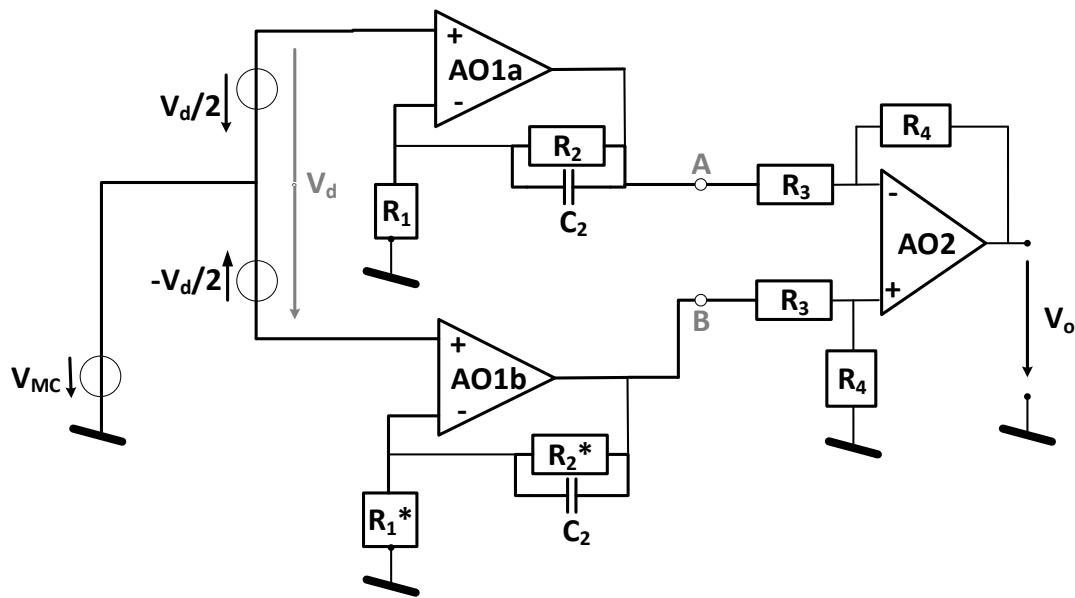


Seuls les résultats finaux encadrés sont donnés

1. Applications de l'AO (Amplificateur différentiel)

Soit le circuit :



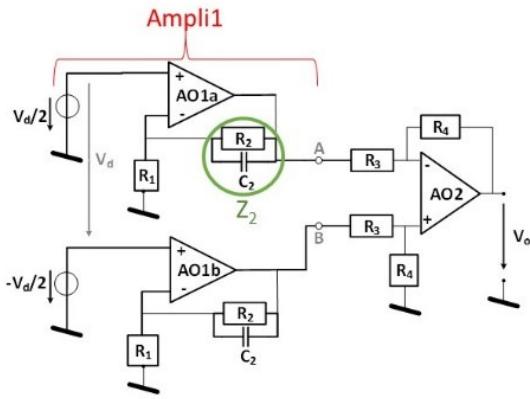
Où V_d = Signal différentiel.
 V_{MC} = Signal mode commun.

Cas 1 : Résistances parfaitement appariées ($R_1^* = R_1$, $R_2^* = R_2$)

20

- a- Donner l'expression des fonctions de transfert du premier étage $H_1(j\omega) = (V_A - V_B)/V_d$ et du deuxième étage $H_2(j\omega) = V_o / (V_A - V_B)$. Déduire l'expression $H_t(j\omega) = V_o / V_d$ en indiquant les pôles, les zéros et le gain différentiel maximal $G_{diff} = \text{Max}(|H_t(j\omega)|)$.

Ici on s'intéresse au gain différentiel donc on peut négliger le mode Commun ($V_{MC}=0$) le circuit devient :



$$Z_2 = \frac{R_2}{1+j\omega R_2 C_2} \text{ (Formulaire des impédances)}$$

Ampli 1 est amplificateur non inverseur est donc sa fonction de transfert (cours AO slide 21) est :

$$\frac{V_A}{V_d/2} = \frac{R_1 + Z_2}{R_1} = \frac{R_1 + \frac{R_2}{1+j\omega R_2 C_2}}{R_1} = \frac{R_1(1+j\omega R_2 C_2) + R_2}{R_1(1+j\omega R_2 C_2)} = \frac{(R_1 + R_2) 1 + j\omega C_2 (R_1 // R_2)}{R_1 1 + j\omega C_2 R_2}$$

De même pour l'ampli 2

$$\frac{V_B}{-V_d/2} = \frac{R_1 + Z_2}{R_1} = \frac{(R_1 + R_2) 1 + j\omega C_2 (R_1 // R_2)}{R_1 1 + j\omega C_2 R_2}$$

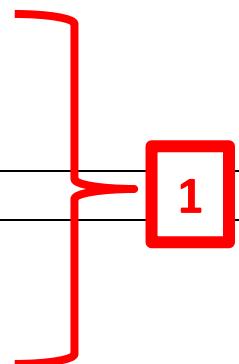
$$\text{Or } H_1(j\omega) = \frac{V_A - V_B}{V_d} = \frac{V_A}{V_d} + \frac{V_B}{-V_d} = \frac{(R_1 + R_2) 1 + j\omega C_2 (R_1 // R_2)}{R_1} \frac{1 + j\omega C_2 (R_1 // R_2)}{1 + j\omega C_2 R_2}$$

$$H_1(j\omega) = \frac{(R_1 + R_2)}{R_1} \frac{1 + j\omega C_2 (R_1 // R_2)}{1 + j\omega C_2 R_2} = 1 + \frac{R_2}{R_1} \frac{1}{1 + j\omega C_2 R_2} \quad \boxed{1}$$

Le 2^{ème} étage est un amplificateur de différence (cours « application PPG, ECG slide 17 »)

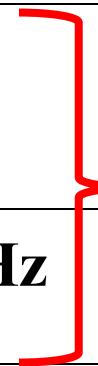
$$H_2(j\omega) = -\frac{R_4}{R_3}$$

$$H_t(j\omega) = -\frac{R_4}{R_3} \frac{(R_1 + R_2)}{R_1} \frac{1 + j\omega C_2 (R_1 // R_2)}{1 + j\omega C_2 R_2}$$



Les pôles ω_{pi} : $\frac{1}{C_2 R_2}$

$$f_p = 1 \text{ kHz}$$



Les zéros ω_{zi} :

$$\frac{R_1 + R_2}{C_2 (R_1 R_2)}$$

$$f_z \sim 10 \text{ kHz}$$

$$G_{\text{diff}} = \frac{R_4}{R_3} \frac{(R_1 + R_2)}{R_1}$$

- b- Calculer la valeur de R_2 et de R_4 permettant d'obtenir un gain différentiel G_{diff} de 40 dB distribué équitablement entre le premier et le deuxième étage (prendre $R_1 = R_3 = 1 \text{ [k}\Omega\text{]}$).

$R_2 = 9 \text{ k}\Omega$

; $R_4 = 10 \text{ k}\Omega$

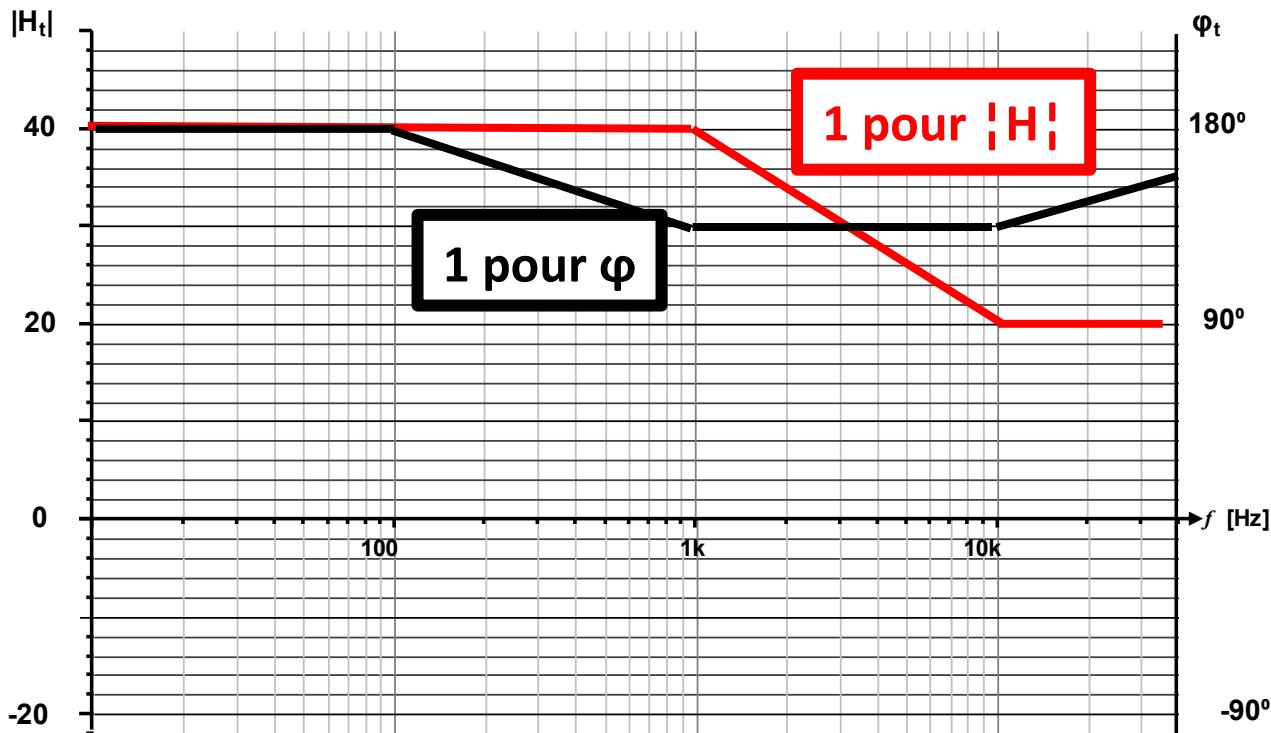


- c- Calculer la valeur de C_2 pour avoir le pôle à 1kHz.

$C_2 = 17.7 \text{ nF}$



- d- Tracer le diagramme de **Bode en amplitude et en phase** de $H_t(j\omega)$.

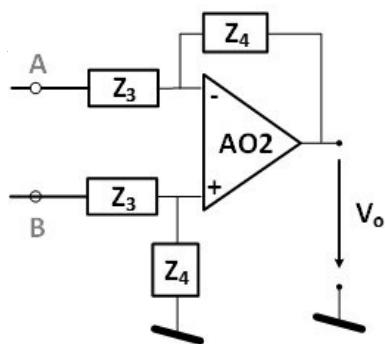


2. Filtrage

- a- Ajouter une paire de capacité au deuxième étage du circuit pour permettre un filtrage basse fréquences en dessous de 100 Hz et donner la valeur C_f des capacités ajoutées.

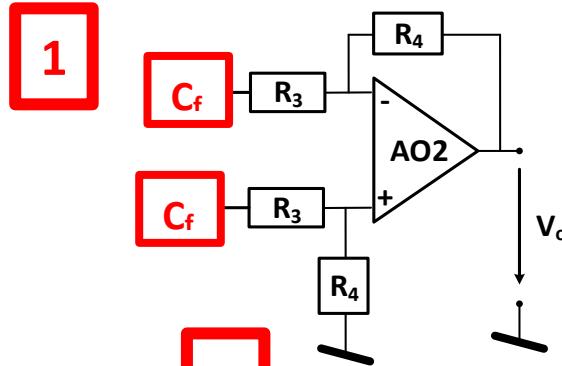
Le 2^{ième} étage est un amplificateur de différence (cours application PPG, ECG slide 17) sa fonction de transfert généralisée est:

$$H_2(j\omega) = -\frac{Z_4}{Z_3}$$



Pour filtrage basse fréquence, le diagramme de Bode doit avoir la forme en basse fréquence $\sqrt{-1}$ ce qui correspond à \backslash mais renversé verticalement par rapport à l'axe des fréquences. Par conséquent, c'est Z_3 (dénominateur) qui doit correspondre à cette forme et donc à une résistance en série avec une capacité (Formulaire des impédances). Z_4 ne change pas ($=R_4$).

$$\text{Avec } Z_3 = \frac{1+j\omega R_3 C_f}{j\omega C_f} \text{ est donc } H_2(j\omega) = -\frac{R_4}{Z_3} = -\frac{j\omega C_f R_4}{1+j\omega R_3 C_f}$$

Schéma avec C_f :

$$C_f = 1/(2\pi R_3 F_f) = 1.59 \mu$$

1

b- Etablir l'expression analytique de la nouvelle fonction de transfert $H_f(j\omega) = V_o/V_d$, en mettant en évidence les pôles et les zéros et tracer son diagramme de Bode en amplitude.

1

$$H_f(j\omega) = -\frac{R_4(R_1+R_2)}{R_3 R_1} \frac{1+j\omega C_2(R_1//R_2)}{1+j\omega C_2 R_2} \frac{j\omega C_f R_3}{1+j\omega C_f R_3} = -\frac{(R_1+R_2)}{R_1} \frac{1+j\omega C_2(R_1//R_2)}{1+j\omega C_2 R_2} \frac{j\omega C_f R_4}{1+j\omega C_f R_3}$$

Les pôles ω_{pi} :

$$\omega_{p1} = \frac{1}{C_2 R_2} \quad \omega_{p2} = \frac{1}{C_f R_3}$$

Les zéros ω_{zi} :

$$\omega_{z1} = \frac{R_1+R_2}{C_1(R_1 R_2)} \quad \omega_{z2} = \frac{1}{C_f R_{3,4}}$$

1



3. Imperfections de l'AO : (pour cette partie considérer le circuit de la page 1)

Cas 2 : Résistances non appariées : $R_1^* \neq R_1$, $R_2^* \neq R_2$

- a- Donner le gain en mode commun, basse fréquence: $G_{MC} = V_o/V_{MC}$. (Pour cette question V_d est annulée et les capacités C_2 déconnectées).

$$G_{MC} = -\frac{R_4}{R_3} \left(\frac{(R_1 + R_2)}{R_1} - \frac{(R^*_1 + R^*_2)}{R^*_1} \right) = -\frac{R_4}{R_3} \left(\frac{R_2}{R_1} - \frac{R^*_2}{R^*_1} \right) \quad \boxed{1}$$

- b- Calculer le gain en mode commun G_{MC} et le taux de réjection du mode commun $TRMC_{dB}$, en supposant que $R_1^* = R_1(1-10\%)$, $R_2^* = R_2(1+10\%)$. L'effet de l'appariement imparfait des résistances sur le gain différentiel est négligé **par simplification**.

$$G_{MC} = -20 \equiv 26 \text{ dB} \quad ; \quad G_{diff} = 40 \text{ dB} \rightarrow TRMC_{dB} = (40-26) \text{ dB} = 14 \text{ dB}$$

- a- Donner l'expression de R_2^* permettant d'annuler l'effet mode commun.

$$\mathbf{R}_2^* =$$

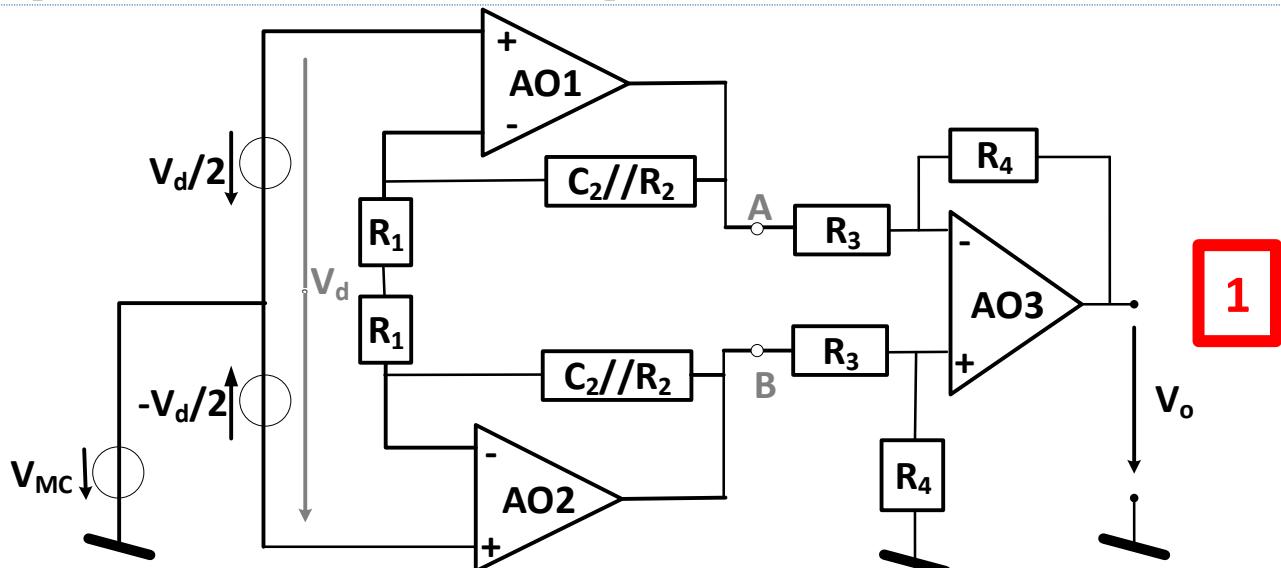
$$R_2 \frac{R_{*1}}{R_1} = 9k \cdot 0.9/1 = 8100 \Omega$$

1

- b- Proposer une **amélioration du schéma de l'amplificateur** rendant cet appariement imparfait des résistances de l'étage d'entrée sans effet sur le mode commun. **Expliquer** votre choix

Schéma amélioré :

Ampli d'instrumentation (slides 21 Chap 5)



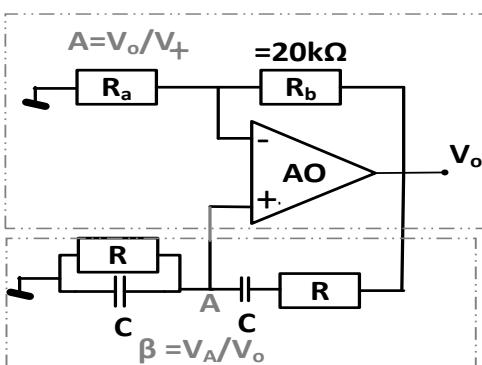
Explication :

En MC, $i(R1) = 0 \rightarrow V_A = V_B = V_{MC}$ quel que soit la différence entre R_i et R_i^* du premier étage et donc seul le parallélisme des résistances du deuxième étage engendre une amplification du mode commun.

1

4- Oscillateur:

Soit l'oscillateur ci-dessous:



- a. Pr 7 théoriquement la fonction de transfert : $\beta(i\omega) = \frac{V_A}{V_o}$
- b. Donner la valeur de RC pour que la fréquence d'oscillation soit égale à $f_0 = 1\text{kHz}$, en expliquant brièvement la démarche suivie.
- c. En déduire le module $|\beta(j\omega_0)|$ à la fréquence d'oscillation.
- d. Donner la condition sur la **valeur de R_a** pour amorcer l'oscillation ainsi que sa valeur à l'équilibre.
- e. Pour R_a , doit-on choisir une R_{NTC} (résistance dont la valeur diminue avec la température) ou une R_{PTC} (résistance dont la valeur augmente avec la température). Expliquer brièvement votre choix.
- f. Déterminer les pôles et les zéros de cette fonction de transfert

Rq : (Utiliser l'identité remarquable :

$$aX + bX + c = (X - x_1)(X - x_2) = x_1x_2(1 - X/x_1)(1 - X/x_2), x_1 \text{ et } x_2 \text{ sont les racines du trinôme.}$$

- g. Tracer le diagramme de Bode en phase est en amplitude sur un papier Lin-Log

a.

$$\beta(i\omega) = \frac{V_A}{V_o} = \frac{j\omega RC}{1 + (j\omega RC)^2 + 3j\omega RC}$$

1

b.

$$\rightarrow \text{Arg}(\beta(i\omega_0)) = 90^\circ - \text{Arctg}(3RC\omega_0/(1 - (\omega_0 RC)^2)) = 0$$

$$1 - (\omega_0 RC)^2 = 0 \rightarrow \omega_0 = \frac{1}{RC} = 2\pi f_0 \quad RC = \frac{1}{2\pi f_0} = 159\mu\text{s}$$

1

c.

$$|\beta(i\omega_0)| = \left| \frac{j1}{3j1} \right| = \frac{1}{3} \quad (\equiv -9.54\text{dB})$$

1

d.

$$|\beta(i\omega_0)| = \left| \frac{j1}{3j1} \right| = \frac{1}{3} \rightarrow A = 1 + \frac{R_b}{R_a} > 3 \rightarrow R_a = \frac{R_b}{2} < 10\text{ k}\Omega$$

1

e.

R_a est une R_{PTC}

1

Explication : Amplitude ↗ et donc T ↗ le gain doit ↘ et donc R_a ↗

e.

$$\beta(i\omega) = \frac{j\omega RC}{1 + (j\omega RC)^2 + 3j\omega RC}$$

Changement de variable $X = j\omega RC \rightarrow$ le dénominateur devient $X^2 + 3X + 1$ dont les racines sont $x_1 = -\frac{3+\sqrt{5}}{2} = -2.62$ et $x_2 = -\frac{3-\sqrt{5}}{2} = -0.38$ et donc :

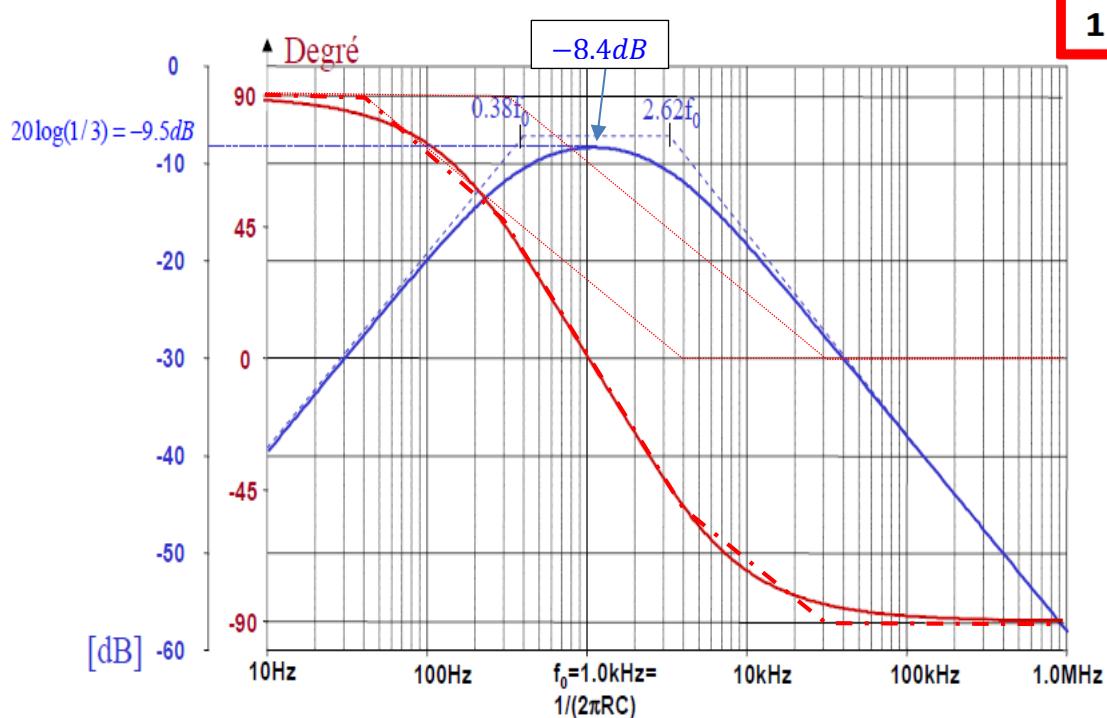
$$(j\omega RC)^2 + 3j\omega RC + 1 = (j\omega RC + 2.62)(j\omega RC + 0.38) = \underbrace{2.62 \times 0.38}_{=1} \left(1 + \frac{j\omega RC}{2.62}\right) \left(1 + \frac{j\omega RC}{0.38}\right)$$

$$\rightarrow \beta(i\omega) = \frac{j\omega RC}{\left(1 + \frac{j\omega RC}{2.62}\right) \left(1 + \frac{j\omega RC}{0.38}\right)}$$

Nous avons donc un zéro et deux pôles : $\omega_z = \frac{1}{RC}$; $\omega_{p1} = \frac{0.38}{RC}$ et $\omega_{p2} = \frac{2.62}{RC}$

1

f.



La valeur maximale du diagramme de Bode (asymptote verticale) est:

$$A_0 = \text{Max} \left| \frac{\frac{j\omega}{\omega_z}}{1 + \frac{j\omega}{\omega_{p1}}} \right| = \left| \frac{\omega_{p1}}{\omega_z} \right| = 0.38 (\text{ou } -8.4 \text{ dB})$$