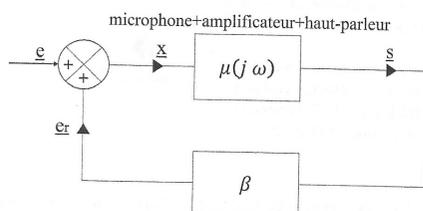


► Correction : Effet Larsen

1. On considère que le signal du à l'effet Larsen est un sinus. En régime permanent, on utilise la notation complexe. Les grandeurs de l'énoncé deviennent :

$$\begin{cases} \underline{s} = \underline{\mu}(j\omega)\underline{x} & \rightarrow \text{sortie du système \{microphone + amplificateur + haut parleur\}} \\ \underline{x} = \underline{e} + \underline{e}_r & \rightarrow \text{addition du son émis par le chanteur et le haut-parleur au niveau du micro} \\ \underline{e}_r = \underline{\beta}\underline{s} & \rightarrow \text{trajet dans l'air jusqu'au microphone} \end{cases}$$

On peut représenter ce système bouclé par le schéma-bloc suivant :



En se référant au schéma-bloc, on a :  $\underline{s} = \underline{\mu}(j\omega)(\underline{e} + \underline{\beta}\underline{s}) \Rightarrow \underline{s} = \frac{\underline{\mu}(j\omega)}{1 - \underline{\mu}(j\omega)\underline{\beta}}\underline{e}$

Question d'examineur

Rappelez la définition d'une FTBF et d'une FTBO ? Quelles sont leur utilité ?

- On appelle **fonction de transfert en boucle ouverte** (FTBO) le rapport entre l'image de la sortie  $e_r$  et l'écart  $x$ . Dans le cas présent, on a  $FTBO = \underline{\beta}\underline{\mu}(j\omega)$ . Cette relation est utilisée notamment en sciences de l'ingénieur pour juger de la **stabilité** d'un système bouclé.
- On appelle **fonction de transfert en boucle fermée** (FTBF) le rapport entre la sortie  $\underline{s}$  du système et l'entrée  $\underline{e}$  en régime permanent sinusoïdal. Il s'agit de la relation encadrée ci-dessus, utile pour évaluer les réponses harmoniques d'un système.

2.

Pour mémoire

Le critère d'oscillations entretenues d'un système bouclé  $\underline{\mu}(j\omega)\underline{\beta} = 1$ , aussi appelé **critère de Barkhausen**, comporte en réalité deux conditions à appliquer dans l'ordre suivant :

- Une condition sur l'**argument** :  $\arg[\underline{\mu}(j\omega)\underline{\beta}] = 0$ , qui donne la pulsation d'oscillation  $\omega_0$
- Une condition sur le **module** :  $|\underline{\mu}(j\omega_0)\underline{\beta}| = 1$ , qui donne le gain (minimal) de l'amplificateur

On ne peut pas appliquer la condition du critère de Barkhausen qui porte sur l'argument de la fonction de transfert du microphone  $\underline{\mu}(j\omega)\underline{\beta}$  car l'argument de  $\underline{\mu}(j\omega)$  est inconnu. On suppose cependant qu'il existe une pulsation  $\omega_0$  tel que  $\arg[\underline{\mu}(j\omega_0)\underline{\beta}] = 0$ , qui constituera la **pulsation d'oscillation**.

Petit plus

On pourrait se pencher longtemps sur la question de l'argument de  $\underline{\mu}(j\omega)\underline{\beta}$ . En effet, celui-ci dépend de la **distance à laquelle se trouve le chanteur** : pour que  $\arg(\underline{\beta}) = 0[2\pi]$ , il faut que le microphone se situe à une distance égale à un multiple de la longueur d'onde  $\lambda$  du son émis par le haut parleur. Cela explique qu'on puisse avoir **plusieurs fréquences** de Larsen possibles pour une même installation, en fonction la position du chanteur.

On a auto-entretien des oscillations si  $|\underline{\mu}(j\omega_0)\underline{\beta}| = 1$ . Mais cette condition n'assure pas l'amplification des oscillations, seulement l'**entretien** de leur amplitude de départ. En pratique, on a instabilité si :

$$|\underline{\mu}(j\omega_0)\underline{\beta}| > 1$$

Dans ce cas, tout bruit d'entrée qui contient la bonne fréquence  $f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi}$  est amplifié de manière **exponentielle**... C'est l'effet Larsen.

3. Il s'agit de respecter la condition  $|\underline{\mu}(j\omega_0)\underline{\beta}| > 1$ .

On ne s'intéressera qu'au module des fonctions de transfert  $\underline{\mu}$  et  $\underline{\beta}$ , qu'on notera respectivement  $\mu$  et  $\beta$ .

On a  $\mu = G_m G_A$ , avec  $G_m$  le gain du microphone et  $G_A$  le gain de l'amplificateur associé au haut-parleur.  $\beta$  correspond au gain dû à la propagation du son dans l'air.

### Amplification du microphone

On cherche d'abord à déterminer  $G_m$ . On a un angle de  $90^\circ$  entre le microphone et le haut parleur, qui correspond à la valeur de  $-7$  dB sur le diagramme polaire.

Cela signifie que le son capté par le microphone sera atténué de 7 dB par rapport à un son capté dans son axe :

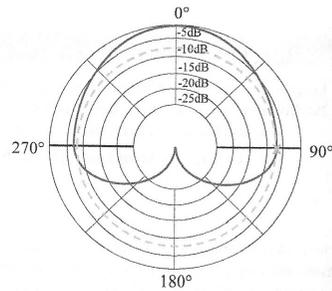
$$G_m = -7 \text{ dB}$$

**A.N.** : En raisonnant sur l'amplitude du son, on a en échelle linéaire,  $G_m = 10^{-7/20} = 0.45$

### Amplificateur

On mesure 92 dB à 1 m, alors que le chanteur chante à 73 dB (on suppose qu'il chante en face du microphone, sans atténuation). Cela correspond en amplitude à un gain de  $G_A = 19$  dB à 1 m.

**A.N.** :  $G_A = 8.9$  en amplitude et échelle linéaire



### • Piège

Le critère de Barkhausen n'est valable que sur l'**amplitude** des signaux. Dans le cas présent, on manipule des niveaux sonores liés à des puissances **proportionnels au carré de l'amplitude** de la surpression captée par le microphone. De plus, il est exprimé en **échelle linéaire** !

Il faut alors prendre garde à la **conversion dB / échelle linéaire**, selon qu'on parle de la puissance  $P$  ou de l'amplitude  $A$  du signal, avec  $P \propto A^2$ . Le calcul de la grandeur  $X$  en dB s'écrit :

$$X_{dB} = 10 \log \left( \frac{P}{P_0} \right) = 10 \log \left[ \left( \frac{A}{A_0} \right)^2 \right] = 20 \log \left( \frac{A}{A_0} \right)$$

La première formule est utilisée pour les niveaux sonores. La dernière est plutôt utilisée en électronique, où on manipule des tensions (avec  $P \propto \frac{V^2}{R}$ ,  $R$  étant une résistance de charge par exemple).

### Propagation dans l'air

La distance de 1 m pour la mesure de  $G_A$  a été bien choisie, car le niveau sonore est **proportionnel** à  $\frac{1}{r}$ . Si on connaît le niveau sonore  $I_1$  en un point à la distance  $R_1$ , celui à la distance  $r$  vaut :

$$I_r = I_1 \left( \frac{R_1}{r} \right)^2$$

### Question d'examineur

Comment justifier cette hypothèse ?

Le son est assimilable à une **onde sphérique**, puisqu'il se propage de manière **isotrope**. En l'absence de phénomènes dissipatifs, l'énergie totale d'un front d'onde  $E_{tot}$  se conserve, or la surface d'une sphère de rayon  $r$  est  $4\pi r^2$ , d'où  $E(r) = \frac{E_{tot}}{4\pi r^2}$ .

Or l'amplitude du signal (vitesse des particule ou surpression) est proportionnelle à la racine carrée de l'intensité sonore. En effet, la puissance acoustique à travers une surface  $S$  vaut  $\iint_S \vec{\pi}_{ac} \cdot \vec{dS}$  avec  $\vec{\pi}_{ac} = p \vec{v}$  le **vecteur de Poynting acoustique**. Or  $p = \mu_0 c_s v$ , avec  $c_s$  la vitesse du son. Comme  $R_1 = 1$  m, on a :

$$e_r = s \underbrace{\frac{1}{r}}_{\beta}$$

### Calcul de la distance minimale

Il peut y avoir l'effet Larsen si :

$$\frac{G_m G_A}{r} > 1$$

$$\Rightarrow r < G_m G_A$$

**A.N.** : On trouve  $r_{lim} = 4.0$  m

Il faut éviter d'approcher le microphone à moins de 4 m du haut-parleur si on veut éviter le Larsen.