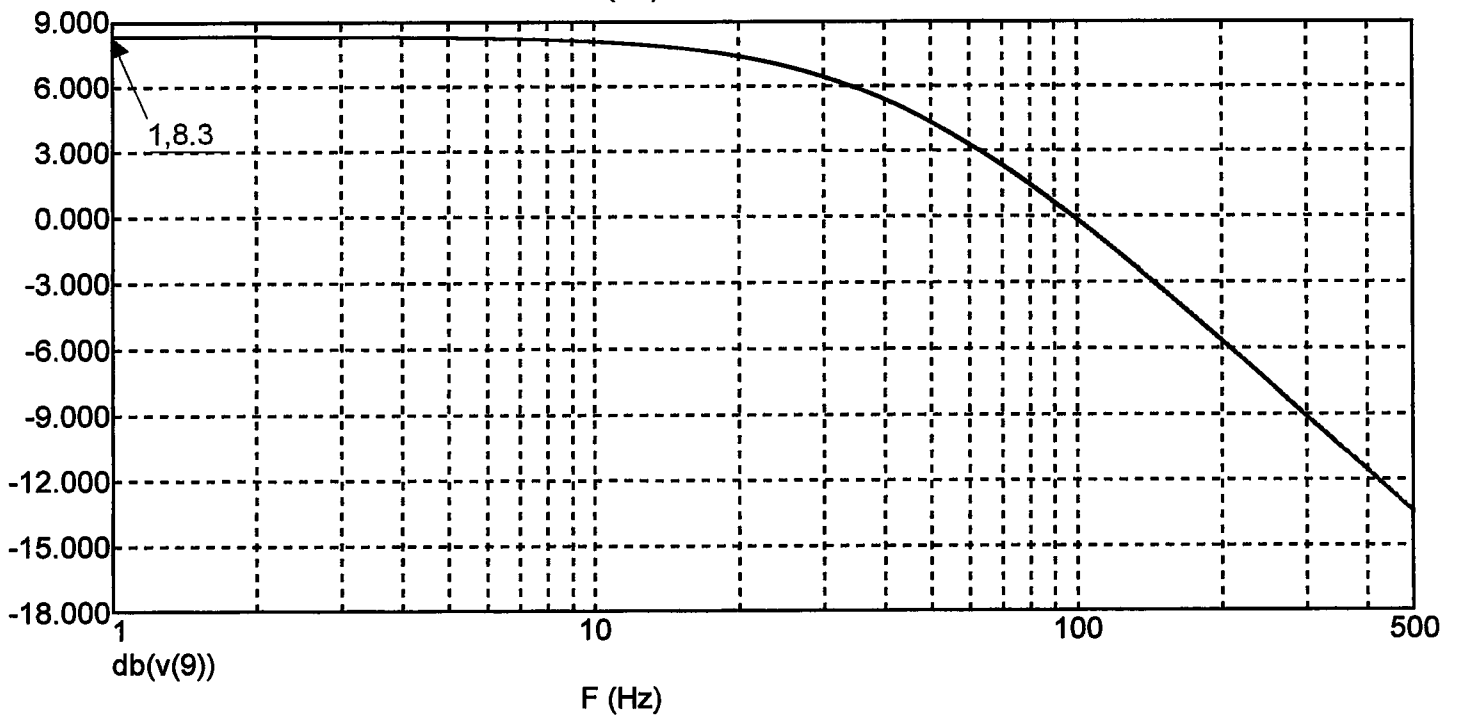
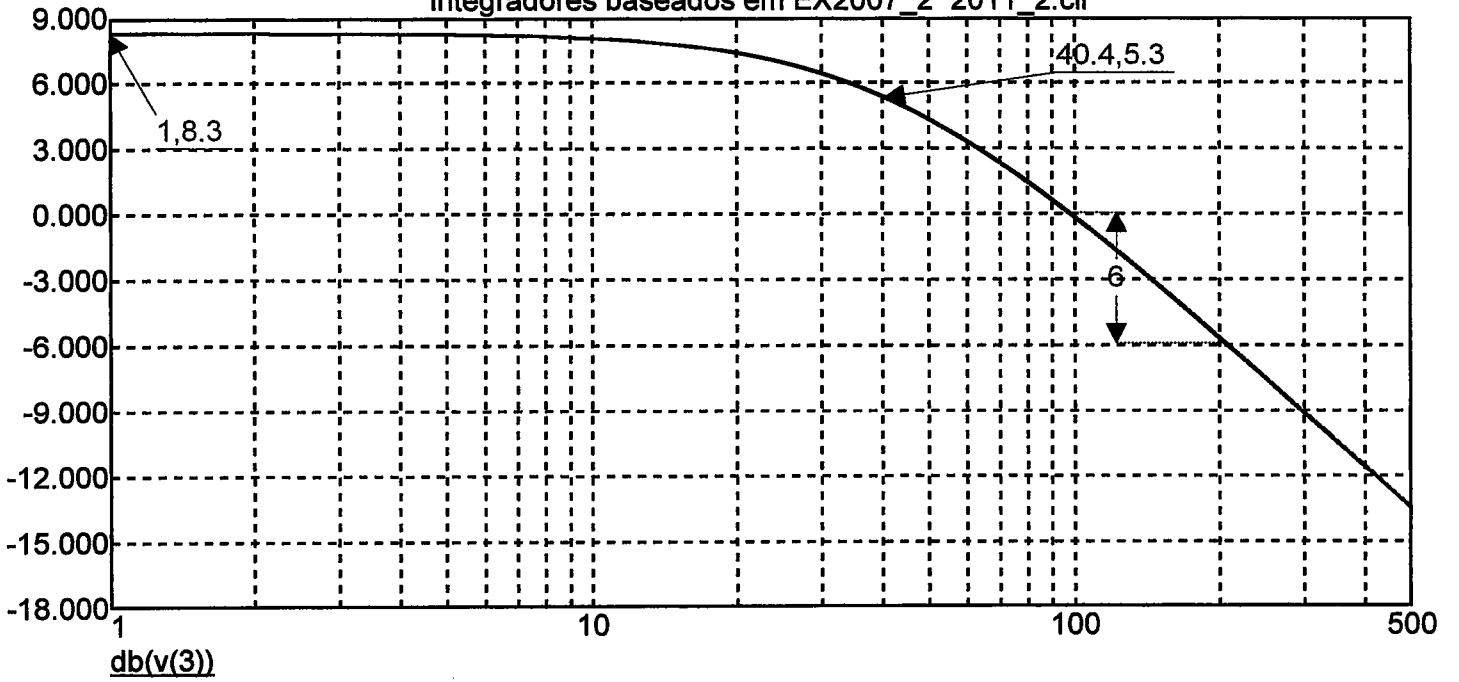
$$f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi} = 40,8 \text{ Hz} //$$

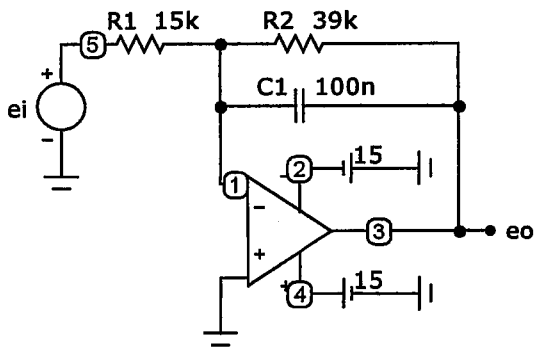


DC 0 AC 1 0 Sin 0 1 100 0 0 0
 DC 0 AC 1 0 Sin 0 1 100 0 0 0

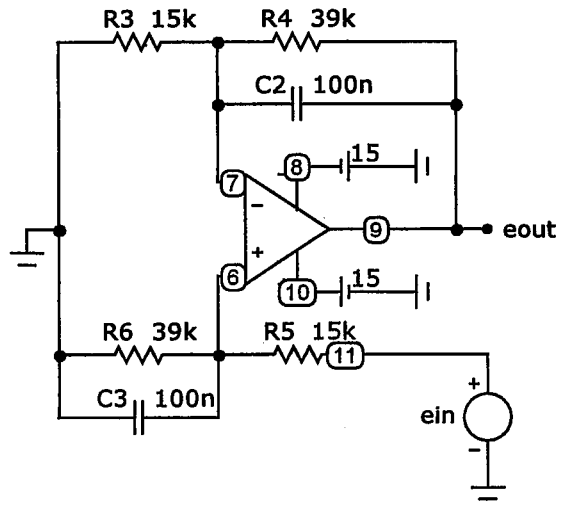


Integradores baseados em EX2007_2 2011_2.cir

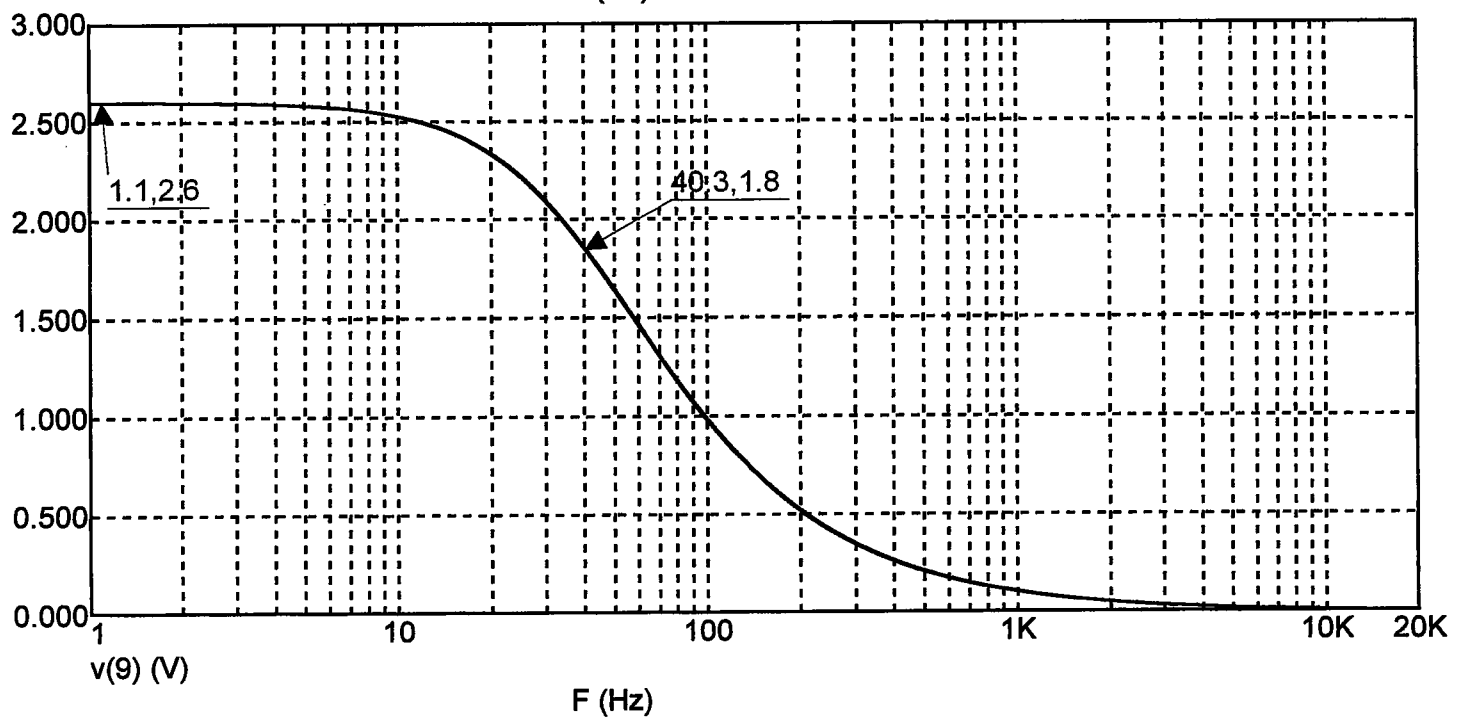
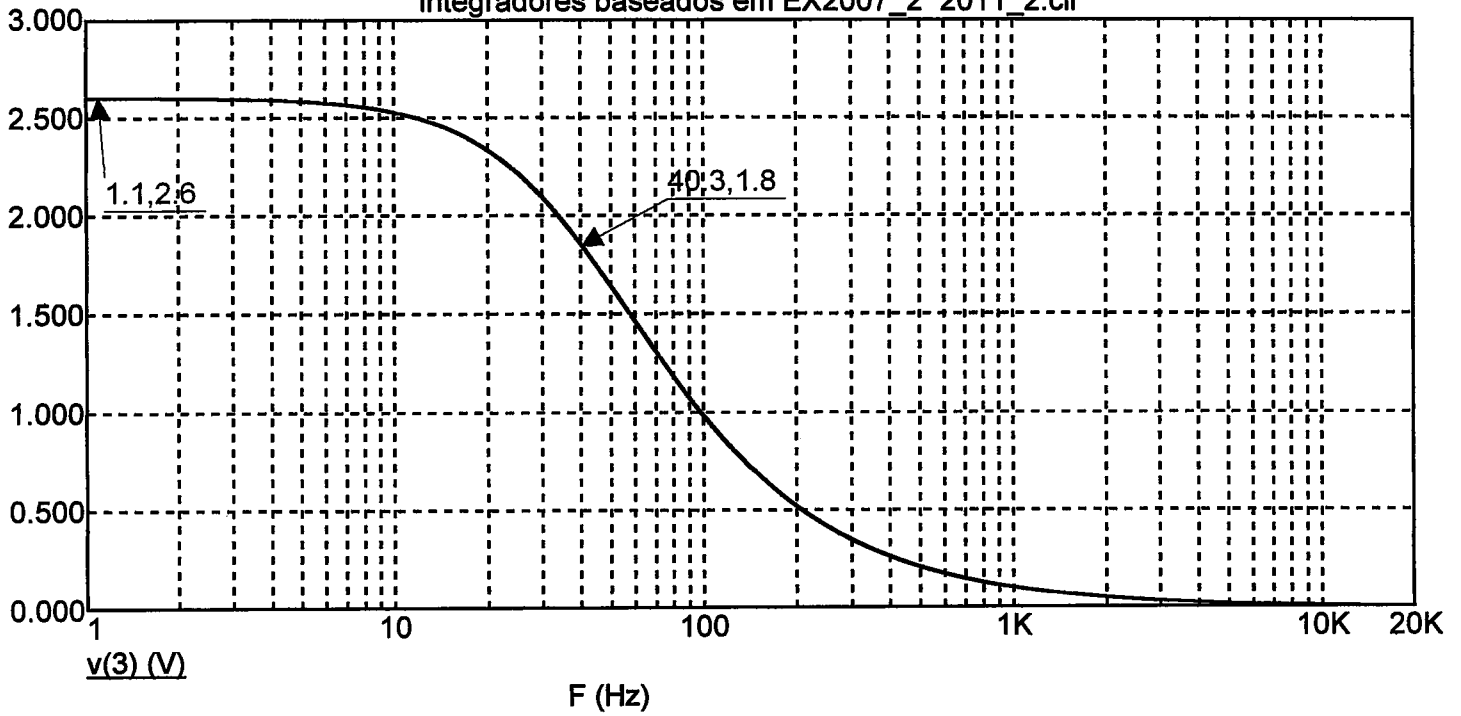


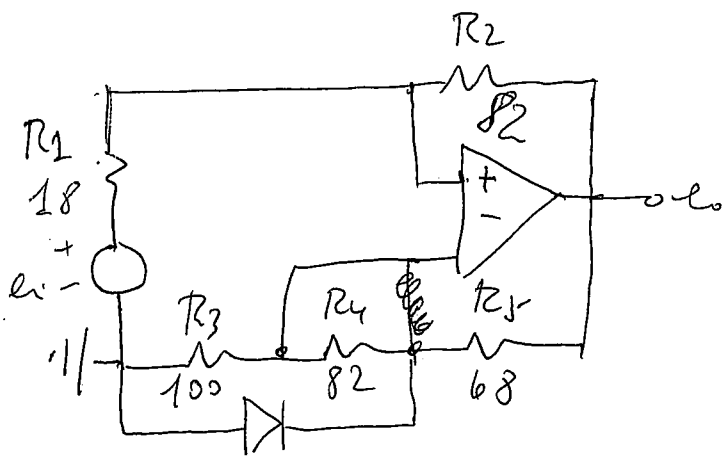


DC 0 AC 1 0 Sin 0 1 100 0 0 0
 DC 0 AC 1 0 Sin 0 1 100 0 0 0



Integradores baseados em EX2007_2 2011_2.cir





Hipótese: $l_o > 0$ $D = \text{off}$

$$\begin{cases} l_+ = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} \\ l_- = l_o \frac{R_3}{R_3 + R_4 + R_5} \end{cases} \cdot e_i$$

$$\begin{cases} l_+ = l_i \frac{82}{82 + 18} + \frac{18}{82 + 18} l_o \\ l_+ = 0,82 l_i + 0,18 l_o \end{cases}$$

$$\begin{cases} l_- = l_o \frac{100}{100 + 82 + 68} \\ l_- = 0,4 l_o \end{cases}$$

$l_+ = l_-$

$$0,82 l_i + 0,18 l_o = 0,4 l_o$$

$$0,82 l_i = 0,22 l_o$$

$$l_o = 3,7272 l_i$$

$$l_o = \underline{\underline{3,73 l_i}}$$

Hipótese: $l_o < 0$, $D = \text{on}$

$$l_- = 0$$

~~$l_+ = 0,15 l_o + 0$~~ Vinde: $l_+ = l_-$

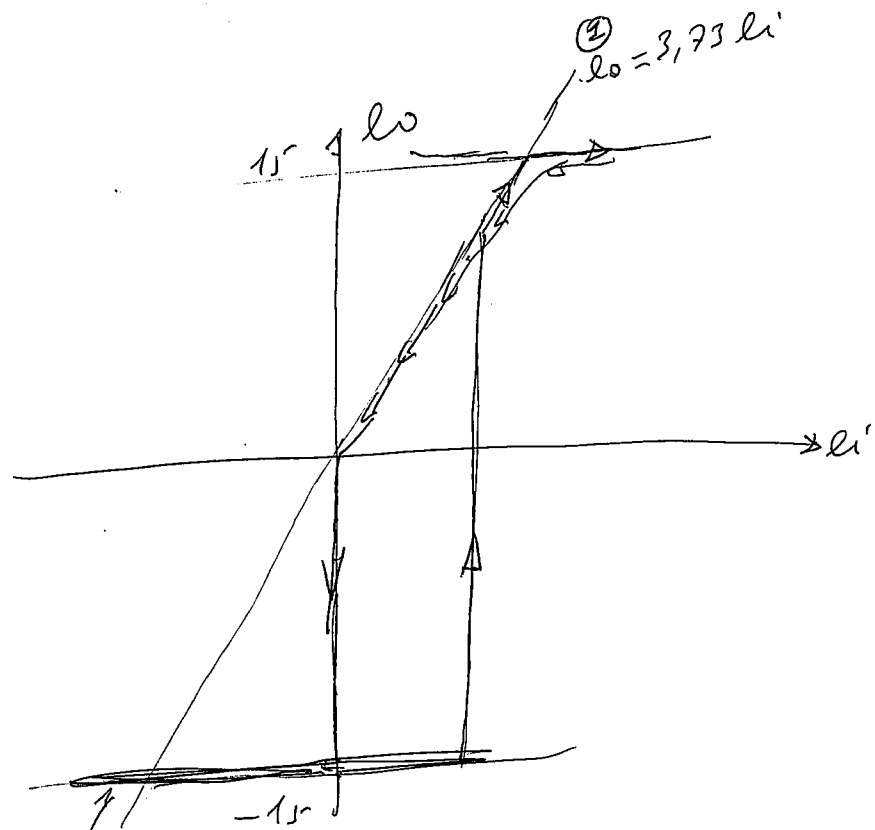
$$l_+ = 0,82 l_i + 0,18 l_o = 0$$

$$l_i = - \frac{0,18}{0,82} l_o$$

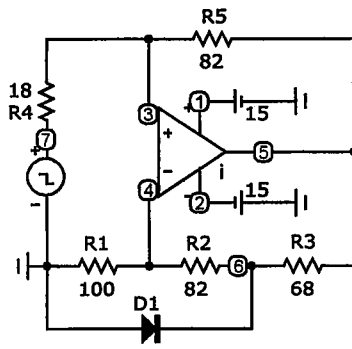
$$l_i = -0,2195 l_o = -0,22 l_o$$

com $l_o = \pm 15$

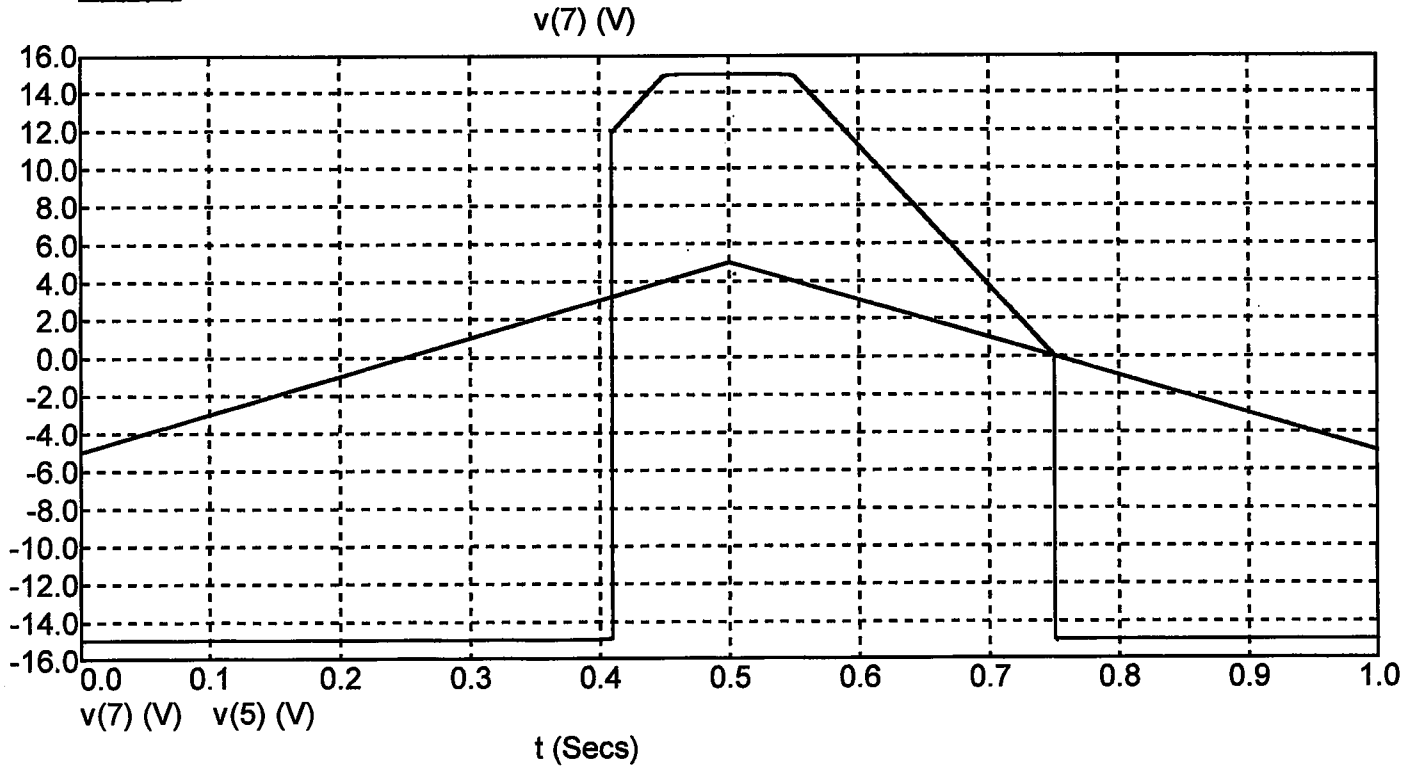
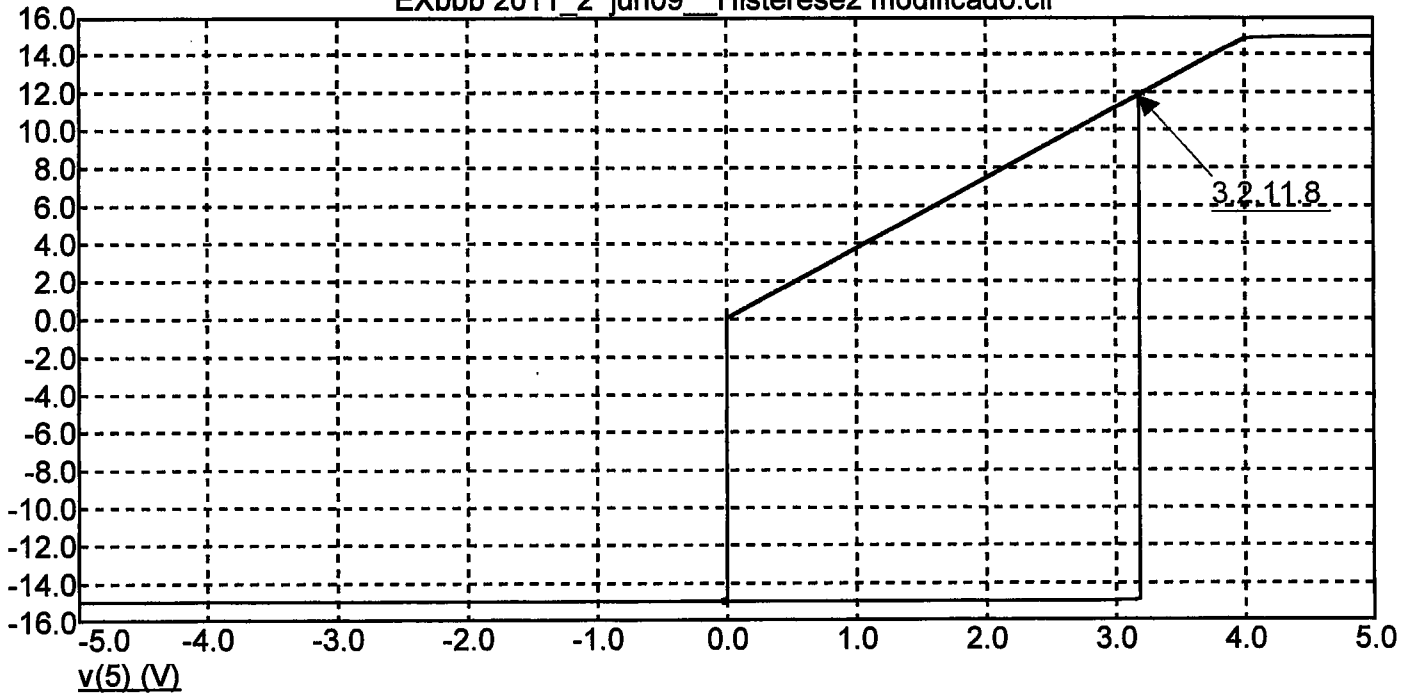
$$l_i = \pm 3,3 \text{ V}$$



② $l_o < 0$, l_i negativa
vinde que $l_i = 3,3 \text{ V}$

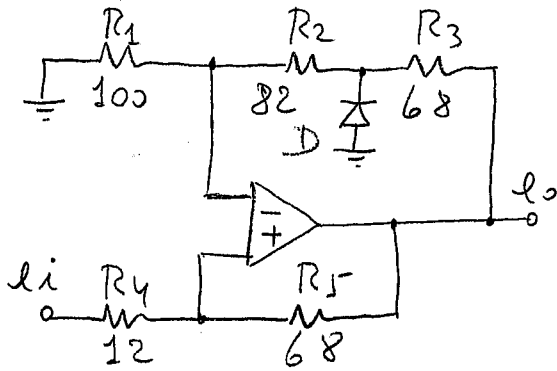


EXbbb 2011_2 jun09_Histerese2 modificado.cir



Equacione o circuito com o objetivo de obter a sua função de transferência e o gráfico de $l_o \times l_i$ correspondente, com o valor numérico de todos os pontos de interesse.

Descreva cada etapa. Componentes ideais e alimentação ± 9 Volts.



Como existe mais retorno de l_o para l_- , ficou um amplificador não-inversor com $l_+ = l_-$ sempre.

$$0,15 \cdot l_o + 0,85 \cdot l_i = 0,4 \cdot l_o$$

$$l_o = 3,4 \cdot l_i \quad \text{Valido para } l_o > 0$$

Hipótese: $l_o < 0$ e $D = ON$: Apenas realimentação positiva \Rightarrow comp. com histerese:

Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_+ = \text{mesmo} = 0,15 \cdot l_o + 0,85 \cdot l_i$$

$$l_- = 0$$

Ignorando e isolando l_i :

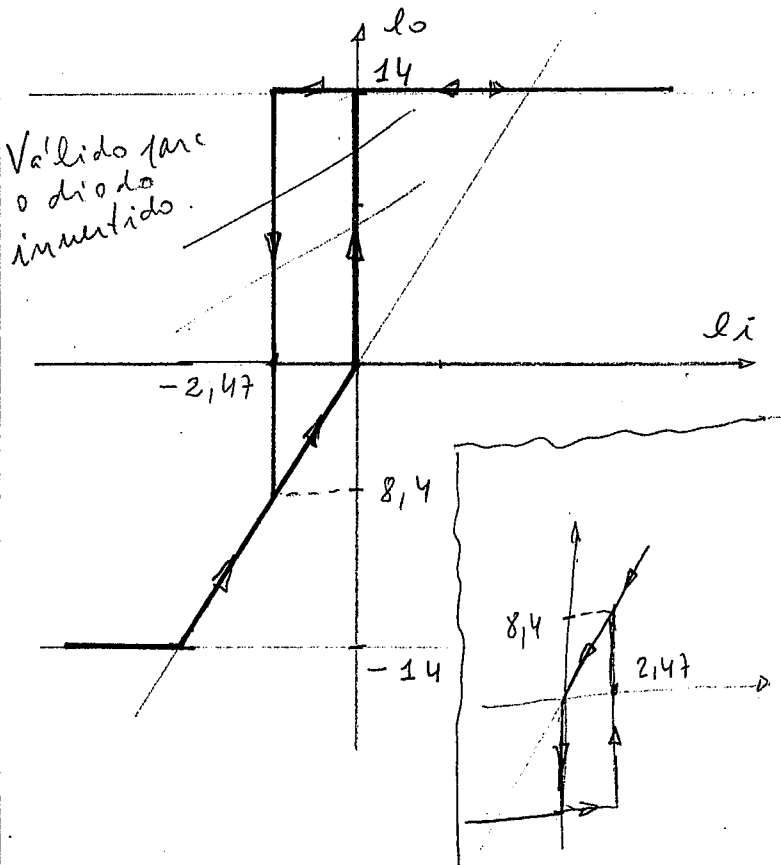
$$0,85 l_i = -0,15 \cdot l_o$$

$$l_i = -0,176 \cdot l_o$$

Pontos de virada, com $l_o = \pm V_{cc}$:

$$l_i = -0,176 (\pm 14) = \mp 2,47 //$$

Gráfico: Começar pela parte linear ($l_o \gg 0$) e diminuir até que $l_o = 0$ ---



Circuito com duas realimentações quando $D = OFF$ e com realimentação positiva apenas com $D = ON$.

Hipótese: $l_o > 0$ e $D = OFF$:

$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_3}$$

$$l_- = l_o \frac{100}{100 + 82 + 68} = 0,4 \cdot l_o //$$

Este é o retorno de l_o para l_- .

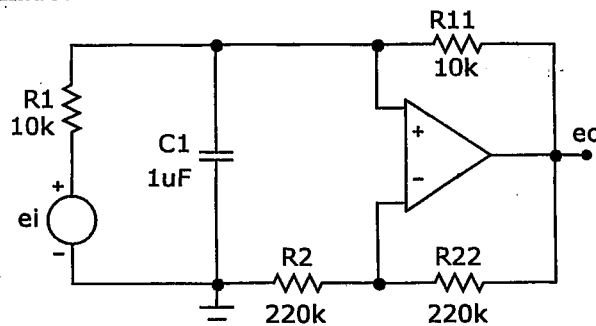
$$l_+ = l_o \frac{R_4}{R_4 + R_5} + l_i \frac{R_5}{R_4 + R_5}$$

$$l_+ = l_o \frac{12}{12 + 68} + l_i \frac{68}{12 + 68}$$

$$l_+ = 0,15 l_o + 0,85 l_i //$$

Nome: GABARITO Turma: _____

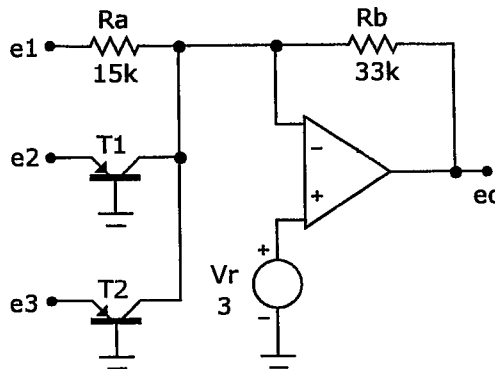
1. (3,5 pontos) Examine a topologia a seguir e procure entender o seu funcionamento. Equacione o circuito em formato literal para obter a saída e_o em função da entrada e_i . Aplique então o sinal de entrada e os valores de circuito na equação e desenhe o gráfico temporal da saída, com todos os valores de interesse marcados. Descreva todas as etapas com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado.



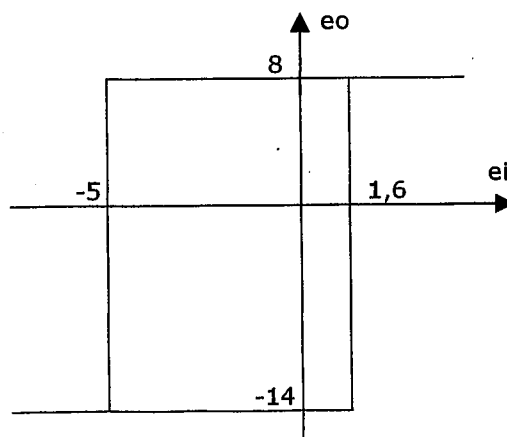
e_i = quadrada, 200kHz, 4V pico-a-pico

$$I_c = C \, dv/dt$$

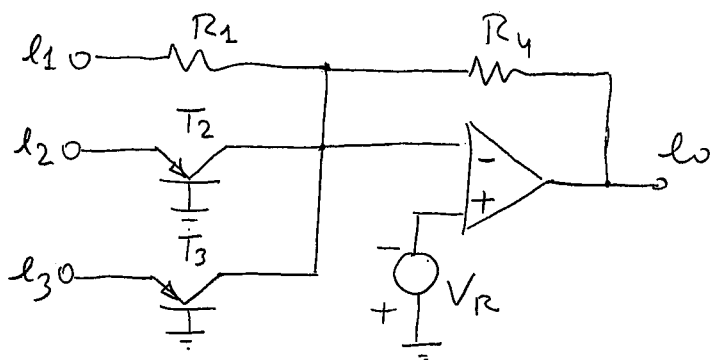
2. (3,5 pontos) Descreva a topologia abaixo procurando associação com outras já dominadas. Determine em formato literal a expressão de e_o em função das entradas relatando cada etapa com textos equações e diagramas. Aplique então os valores de circuito. Examine o resultado, comente as vantagens, desvantagens e cuidados no uso.



3. (3,0 pontos) Projete um circuito para realizar a função de transferência a seguir, explicando cada passo da solução. Comece fazendo $V_r = 0$ e após criar a topologia faça as modificações para incluir V_r . Mostre as equações, em formato literal e com os valores projetados.



Examine e descreva o circuito a seguir e determine a expressão de l_0 em função das entradas, descrevendo cada passo, componentes e sinais. Alimentação simétrica.

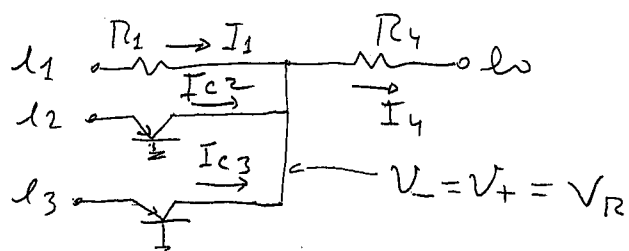


EX 2008/1

Circuito linear (apenas real. negativa). Somadas com tensões de referência.

Vale $l_+ = l_-$

KCL em l_- :



$$-I_1 - I_{c2} - I_{c3} + I_4 = 0$$

$$-\frac{l_1 - V_R}{R_1} - I_{c2} - I_{c3} + \frac{V_R - l_0}{R_4} = 0$$

Separando os termos e isolando l_0 :

$$-\frac{l_1}{R_1} + \frac{V_R}{R_1} - I_{c2} - I_{c3} + \frac{V_R}{R_4} - \frac{l_0}{R_4} = 0$$

$$l_0 = -l_1 \cdot \frac{R_4}{R_1} + V_R \frac{R_4}{R_1} - R_4 \cdot I_{c2} - R_4 \cdot I_{c3} + V_R \frac{R_4}{R_4}$$

$$l_0 = -l_1 \frac{R_4}{R_1} + V_R \left(1 + \frac{R_4}{R_1}\right) - R_4 (I_{c2} + I_{c3})$$

Entrada imersora
Entrada não-imersora

Calculo de I_{c2} em função de entrada l_2 :

$$l_2 = V_{EB} = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right)$$

$$\frac{l_2 \cdot q}{k \cdot T} = \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right)$$

$$e^{\frac{l_2 \cdot q}{k \cdot T}} = e^{\ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right)}$$

$$I_{c2} = I_0 \cdot e^{\frac{l_2 \cdot q}{k \cdot T}} //$$

Igualmente:

$$I_{c3} = I_0 \cdot e^{\frac{l_3 \cdot q}{k \cdot T}}$$

Então:

$$l_0 = -\frac{l_1 R_4}{R_1} + V_R \left(1 + \frac{R_4}{R_1}\right) - R_4 \cdot I_0 \left(e^{\frac{l_2 \cdot q}{k \cdot T}} + e^{\frac{l_3 \cdot q}{k \cdot T}} \right)$$

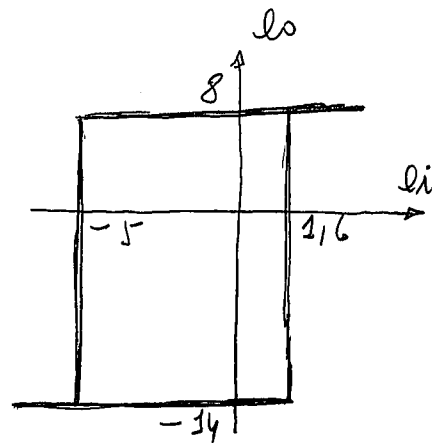
O circuito é sensível a temperatura devido aos termos I_0 e T .

Cuidado com estensões l_2 e l_3 pois estão aplicadas na junção EB do transistor (diodo).

Projete um circuito para realizar a função de transferência ao lado, explicando cada passo de solução.

Examine o gráfico, projete uma topologia que possa realizar a função, equacione em formato literal e aplique os valores ^{do gráfico} sem simplificar as equações antes, como é o costume.

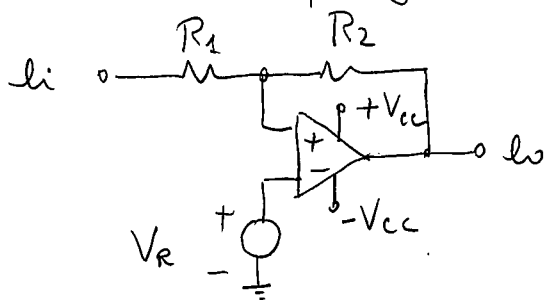
Por último, calcule o valor de todos os componentes, supostos ideais



EX 2012-1

A função de transferência é de um comparador com histerese não-inversor e a chave está deslocada por haver uma tensão de referência.

Possível topologia:



Alimentações: como $l_o = \pm V_{cc}$:

$$+V_{cc} = +8$$

$$-V_{cc} = -14$$

Pontos de virada: -5 e $+1,6$.

Equacionamento: nos pontos de virada, $l_+ = l_-$:

$$l_+ = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_- = V_R$$

Igualando e aplicando os valores, sem simplificar antes:

Hipótese: com l_i subindo até alcançar $1,6$, $l_o = -14$ para $l_o = +8$:

$$\frac{1,6 \cdot R_2}{R_1 + R_2} + \frac{-14 \cdot R_1}{R_1 + R_2} = V_R \quad (1)$$

Hipótese: com l_i descendo até -5 , $l_o = 8$ para $l_o = -14$:

$$\frac{-5 \cdot R_2}{R_1 + R_2} + \frac{8 \cdot R_1}{R_1 + R_2} = V_R \quad (2)$$

Igualando (1) com (2):

$$\frac{1,6 \cdot R_2}{R_1 + R_2} - \frac{14 \cdot R_1}{R_1 + R_2} = -\frac{5 \cdot R_1}{R_1 + R_2} + \frac{8 \cdot R_2}{R_1 + R_2}$$

$$(1,6 + 5) R_2 = (14 + 8) R_1$$

$$\text{Então: } \frac{R_2}{R_1} = 3,333 \quad (3)$$

Aplicando em 1:

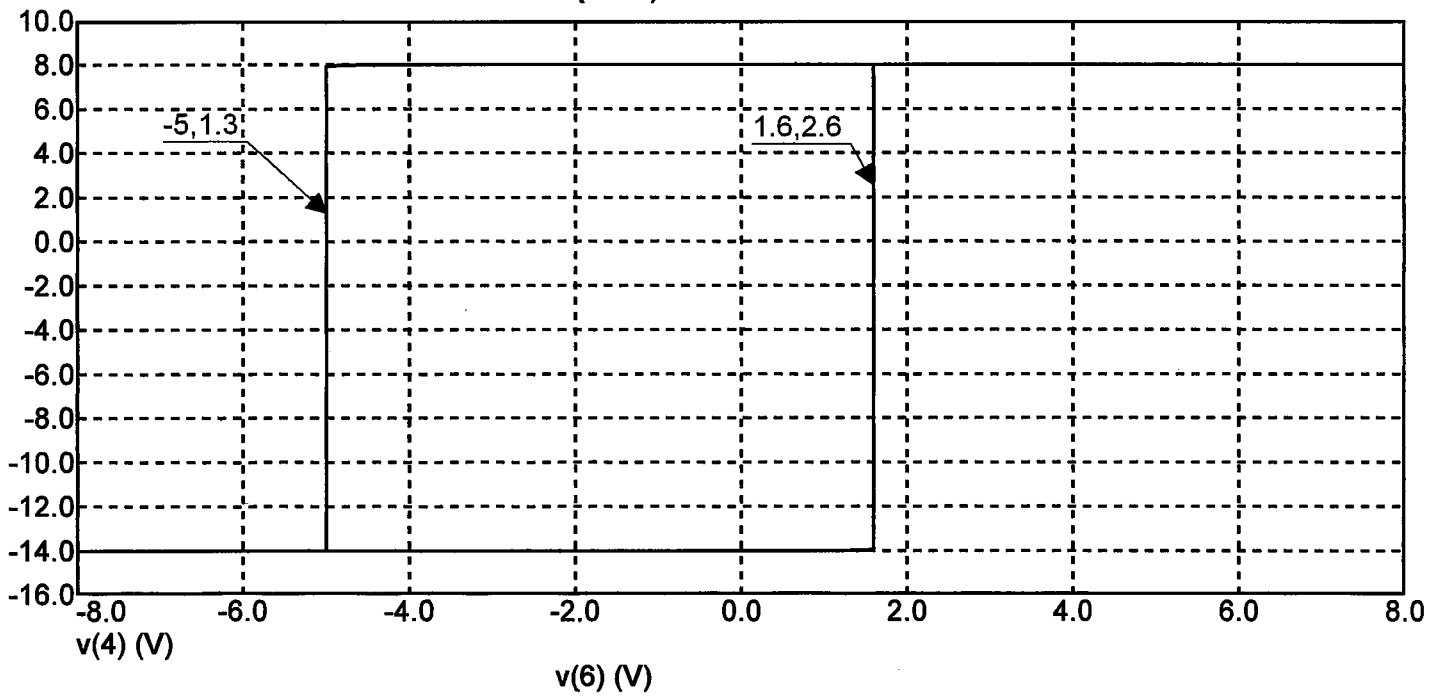
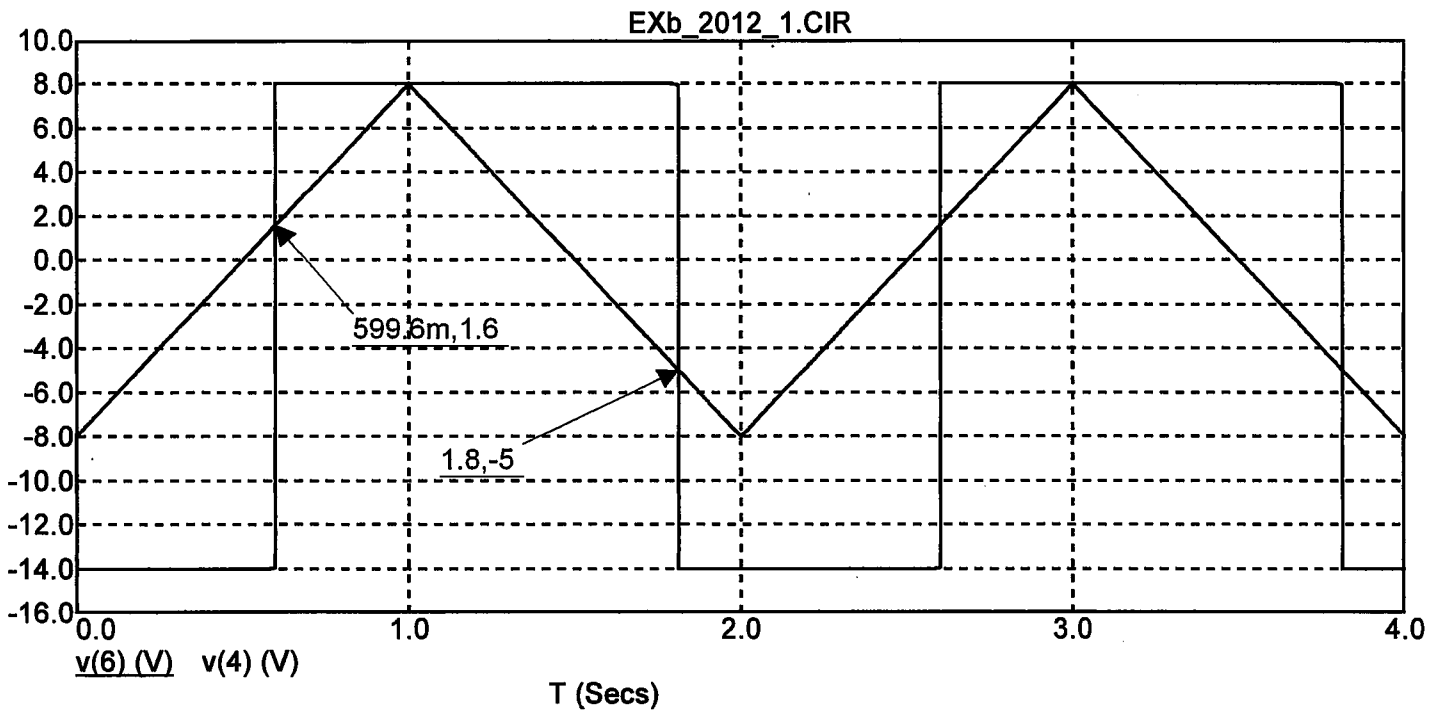
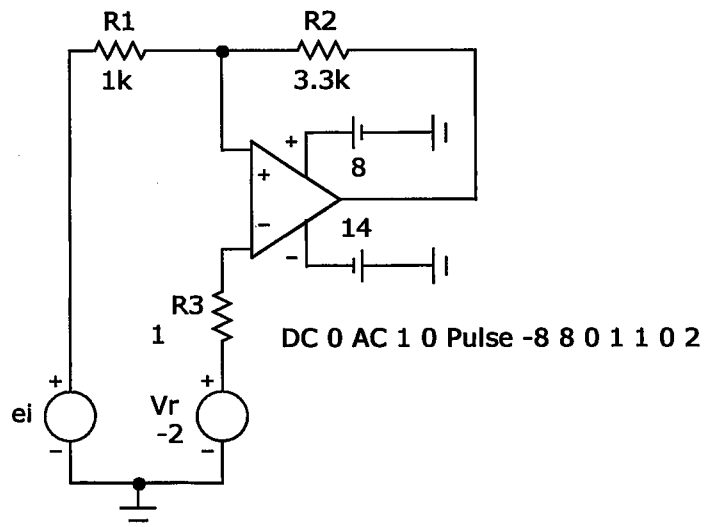
$$\frac{1,6 \cdot 3,33 \cdot R_1}{R_1 + 3,33 R_1} - \frac{14 \cdot R_1}{R_1 + 3,33 R_1} = V_R$$

$$\text{Então: } V_R = -2,023 \rightarrow V_R = -2 //$$

Fazendo $R_1 = 1k //$

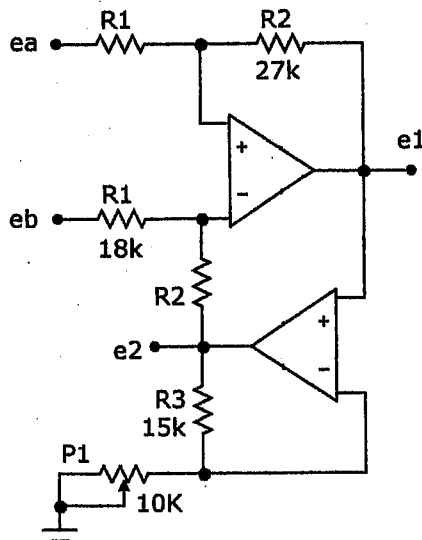
Usando (3):

$$R_2 = 3,333 \cdot 1k \rightarrow R_2 = 3k3 //$$

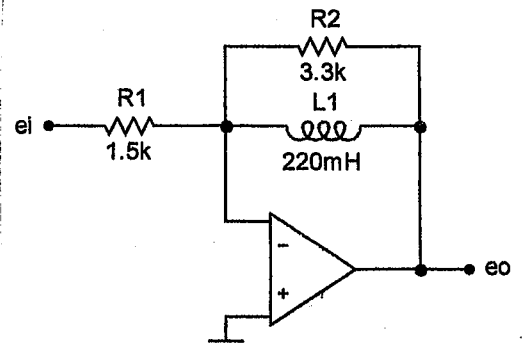


Nome: GABARITO Turma: _____

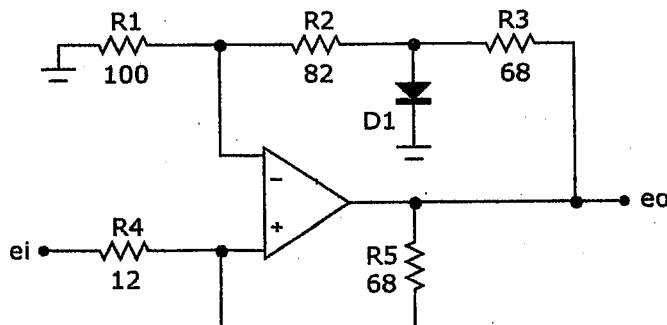
1. (3,5 pontos) Examine o circuito a seguir e determine se o comportamento é linear ou não. Equacione em formato literal a saída e_1 em função das entradas, como sempre documentando cada etapa com textos equações e diagramas. Examine o resultado, compare com circuitos conhecidos, aponte vantagens e desvantagens. A seguir, aplique os valores de circuito e calcule os limites da tensão de saída. Componentes ideais.



2. (3 pontos) Descreva o circuito ao lado, procurando entender o seu funcionamento. Equacione a sua função de transferência em formato literal (qual a melhor forma?) e depois coloque os valores de circuito. Esboce o gráfico (qual?), calculando e colocando no gráfico todos os valores de interesse, limites etc. A solução deve ser formalizada com textos, equações e diagramas. Componentes ideais.



3. (3,5 pontos) Equacione o circuito a seguir com o objetivo de desenhar o gráfico de sua função de transferência $e_o \times e_i$, com todos os pontos de interesse calculados e marcados no gráfico. Documente amplamente todas as etapas. Alimentação ± 14 Volts, valores em $k\Omega$ e componentes ideais.



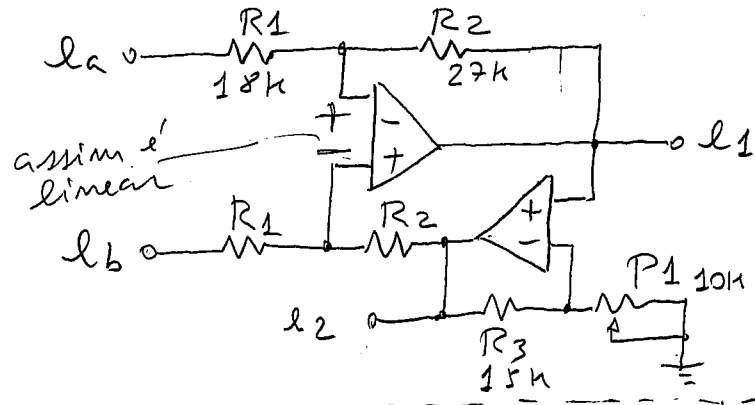
Real. posit. → real. neg. → capacitor, $1,67 \cdot 0,014 > 0,4$

Descubra os circuitos lineares

Equacione o circuito a seguir sob forma literal para obter a saída l_1 em função das entradas, documentando cada etapa.

VEJA O VERSO

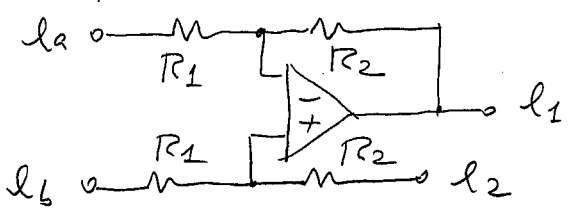
Examine o resultado, faça comparações com circuitos conhecidos e aponte as vantagens e desvantagens. A seguir, aplique os valores e calcule os limites de tensão de saída.



Limites:
 Com $P_1 = \text{zero}$, $l_1 = \text{zero}$
 com $P_1 = \text{máximo}$:
 $l_1 = \frac{10}{15} \cdot \frac{27}{18} \cdot (l_a - l_b)$
 $l_1 = l_a - l_b //$

EX 2012-2

Separando em blocos e equacionando:



circuito linear, $l_+ = l_-$:

$$l_+ = \frac{l_b \cdot R_2}{R_1 + R_2} + \frac{l_2 \cdot R_1}{R_1 + R_2}$$

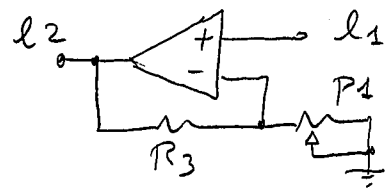
$$l_- = \frac{l_a \cdot R_2}{R_1 + R_2} + \frac{l_1 \cdot R_1}{R_1 + R_2}$$

Igualando e isolando a saída. Denomin. se cancelam e fica:

$$l_b \cdot R_2 + l_2 \cdot R_1 = l_a \cdot R_2 + l_1 \cdot R_1$$

$$l_1 = \frac{l_b \cdot R_2 - l_a \cdot R_2 + l_2 \cdot R_1}{R_1}$$

$$l_1 = \frac{R_2}{R_1} (l_b - l_a) + l_2 \quad (1)$$



$$l_+ = l_1 \quad l_- = \frac{l_2 \cdot P_1}{R_3 + P_1}$$

Igualando e isolando l_2 :

$$l_2 \cdot P_1 = l_1 (R_3 + P_1)$$

$$l_2 = l_1 \frac{R_3 + P_1}{P_1} = l_1 \left(1 + \frac{R_3}{P_1}\right)$$

Levando em (1) e isolando l_1 :

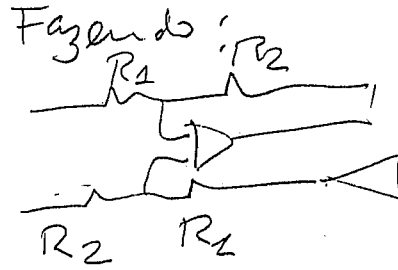
$$l_1 - l_1 \left(1 + \frac{R_3}{P_1}\right) = \frac{R_2}{R_1} (l_b - l_a)$$

$$l_1 \left[1 - 1 - \frac{R_3}{P_1}\right] = \frac{R_2}{R_1} (l_b - l_a)$$

$$l_1 = - \frac{P_1}{R_3} \cdot \frac{R_2}{R_1} (l_b - l_a)$$

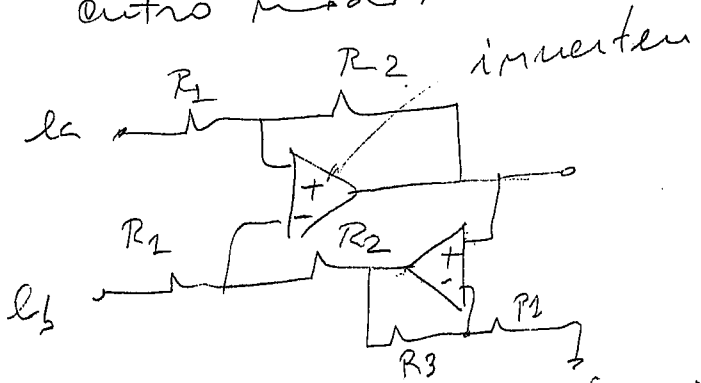
$$l_1 = \frac{P_1}{R_3} \cdot \frac{R_2}{R_1} (l_a - l_b) //$$

Subtrator com ajuste de ganho por potenciômetro simples. Limites → \nearrow VIRE \Rightarrow



$$l_c' l_1 \left(R_1 - \left(1 + \frac{R_3}{R_2} \right) \right) = l_b R_2 - l_c R_2$$

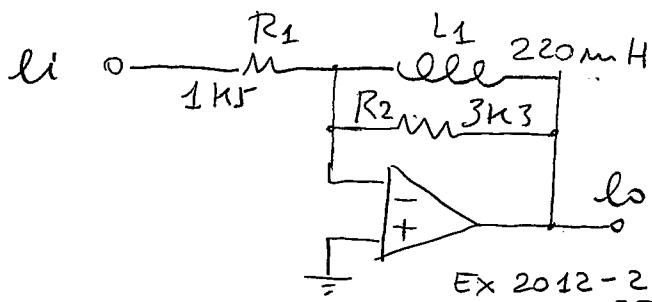
outro modo:



agora a real. neg. e inv.

$$\text{Fica entre } l_{o1} = \frac{R_1}{R_3} \frac{R_2}{R_2} (l_b - l_a) //$$

Descreva o circuito a seguir, equacione a sua função de transferência em formato literal e substitua os valores a seguir. Esboce o gráfico calculando os valores de interesse, limites etc.



Estudando os limites:
Em DC, $\omega = 0$;

$$\left. \frac{lo}{li} \right|_{DC} = - \frac{0 \cdot L_1 \cdot R_2}{R_1(0 + R_2)} \rightarrow \left. \frac{lo}{li} \right|_{DC} = 0 //$$

Em frequência muito alta, $X_L = j \cdot \omega \cdot L_1 = \infty$

$$\left. \frac{lo}{li} \right|_{\infty} = - \frac{\infty \cdot R_2}{R_1(\infty + R_2)} = - \frac{\cancel{\infty} \cdot R_2}{R_1 \cdot \cancel{\infty}}$$

$$\left. \frac{lo}{li} \right|_{\infty} = - \frac{R_2}{R_1} //$$

Circuito é um filtro pass-alta de 1º ordem. Frequência de corte ocorre quando $X_L = R_2$

$$2 \cdot \pi \cdot f_0 \cdot L_1 = R_2$$

$$f_0 = \frac{R_2}{2 \cdot \pi \cdot L_1} //$$

colocando os valores:

com $f = \infty$; Ganho na faixa de passagem;

$$H_0 = \left. \frac{lo}{li} \right|_{\infty} = - \frac{3k\Omega}{1k\Omega} \rightarrow H_0 = 2,2 //$$

$$f_0 = \frac{3300}{2 \cdot \pi \cdot 220 \cdot 10^{-3}} \rightarrow f_0 = 2387 Hz //$$

$$H_0|_{-3dB} = 2,2 \cdot 0,707$$

$$H_0|_{-3dB} = 1,555 //$$

Gráfico; simulação.

Circuitos com componentes reativos: sensível ao tempo e frequência do sinal de entrada.

Praticamente um filtro.

Apenas realimentação

negativa: circuitos é linear.

Equacionamento literal:

$$\text{Seja } X = X_L // R_2$$

$$\text{Como } X_L = j\omega L_1 = j \cdot 2 \cdot \pi \cdot f \cdot L_1 = j \cdot L_1 //$$

$$X = \frac{j \cdot L_1 \cdot R_2}{j \cdot L_1 + R_2}$$

$$\text{Como } e_+ = e_- ;$$

$$e_+ = 0, \text{ Per superposição.}$$

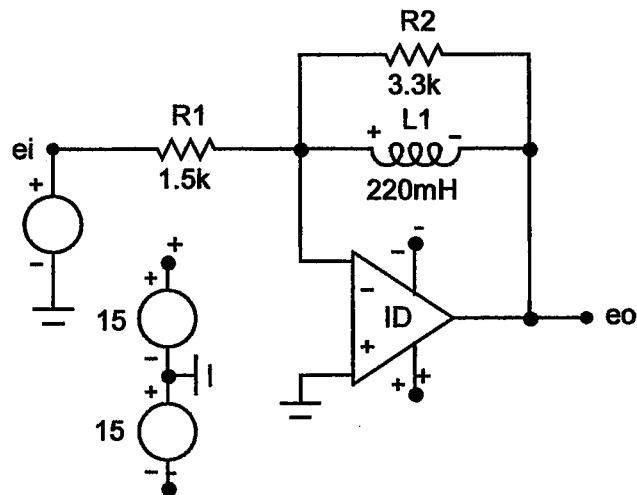
$$e_- = li \frac{X}{R_2 + X} + lo \frac{R_2}{R_2 + X}$$

Iguando e isolando $\frac{lo}{li}$:

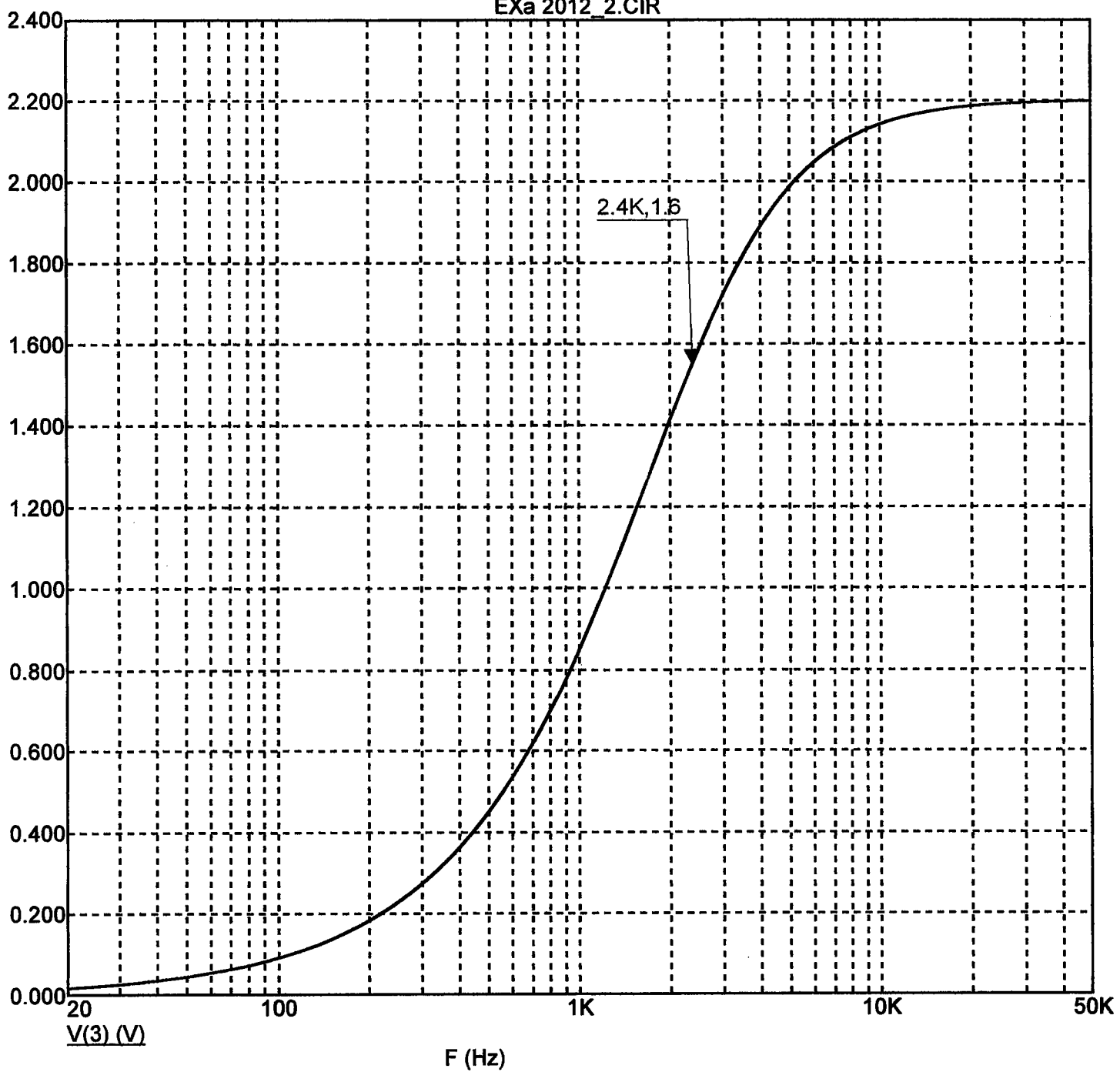
$$0 = \frac{li \cdot X}{R_2 + X} + \frac{lo \cdot R_2}{R_2 + X}$$

$$\left. \frac{lo}{li} \right| = - \frac{X}{R_2}$$

$$\left. \frac{lo}{li} \right|_{(\omega)} = - \frac{j \cdot L_1 \cdot R_2}{R_1 \cdot (j \cdot L_1 + R_2)}$$

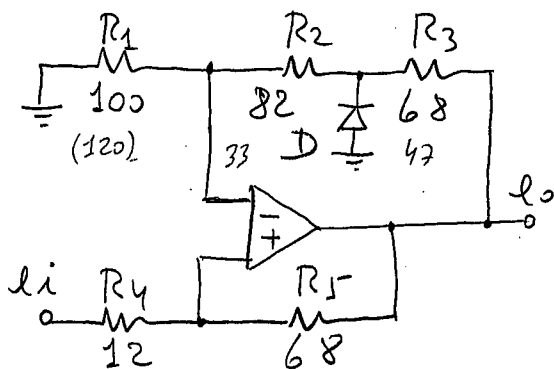


EXa 2012_2.CIR



Equacione o circuito com o objetivo de obter a sua função de transferência e o gráfico de $l_o \times l_i$ correspondente, com o valor numérico de todos os pontos de interesse.

Descreva cada etapa, componente ideal e alimentação ± 9 Volts.



Circuito com duas realimentações quando $D=OFF$ e com realimentação positiva apenas com $D=ON$,
Hipótese: $l_o > 0$ e $D=OFF$:

$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2 + R_3}$$

$$l_- = l_o \frac{100}{100 + 82 + 68} = 0,4 \cdot l_o //$$

Este é o retorno de l_o para l_- .

$$l_+ = l_o \frac{R_4}{R_4 + R_5} + l_i \frac{R_5}{R_4 + R_5}$$

$$l_+ = l_o \frac{12}{12 + 68} + l_i \frac{68}{12 + 68}$$

$$l_+ = 0,15 l_o + 0,85 l_i //$$

Como existe mais retorno de l_o para l_- , ficou um amplificador não-inversor com $l_+ = l_-$ sempre.

$$0,15 \cdot l_o + 0,85 \cdot l_i = 0,4 \cdot l_o$$

$$l_o = 3,4 \cdot l_i // \text{Válido para } l_o > 0$$

Hipótese: $l_o < 0$ e $D=ON$:

Apenas realimentação positiva \Rightarrow comp. com histerese

Ponto de virada: $l_+ = l_-$

$$l_+ = \text{mesmo} = 0,15 \cdot l_o + 0,85 \cdot l_i$$

$$l_- = 0$$

Ignorando e isolando l_i :

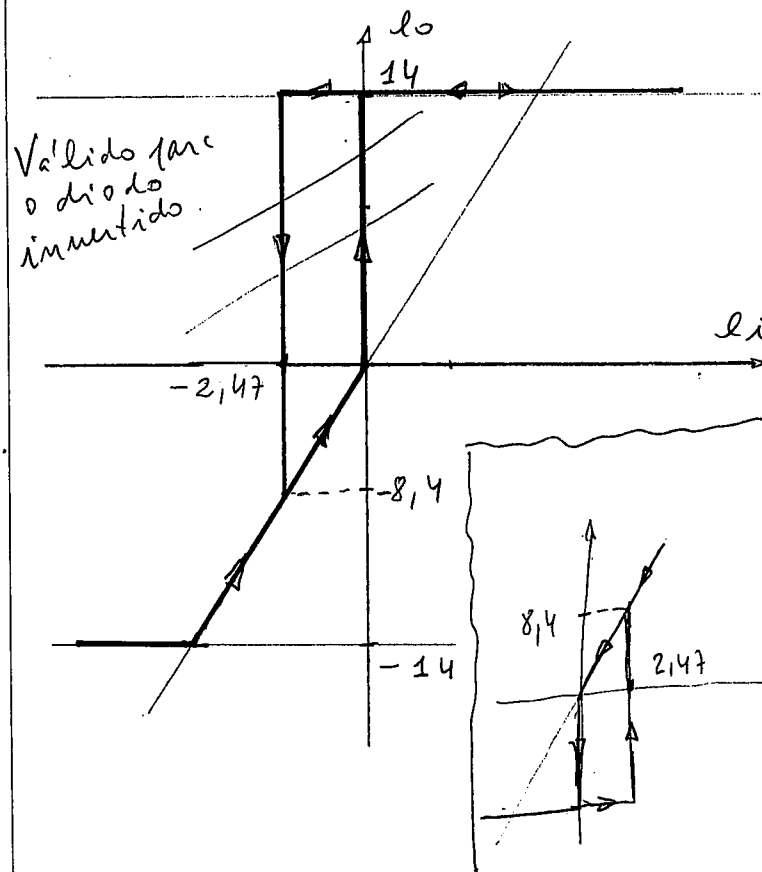
$$0,85 l_i = -0,15 \cdot l_o$$

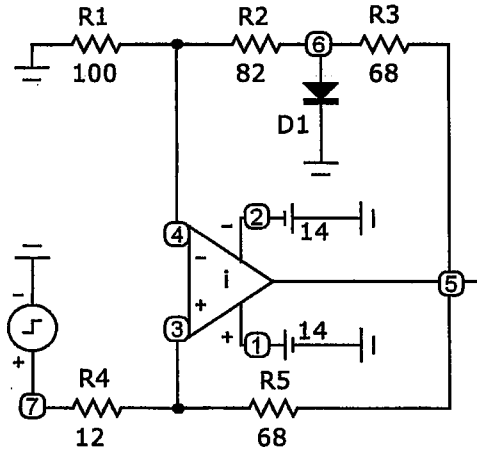
$$l_i = -0,176 \cdot l_o$$

Pontos de virada, com $l_o = \pm V_{cc}$

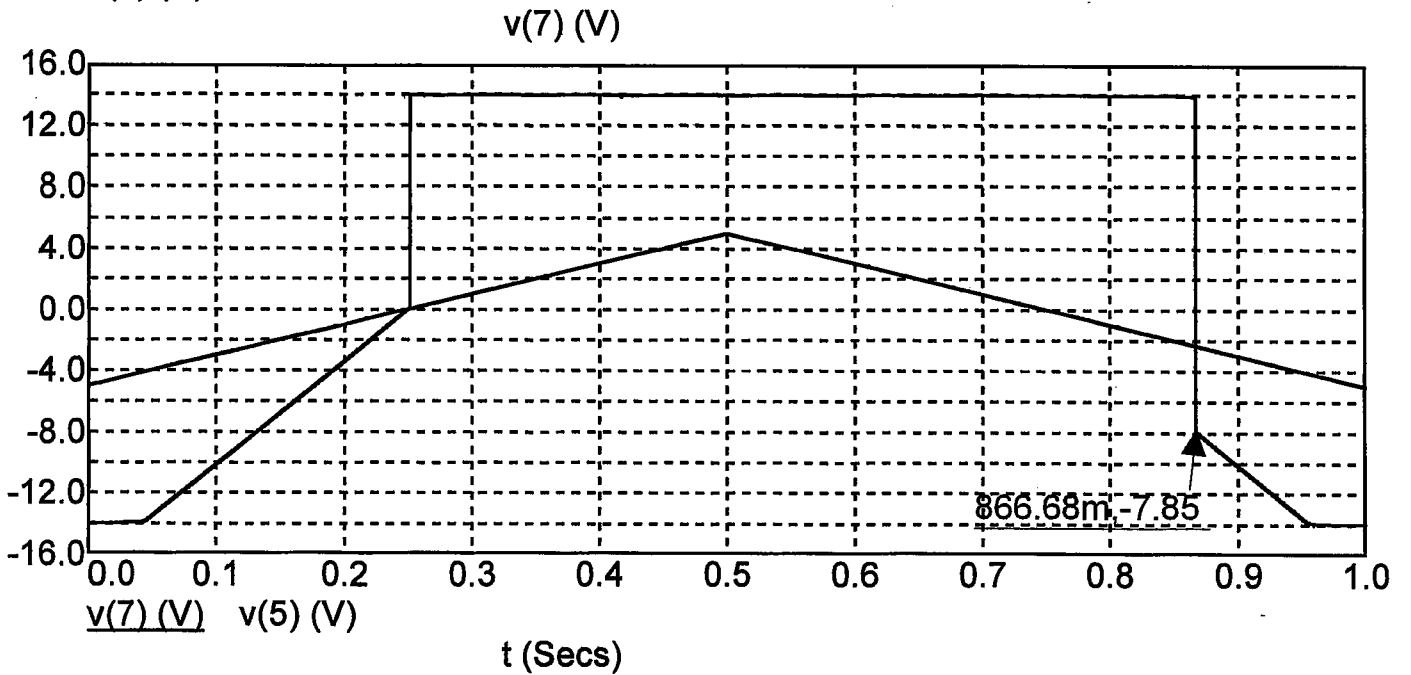
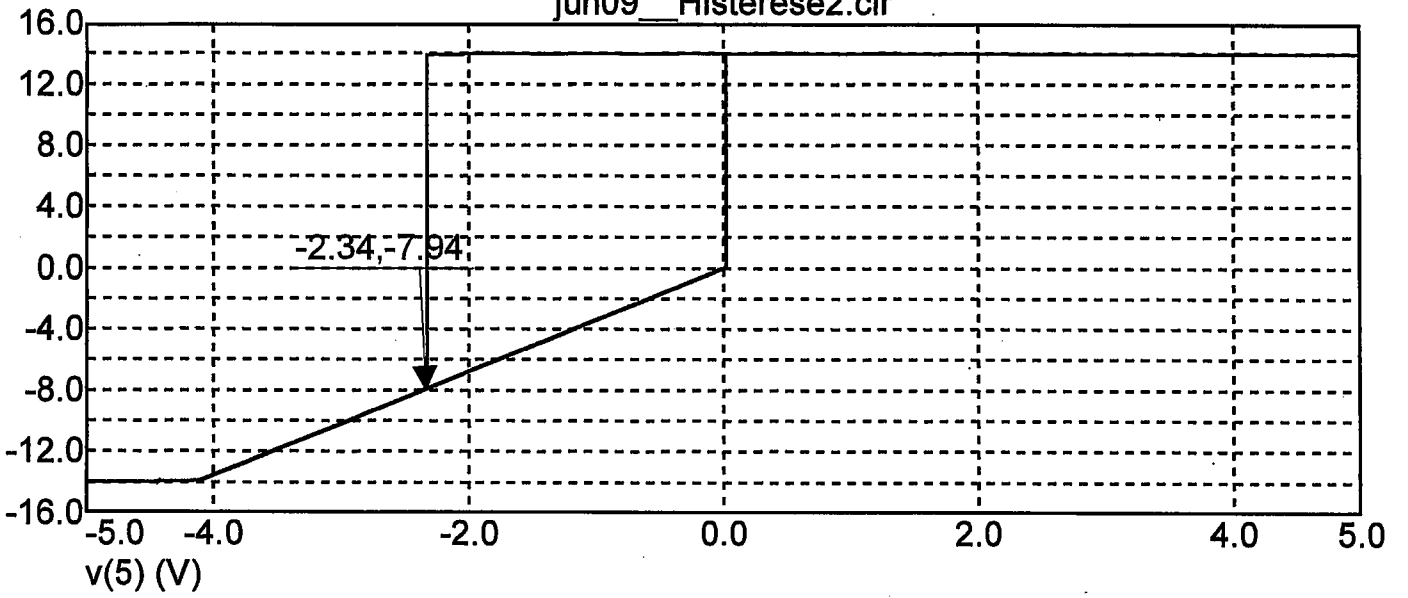
$$l_i = -0,176 (\pm 14) = \mp 2,47 //$$

Gráfico: Começar pela parte linear ($l_o \gg 0$) e diminuir até que $l_o = 0$ ---





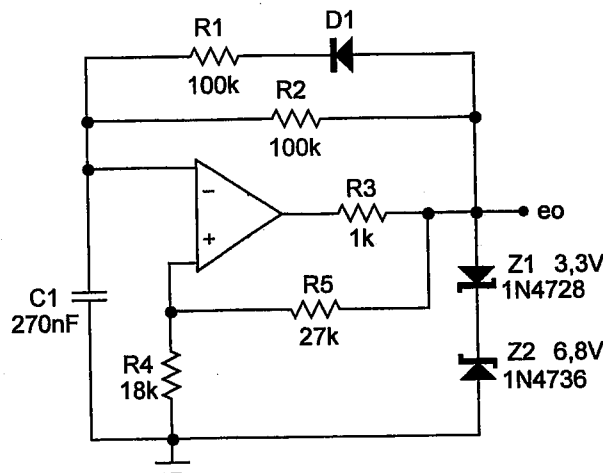
jun09_Histerese2.cir



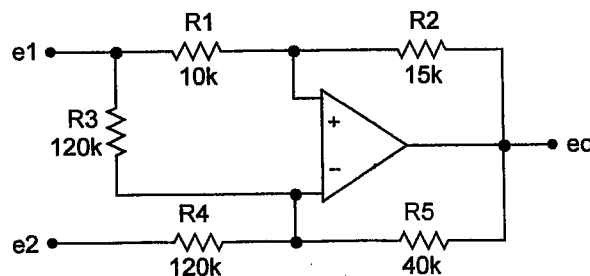
Recuperação 16/7/2013

Nome: GABARITO Turma: _____

1. (3,5 pontos) Equacione o circuito a seguir em formato literal, colocando após os valores de circuito, documentando cada etapa com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado sempre.
 Oriente o seu trabalho para o desenho da resposta temporal das tensões no capacitor e na saída, com todos os valores de interesse calculados. Componentes ideais mas $V_D = 0,7$ nos zeners.



2. (3 pontos) Determine a equação da função de transferência do circuito a seguir, documentando amplamente cada etapa. Equacione em formato literal e substitua os valores numéricos após cada etapa. Componentes ideais.



3. (3,5 pontos) Projete um amplificador inversor com ajuste de ganho por um sinal digital de frequência variável, usando uma topologia tipo capacitores chaveados, descrevendo cada etapa com textos, equações e esquemas. Especifique os limites da frequência do clock.

Especificações:

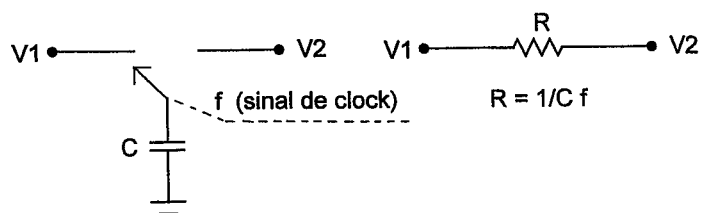
Ganho: $|e_o/e_i| = 0,8$ até 26

Sinal de entrada entre DC e 200Hz

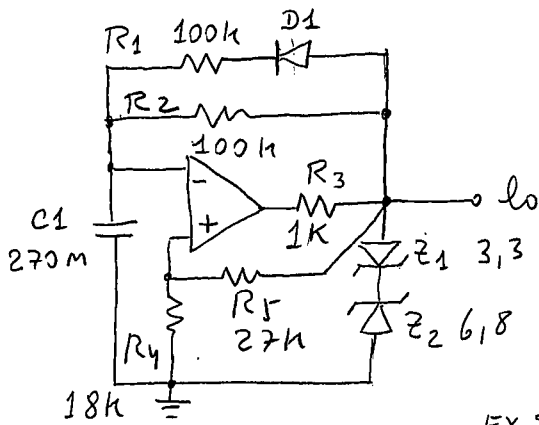
Impedância de entrada acima de 14 k Ω

Frequência mínima do clock acima de 5 vezes a frequência do sinal

Projeto com valores comerciais.



Equacione o circuito a seguir em formato literal, colocando após os valores de circuito, documentando cada etapa. Oriente o seu trabalho para o desenho de curva de resposta temporal de l_o , com todos os valores de interesse calculados. Componentes ideais mas $V_D = 0,7$ Volts no zener.



EX 2013-1

circuito básico é um comparador inversor com histerese pois tem realim. positivo e C_1 impede o realim. negativo. Limitador de tensão assimétrico na saída.

Hipótese: saída l_o positiva;

$$l_o = V_{Z1} (\text{diodo}) + V_{Z2} (\text{zener})$$

$$l_o = 0,7 + 6,18 = 7,15 \text{ Volts} //$$

Diodes D1 conduz e

$$R = R_1 // R_2 = 100k // 100k = 50k$$

Ponto de virada:

$$l_+ = l_o \cdot \frac{R_4}{R_4 + R_5}$$

$$l_+ = 7,15 \cdot \frac{18k}{18k + 27k} \rightarrow l_+ = +3 \text{ Volts}$$

C_1 pode se carregar até $l_o = 7,15$ mas o comparador virou quando

$$V_{C1} = l_- = l_+ = 3 \text{ Volts.}$$

Hipótese: saída l_o é negativa;

Diodes D1 está cortado.

$$l_o = V_{Z1} (\text{zener}) + V_{Z2} (\text{diodes})$$

$$l_o = -3,3 - 0,7 = -4 \text{ Volts} //$$

$$\text{Então } l_+ = l_o \cdot \frac{R_4}{R_4 + R_5}$$

$$l_+ = -4 \cdot \frac{18k}{18k + 27k} \rightarrow l_+ = -1,6V$$

C_1 pode agora se carregar até $l_o = -4$ mas o comparador virou quando $V_{C1} = l_- = l_+ = -1,6V$.

Tempos de carga/descarga de C_1 :

com $l_o = +7,15$:

$$T_1 = -R \cdot C \cdot \ln \left(\frac{V_{\infty} - V_{fim}}{V_{\infty} - V_{inic}} \right)$$

$$T_1 = -50k \cdot 270 \cdot 10^{-9} \ln \left(\frac{7,15 - 3}{7,15 - (-1,6)} \right)$$

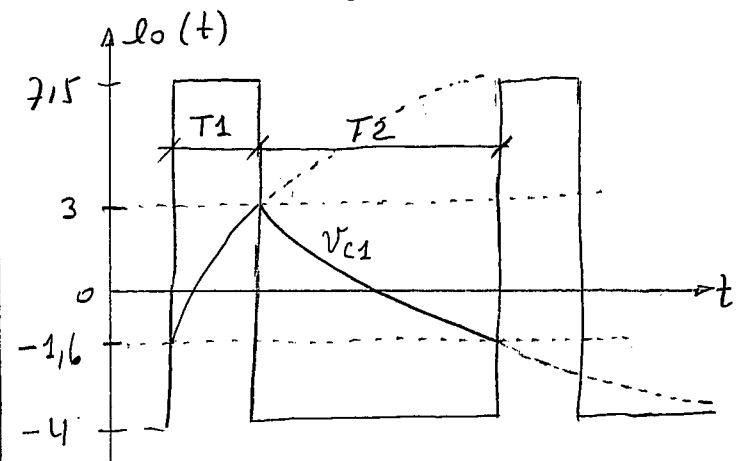
$$T_1 = 9,51 \text{ ms} //$$

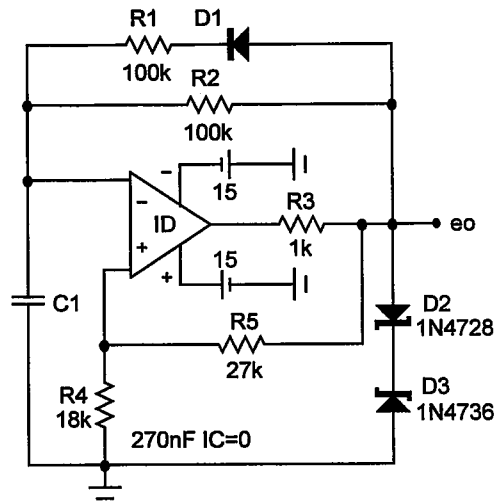
com $l_o = -4$:

$$T_2 = -100k \cdot 270 \cdot 10^{-9} \ln \left(\frac{-4 - (-1,6)}{-4 - (+3)} \right)$$

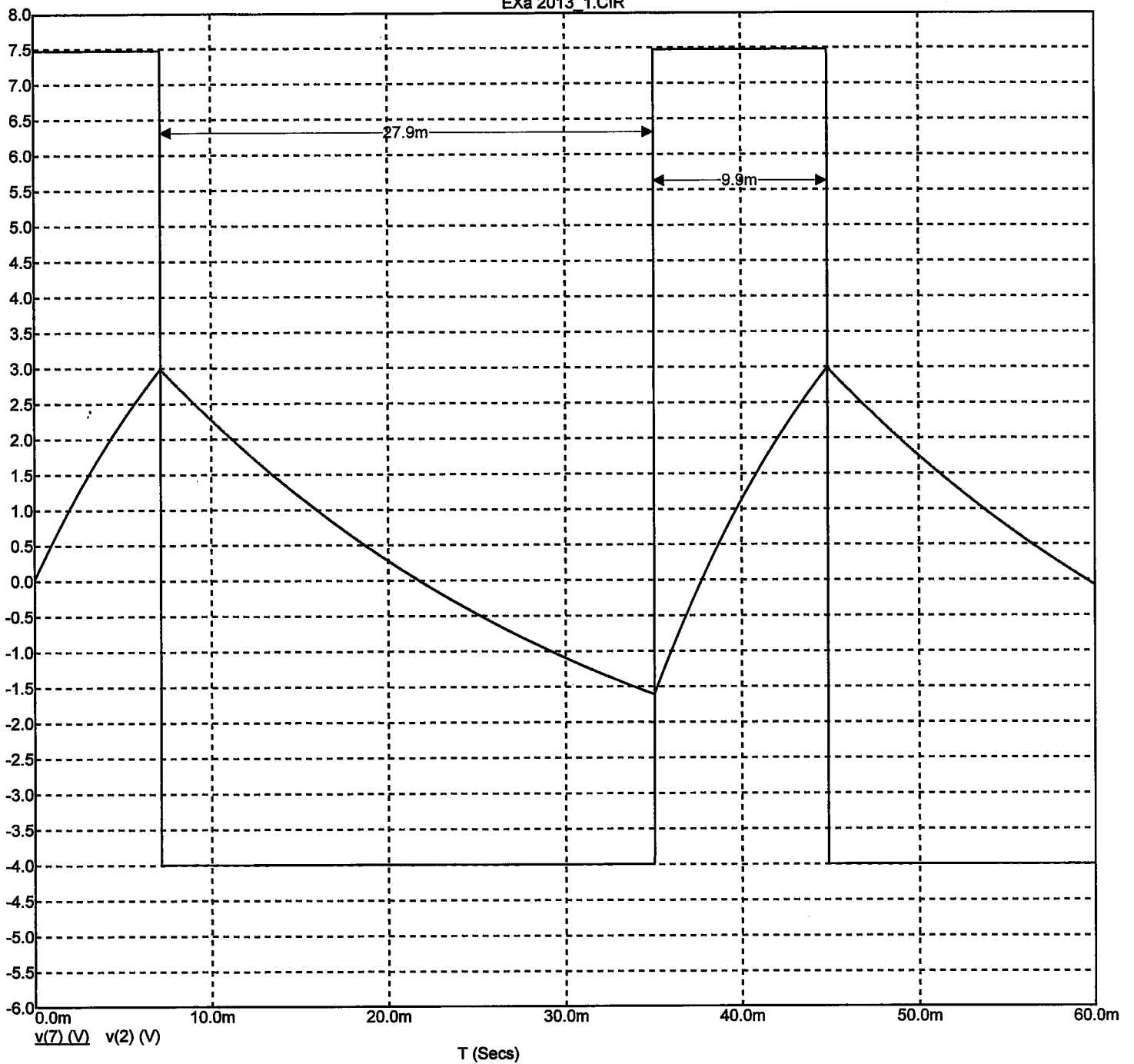
$$T_2 = 28,9 \text{ ms} //$$

Montando o gráfico:

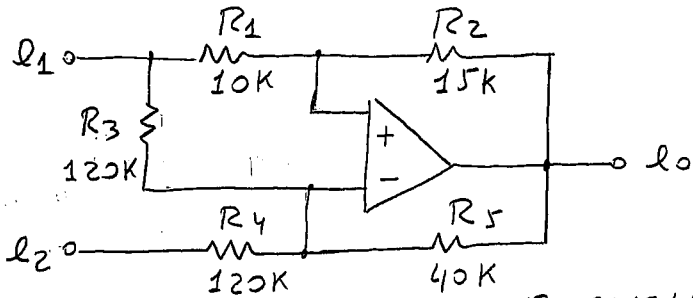




EXa 2013_1.CIR



Equacionamos o circuito em função de l_1 e l_2 para obter a sua função de transferência, descrevendo cada etapa com textos, equações e diagramas. Substitua os valores após cada etapa. Componentes ideais.



Ex 2013/1

Circuito com 2 realimentações: pode ser linear ou não-linear.

Equacionamos em l_+ e l_-

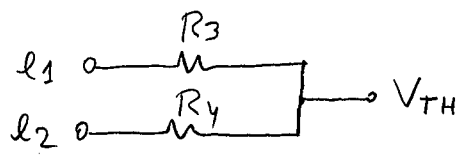
Superposição:

$$l_+ = l_1 \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_2 \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_+ = l_1 \cdot \frac{15}{10 + 15} + l_2 \cdot \frac{10}{10 + 15}$$

$$l_+ = 0,6 l_1 + 0,4 l_2 \quad (1)$$

Thévenin em l_- :



Superposição:

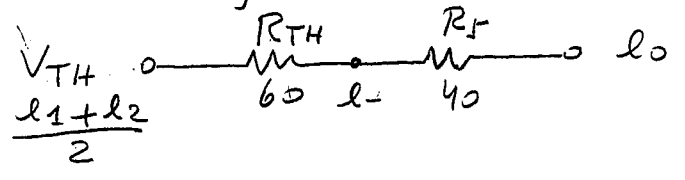
$$V_{TH} = l_1 \frac{R_4}{R_3 + R_4} + l_2 \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

$$V_{TH} = l_1 \frac{120}{120 + 120} + l_2 \frac{120}{120 + 120}$$

$$V_{TH} = \frac{l_1 + l_2}{2}$$

$$R_{TH} = R_3 \parallel R_4 = 120 \parallel 120 = 60 \Omega$$

Circuito ficom:



Superposição:

$$l_- = V_{TH} \frac{R_F}{R_{TH} + R_F} + l_0 \frac{R_{TH}}{R_{TH} + R_F}$$

$$l_- = \frac{l_1 + l_2}{2} \frac{40}{60 + 40} + l_0 \frac{60}{60 + 40}$$

$$l_- = 0,2 l_1 + 0,2 l_2 + 0,6 l_0 \quad (2)$$

Iguando (1) com (2):

$$0,6 l_1 + 0,4 l_0 = 0,2 l_1 + 0,2 l_2 + 0,6 l_0$$

$$l_0 = 2 \cdot l_1 - l_2 //$$

Projete um amplificador inversor com ganho controlado por um sinal digital de frequência variável, usando capacitores chaveados.

Especificações:

Ganho $|\frac{V_o}{V_i}| = 0,8$ até 26 .

Sinal de entrada entre DC e 200Hz .

Impedância de entrada maior do que $14\text{k}\Omega$.

Frequência mínima do clock pelo menos 5 vezes maior do que a freq. do sinal.

Use valores comerciais.

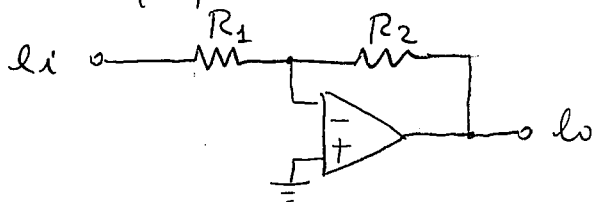
Especifique os limites de frequência do clock.

Documente cada etapa.

EX 2013-1

Método: Projetar o amplificador conforme as especificações e depois aplicar capacitores chaveados para ajuste do ganho.

Amplificador inversor:



$V_+ = 0$

$V_- = V_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + V_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$

Ignorando: $\frac{V_o}{V_i} = -\frac{R_2}{R_1} //$

Para ajustar o ganho, usamos R_1 ou R_2 mas existe a restrição de $Z_{in} = R_1 > 14\text{k}\Omega$.

Variando R_1 acima deste valor está o.k. mas a impedância de entrada vai variar muito com o ajuste de ganho. Por este motivo escolhemos ajustar o ganho por R_2 e definimos $R_1 = 15\text{k}\Omega$ (comercial)

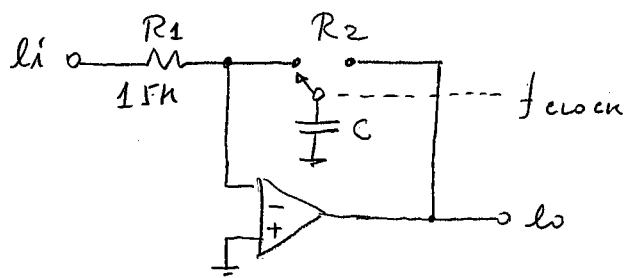
$|\frac{V_o}{V_i}| = 0,8 = \frac{R_{2\text{min}}}{15\text{k}}$

$R_{2\text{min}} = 12\text{k} //$

$|\frac{V_o}{V_i}| = 26 = \frac{R_{2\text{max}}}{15\text{k}}$

$R_{2\text{max}} = 390\text{k} //$

Transformando R_2 em um capacitor chaveado:



$R_2 = \frac{1}{C \cdot f}$ e $f \geq 5 \cdot f_{\text{max}}$ do sinal

$f_{\text{min}} \geq 5 \cdot 200\text{Hz} = 1\text{kHz}$

Para $R_{2\text{max}}$ devemos ter f_{min} :

$R_{2\text{max}} = 390\text{k} = \frac{1}{C \cdot f_{\text{min}}}$ 1kHz

Então $C = 2,56\text{nF}$

Usando valor comercial $C = 2,2\text{nF}$:

$$R_{2max} = 390k = \frac{1}{2,2M \cdot f_{min}}$$

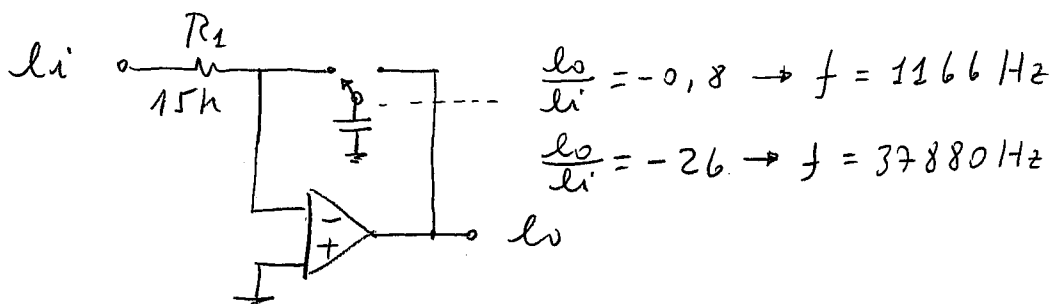
$$\text{Então } f_{min} = 1166 \text{ Hz} //$$

No outro extremo do ganho:

$$R_{2min} = 12k = \frac{1}{2,2M \cdot f_{max}}$$

$$\text{Então } f_{max} = 37880 \text{ Hz} //$$

Circuito final:



Versiono Ex 2013-2

$$t = -R_1 C_1 \ln \left(\frac{V_{\infty} - V_{FIM}}{V_{\infty} - V_{INIC}} \right) \quad \text{e} \quad V_{TH} = \begin{cases} 14 \\ 11,5 \end{cases}$$

$$T_1 = -82k \cdot 100\mu \ln \left(\frac{16 - 14}{16 - 0} \right)$$

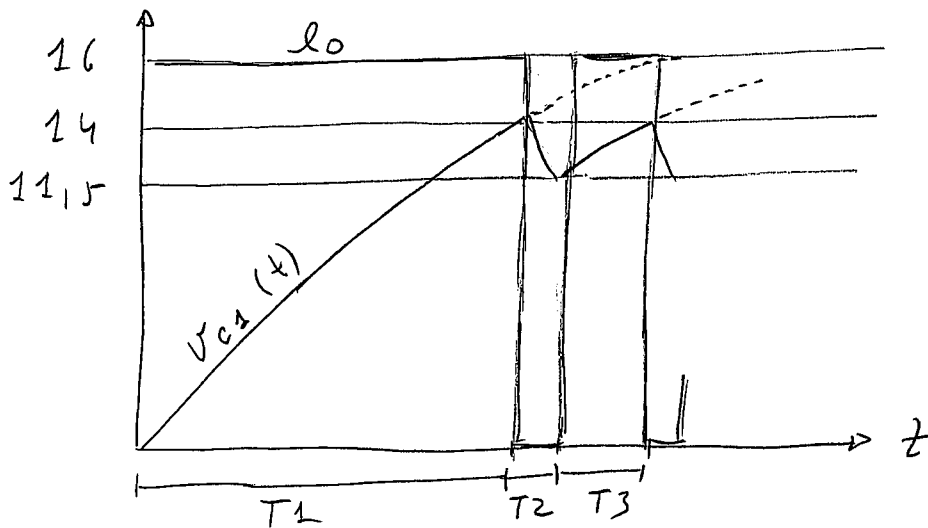
$T_1 = 17$ segundos // ao ligar, de zero até 14 Volts

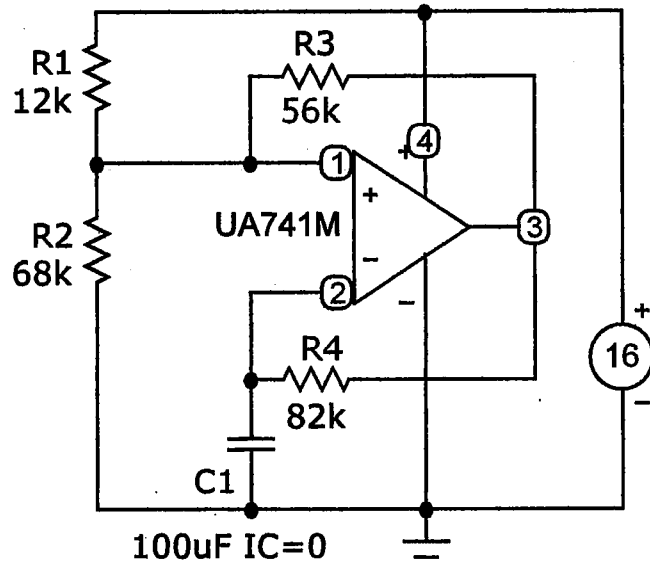
$$T_2 = -82k \cdot 100\mu \ln \left(\frac{0 - 11,5}{0 - 14} \right)$$

$T_2 = 1,61$ segundos // descarga de C_1 : 14V \rightarrow 11,5 Volts

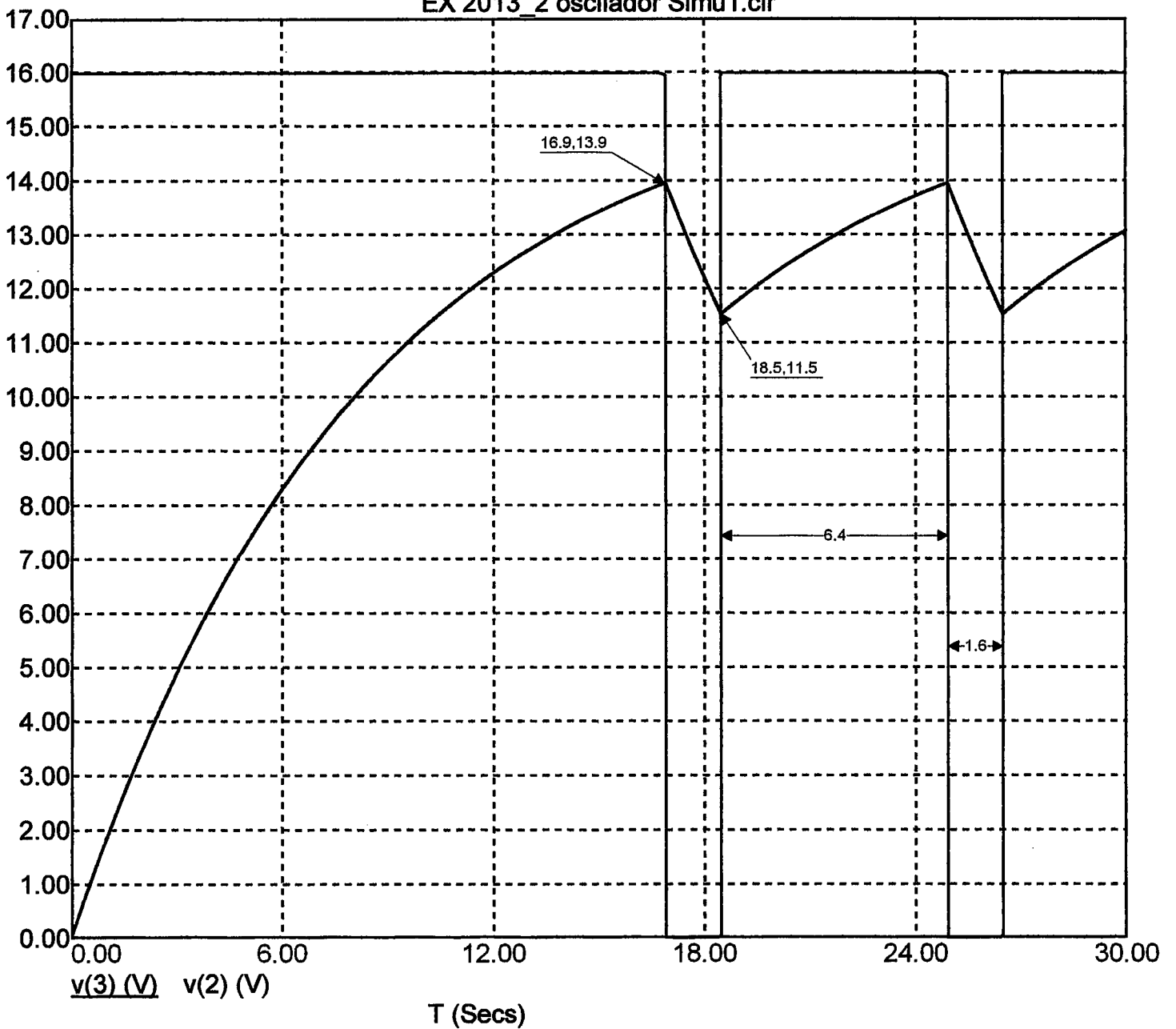
$$T_3 = -82k \cdot 100\mu \ln \left(\frac{16 - 14}{16 - 11,5} \right)$$

$T_3 = 6,65$ segundos // carga de C_1 : 11,5 \rightarrow 14 Volts

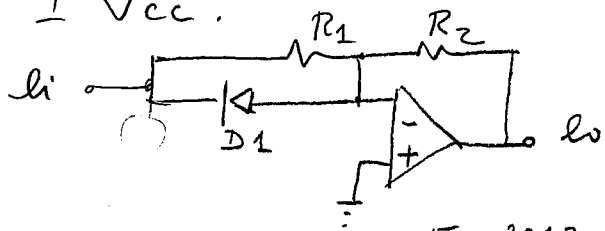




EX 2013_2 oscilador Simu1.cir



Equacione o circuito e desenha o gráfico de sua função de transferência, marcando todos os pontos de interesse, componente ideais e alimentação $\pm V_{cc}$.



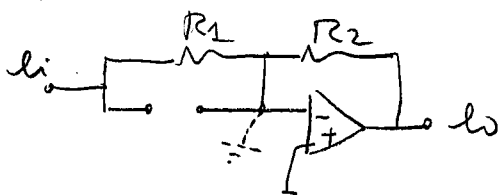
Ex 2017-2

Circuito é inserido e linear.

Diodes é não-linear; fazer hipóteses.

Existe massa virtual.

Hipótese; l_i positivo. Então $D = OFF$;



Equacionando $l_+ = l_-$;
 $l_+ = 0$

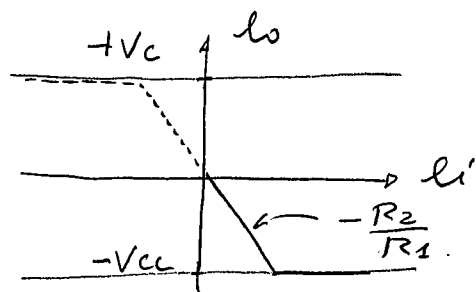
$$l_- = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Iguelando e isolando l_o ;

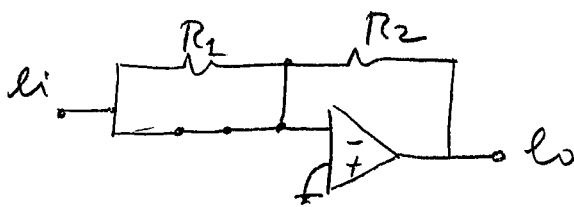
$$l_o = - \frac{R_2}{R_1} //$$

Esboço do gráfico,

válidos para $l_i > 0$;



Hipótese; l_i negativo. Então $D = ON$;



Equacionando $l_+ = l_-$;

$$l_+ = 0$$

$$l_- = l_i \text{ Então } 0 = l_i ??$$

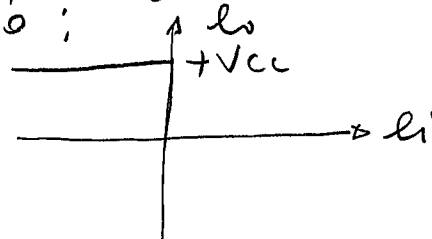
Vale também;

$$l_o = A_d (l_+ - l_-) + A_c \left(\frac{l_+ + l_-}{2} \right)$$

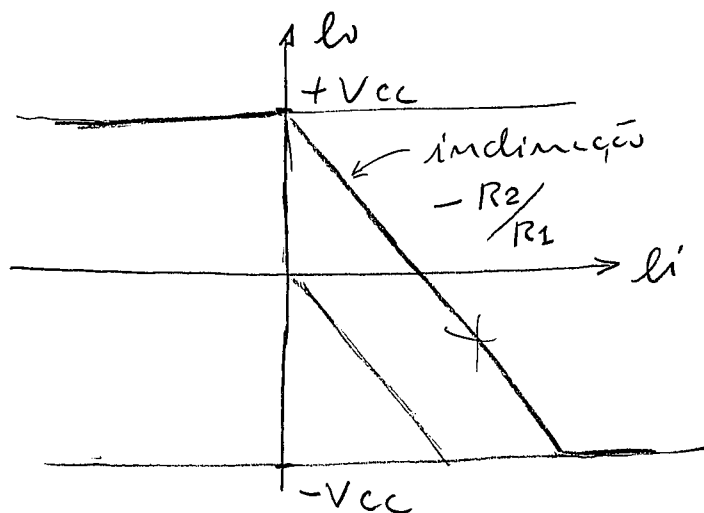
$$l_o = \infty (0 - (-l_i)) + 0 (---)$$

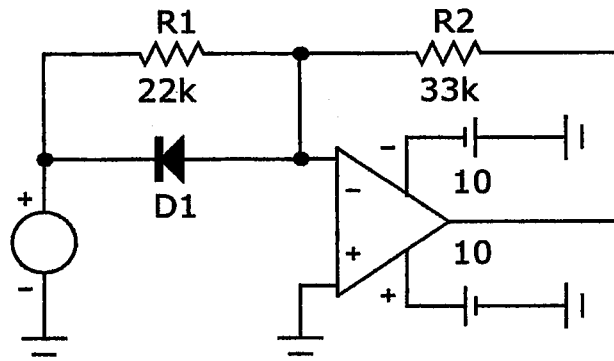
$$l_o = +\infty // \text{ saturado em } +V_{cc}$$

Esboço do gráfico para $l_o < 0$;

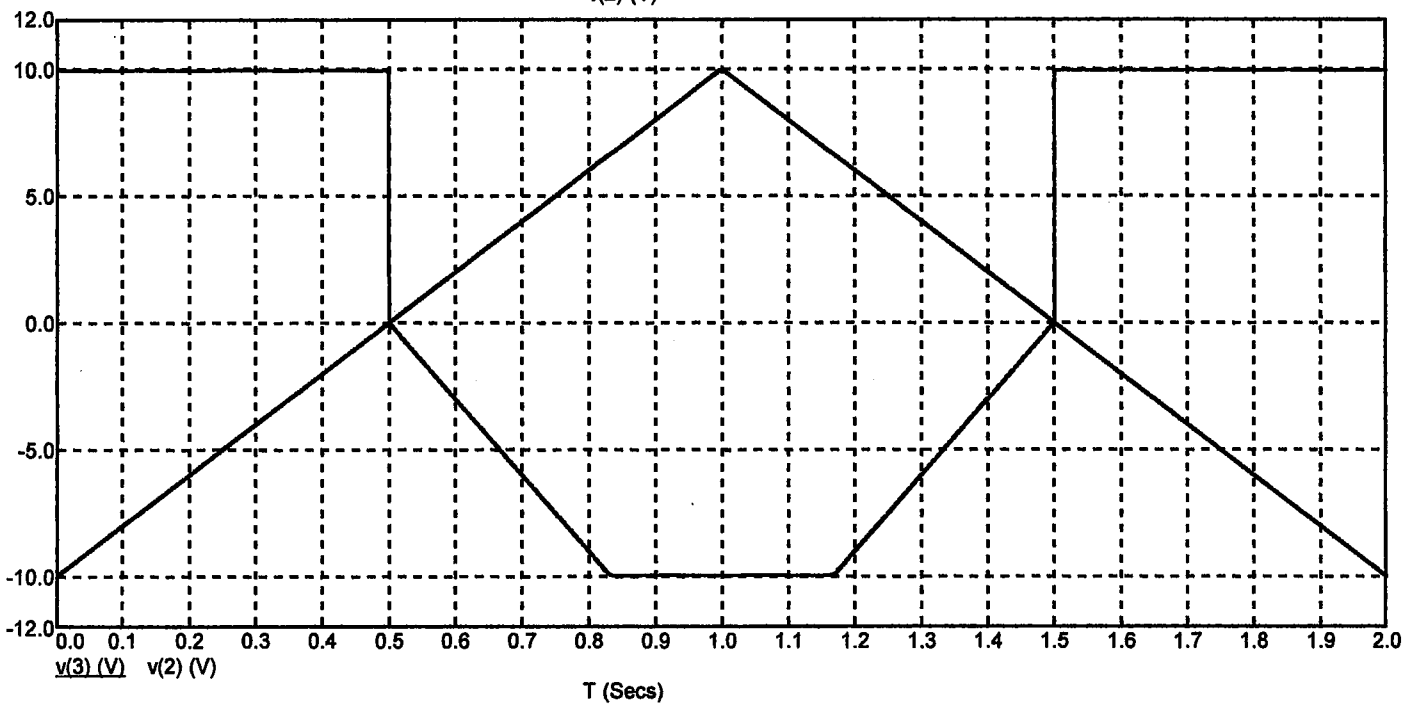
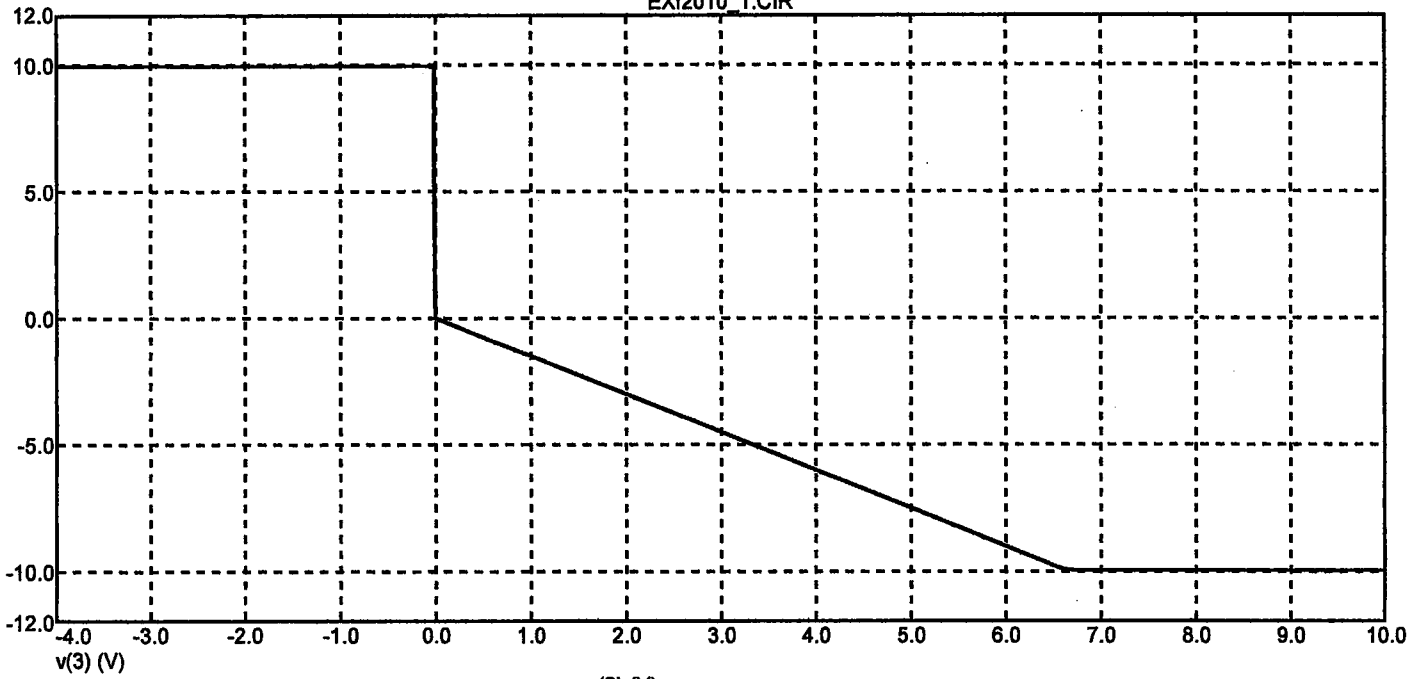


Juntando os gráficos



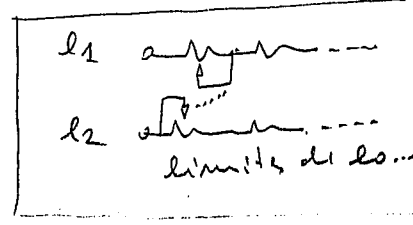
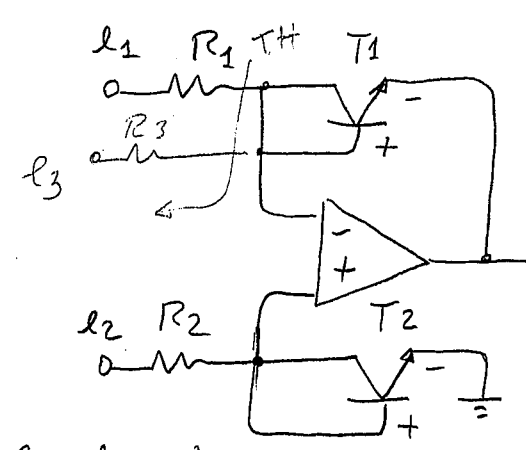


EXF2010_1.CIR



Feito em maio 2008

Equaçõe e o circuito.



Comente os resultados, vantagens e desvantagens. Modifique um pouco para corrigir imperfeições e obter uma saída em base 10.

Superhe em trcedes >> V_{BE1}
EX 2008/2

Existe apenas realimentação negativa: $l_+ = l_-$

$$l_+ = V_{BE2}$$

$$l_- = V_{BE1} + l_0$$

Melhor: KVL
 $-V_{BE2} + V_{BE1} + l_0 = 0$
 $l_0 = V_{BE2} - V_{BE1}$

Iguando e isolando l_0 :

$$l_0 = V_{BE2} - V_{BE1}$$

$$l_0 = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right)$$

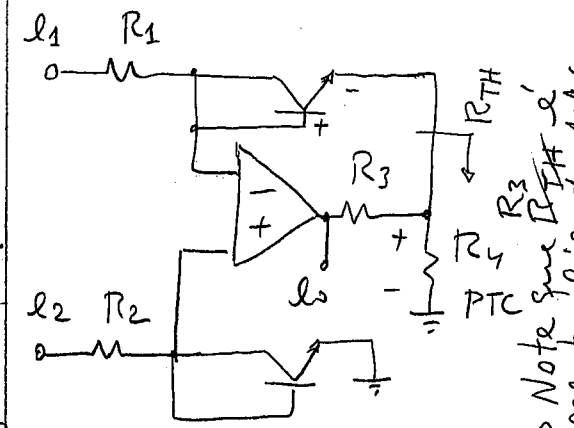
$$l_0 = \frac{k \cdot T}{q} \cdot \ln\left(\frac{I_{c2}/I_0}{I_{c1}/I_0}\right)$$

$i_{c1} = (l_1 - V_{BE2}) / R_1$ Supondo $l_1 \gg V_{BE2}$ fica apenas $i_{c1} = \frac{l_1}{R_1}$ (VIDE VERSO)

$$l_0 = \frac{k \cdot T}{q} \cdot \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$$

Sensível a temp. mas I_0 foi cancelado.

Usando 15,7k e 1k PTC o circuito tem maior ganho e fica estável.



$$l_- = V_{BE1} + l_0 \cdot \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

Iguando e isolando l_0 :

$$l_0 = \frac{R_3 + R_4}{R_4} (V_{BE2} - V_{BE1})$$

$$l_0 = \frac{R_3 + R_4}{R_4} \cdot \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$$

com $R_3 = 15,7k$
 $R_4 = 1k @ 27^\circ C$ PTC

como $\frac{k \cdot T}{q} = 26 mV @ 27^\circ C$

$$l_0 = \frac{15,7 + 1}{1} \cdot 26 \cdot 10^{-3}$$

$$l_0 = 0,4342 \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$$

como $\ln(x) = 2,3 \cdot \log(x)$

$$l_0 = \log\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$$

Usando: $R_3 = 37,5k$
 $R_4 = 1k$ PTC

Fica $l_0 = \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$

configurar para:
 $l_0 = 3 \cdot \ln\left(\frac{l_2}{l_1}\right)$
 sendo $R_4 = 1k$ PTC

Note que RTH e R3 neutralizam o efeito de l1

Versão Ex 2013/2

$$I_0 = \frac{k \cdot T}{q} \ln \left(\frac{I_{C2}}{I_{C1}} \right)$$

Entradas $\gg 1$, $I_+ = I_-$:

$$I_{C1} = \frac{I_+ - I_-}{R_1} = \frac{I_+ - V_{BE2}}{R_1} \approx \frac{I_+}{R_1}$$

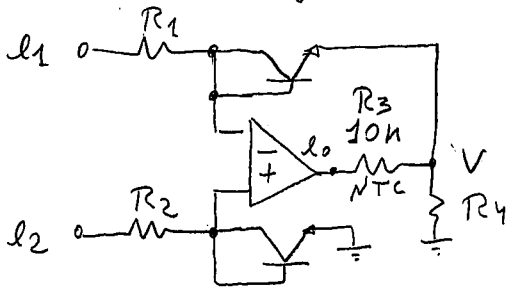
$$I_{C2} = \frac{I_+ - I_-}{R_2} = \frac{I_+ - V_{BE2}}{R_2} \approx \frac{I_+}{R_2}$$

Então:

$$I_0 = \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_+ \cdot R_1}{I_+ \cdot R_2} \right) \quad (1)$$

Sensível a temperatura mas I_0 foi cancelado. Como $\Delta V_{BE} = -2 \text{ mV}/^\circ\text{C}$, precisa aumentar I_0 com a temperatura.

Como $\frac{kT}{q} = 26 \text{ mV} @ 27^\circ\text{C}$ precisa aumentar I_0 reduzindo a realimentação: circuito fica:



$$V = I_0 \frac{R_4}{R_3 + R_4} \text{ levando em (1):}$$

$$I_0 \frac{R_4}{R_3 + R_4} = \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_2 \cdot R_1}{I_1 \cdot R_2} \right)$$

$$I_0 = \frac{R_3 + R_4}{R_4} \cdot \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_2 \cdot R_1}{I_1 \cdot R_2} \right)$$

Passando para base 2:

$$\log_2(x) = \frac{\log_e(x)}{\log_e(2)} = 1,4427 \cdot \log_e(x)$$

Fica então:

$$I_0 = \frac{R_3 + R_4}{R_4} \cdot \frac{k \cdot T}{q} \cdot 1,4427 \log_2 \left(\frac{I_2 \cdot R_1}{I_1 \cdot R_2} \right) //$$

Para constante unitária com $R_3 = 10 \text{ k NTC}$:

$$\frac{10 \text{ k} + R_4}{R_4} \cdot 26 \cdot 10^{-3} \cdot 1,4427 = 1$$

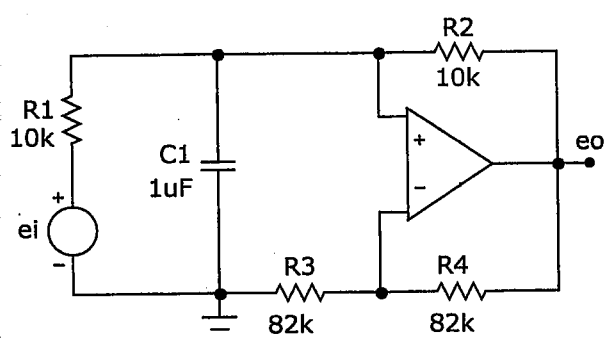
$$\text{Daí, } R_4 = 389,7 \rightarrow R_4 = \underline{\underline{390 \Omega}}$$

Com estes valores,

$$I_0 = \log_2 \left(\frac{I_2 \cdot R_1}{I_1 \cdot R_2} \right) //$$

Nome: GABARITO Turma: 111

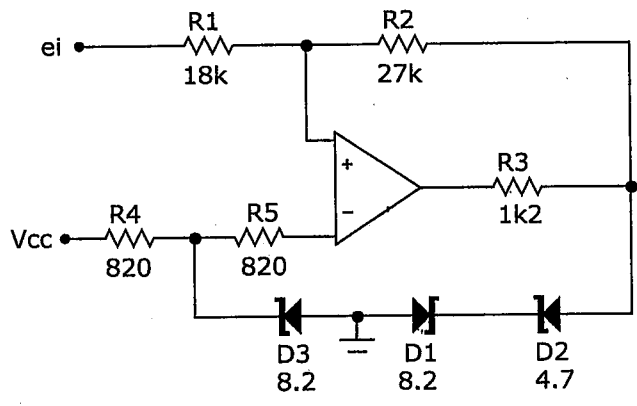
1. (3,5 pontos) Examine a topologia a seguir e procure entender o seu funcionamento. Equacione o circuito em formato literal para obter a saída e_o em função da entrada e_i . Aplique então o sinal de entrada e os valores de circuito na equação e desenhe o gráfico temporal da saída, com todos os valores de interesse marcados. Descreva todas as etapas com textos, equações e diagramas pois isso vai ser avaliado. Entrada: onda quadrada com 6 Volts pico-a-pico e 50Hz.



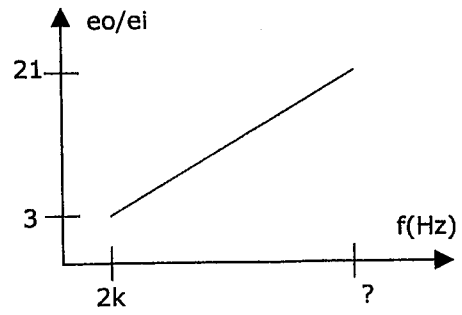
$$i_c(t) = C \cdot dv_c / dt$$

$$v_c = \frac{1}{C} \int i_c dt$$

2. (3,5 pontos) Examine o funcionamento do circuito a seguir, equacione sua função de transferência e_o / e_i em formato literal, aplique os valores e desenhe o gráfico respectivo, com todos os valores numéricos que foram calculados. Descreva cada etapa com textos, equações e diagramas para ajudar o entendimento.



3. (3,0 pontos) Projete o circuito de um amplificador não-inversor com o ganho e_o / e_i controlado por um sinal digital de frequência variável acionando uma chave eletrônica de um polo e duas posições. Planeje a solução agora. A resposta do circuito deve obedecer o gráfico a seguir. Para baixo consumo, use resistores de 100k pelo menos. Como sempre, descreva formalmente cada passo pois isso será avaliado. Calcule o limite superior do clock. $R_{equivalente} = 1 / C \cdot f_{ck}$.

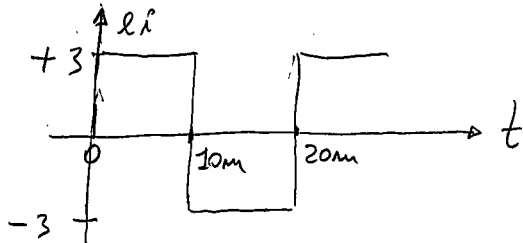


Versão de Recuperação 2014/14

$$l_o = \frac{2}{R_1 \cdot C_1} \int l_i \cdot dt + l_o(0)$$

começando com $V_{ci}(0) = 0$

e a entrada l_i como:



$$T = \frac{1}{f} = \frac{1}{50 \text{ Hz}} \approx 20 \text{ ms}$$

Dois semi-períodos:

$$T_1 = T_2 = 10 \text{ ms}$$

Colocando os valores de circuito:

$$l_o = \frac{2}{10 \text{ k} \cdot 1 \mu} \int_0^{10 \text{ ms}} 3 \cdot dt + 0 \text{ Volt}$$

$$l_o = 600 \cdot T_1 = 600 \cdot 10 \text{ ms} = 6 \text{ Volts} //$$

Rampa de 0 a 6 Volts entre $t=0$ e $t=10 \text{ ms}$

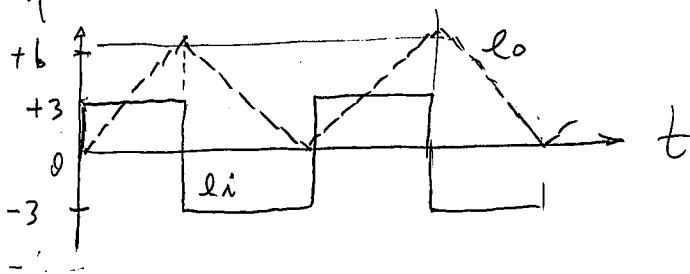
Seguindo o tempo:

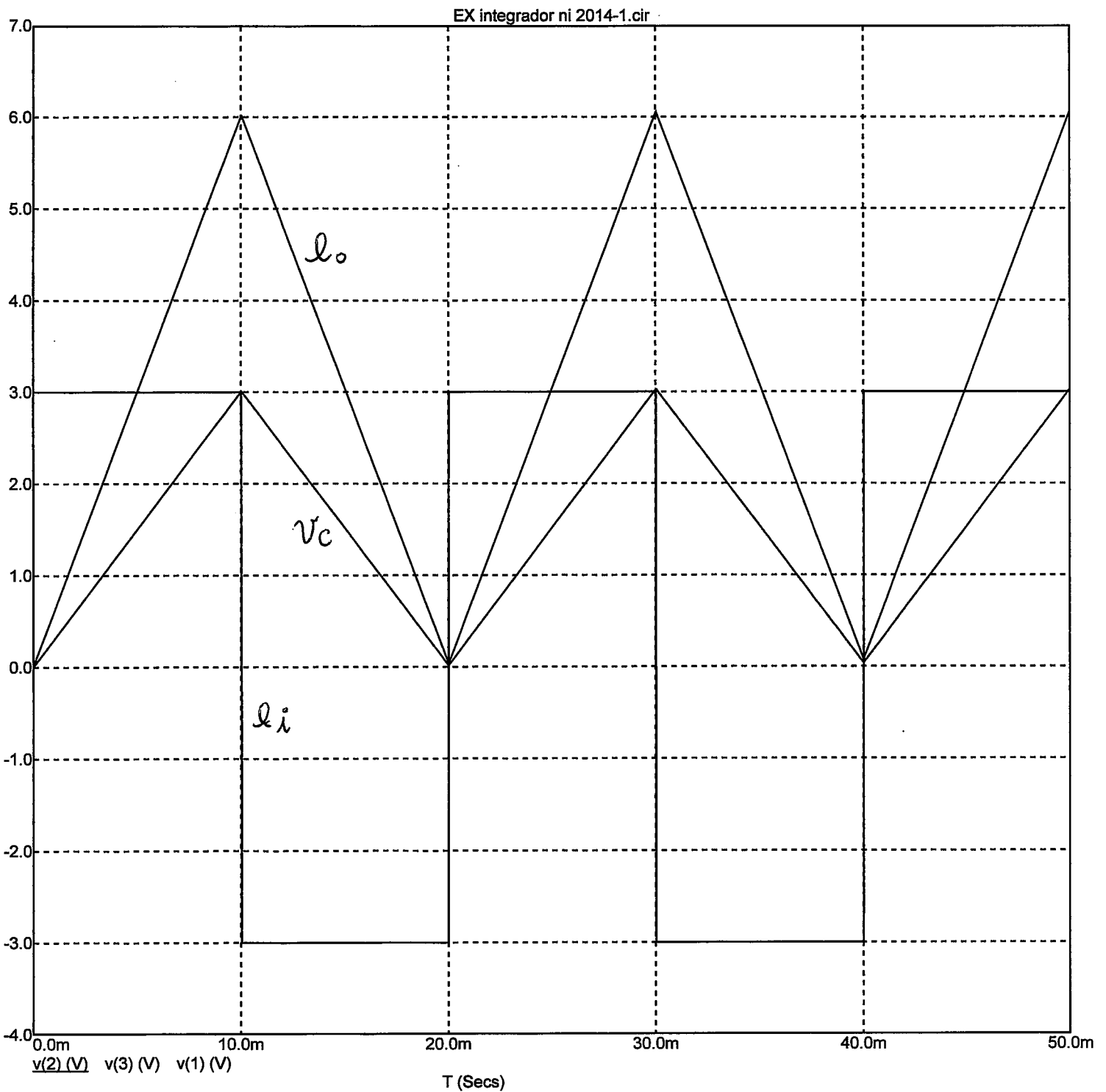
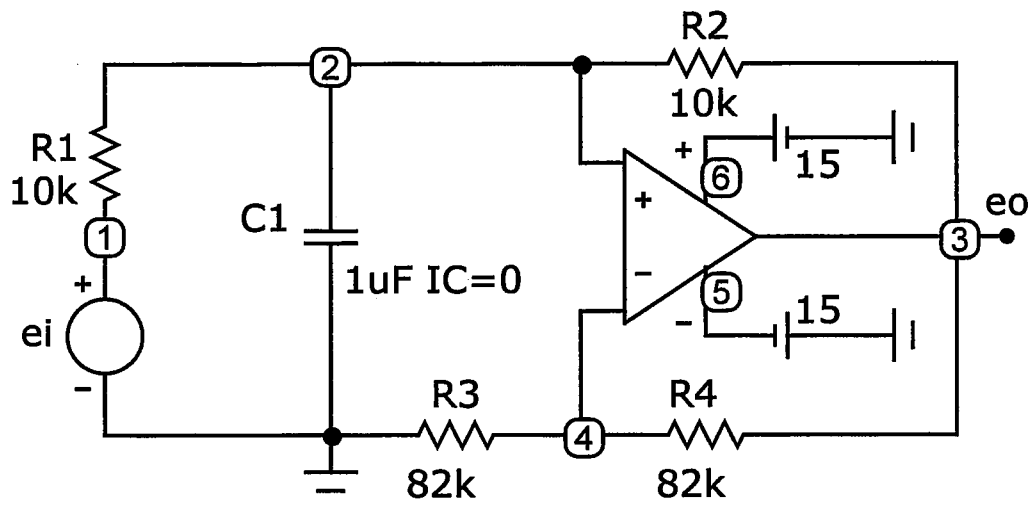
$$l_o = \frac{2}{10 \text{ k} \cdot 1 \mu} \int_{10 \text{ ms}}^{20 \text{ ms}} -3 \cdot dt + 6 \text{ Volts}$$

$$l_o = -600 \cdot 10 \text{ ms} + 6 \text{ Volts} = 0 //$$

Rampa diminui de 6 a 0 entre $t=10 \text{ ms}$ e $t=20 \text{ ms}$

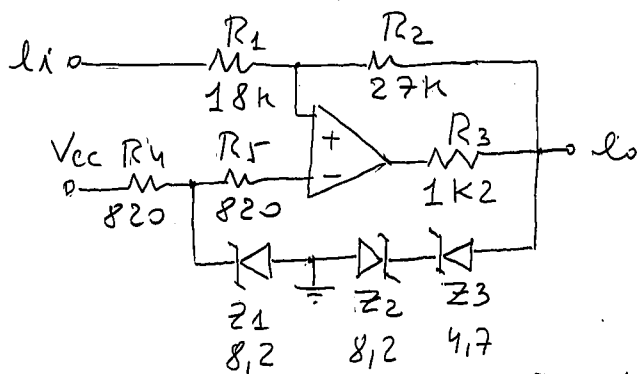
A partir daí o ciclo se repete. Então:





Escreva o circuito a seguir, determine as funções l_o/l_i e o gráfico respectivo, com todos os pontos de interesse marcados.

Escreva em formato literal, descreva cada termo e aplique os valores numéricos por último. $V_D = 0,6$
 $V_{cc} = \pm 12V$ operacional ideal.



O operacional trabalha saturado em $\pm V_{cc}$ exceto nos pontos de virada. Devido ao limitador de saída, $l_o = \pm V_D + V_D$.

$$l_o = +(V_{D2} + V_{D3}) = 8,2 + 0,6 = +8,8 \text{ V}$$

$$l_o = -(V_{D2} + V_{D3}) = -0,6 - 4,7 = -5,3 \text{ V}$$

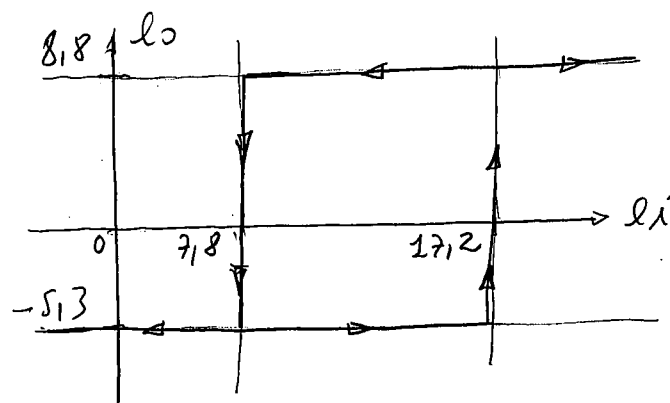
colocando os valores em (1):

$$l_i = \frac{18+27}{27} \left[8,2 - \left(-5,3 \right) \frac{18}{18+27} \right]$$

$$l_i = \frac{45}{27} \left[8,2 \cdot \begin{pmatrix} -3,52 \\ +2,12 \end{pmatrix} \right]$$

$$l_i = \begin{pmatrix} +7,8 \\ +17,2 \end{pmatrix}$$

Estes são os valores de l_i que viram l_o entre os dois limites calculados acima. Montando o gráfico:



Realimentação positiva apenas, tensões de referência, limitador de tensões na saída.

É um comparador não-inversor com histerese e tensões de ref. R_5 : sem função pois $i_{i-} = 0$.
 Ponto de virada: $l_+ = l_-$

Por superposição,

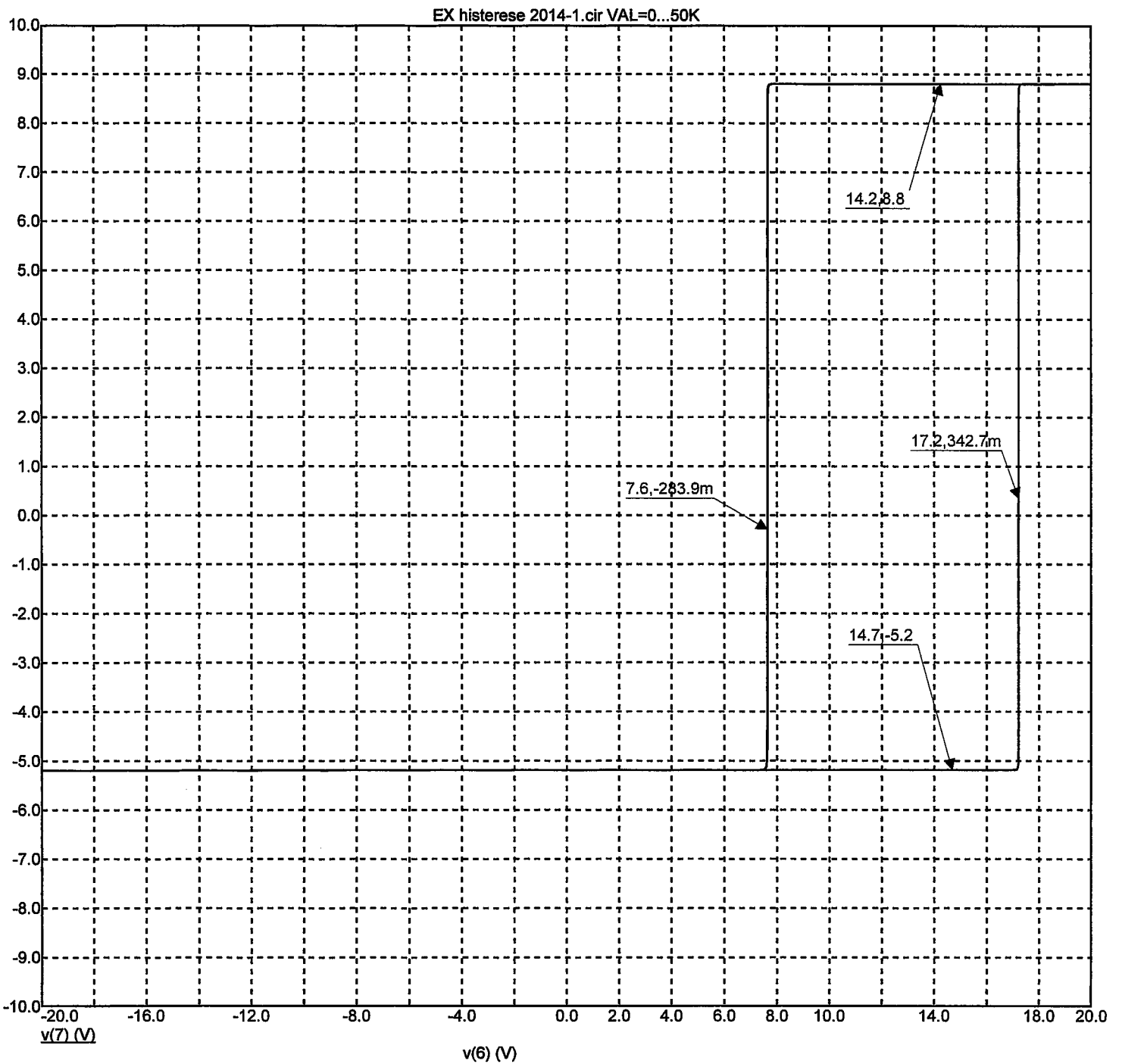
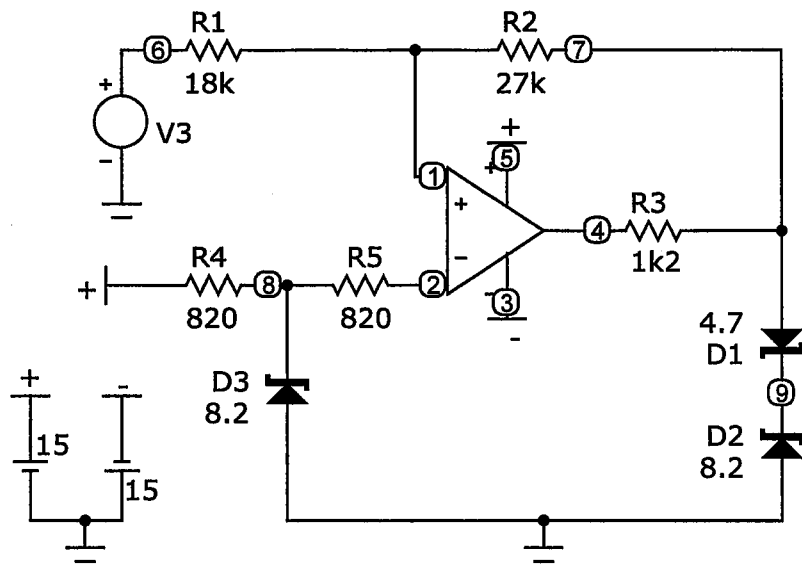
$$l_+ = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_- = V_{Z1}$$

Igualando e isolando l_i :

$$l_i = \frac{R_1 + R_2}{R_2} \left(V_{Z1} - l_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} \right)$$

(1)



Projete o circuito de um amplificador não-inversor de ganho controlado por um sinal digital de frequência variável, acionando uma chave de 1 polo duas posições.

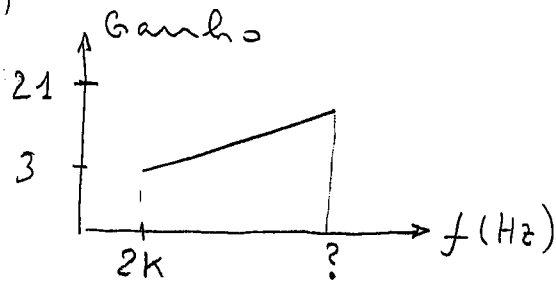
Dados:

Resposta descrita pelo gráfico a seguir.

Componentes ideais.

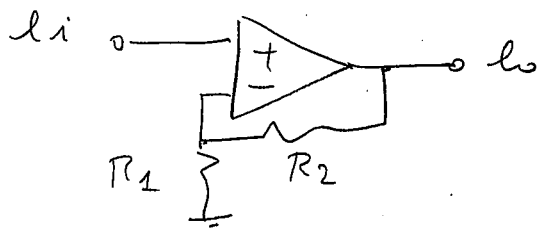
Baixo consumo: use resistores de 100k pelo menos.

Descreva cada passo do equacionamento do projeto. Calcule os limites de frequência do clock.



Ex 2007/1

Ponto de partida: amplif. não inversor:



$$i_- = i_+$$

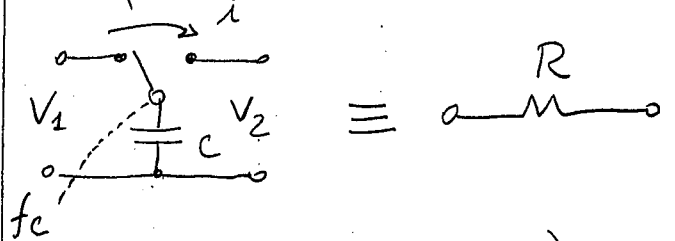
$$i_+ = i_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Iguando:

$$i_i = i_o \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$\frac{i_o}{i_i} = \frac{R_1 + R_2}{R_1} = 1 + \frac{R_2}{R_1} //$$

Capacitor chaveado:



$$\Delta q = C \cdot \Delta V = C (V_1 - V_2)$$

$$i_{\text{médio}} = \frac{\Delta q}{\Delta t} \quad \text{e} \quad R = \frac{\Delta V}{i_{\text{médio}}}$$

$$R = \frac{V_1 - V_2}{C (V_1 - V_2) \frac{1}{T_c}} \rightarrow R = \frac{T_c}{C} = \frac{1}{C \cdot f_c}$$

T_c = período do clock

f_c = freq. do clock

Então, como R diminuirá com a freq. e o ganho do amplif. é inversamente proporcional a R_1 , fazemos

$$R_1 = \text{cap. chaveado.}$$

Equacionando:

Ganho mínimo:

$$3 = 1 + \frac{R_2}{R_{1\text{LOW}}} \quad \text{Escolhendo } R_2 = 100k, \text{ então}$$

$$R_{1\text{LOW}} = 50k //$$

Ganho máximo:

$$21 = 1 + \frac{R_2}{R_{1\text{HIGH}}}$$

$$R_{1\text{HIGH}} = 5k //$$

Transformando R_1 em um capacitor chamado:

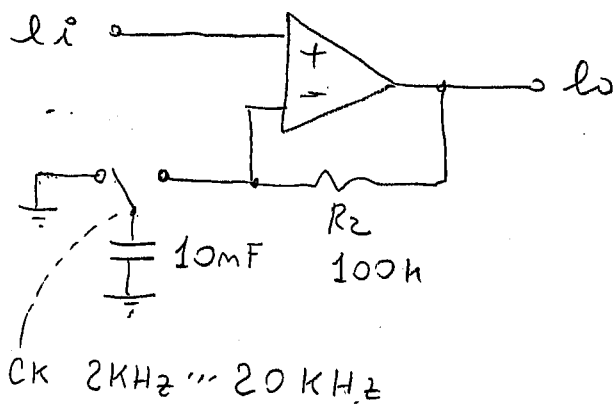
$$R_{1low} = \frac{1}{C \cdot 2\text{KHz}} = 50\text{h}$$

Então $C = 10\text{mF} //$

$$R_{1high} = \frac{1}{C \cdot f_2} = 5\text{K}$$

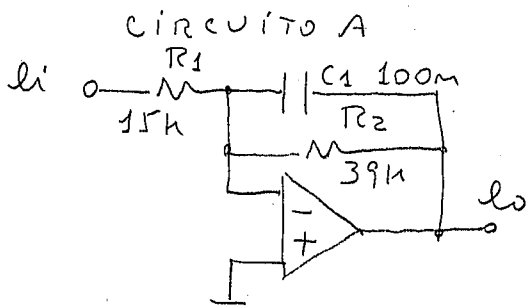
Então $f_2 = 20\text{KHz} //$

Circuito projetado:



Examine os dois circuitos a seguir e:

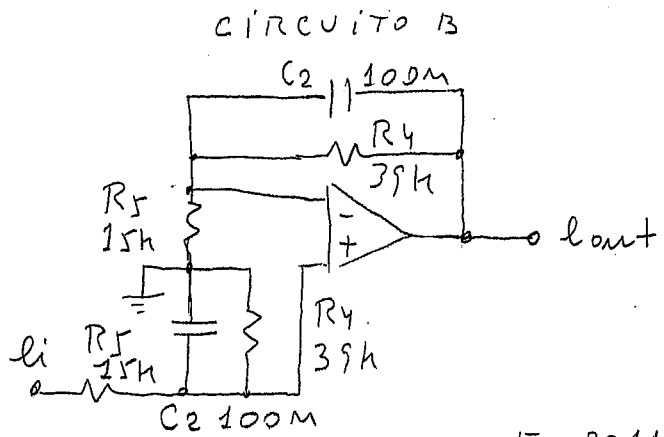
- Descreva a sua função, em termos gerais
- Equacione ^{em formato literal} a função de transferência no domínio frequência do circuito A e a seguir equacione o ganho em corrente contínua. Analise e comente os resultados.
- Aplice os valores numéricos nas duas equações deduzidas.
- Repita todos os passos acima no circuito B.
- Compare os resultados e comente.



$$C_1 = C_2 = 100\text{mF}$$

$$R_1 = R_5 = 15\text{k}$$

$$R_2 = R_4 = 39\text{k}$$



Ex 2011-2

a) circuitos lineares (só realim. negativa) e são dependentes do tempo e freq. Circuito A é inversor e o B não inverte o sinal.

b) Circuito A é um integrador com perda ou filtro tipo passa-baixa de 1ª ordem.

Reatância capacitiva:

$$X_1 = \frac{1}{j\omega C_1} = \frac{1}{j \cdot C_1}$$

Juntando C_1 e R_2 :

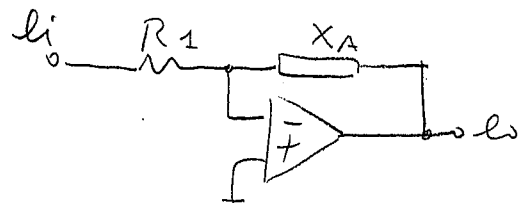
$$X_A = X_1 \parallel R_2 = \frac{X_1 \cdot R_2}{X_1 + R_2}$$

$$X_A = \frac{\frac{1}{j \cdot C_1} \cdot R_2}{\frac{1}{j \cdot C_1} + R_2}$$

$$X_A = \frac{\frac{R_2}{j \cdot C_1}}{R_2 + \frac{R_2}{j \cdot C_1}}$$

$$X_A = \frac{\frac{R_2}{j \cdot C_1} \cdot j \cdot C_1 \cdot R_2}{R_2 + j \cdot C_1 R_2^2}$$

$$X_A = \frac{R_2}{1 + j \cdot C_1 R_2} //$$



Equacionando $l_+ = l_-$:

$$l_+ = 0 \quad \text{Por superposição:}$$

$$l_- = l_i \frac{X_A}{R_1 + X_A} + l_o \frac{R_1}{R_1 + X_A}$$

Iguando:

$$l_o \frac{R_1}{R_1 + X_A} = -l_i' \frac{X_A}{R_1 + X_A}$$

$$\frac{l_o}{l_i'} = - \frac{X_A}{R_1}$$

$$\frac{l_o}{l_i'} = \frac{-R_2/R_1}{1 + s \cdot R_2 \cdot C_1} //$$

Gainho em cc: fazendo $s=0$:

$$\left. \frac{l_o}{l_i'} \right|_{cc} = - \frac{R_2}{R_1} \text{ Amplif. inversor.}$$

c) Valores numéricos:

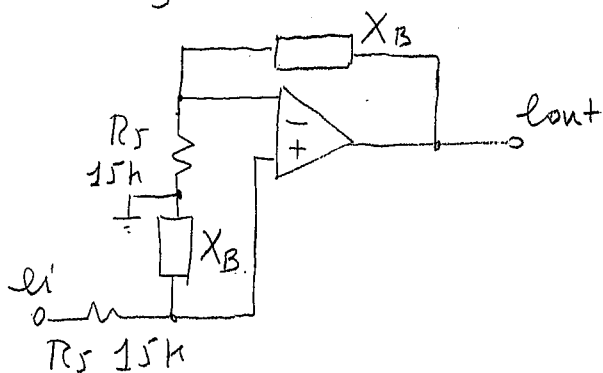
$$\frac{l_o}{l_i'} = \frac{-39/15}{1 + s \cdot 39k \cdot 100m}$$

$$\frac{l_o}{l_i'} = \frac{-2,6}{1 + 0,0039 \cdot s} //$$

Gainho em cc: $\left. \frac{l_o}{l_i'} \right|_{cc} = -2,6$

d) Circuito B:

Aproveitando o que foi deduzido para o circuito A:



$$X_B = \frac{R_4}{1 + s \cdot C_2 \cdot R_4}$$

Equacionando $l_+ = l_-$:

$$l_+ = l_i' \frac{X_B}{R_5 + X_B}$$

$$l_- = l_o \frac{R_5}{R_5 + X_B}$$

Iguando:

$$l_o \frac{R_5}{R_5 + X_B} = l_i' \frac{X_B}{R_5 + X_B}$$

$$\frac{l_{out}}{l_i'} = \frac{X_B}{R_5}$$

$$\frac{l_{out}}{l_i'} = + \frac{R_4/R_1}{1 + s \cdot C_2 \cdot R_4} //$$

Gainho em cc fazendo $s=0$:

$$\left. \frac{l_{out}}{l_i'} \right|_{cc} = + \frac{R_4}{R_5} \text{ Amplif. não-inversor}$$

Valores numéricos:

$$\frac{l_{out}}{l_i'} = \frac{39/15}{1 + s \cdot 39k \cdot 100m}$$

$$\frac{l_{out}}{l_i'} = \frac{2,6}{1 + 0,0039 \cdot s} //$$

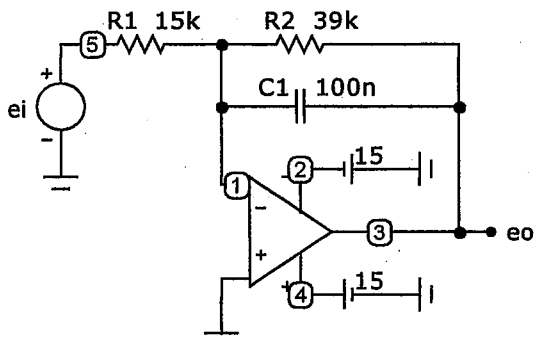
$$\left. \frac{l_{out}}{l_i'} \right|_{cc} = 2,6 //$$

e) Os dois circuitos são idênticos com a diferença que A é inversor e B é não-inv. Ambos são passa-baixas de primeira ordem com

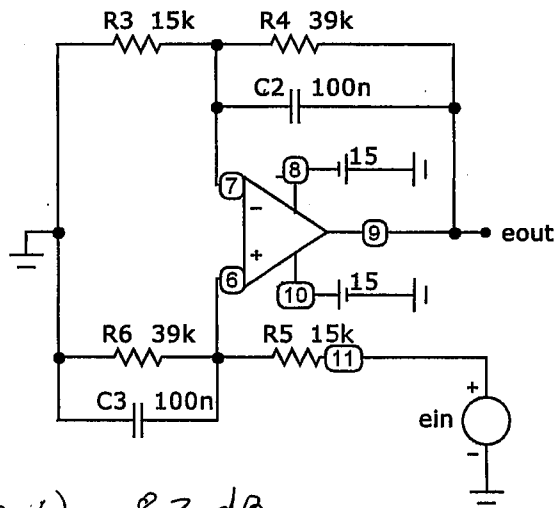
$$\omega_0 = \frac{1}{R \cdot C} = \frac{1}{39k \cdot 100m}$$

$$\omega_0 = 256,4 \text{ rad/s} //$$

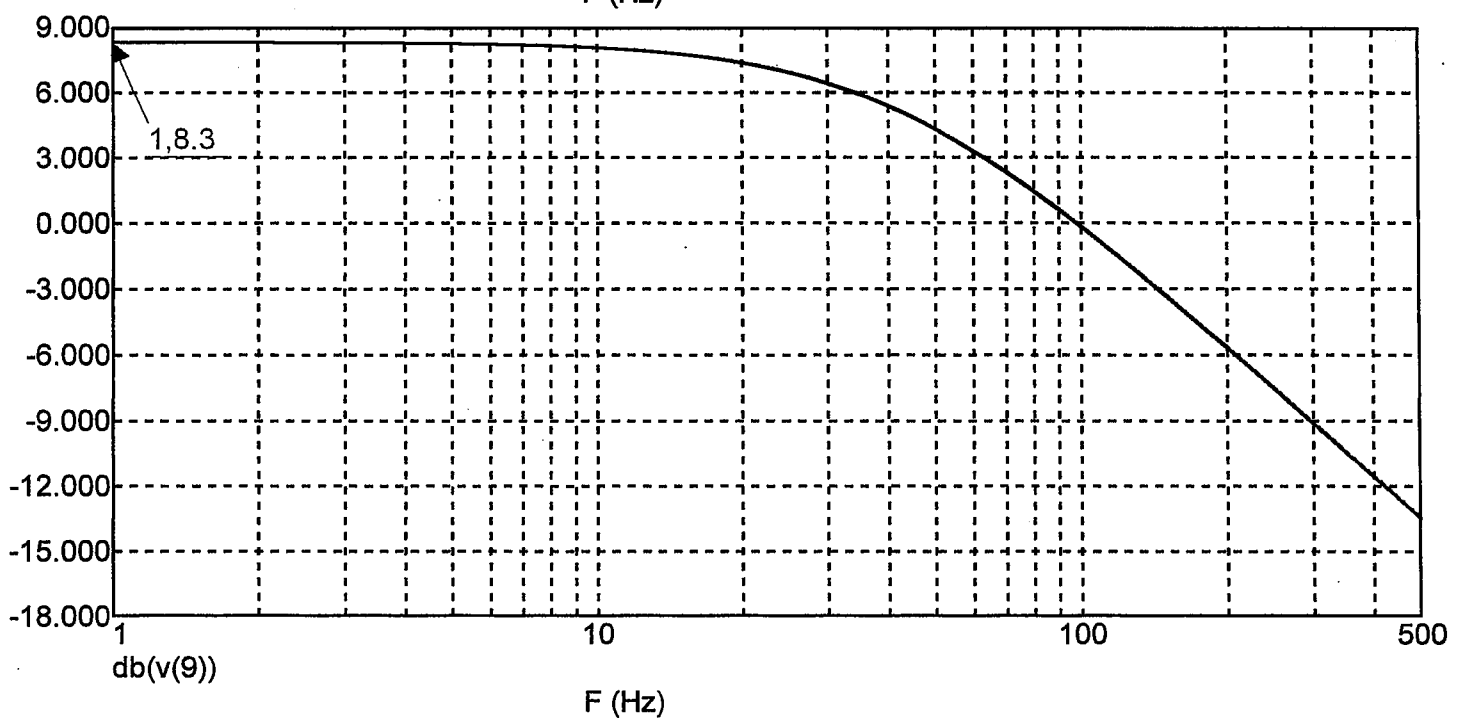
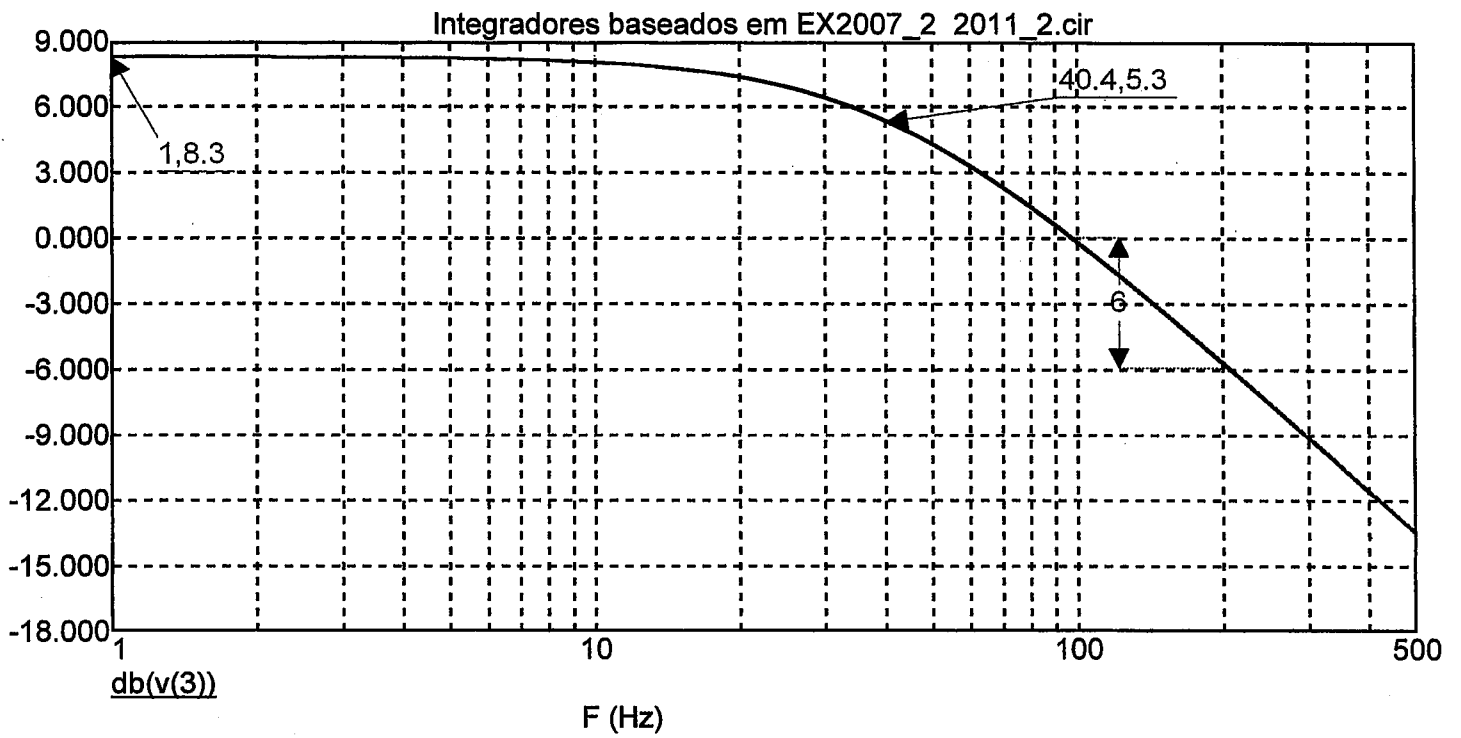
$$f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi} = 40,8 \text{ Hz} //$$

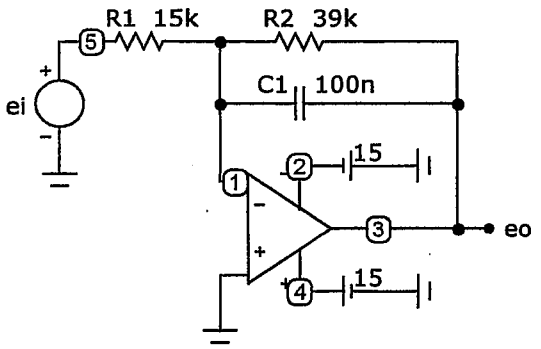


DC 0 AC 1 0 Sin 0 1 100 0 0 0
 DC 0 AC 1 0 Sin 0 1 100 0 0 0

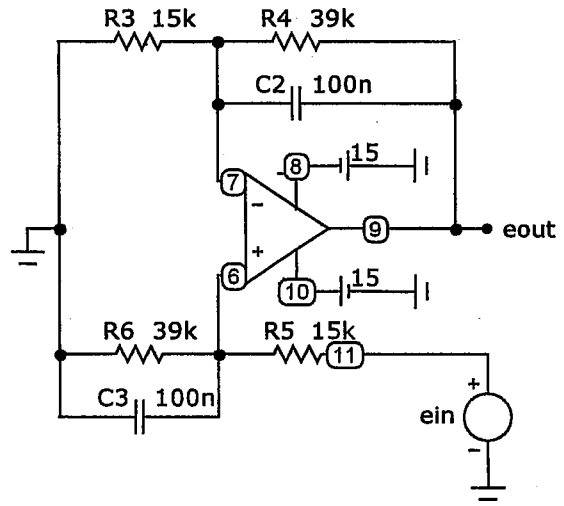


Gainho em dB = $20 \cdot \log(2,6) = 8,3$ dB

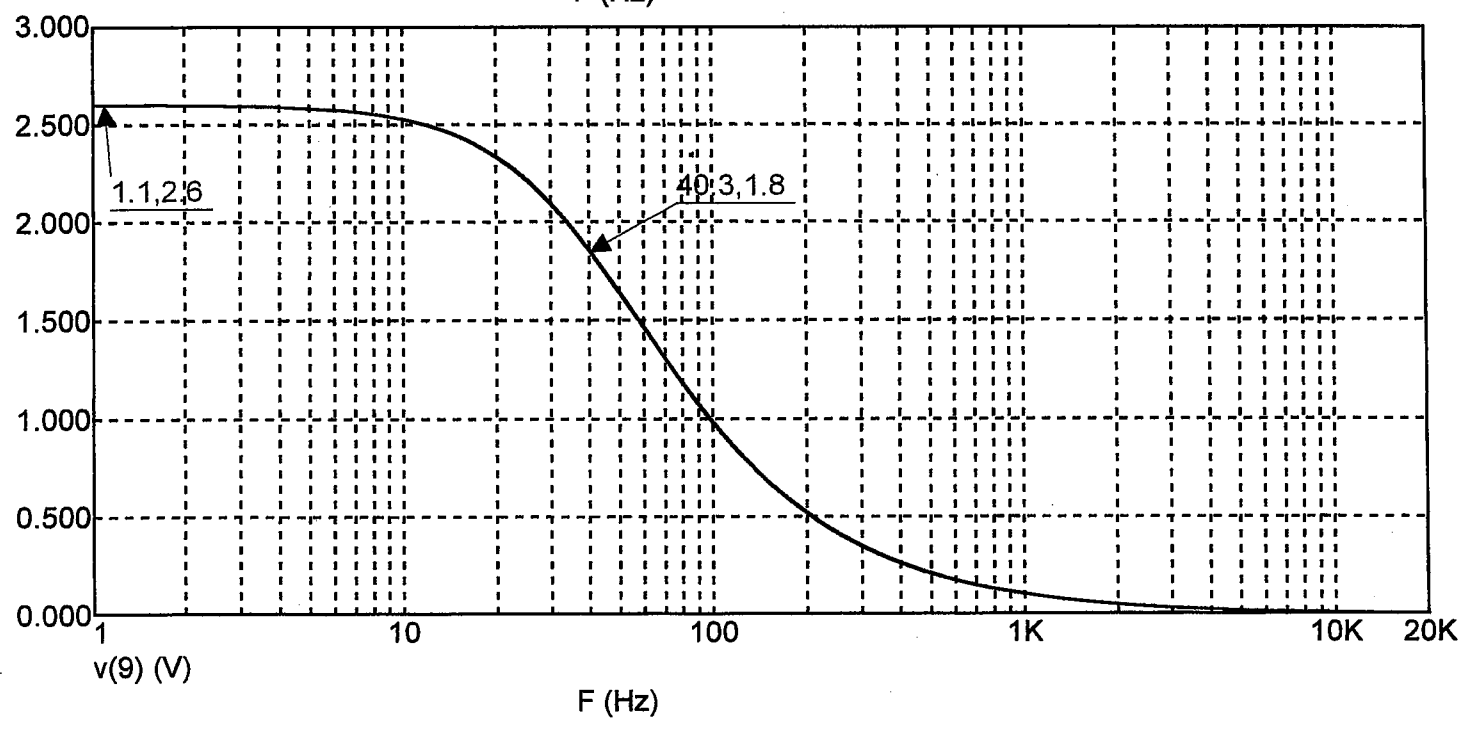
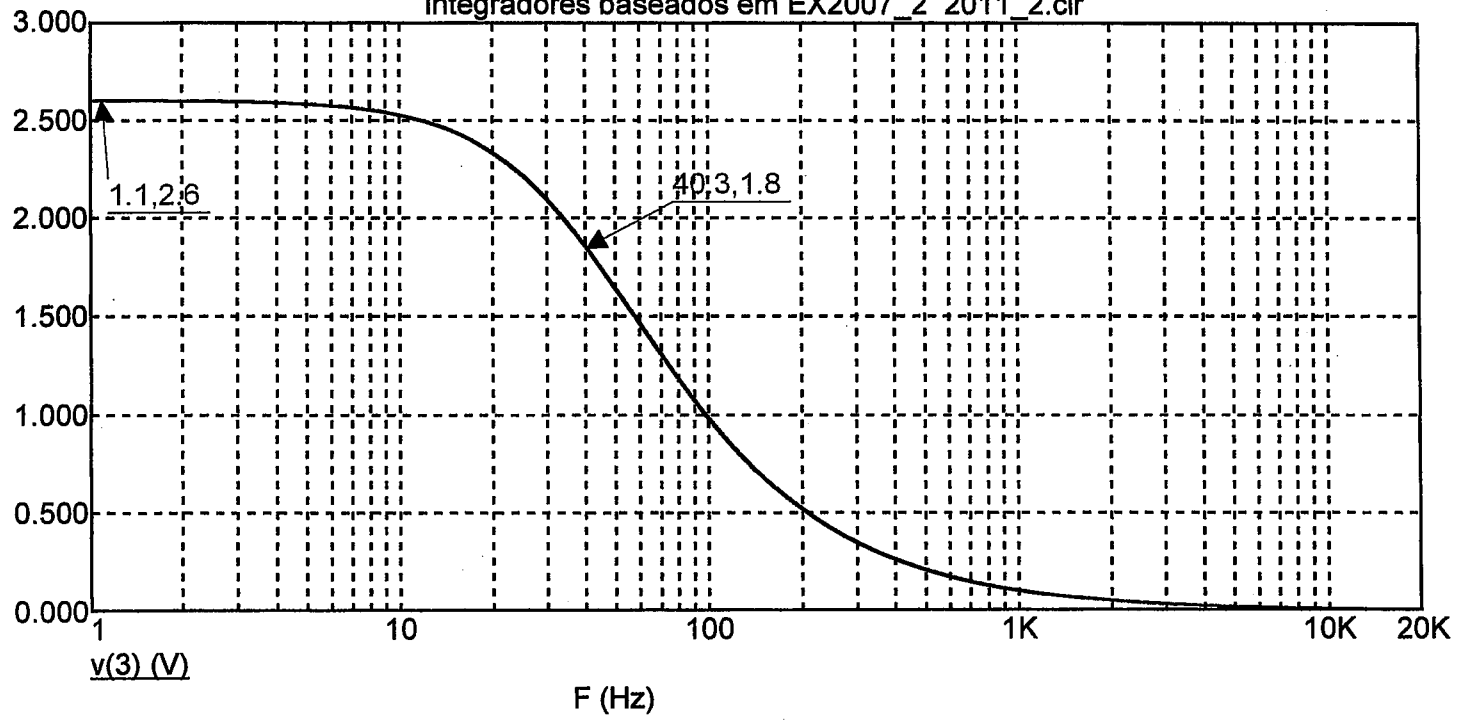




DC 0 AC 1 0 Sin 0 1 100 0 0 0
 DC 0 AC 1 0 Sin 0 1 100 0 0 0

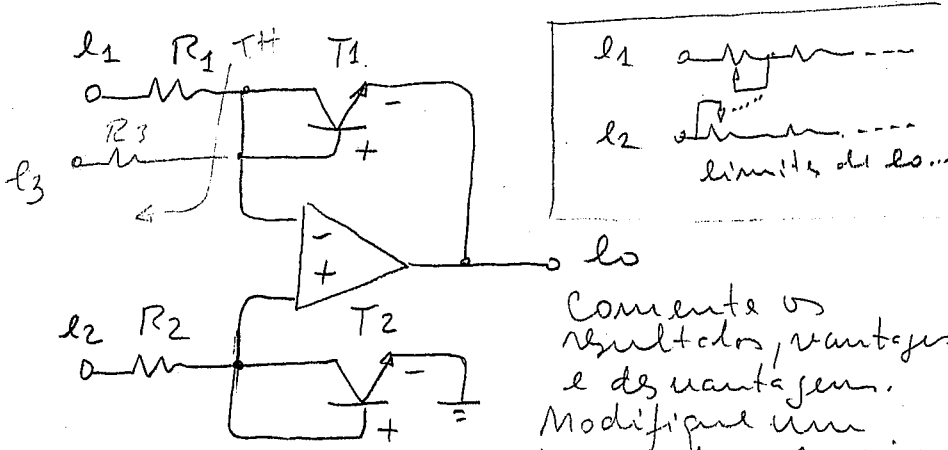


Integradores baseados em EX2007_2 2011_2.cir



Feito em maio 2008

Equacione o circuito.



EX 2008/2

Existe apenas realimentação negativa: $l_+ = l_-$

$$l_+ = V_{BE2}$$

$$l_- = V_{BE1} + l_0$$

Ignorando e isolando l_0 :

$$l_0 = V_{BE2} - V_{BE1}$$

$$l_0 = \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c2}}{I_0}\right) - \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{I_{c1}}{I_0}\right)$$

$$l_0 = \frac{k \cdot T}{q} \cdot \ln\left(\frac{I_{c2}/I_0}{I_{c1}/I_0}\right)$$

$I_{c1} = (l_1 - V_{BE2})/R_1$ Supondo $l_1 \gg V_{BE2}$ fica apenas $I_{c1} = \frac{l_1}{R_1}$ (VIDE VERSO)

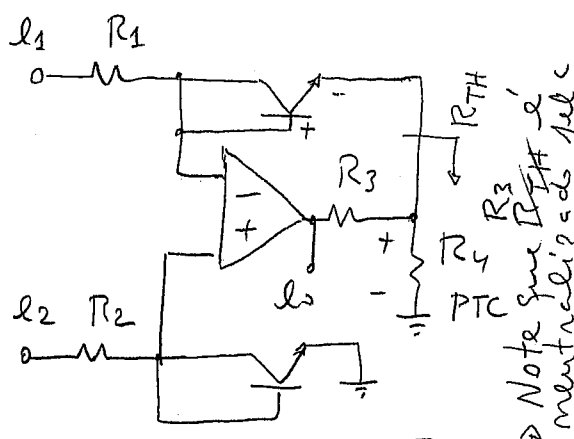
$$l_0 = \frac{k \cdot T}{q} \cdot \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right) \quad // \quad I_{c1} = \frac{l_1}{R_1} \quad (VIDE VERSO)$$

Sensível a temp. mas I_0 foi cancelado.

Usando 15,7k e 1k PTC

o circuito tem maior ganho e fica estável.

COM precisão $l_0 = 2 \ln \frac{l_2}{l_1} = 2 \ln \frac{1}{376k} = 2 \ln 26k$



$$l_- = V_{BE1} + l_0 \cdot \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

Ignorando e isolando l_0 :

$$l_0 = \frac{R_3 + R_4}{R_4} (V_{BE2} - V_{BE1})$$

$$l_0 = \frac{R_3 + R_4}{R_4} \cdot \frac{k \cdot T}{q} \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$$

com $R_3 = 15,7k$

$R_4 = 1k @ 27^\circ C$ PTC

como $\frac{k \cdot T}{q} = 26mV @ 27^\circ C$

$$l_0 = \frac{15,7 + 1}{1} \cdot 26 \cdot 10^{-3} \dots$$

$$l_0 = 0,4342 \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$$

Como $\ln(x) = 2,3 \cdot \log(x)$

$$l_0 = \log\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right) //$$

Usando: $R_3 = 37,5k$

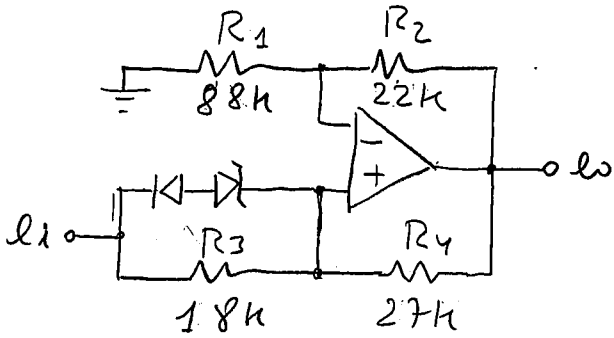
$R_4 = 1k$ PTC

$$\text{Fica } l_0 = \ln\left(\frac{l_2 \cdot R_1}{l_1 \cdot R_2}\right)$$

Configurar para: $l_0 = 3 \cdot \ln\left(\frac{l_2}{l_1}\right) \rightarrow R_3 = 11k$ sendo $R_4 = 1k$ PTC

Examine o circuito, Equacione a sua função de transferência e descreva o gráfico, com todos os valores calculados.

$$V_D = 0,7V \quad V_Z = 3,3V$$



Realimentações positivas e negativas.

Hipótese Diodos = off:

$$e_- = l_o \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2} = l_o \cdot \frac{88}{88 + 22}$$

$$e_- = 0,8 l_o$$

$$e_+ = l_i \cdot \frac{R_4}{R_3 + R_4} + l_o \cdot \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

$$e_+ = l_i \cdot \frac{27}{18 + 27} + l_o \cdot \frac{18}{18 + 27}$$

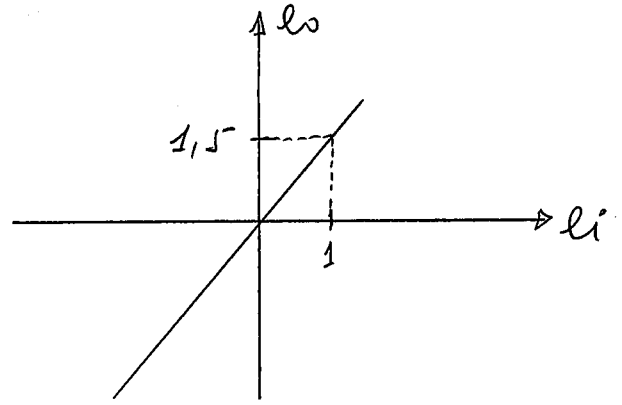
$$e_+ = 0,6 l_i + 0,4 l_o \quad (1)$$

Igualando:

$$0,8 \cdot l_o = 0,6 \cdot l_i + 0,4 \cdot l_o$$

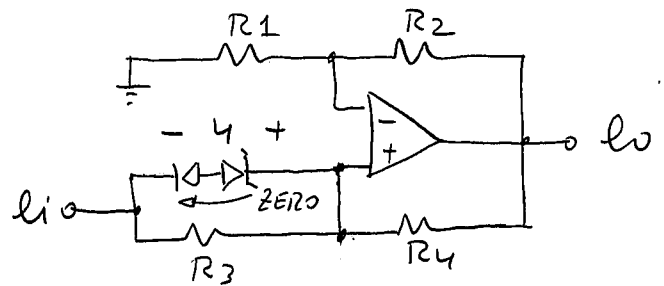
$$l_o = 1,5 \cdot l_i // (2)$$

Gráfico $l_o \times l_i$ com diodos contados:



Hipótese: Diodos em condução e corrente zero: $l_o > l_i$ e $l_o = \text{positivo}$.

$$V_Z + V_D = 3,3 + 0,7 = 4 \text{ Volts}$$



Neste caso, $e_+ = l_i + 4$

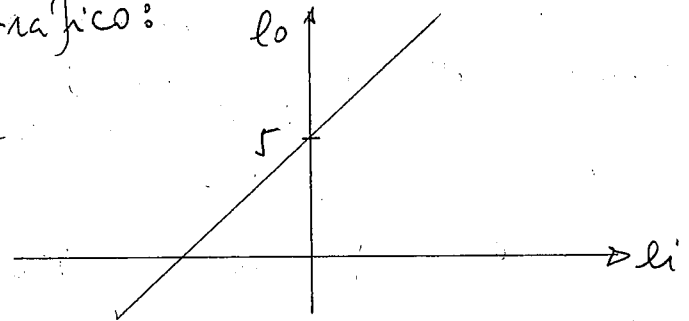
e $e_- = 0,8 l_o$ e o mesmo.

Igualando e isolando l_o :

$$0,8 \cdot l_o = l_i + 4$$

$$l_o = 1,25 l_i + 5 // (3)$$

Gráfico:



Para e_+ alcançar 4 Volts, equações (1) dá:

$$e_+ = 0,6 l_i + 0,4 \cdot l_o \text{ Usando (2)}$$

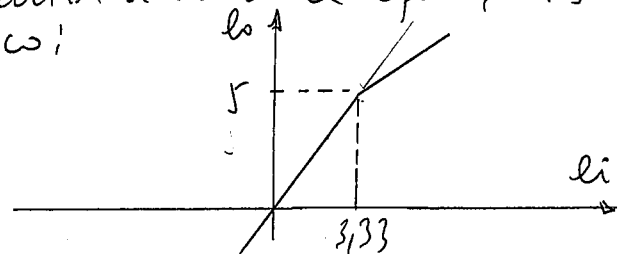
$$e_+ = 0,6 l_i + 0,4 (1,5 l_i)$$

$$e_+ = 1,2 l_i = 4 \text{ Volts}$$

Então $l_i = 3,333$ e $l_o = 5$.

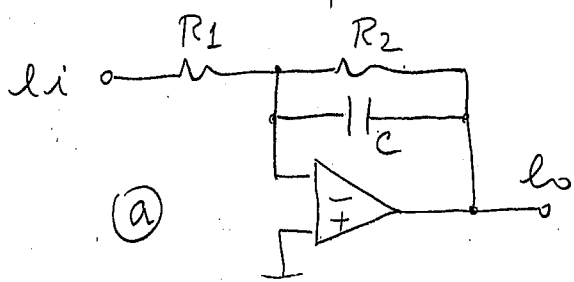
A partir daí pela equação (3)

Gráfico:

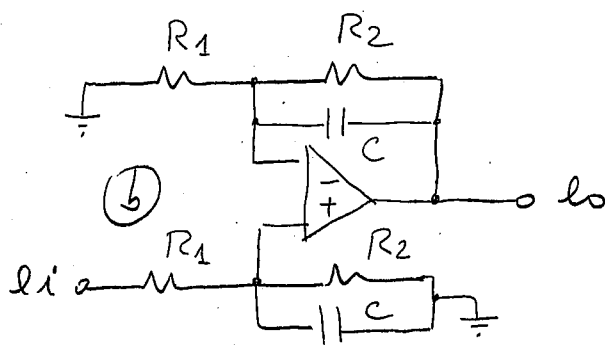


Para cada topologia descrita a seguir,

- Descreva a sua função, em termos gerais
- Equacione cada uma para obter a sua função de transferência no domínio freq.,
- Compare os resultados e faça relacionamentos.
- Aproveitando conhecimentos anteriores, esboce os gráficos da resposta em freq. do ganho (módulo) e fase. Cada etapa deve ser extensivamente documentada.



$$X_c = \frac{1}{j\omega C} = \frac{1}{s \cdot C}$$



(a) Circuito conhecido; integrador com perdas ou filtro passa-baixas de primeira ordem.

Circuito é linear $\rightarrow l_+ = l_-$

$$\text{Seja } X = R_2 \parallel C = \frac{R_2 \cdot \frac{1}{j\omega C}}{R_2 + \frac{1}{j\omega C}}$$

$l_+ = 0$. Por superposição;

$$l_- = l_i \frac{X}{R_1 + X} + l_o \frac{R_1}{R_1 + X}$$

Iguando e isolando l_o :

$$\frac{l_i \cdot X}{R_1 + X} = -l_o \frac{R_1}{R_1 + X}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = -\frac{X}{R_1} \quad (1)$$

Fazendo $j\omega = s$;

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{-\frac{R_2}{s \cdot C}}{R_1 \cdot \left(R_2 + \frac{1}{s \cdot C}\right)} = \frac{-\frac{R_2}{s \cdot C}}{R_2 \cdot \frac{s \cdot C \cdot R_2 + 1}{s \cdot C}}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = \frac{-R_2/R_1}{1 + s \cdot R_2 \cdot C} \quad // \text{ circuito (a) é inversor}$$

(b) Circuito linear $\rightarrow l_+ = l_-$

$$l_- = l_o \frac{R_1}{R_1 + X}$$

$$l_+ = l_i \frac{X}{R_1 + X}$$

Iguando e isolando l_o :

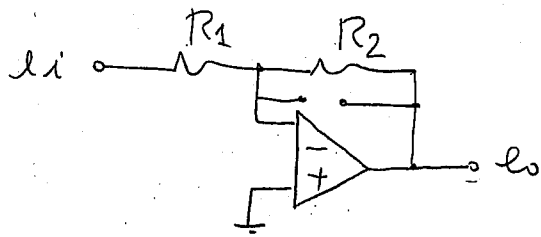
$$\frac{l_i \cdot X}{R_1 + X} = \frac{l_o \cdot R_1}{R_1 + X}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = +\frac{X}{R_1} \quad \text{Comparando com (1) e aproveitando (a)}$$

$$\frac{l_o}{l_i} = +\frac{R_2/R_1}{1 + s \cdot R_2 \cdot C} \quad // \text{ circuito (b) é não-inverso}$$

Curva de resposta em frequência de (a) e (b) :

Em DC, o capacitor é um circuito aberto :



$$\left. \frac{lo}{li} \right|_{DC} = - \frac{R_2}{R_1}$$

- (a) - PB immerse
- (b) - PB não-immerse

Polo do filtro ocorre quando $X_c = R_2$. A massa virtual inole R_1 , logo :

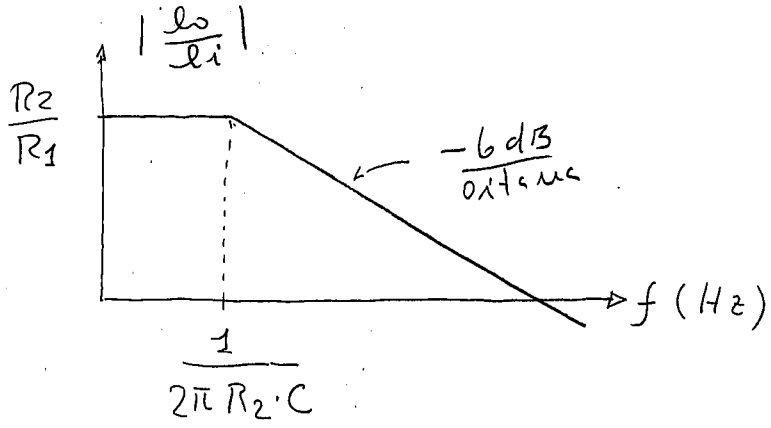
$$\frac{1}{j\omega C} = R_2$$

Em módulo :

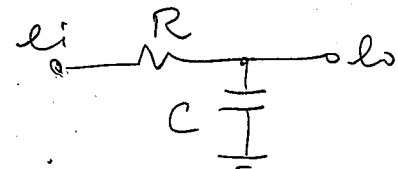
$$\omega_0 = \frac{1}{R_2 C}$$

$$f_0 = \frac{1}{2\pi R_2 C}$$

Fica então :



PB primeiro :



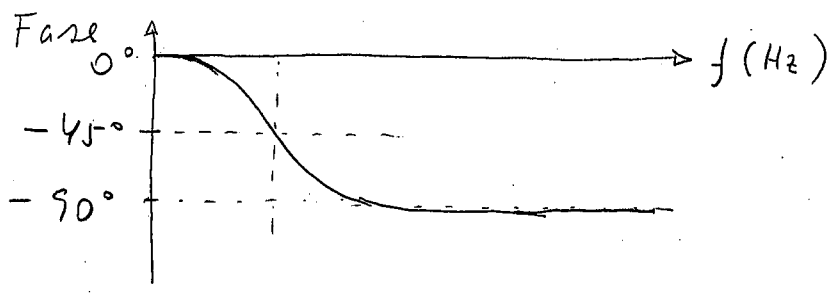
Divisão de tensão :

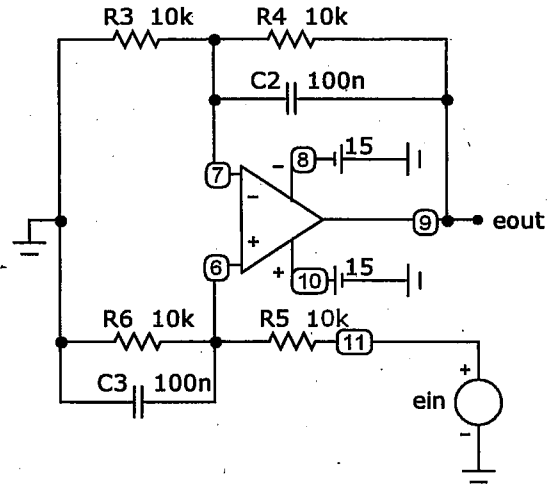
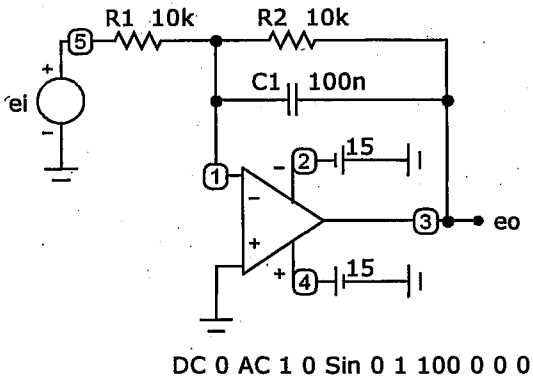
$$lo = li \cdot \frac{X_c}{R + X_c}$$

$$lo = li \cdot \frac{\frac{1}{j\omega C}}{R + \frac{1}{j\omega C}}$$

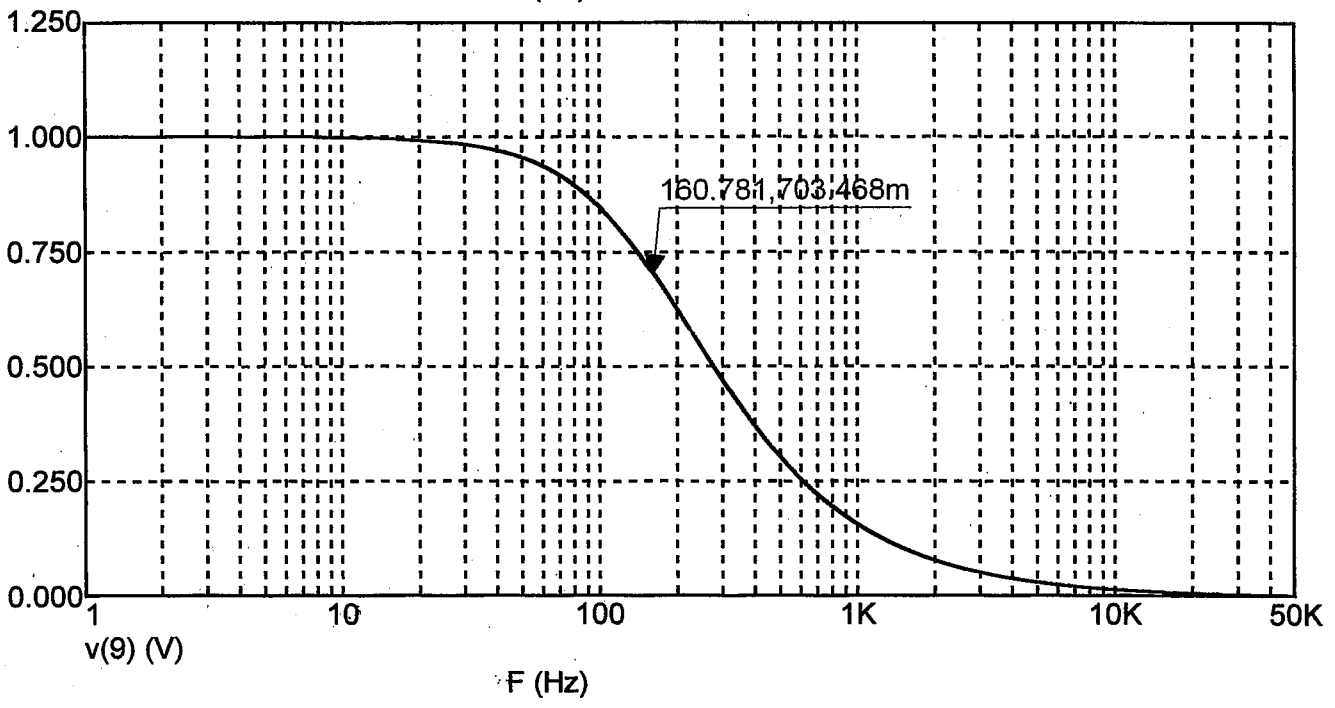
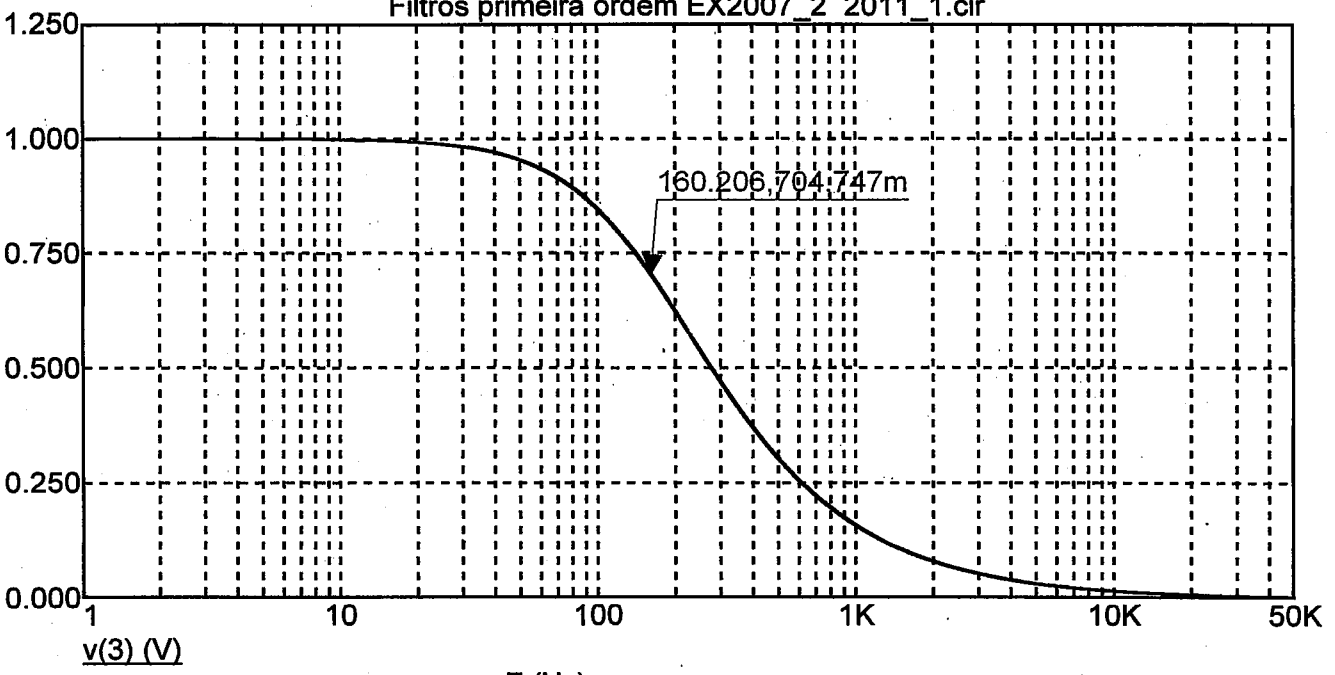
$$lo = li \cdot \frac{\frac{1}{j\omega C}}{\frac{R j\omega C + 1}{j\omega C}}$$

$$\frac{lo}{li} = \frac{1}{1 + s \cdot R \cdot C} //$$





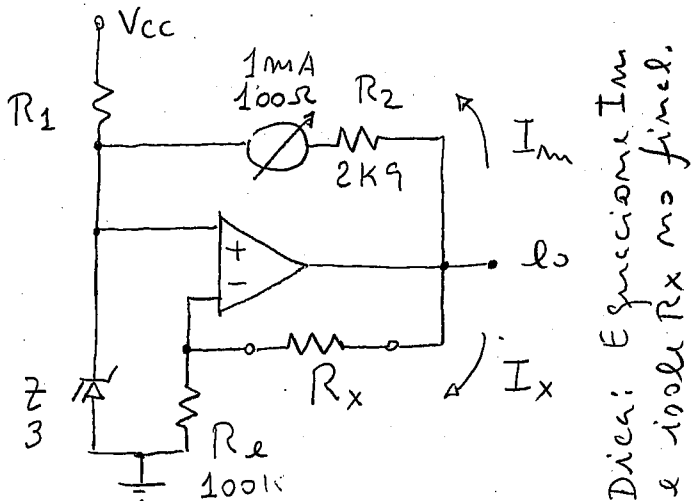
Filtros primeira ordem EX2007_2 2011_1.cir



Equacione o medidor de resistências de modo a obter R_x em função de I_m , V_z , R_e , R_2 e R_m .

O miliamperímetro tem resistência interna $R_m = 100\Omega$ e alcance pleno deflexão com $I_m = 1\text{mA}$ na bobina.

Comente os resultados obtidos e teste a equação com $R_x = 0, 50k, 100k$ e ∞ . Componentes ideais. Qual a função de R_e ?



Dica: Equacione I_m e isole R_x no final.

Só tem real, negativo; Supondo operações lineares e fazendo $U_+ = U_-$

$$V_z = I_o \frac{R_e}{R_e + R_x} \quad (1)$$

Definindo as correntes I_m e I_x :

$$I_m = \frac{I_o - V_z}{R_2 + R_m} \quad (2)$$

$$I_x = \frac{V_z}{R_e} \quad I_x = \frac{I_o - V_z}{R_x}$$

Equacionando I_m : Como I_o é uma variável interna, vamos substituí-la usando a equação (1):

$$I_o = V_z \cdot \frac{R_e + R_x}{R_e}$$

Levando em (2):

$$I_m = \frac{V_z \frac{R_e + R_x}{R_e} - V_z}{R_2 + R_m}$$

$$I_m = \frac{V_z \left[\left(1 + \frac{R_x}{R_e}\right) - 1 \right]}{R_2 + R_m}$$

$$I_m = \frac{V_z \cdot \frac{R_x}{R_e}}{R_2 + R_m} //$$

Isolando R_x :

$$R_x = \frac{I_m (R_2 + R_m) \cdot R_e}{V_z}$$

colocando os valores:

$$R_x = \frac{I_m (2k\Omega + 0,1k\Omega) \cdot 100k}{3}$$

$$R_x = I_m \cdot 10^8 \Omega //$$

Testando:

$$I_m = R_x / 10^8$$

$$R_x = 0 : I_m = \frac{0}{10^8} = 0$$

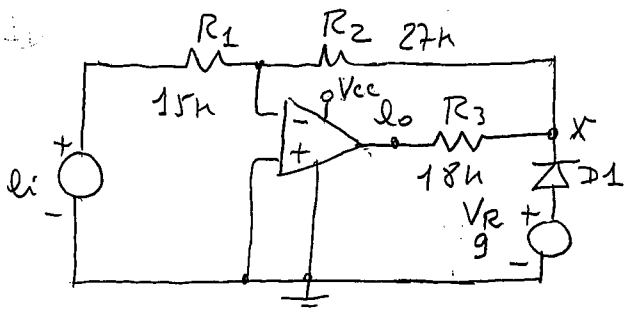
$$R_x = 50k ; I_m = \frac{50k}{10^8} = 0,5\text{mA}$$

$$R_x = 100k ; I_m = \frac{100k}{10^8} = 1\text{mA}$$

$$R_x = \infty : I_m = \frac{\infty}{10^8} \Rightarrow \text{comento}$$

do medidor é grande; precise de proteções. R_e = escala.

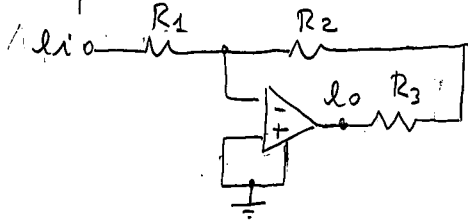
Equacione o circuito em função literal, aplique os nós e desenhe a curva de transferência $l_o \times l_i$.



Componentes ideais, $V_{cc} = 30V$.
EX 2015-1

Examinando o circuito, é linear e inverter.

Hipótese: $D1 = \text{aberto}$ logo $V_x > V_R$



Linear, mas em virtude, $l_+ = l_-$

$l_+ = 0$ Superposição;

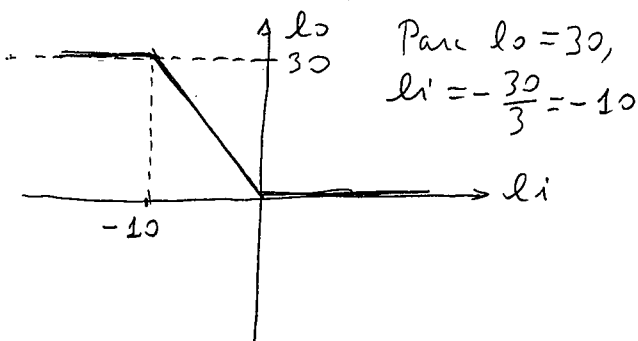
$$l_- = l_i \frac{R_2 + R_3}{R_1 + R_2 + R_3} + l_o \frac{R_1}{R_2 + R_3}$$

Iguando: $l_i \cdot (R_2 + R_3) + l_o \cdot R_1 = 0$

$$l_o = - \frac{l_i (R_2 + R_3)}{R_1} \quad (1)$$

$$l_o = - \frac{l_i (27 + 18)}{15} \rightarrow l_o = -3 l_i //$$

Esboço do gráfico:



Hipótese: $D1 = \text{curto}$. Então $V_x < V_R$

V_R segura o nó x em 9V e impede a realimentação negativa de l_o para l_- .

sem realimentação o operacional apresenta ganho ∞ e o circuito fica um comparador inverter com zero: $l_o < \text{zero}$

Nesta hipótese, só pode ser

$l_o = 0$ então o ponto de virada, com $l_+ = l_-$ vale: $l_+ = 0$ e

$$l_- = l_i \frac{R_2}{R_1 + R_2} + V_x \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$l_i = -V_R \cdot \frac{R_1}{R_2} //$$

com valores:

$$l_i = -9 \frac{15}{27} \rightarrow l_i = -5$$

$$\text{Usando (1)}; l_o = -3(-5) = 15$$

Gráfico $l_o \times l_i$:

