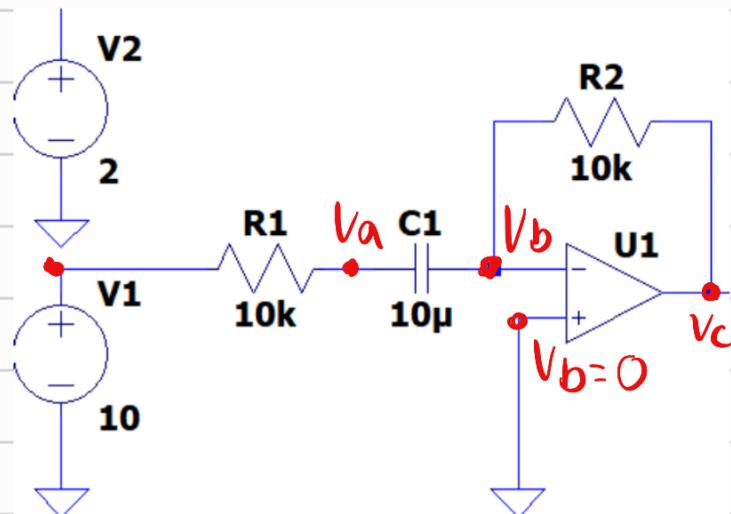


Resolveremos el circuito con método de análisis nodal
 (generalmente es más fácil que M.C.M cuando hay OPAMP involucrados). Además, como los OPAMP son ideales podemos aplicar directamente las hipótesis de cortocircuito virtual ($V_+ = V_- \wedge i_- = i_+ = 0$), lo que implica que la corriente "seguirá" un sólo camino al atravesar el OPAMP:



LCK en nodo V_a :

$$(1) \frac{V_{ult} - V_a}{R_1} = i_c(t) = C \frac{dV_c(t)}{dt}$$

LCK en nodo a V_b :

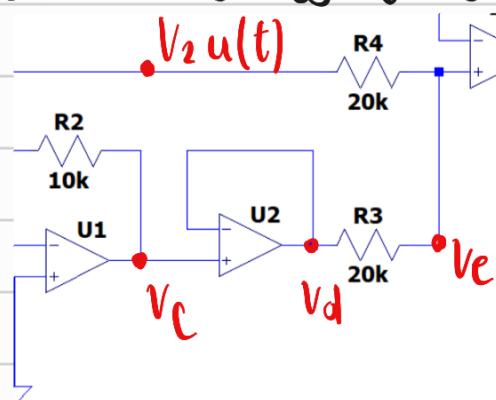
$$i_c(t) = C \frac{dV_{cond}}{dt} = \frac{V_b - V_a}{R_2}$$

Pero $V_b = 0$ (+tierra)

$$\Rightarrow C \frac{dV_{cond}}{dt} = - \frac{V_c - V_e}{R_2} \quad (2)$$

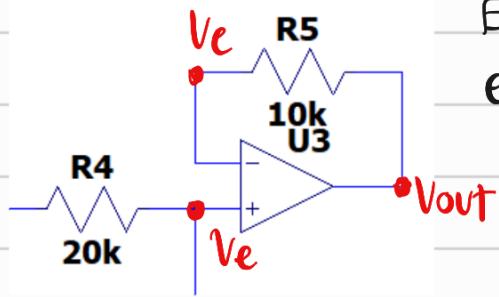
OPAMP U2 es un seguidor de voltaje, por tanto $V_c = V_d$.

LCK en nodo a V_e



$$(3) \frac{(V_{2u(t)} - V_e)}{R_4} + \frac{(V_c - V_e)}{R_3} = 0$$

$$\frac{2u(t) - V_e}{2 \cdot 10^4} + \frac{V_c - V_e}{2 \cdot 10^4} = 0$$



En el OPAMP U3 como no fluye corriente en su terminal negativa R_5 se puede ignorar y $V_e = V_{out}$. Reemplazando esto en (3)

$$(3) \quad V_2 u(t) + V_c - 2V_{out} = 0$$

Retomando (1):

$$\frac{V_{out}(t) - V_a}{R_1} = C \frac{dV_c}{dt}$$

Pero $V_c = V_a - V_b$, por tanto

$$\frac{V_{out}(t) - V_a}{R_1 C} = \frac{dV_a}{dt} / \text{EDO, resolvárla como quieran}$$

Resolviendo con Laplace:

$$\frac{V_1}{sR_1 C} - \frac{V_a(s)}{R_1 C} = sV_a(s) - V_a(0^-)$$

$$V_a(s) \left(\frac{1}{R_1 C} + s \right) = \frac{V_1}{sR_1 C} + V_{cond}(0^-)$$

$$V_a(s) = \frac{1}{s + \frac{1}{R_1 C}} \frac{V_1}{sR_1 C} + \frac{1}{s + \frac{1}{R_1 C}} V_{cond}(0^-)$$

$$* \frac{V_1 R_1 C}{R_1 C} \left(\frac{1}{s} - \frac{1}{s + \frac{1}{R_1 C}} \right)$$

$$= V_1 \left(\frac{1}{s} - \frac{1}{s + \frac{1}{R_1 C}} \right) + V_{cond}(0^-) \frac{1}{s + \frac{1}{R_1 C}}$$

$$\begin{aligned} * \frac{1}{s + \frac{1}{R_1 C}} \cdot \frac{1}{s} &= \frac{A}{s + \frac{1}{R_1 C}} + \frac{B}{s} \\ &= \frac{As + Bs + R_1 C}{s(s + \frac{1}{R_1 C})} \\ \Rightarrow A &= -B \quad B = R_1 C \end{aligned}$$

Antitransformando (recordando que $\mathcal{L}^{-1}\left[\frac{1}{s}\right] = u(t)$ y $\mathcal{L}^{-1}\left[\frac{1}{s+a}\right] = e^{-at}$)

$$V_a(t) = V_1(u(t)) - e^{-t/R_1 C} + V_{cond}(0^-) e^{-t/R_1 C}$$

$$= 10u(t) - 10e^{-10^3 t} + 5e^{-10^3 t}$$

Reemplazando esto en (2)

$$C \frac{dV_{\text{cond}}}{dt} = \frac{V_{\text{out}}(t) - V_a}{R_1} = -\frac{V_C}{R_2}$$

$$V_C = \frac{R_2}{R_1} (V_a - V_{\text{out}}(t)) \quad / R_1 = R_2 = 10^4 [\Omega]$$
$$= 10V_a(t) - 10e^{-10^3 t} + 5e^{-10^3 t} - 10V_{\text{out}}(t)$$

Reemplazando en (3)

$$V_2 u(t) + V_C - 2V_{\text{out}} = 0$$
$$\Rightarrow 2u(t) - 10e^{-10^3 t} + 5e^{-10^3 t} = 2V_{\text{out}}$$
$$\Rightarrow V_{\text{out}} = u(t) - 5e^{-10^3 t} + 2.5e^{-10^3 t}$$

régimen permanente

R_{SC}(t) *R_{NC}(t)*

y el tiempo característico es $\tau = R_1 C = 10^4 [s] = 100 [\text{ms}]$
La red alcanza régimen permanente para $t \approx 5\tau$ y
su valor es $V_{\text{out}}(\infty) = 1 [V]$