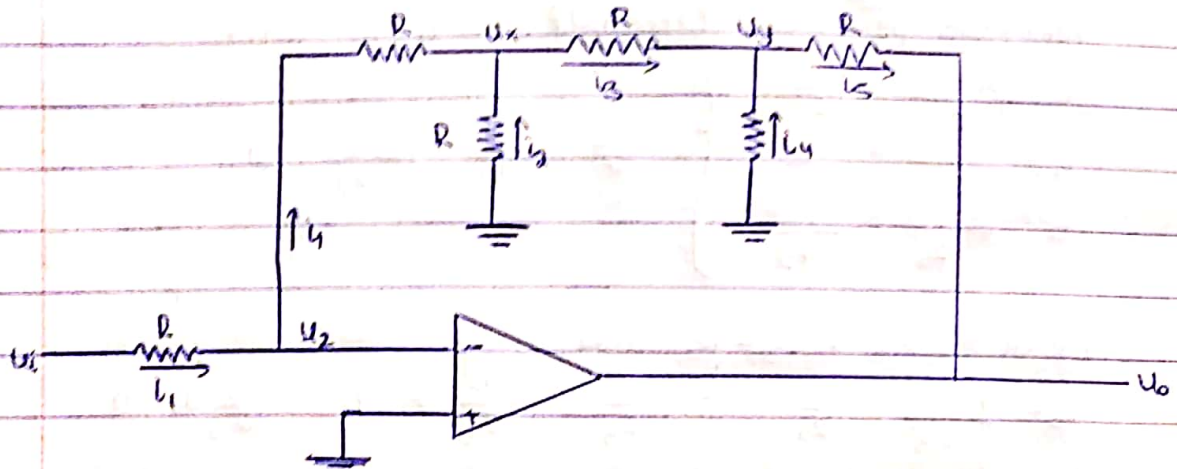


ASCHKEIS TENESTOICEN ENISXYTEN PROS PAPANOSH

ASKHSH 1



ΕΝΕΙΝ Ο ΤΕΝΕΤΟΙΟΣ ΕΝΙΟΛΥΝΤΑ ΕΙΝΑΙ ΤΕΝΕΤΟΙΟΣ ΚΑΙ ΤΟ ΝΟΝ-ΙΝΕΙΤΙΝΓ ΙΝΠΥΤ ΕΙΝΑΙ ΨΕΥΔΕΙΟ, ΟΥ ΙΟΛΥΝΤΑ ΝΥΣ  $U_2 = 0$ .

$$I_1 = \frac{U_i - U_2}{R} = \frac{U_2 - U_x}{R} \quad (-) \quad \frac{U_i - 0}{R} = \frac{0 - U_x}{R} \quad (-) \quad U_i = -U_x \quad (-) \quad U_x = -U_i$$

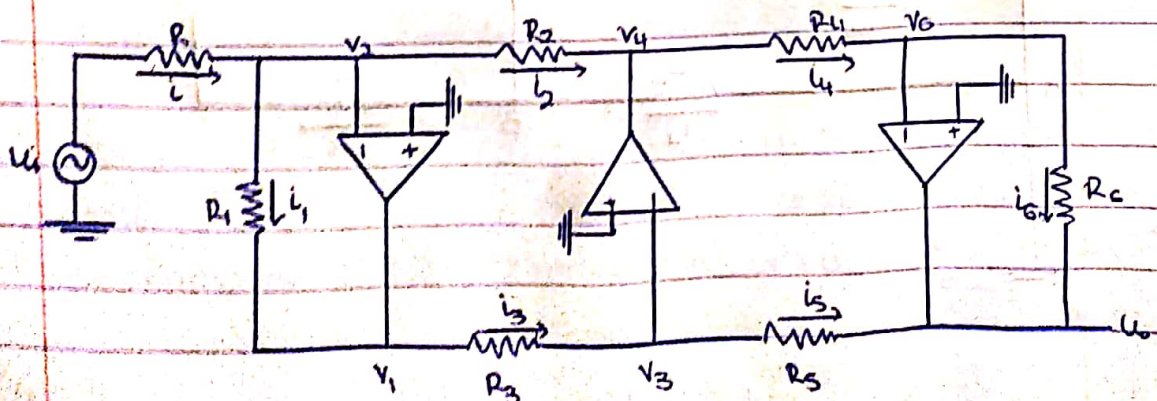
ΑΝΟ ΡΟΠΟ ΠΕΥΨΟΤΕΥ ΚΙΡΧΧΟΦ:  $I_3 = I_1 + I_2$ , ΟΝΟΝ

$$\left. \begin{aligned} I_3 &= \frac{U_x - U_y}{R} = \frac{-U_i - U_y}{R} \\ I_1 &= \frac{U_2 - U_x}{R} = \frac{U_i}{R} \\ I_2 &= \frac{0 - U_x}{R} = \frac{U_i}{R} \end{aligned} \right\} \begin{aligned} -\frac{U_i - U_y}{R} &= \frac{U_i}{R} + \frac{U_i}{R} \quad (-) \quad -U_i - U_y = 2U_i \\ -U_y &= 3U_i \quad (-) \quad U_y = -3U_i \end{aligned}$$

ΑΝΟ ΡΟΠΟ ΠΕΥΨΟΤΕΥ ΚΙΡΧΧΟΦ:  $I_5 = I_3 + I_4$ , ΟΝΟΝ

$$\left. \begin{aligned} I_5 &= \frac{U_y - U_o}{R} = \frac{-3U_i - U_o}{R} \\ I_4 &= \frac{0 - U_y}{R} = \frac{3U_i}{R} \\ I_3 &= \frac{U_x - U_y}{R} = \frac{-U_i + 3U_i}{R} = \frac{2U_i}{R} \end{aligned} \right\} \begin{aligned} -\frac{3U_i - U_o}{R} &= \frac{3U_i}{R} + \frac{2U_i}{R} \quad (-) \quad -3U_i - U_o = 5U_i \\ -U_o &= 8U_i \quad \rightarrow \quad \frac{U_o}{U_i} = -8 \end{aligned}$$

ASKHSH 2





Ενέργειες που οι τύποι γενετικής ενοχλούν είναι ιδανικοί και τα  
non-inverting inputs τους είναι γεωμετρικά, θα ισχύει  
 $V_2 = 0, V_3 = 0, V_6 = 0$ .

Από νόμο περπατών Kirchhoff:  $i = i_1 + i_2$ , οπότε

$$\left. \begin{aligned} i_1 &= \frac{u_1 - v_2}{R} = \frac{u_1}{R} \\ i_1 &= \frac{v_2 - v_1}{R_1} = \frac{-v_1}{R_1} \\ i_2 &= \frac{v_2 - v_4}{R_2} = \frac{-v_4}{R_2} \end{aligned} \right\} \frac{u_i}{R} = \frac{-v_1}{R_1} + \frac{-v_4}{R_2} \quad (1)$$

~~Energie  $V_3 = 0 \Rightarrow I_3 = I_5$ , Onev~~

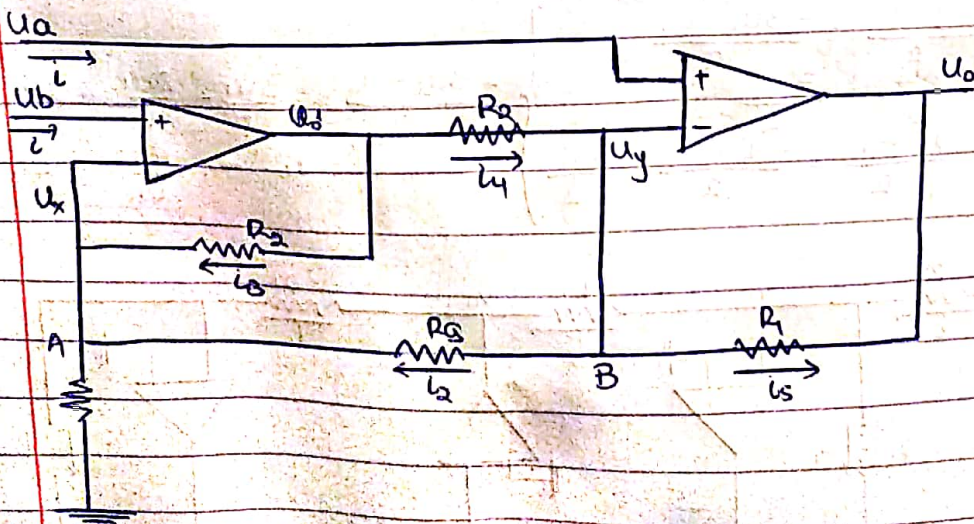
$$\left. \begin{aligned} i_3 &= \frac{v_1 - v_3}{R_3} = \frac{v_1}{R_3} \\ i_5 &= \frac{v_3 - u_0}{R_5} = \frac{-u_0}{R_5} \end{aligned} \right\} \frac{v_1}{R_3} = \frac{-u_0}{R_5} \Rightarrow v_1 = -\frac{R_3}{R_5} u_0 \quad (2)$$

Energy  $v_6 = 0 \Rightarrow i_4 = i_6$ , then

$$\left. \begin{aligned} i_4 &= \frac{v_4 - v_6}{R_4} = \frac{v_4}{R_4} \\ i_6 &= \frac{v_6 - v_0}{R_6} = \frac{-v_0}{R_6} \end{aligned} \right\} \frac{v_4}{R_4} = \frac{-v_0}{R_6} \Rightarrow v_4 = -\frac{R_4}{R_6} v_0 \quad (3)$$

Ans. us ①, ② row ③:  $\frac{U_i}{R} = \frac{R_3}{R_1 R_5} U_0 + \frac{R_4}{R_2 + R_6} U_0 = \frac{R_2 R_3 R_6 + R_1 R_4 R_5}{R_1 R_2 R_5 R_6} U_0$

Appl  $\frac{U_o}{U_i} = \frac{R_1 R_2 R_5 R_6}{R} \cdot \frac{1}{R_2 R_3 R_6 + R_1 R_4 R_5}$



Επειδή οι τελεστικοί ενισχυτές είναι ιδανικοί, θα ισχύει  
 $u_x = u_a$  και  $u_y = u_b$ .

Από νόμο περπατών Kirchhoff:  $i_1 = i_2 + i_3$ , όπου

$$\left. \begin{aligned} i_1 &= \frac{u_x - 0}{R_1} = \frac{u_b}{R_1} \\ i_2 &= \frac{u_y - u_x}{R_2} = \frac{u_b - u_a}{R_2} \\ i_3 &= \frac{u_o' - u_x}{R_3} = \frac{u_o' - u_b}{R_3} \end{aligned} \right\} \frac{u_b}{R_1} = \frac{u_b - u_a}{R_2} + \frac{u_o' - u_b}{R_3}$$

$$\Leftrightarrow u_o' = \frac{R_2}{R_1} u_b + \frac{-(u_a - u_b) R_3}{R_2} + u_b$$

$$u_o' = \frac{R_2}{R_1} u_b + u_b - \frac{u_a - u_b}{R_2} \cdot R_2$$

Ισχύει πως, για το κύκλωμα,  $u_i = u_a - u_b$ , άρα

$$u_o' = \frac{R_2}{R_1} u_b + u_b - \frac{R_2}{R_2} u_i \quad (1)$$

Από νόμο περπατών Kirchhoff:  $i_4 = i_2 + i_5$ , όπου

$$i_4 = \frac{u_o' - u_y}{R_2} \stackrel{(1)}{=} \frac{R_2/R_1 u_b + u_b - R_2/R_2 u_i - u_a}{R_2} = \frac{u_b}{R_1} + \left( \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} \right) u_i$$

$$i_2 = \frac{u_a - u_b}{R_2} = \frac{u_i}{R_2}$$

$$i_5 = \frac{u_y - u_o}{R_1} = \frac{u_a - u_o}{R_1}$$

$$\hookrightarrow \frac{u_b}{R_1} + \left( \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} \right) u_i = \frac{1}{R_2} u_i + \frac{u_a - u_o}{R_1}$$

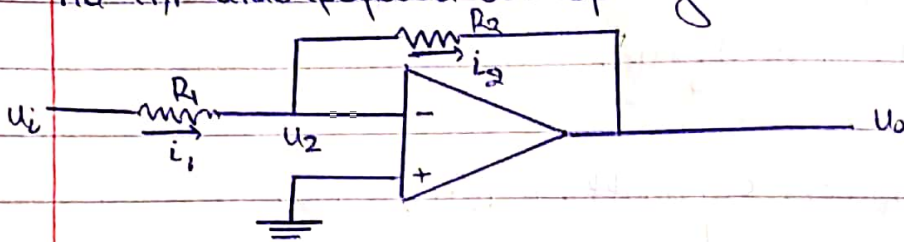
$$- \left( \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_1} \right) u_i = \frac{-u_o}{R_1} \Rightarrow \frac{u_o}{u_i} = \left( \frac{R_1}{R_2} + \frac{R_1}{R_3} + 1 \right)$$

Για την αντίσταση εισόδου ισχύει  $R_i = \frac{u_i}{i_i}$ . Όμως, οι ενισχυτές είναι ιδανικοί, άρα  $i_i = 0$  και  $R_i \xrightarrow{i_i=0} +\infty$ .

Όταν η είσοδος παρέχεται από μη-ιδανική πηγή τάσης, η αντίσταση εισόδου παραμένει απείρη, συνεπώς το ρεύμα τάσης του κυκλώματος δεν μεταβάλλεται. Εμφανίζεται, ωστόσο, η αντίσταση εξόδου  $R_o$ .



Για την αναστρέφουσα συνδεσμολογία:

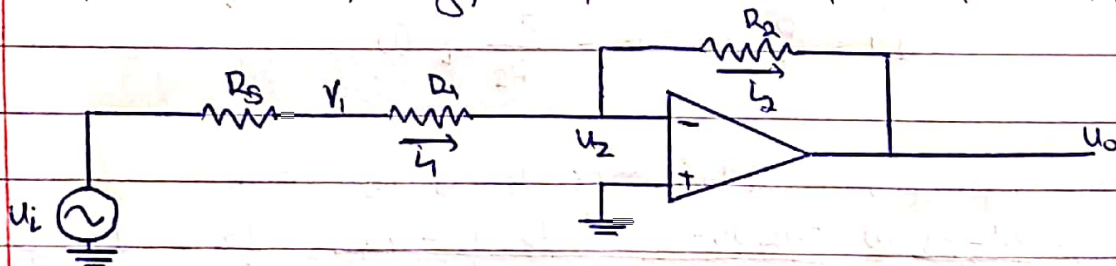


Επειδή ο τελεστής ενισχυτής είναι ιδανικός και το non-inverting input γειώνεται, ισχύει  $u_2 = 0$ .

$$\text{Συνεπώς, } i_1 = i_2 \Rightarrow \frac{u_i - u_2}{R_1} = \frac{u_2 - u_o}{R_2} \Rightarrow \frac{u_i}{R_1} = \frac{-u_o}{R_2} \Rightarrow \frac{u_o}{u_i} = -\frac{R_2}{R_1}$$

Η αντιστάση εισόδου ισούται με  $R_i = \frac{u_i}{i_1} = R_1 \Rightarrow \underline{R_i = R_1}$

Για μια μη-ιδανική πηγή τάσης, το κύκλωμα παίρνει τη μορφή:



Όποια με παραπάνω,  $u_2 = 0$ , άρα  $i_1 = i_2$

$$i_1 = \frac{u_i - V_1}{R_s} = \frac{V_1 - u_2}{R_1} \Rightarrow \frac{u_i - V_1}{R_s} = \frac{V_1}{R_1} \Rightarrow \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_s} \right) V_1 = \frac{u_i}{R_s} \Rightarrow$$

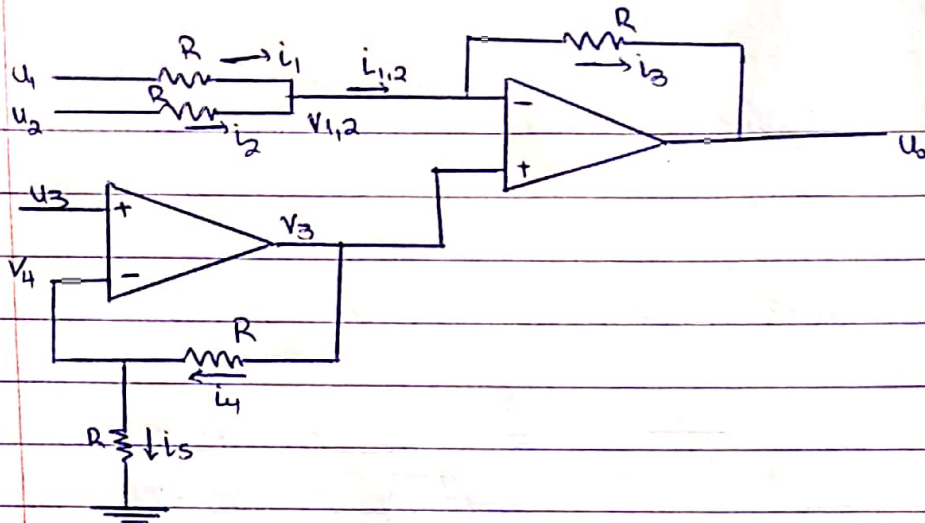
$$\Rightarrow \frac{R_1 + R_s}{R_1 \cdot R_s} V_1 = \frac{u_i}{R_s} \Rightarrow V_1 = \frac{R_1}{R_1 + R_s} u_i$$

$$\text{Συνεπώς, } i_1 = \frac{V_1}{R_1} = \frac{1}{R_1} \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_s} u_i \Rightarrow i_1 = \frac{u_i}{R_1 + R_s}$$

$$i_2 = \frac{u_2 - u_o}{R_2} = \frac{-u_o}{R_2} \Rightarrow i_1 = i_2 \Rightarrow \frac{u_i}{R_1 + R_s} = \frac{-u_o}{R_2} \Rightarrow \frac{u_o}{u_i} = -\frac{R_2}{R_1 + R_s}$$

άρα το κέρδος τάσης μεταβάλλεται.

ΑΣΚΗΣΗ 4



Από νόμο περσμάτων του Kirchhoff:  $i_1 + i_2 = i_3$ , όπου

$$\left. \begin{aligned} i_1 &= \frac{u_1 - v_{1,2}}{R} \\ i_2 &= \frac{u_2 - v_{1,2}}{R} \\ i_3 &= \frac{v_{1,2} - u_0}{R} \end{aligned} \right\} \frac{u_1 - v_{1,2}}{R} + \frac{u_2 - v_{1,2}}{R} = \frac{v_{1,2} - u_0}{R} \Leftrightarrow 3v_{1,2} = u_1 + u_2 + u_0 \quad (1)$$

Επειδή οι ενισχυτές είναι ιδανικοί, ισχύουν:

(2) •  $v_{1,2} = v_3$  και

(3) •  $v_4 = u_3$

Επίσης ισχύει  $i_4 = i_5$ , όπου

$$\left. \begin{aligned} i_4 &= \frac{v_3 - v_4}{R} \\ i_5 &= \frac{v_4 - 0}{R} \end{aligned} \right\} \frac{v_3 - v_4}{R} = \frac{v_4}{R} \Leftrightarrow 2v_4 = v_3 \stackrel{(2)}{=} v_{1,2} \stackrel{(1)}{=} \frac{u_1 + u_2 + u_0}{3} \stackrel{(3)}{=} u_3$$

$$\Leftrightarrow 2u_3 = (u_1 + u_2 + u_0) \cdot \frac{1}{3} \Rightarrow \underline{u_0 = 6u_3 - u_1 - u_2}$$