

Instrumentation

=> Exercice sur la densité spectrale de bruit

1. Bruit thermique d'une résistance

a - Calculer la densité spectrale de bruit d'une résistance de $1k\Omega$ à $25^{\circ}C$

$$\text{On a } k_B = 1,38065 \cdot 10^{-23} \frac{J}{K}$$

$$\Rightarrow e_n = \sqrt{4k_B T R} = 4 \cdot 10^{-6} \frac{V}{\sqrt{Hz}} \rightarrow \text{bruit blanc}$$

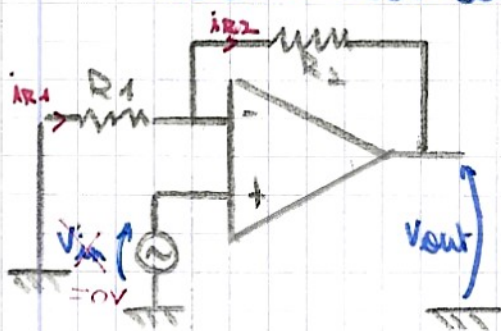
b - Sachant que la dens. spect. de bruit d'un res $R=1k\Omega$ vaut $4 \frac{nV}{\sqrt{Hz}}$, que vaut le bruit thermique d'un res de $100k\Omega$?

$$\text{comme } e_n \propto \sqrt{R} \rightarrow e_n(R=100k\Omega) = 10 e_n(R=1k\Omega)$$

$$\hookrightarrow e_n = \sqrt{100} \cdot 4 \cdot 10^{-6} = 40 \cdot 10^{-6} \frac{V}{\sqrt{Hz}}$$

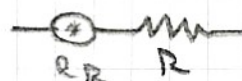
2. Montage non-inverseur et inverseur

a) Calculer la densité spectrale de bruit en sortie due aux résistances du montage



$$R_2 = 100k\Omega, R_1 = 1k\Omega$$

on modélise les résistances et leur bruit : (on néglige V_{in})



$$R_1: V_{out, eR1} = \frac{R_2}{R_1} \cdot e_{R1}$$

$$\text{car } V_{in} = 0V \rightarrow V_+ = V_- = 0V$$

$$\hookrightarrow i = \frac{e_{R1}}{R_1} \text{ et } i_+ = 0$$

$$\rightarrow i_{R2} = i_{R1} \rightarrow V_{R2} = i_{R2} R_2 = \frac{R_2}{R_1} e_{R1}$$

$$R_2: \text{ Pareil: } V_{in} = 0V \rightarrow V_+ = V_- = 0V \rightarrow V_{R1} = 0 \Leftrightarrow i_{R1} = 0A$$

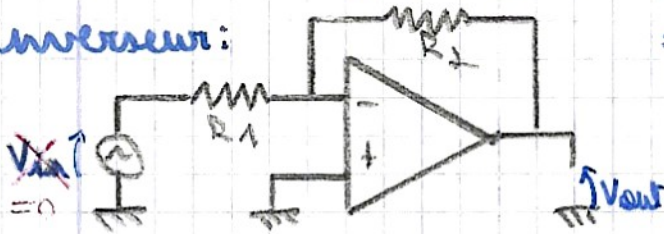
$$\text{or } i_{R1} = i_{R2} \rightarrow V_{R2} = 0V$$

$$V_{out, eR2} = e_{R2}$$

$$\Rightarrow V_{out, total} = \sqrt{V_{out, eR1}^2 + V_{out, eR2}^2} = \dots$$

⊛ Pareil pour ce montage

inverseur:



⇒ on modélise les résistances de la même manière
↳ si on retire V_{in} , on a exactement le même schéma

$$R_1: V_{out, R_1} = \frac{R_2}{R_1} \cdot R_1$$

$$R_2: V_{out, R_2} = R_2$$

c) Pour ces 2 montage, calculer la densité spectral de bruit référée à l'entrée

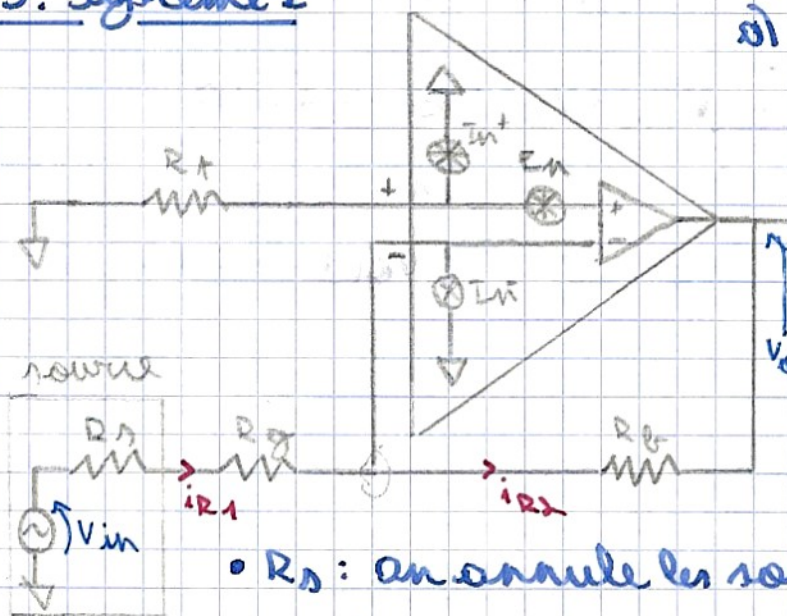
⇒ comme $V_{out} = G \cdot V_{in}$

$$\Leftrightarrow V_{in} = \frac{V_{out}}{G} \Rightarrow V_{in, \text{bruit}} = \frac{V_{out, \text{bruit}}}{G}$$

non-inverseur: $G = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) = 101$

inverseur: $G = -\frac{R_2}{R_1} = 100$

3. Systeme I



si on a les 2 bruits en courants I_{n+} et I_{n-} et le bruit en tension E_n
 Calculer la densité spectrale de bruit

$$V_{out} = V_- + V_{Rf}$$

- R_n : on annule les sources de bruit I_{n+} et E_n

$$i_+ = 0 \rightarrow V_{Rf} = 0 \rightarrow V_+ = 0V$$

pour le circuit, $V_+ = V_- = 0V \rightarrow$ Ampli inverseur

$$\Rightarrow V_{out} = e_{Rn} \cdot \frac{R_f}{R_n + R_g}$$

- R_g : on ajoute e_{Rg} à gauche de R_g , on retombe sur la même chose que pour R_n

$$\Rightarrow V_{out} = e_{Rg} \cdot \frac{R_f}{R_n + R_g}$$

- R_f : on annule toute les sources: $V_+ = 0V \rightarrow V_- = 0V$

$$\Rightarrow V_{Rn} + V_{Rg} = 0V \rightarrow i_{Rn} = 0A$$

$$\Rightarrow i_{Rf} = 0A \rightarrow V_{Rf} = 0V$$

$$\Rightarrow V_{out} = V_{Rf} + e_{Rf} = e_{Rf}$$

- R_f : Comme $i_+ = 0$, $V_{Rf} = 0 \rightarrow V_+ = e_{Rf} = V_-$

$$V_{Rn} + V_{Rg} = e_{Rf} = (R_g + R_n) i_1 \quad \text{et comme } i_- = 0, i_1 = i_2$$

$$\hookrightarrow V_{Rf} = R_f \frac{e_{Rf}}{R_n + R_g} \Rightarrow V_{out} = e_{Rf} + \frac{R_f}{R_n + R_g} e_{Rf}$$

- I_{n+} : $V_{Rf} = R_f \cdot i_{n+}$

$$= e_{Rf} \left(1 + \frac{R_f}{R_n + R_g} \right)$$

\hookrightarrow mont ~~est~~ non-inv

$$V_{out} = I_{n+} \cdot R_f \left(1 + \frac{R_f}{R_n + R_g} \right)$$

• I_n^- : $I_+ = 0 \rightarrow V_{RA} = 0 = V_+ = V_-$

$\hookrightarrow V_{R_1} + V_{R_f} = 0 \rightarrow i_1 = 0$

et $i_2 = i_1 + i_- = i_n^-$

$V_{R_f} = R_f \cdot i_n^- \rightarrow V_{out} = 0 + R_f \cdot i_n^-$

• E_n

• E_{tot} : $e_{tot} = \sqrt{\sum e_i^2 \text{ chaque comp}}$

$E_{tot} = \sqrt{\sum E_i^2}$

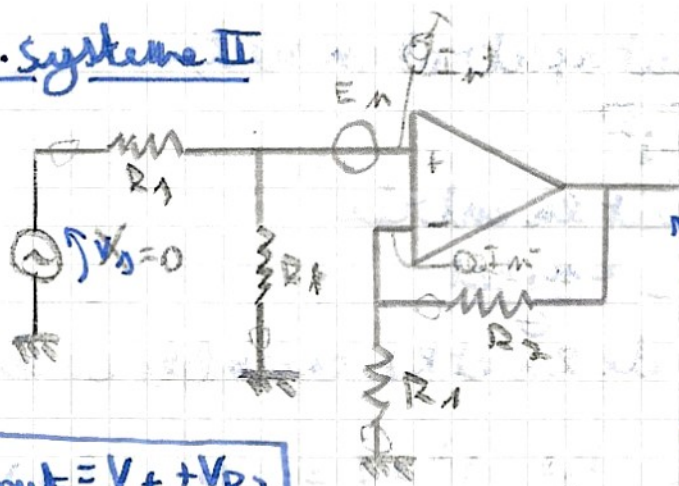
↳ donner la densité spectrale de bruit à la sortie du générateur

on a vu $V_{out, R_1} = \frac{R_f}{R_1 + R_f} \cdot e_{R_1}$

Or montage inverseur

$V_{in, R_1} = \frac{V_{out}}{G} = e_{R_1}$

4. Systeme II



- R_2 : $I_+ = 0$, $V_{R1} = V_{R2} = 0 = V_+$
 $\hookrightarrow V_- = V_+ = 0V \rightarrow V_{R1} = 0$
 $\hookrightarrow I_1 = \frac{V_{R1}}{R_1} = 0 = I_2$
 $\Rightarrow V_{R2} = 0V$
 $\hookrightarrow V_{out, R_2} = 0V$

$$V_{out} = V_+ + V_{R2}$$

- R_1 : Comme $I_+ = 0$, on a une boucle de R_1 et R_f
 \hookrightarrow diviseur résistif $V_+ = 0 \Rightarrow \frac{R_f}{R_1 + R_f}$
 \hookrightarrow Montage non-inv: $G = 1 + \frac{R_2}{R_1}$ et $V_{in} = V_+$

$$V_{out, R_1} = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \frac{R_f}{R_1 + R_f} \cdot 0$$

- R_f : C'est facile mais le div. rés. change

$$V_{out, R_f} = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \frac{R_1}{R_1 + R_f} \cdot R_f$$

- R_1 : Montage inverseur ($V_+ = 0$) $\rightarrow V_{in} = 0$

$$V_{out, R_1} = \frac{R_2}{R_1} \cdot 0$$

- E_n : Comme $I_+ = 0$, $V_{R1} = V_{R2} = 0 \rightarrow V_+ = E_n$

$$\text{Montage non-inv: } V_{out, E_n} = E_n \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right)$$

- I_{nt} : I_{nt} s'écoule dans R_1 et R_f

$$\hookrightarrow V_{in} = I_{nt} \cdot (R_1 \parallel R_f) = I_{nt} \cdot \left(\frac{1}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_f}}\right)$$

\hookrightarrow Montage non-inv

$$V_{out, I_{nt}} = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot \left(\frac{R_1 \cdot R_f}{R_1 + R_f}\right) \cdot I_{nt}$$

- I_{n-} : I_{n-} s'écoule dans R_2 car $V_- = V_+ = 0V$

$$\hookrightarrow I_{n-} = I_2 \Rightarrow V_{R2} = I_{n-} \cdot R_2 \quad \hookrightarrow V_{R1} = 0V \rightarrow I_1 = 0$$

$$V_{out, R_2} = I_{n-} \cdot R_2$$

=> densité de bruit spectral en sortie

$$e_{n,tot} = \sqrt{Z e_i^2}$$

=> Densité de bruit en entrée

$$e_{n,tot,entr} = \frac{e_{n,tot}}{G}$$

=> Equivalence de R_s et R_f ensemble ou séparé

$$\begin{aligned} E_{n,t}^2 &= \left(E_n \cdot G \cdot \frac{R_f}{R_f + R_n} \right)^2 + \left(E_f \cdot G \cdot \frac{R_n}{R_f + R_n} \right)^2 \\ &= \left(\sqrt{4kT R_n} \cdot G \cdot \frac{R_f}{R_f + R_n} \right)^2 + \left(\sqrt{4kT R_f} \cdot G \cdot \frac{R_n}{R_f + R_n} \right)^2 \\ &= G^2 \cdot 4kT \left(R_n \left(\frac{R_f}{R_f + R_n} \right)^2 + R_f \left(\frac{R_n}{R_f + R_n} \right)^2 \right) \\ &= G^2 \cdot 4kT \cdot R_n \cdot R_f \left(\frac{1}{R_f + R_n} \right)^2 + R_f \cdot R_n \left(\frac{1}{R_f + R_n} \right)^2 \\ &= G^2 \cdot 4kT \cdot R_n \cdot R_f \left(\left(\frac{1}{R_f + R_n} \right)^2 \cdot (R_f + R_n) \right) \\ &= G^2 \cdot 4kT \cdot \frac{R_n \cdot R_f}{R_f + R_n} \equiv G^2 \cdot 4kT \cdot R_{n||f} \end{aligned}$$

On observe bien que ce que nous avons trouvé est équivalent à mettre R_s et R_f en parallèle