

# Introduction de la diffusivité des parois au sein du modèle de diffusion acoustique

---

**C. Foy**, Cerema, Direction Territoriale Est, 11 rue Jean Mentelin, BP9, 67035 Strasbourg Cedex 2, France, [cedric.foy@cerema.fr](mailto:cedric.foy@cerema.fr)

**J. Picaut**, LUNAM Université IFSTTAR, AME, LAE, Centre de Nantes, CS 4, Route de Bouaye, F-44341 Bouguenais, France, [judicael.picaut@ifsttar.fr](mailto:judicael.picaut@ifsttar.fr)

**V. Valeau**, Institut PPRIME, UPR 3346, CNRS-Université de Poitiers-ENSMA, ENSIP-Bât.17, 6 rue Marcel Doré, 86022 Poitiers Cedex, France, [vincent.valeau@univ-poitiers.fr](mailto:vincent.valeau@univ-poitiers.fr)

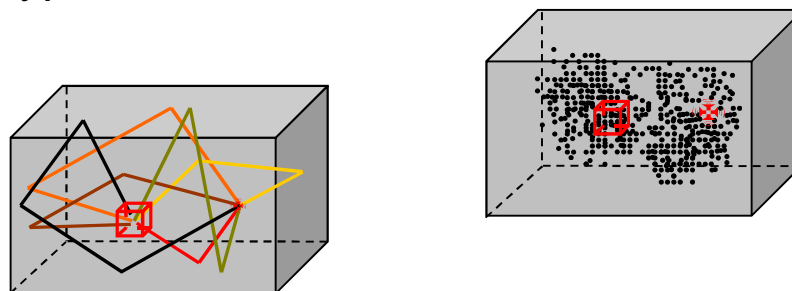
---

# Plan

- I. Le modèle de diffusion acoustique classique
- II. Le modèle de diffusion acoustique étendu
- III. Validation
- IV. Conclusion et perspectives

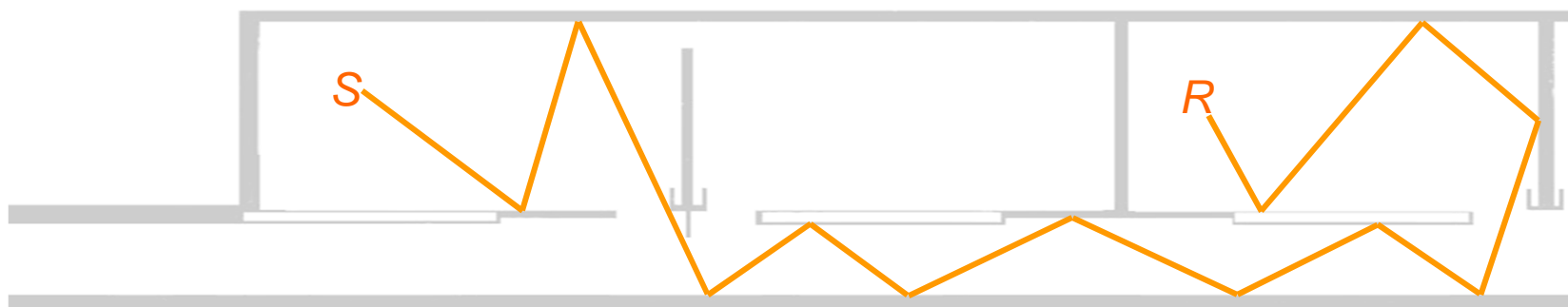
## Modèles de Prédiction Acoustiques Existants

- Théorie de Statistique de la réverbération
- Approches géométriques : sources-images (spéculaires), radiosité (diffuses)
- Approches de type Monte-Carlo



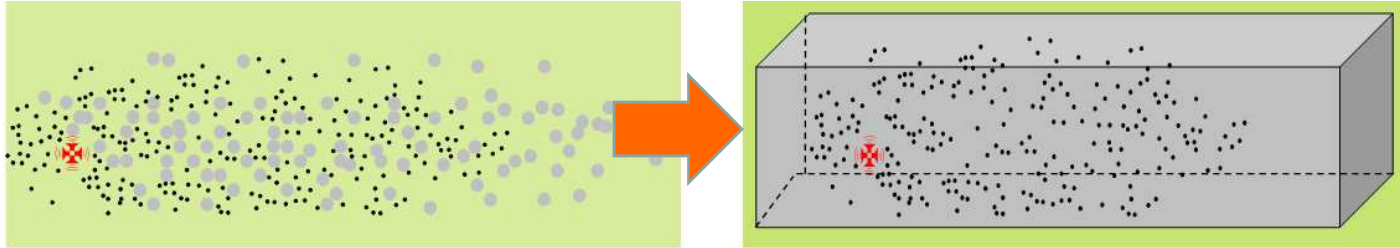
$s$  coefficient de diffusivité  $0$  (spéculaire)  $< s < 1$  (diffus)

## Limites d'application : temps de calcul

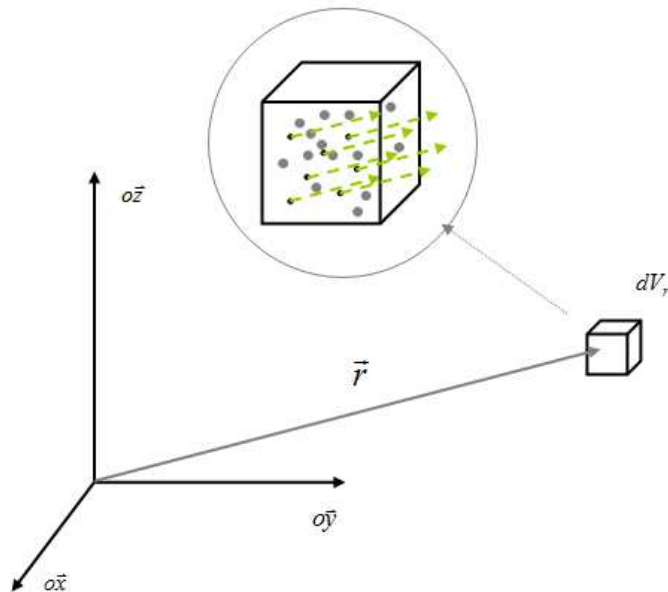


# I. Le modèle de diffusion acoustique classique

- Analogie entre la propagation de particules à travers des éléments diffuseurs et la propagation de particules sonores *via* les réflexions aux parois



- Introduction de la notion de fonction de distribution  $f(\vec{r}, \vec{c}, t)$



- Grandeurs physiques

$$w(\vec{r}, t) = \iint f(\vec{r}, \vec{c}, t) \sin \theta d\theta d\phi \quad \text{densité d'énergie}$$

$$\vec{I}(\vec{r}, t) = \iint \vec{c} f(\vec{r}, \vec{c}, t) \sin \theta d\theta d\phi \quad \text{intensité}$$

- Équation de transport pour une direction de propagation  $\vec{c}$

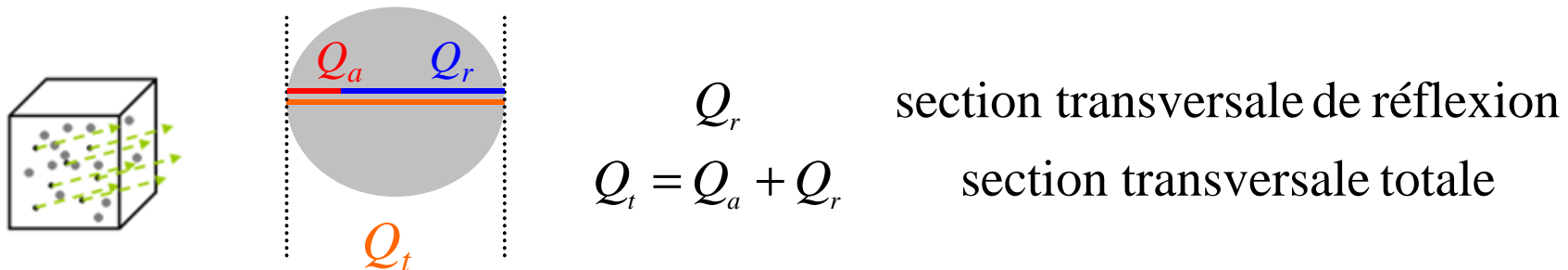
$$\frac{\partial f(\vec{r}, \vec{c}, t)}{\partial t} = \underbrace{-\vec{c} \cdot \vec{\nabla} f(\vec{r}, \vec{c}, t)}_{\text{Propagation sans collision}} - \underbrace{Q_a c f(\vec{r}, \vec{c}, t)}_{\text{Absorption}} + \underbrace{q(\vec{r}, \vec{c}, t)}_{\text{Source}} + \underbrace{[A]}_{\text{Terme de réflexion}}$$

$f(\vec{r}, \vec{c}, t)$  fonction de distribution des particules diffusantes (particules sonores)  
 $\vec{c}$  vitesse de propagation (vitesse du son)  
 $q(\vec{r}, \vec{c}, t)$  terme source  
 $Q_a$  section transversale d'absorption des éléments diffuseurs (parois)  
 $[A]$  terme de réflexion

- Terme de réflexion [A]

$$[A] = -Q_r c f(\vec{r}, \vec{c}, t) + Q_r \iint P(\vec{r}, \vec{c}' \rightarrow \vec{c}) \sin \theta' d\theta' d\phi'$$

$P(\vec{r}, \vec{c}' \rightarrow \vec{c})$  probabilité de réflexion



- Diffusion uniforme

$$P(\vec{r}, \vec{c}' \rightarrow \vec{c}) = \frac{1}{4\pi} \quad \longrightarrow \quad [A] = -Q_r \frac{3}{4\pi c} \vec{c} \cdot \vec{I}(\vec{r}, t)$$

- De l'équation de transport à l'équation de diffusion : **approximation P1**

$$f(\vec{r}, \vec{c}, t) = \frac{1}{4\pi} w(\vec{r}, t) + \frac{3}{4\pi c^2} \vec{c} \cdot \vec{I}(\vec{r}, t)$$

1. En introduisant cette expression au sein de l'équation de transport
2. En séparant les termes qui changent ou non de signe lorsque la direction de propagation  $\vec{c}$  change de sens
3. En intégrant sur les directions de propagation  $(\theta, \phi)$

- Nous obtenons une **équation de gradient** et une **équation de diffusion**

*Morse and Feshbach, Methods of theoretical physics, 1953*



- **Équation de gradient** associée à l'intensité (loi de Fick)

$$\vec{I}(\vec{r}, t) = -D\vec{\nabla}w(\vec{r}, t)$$

- **Équation de diffusion** associée à la densité d'énergie

$$\frac{\partial w(\vec{r}, t)}{\partial t} = \vec{\nabla} \cdot (D\vec{\nabla}w(\vec{r}, t)) - \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Absorption}}}{Q_a} c w(\vec{r}, t) + \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Source}}}{q}(\vec{r}, t)$$

$\uparrow$   
Absorption
 $\uparrow$   
Source

- Avec le **coefficient de diffusion**

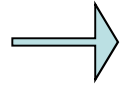
$$D = \frac{c}{3} \frac{1}{Q_t} = \frac{\lambda c}{3}$$

$\lambda$  libre parcours moyen

*Morse and Feshbach, Methods of theoretical physics, 1953*

- Adaptation au cas de l'acoustique des salles (Picaut, 1999)

$$\lambda = \frac{1}{Q_t} = \frac{4V}{S}$$



$$D = \frac{c}{3} \frac{4V}{S} = D_{cl}$$

$c$ : Vitesse du son  
 $V$ : Volume de la salle  
 $S$ : Surface de la salle

- Le modèle de diffusion acoustique classique

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial w(\vec{r}, t)}{\partial t} = D_{cl} \Delta w(\vec{r}, t) + q(\vec{r}, t) \quad \vec{r} \in V \\ -D_{cl} \frac{\partial w(\vec{r}, t)}{\partial n} = \frac{c\alpha}{4} w(\vec{r}, t) \quad \text{condition aux limites} \\ + \text{condition initiale} \end{array} \right.$$

✓ Validé pour le cas des salles purement diffuses : de dimensions homogènes ou de formes allongées faiblement absorbantes

## II. Généralisation : le modèle de diffusion acoustique étendu

- *Intégration de la diffusivité des parois*

- terme de réflexion [A]
- Introduction de la diffusivité des parois à partir de la probabilité de réflexion

$$P(\vec{r}, \vec{c}' \rightarrow \vec{c}) = (1-s) \times P(\vec{r}, \vec{c}' \rightarrow \vec{c} | sp) + s \times P(\vec{r}, \vec{c}' \rightarrow \vec{c} | nsp)$$

$s$  coefficient de diffusivité des parois ( $s = 0$  spéculaires,  $s = 1$  diffuses)  
 $P(\vec{r}, \vec{c}' \rightarrow \vec{c} | sp)$  probabilité que les directions d'incidence et de réflexion soient  $\vec{c}'$  et  $\vec{c}$  si la réflexion est spéculaire  
 $P(\vec{r}, \vec{c}' \rightarrow \vec{c} | nsp)$  probabilité que les directions d'incidence et de réflexion soient  $\vec{c}'$  et  $\vec{c}$  si la réflexion est non spéculaire

### • Réflexions mixtes

$$P(\vec{r}, \vec{c}' \rightarrow \vec{c}) = (1-s) \times \delta(\vec{c}' - \hat{\vec{c}}) + s \times C |\sin \theta \cos \phi|^m$$

$$\left\{ \begin{array}{ll} \hat{\vec{c}} \cdot \vec{n} = -\vec{c} \cdot \vec{n} & \text{Réflexion spéculaire } (\vec{n} : \text{normale à la paroi}) \\ C & \text{Constante de normalisation} \\ m & \text{Entier positif} \\ m = 0 & \text{Probabilité de réflexion Uniforme} \\ m = 1 & \text{Probabilité de réflexion Lambertienne} \end{array} \right.$$

- Terme de réflexion

$$[A] = -\frac{3Q_r}{4\pi c} \left\{ (1-s) \vec{I}(\vec{r}, t) \cdot [\vec{c} - \hat{c}] + s \times C |\sin \theta \cos \phi|^m \iint \vec{I}(\vec{r}, t) \cdot (\vec{c} - \vec{c}') \sin \theta' d\theta' d\phi' \right\}$$

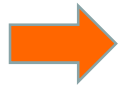
- En reprenant le développement analytique de l'approximation P1, nous obtenons :

- Les mêmes équations de gradient et de diffusion
- Avec une nouvelle expression du coefficient de diffusion

$$D = \frac{c}{3} \frac{1}{Q_a + Q_r s}$$

- Expression indépendante de la valeur de  $m$

- Adaptation au cas de l'acoustique des salles à réflexions mixtes



$$D = \frac{c}{3} \frac{1}{Q_t} \frac{1}{\frac{Q_a}{Q_t} + \frac{Q_r}{Q_t} s} = \frac{c}{3} \frac{4V}{S} \frac{1}{\alpha + R s} = D_{\text{et}}$$

$\alpha$  coefficient d'absorption  
 $R = 1 - \alpha$  coefficient de réflexion

- Réflexions purement diffuses ( $s=1$ ) :

$$D_{\text{cl}} = D_{\text{et}} = \frac{c}{3} \frac{4V}{S}$$

- Le modèle de diffusion étendu

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial w(\vec{r}, t)}{\partial t} = D_{\text{et}} \Delta w(\vec{r}, t) + q(\vec{r}, t) \quad \vec{r} \in V \\ -D_{\text{et}} \frac{\partial w(\vec{r}, t)}{\partial n} = \frac{c\alpha}{4} w(\vec{r}, t) \quad \text{condition aux limites} \\ + \text{condition initiale} \end{array} \right.$$

## III. Validation

## Aspects bibliographiques

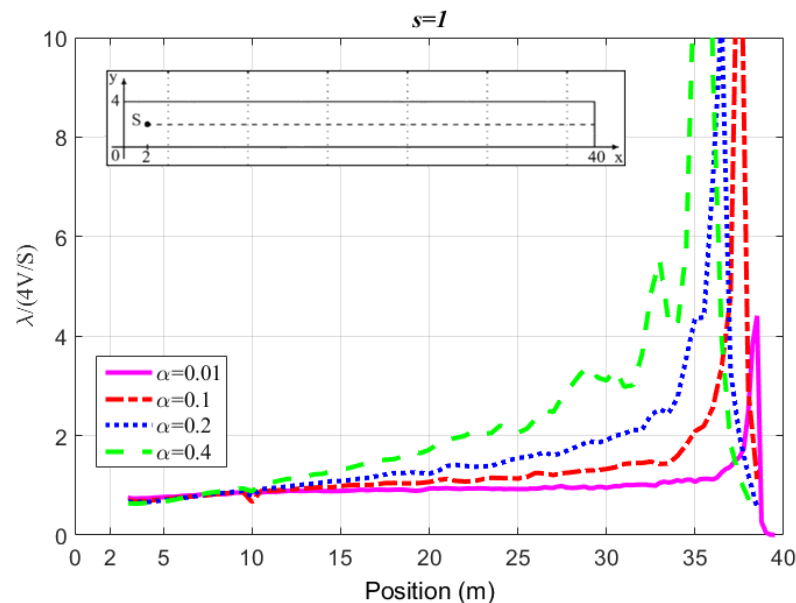
- L'influence de la diffusivité  $s$  est faible dans le cas des salles de dimensions homogènes, mais importante lorsque la salle est de forme allongée

*Foy, Acta Acustica United with Acustica, 2009*

- Le libre parcours moyen n'est pas constant
  - Plus l'absorption  $\alpha$  est importante, plus le libre parcours moyen augmente en fonction de la distance source-récepteur

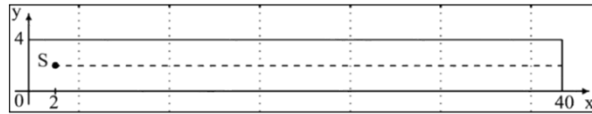
*Visentin, JASA, 2012*

- Salle allongée [40:4:4]
- Position source (2,2,2)





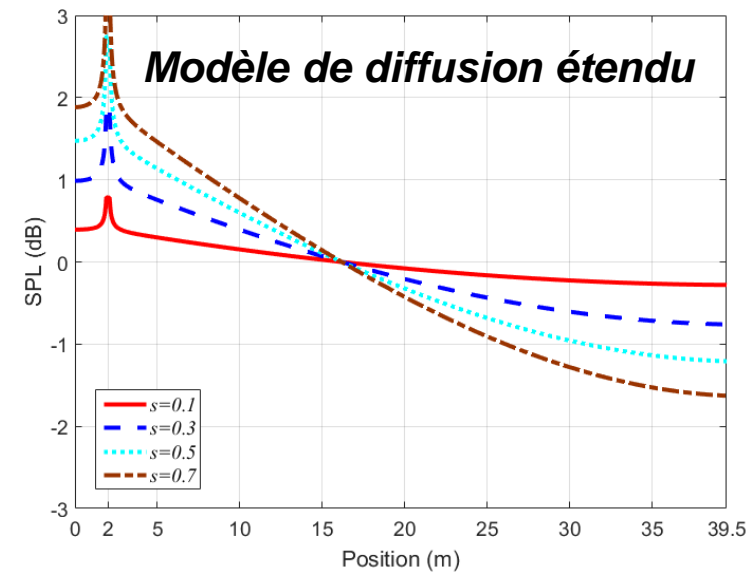
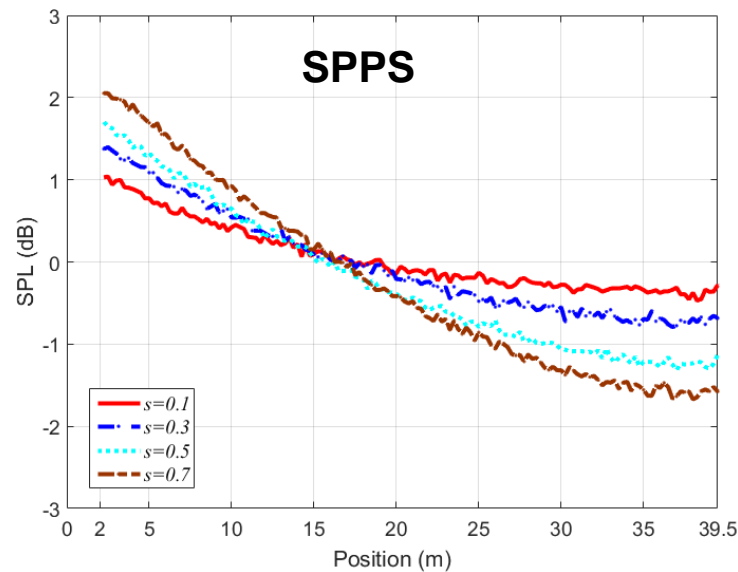
- Comparaison entre une approche de tir de particules SPPS (Ifsttar) et le modèle de diffusion étendu



- Salle retenue pour la validation :

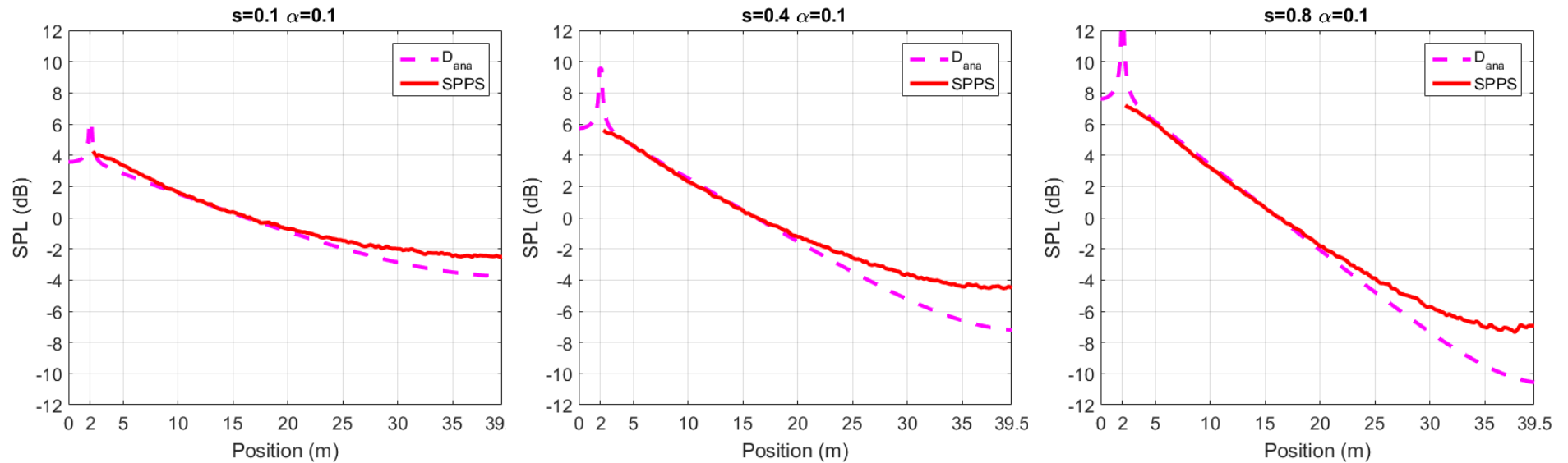
- Salle allongée [40:4:4]
- Faible absorption  $\alpha = 0.01$  ou  $\alpha = 0.1$

- Décroissance spatiale du SPL : *absorption  $\alpha = 0.01$*



- Différence maximale de l'ordre de 0.5 dB

- Décroissance spatiale du niveau de pression  $SPL$
- *absorption*  $\alpha = 0.1$



- Différence maximale de l'ordre de 2 dB ( $s=0.1$ ), 3 dB ( $s=0.4$ ), 4 dB ( $s=0.8$ ) à l'extrémité de la salle allongée

## IV. Conclusion et perspectives

## Nous avons rappelé

- le développement analytique du passage « équation de transport / équation de diffusion » pour le cas de la probabilité de réflexion uniforme
- l'expression du coefficient de diffusion associé

## Nous avons

- proposé une nouvelle expression de la probabilité de réflexion permettant de considérer les réflexions mixtes (spéculaires / diffuses)
- obtenu une nouvelle expression du coefficient de diffusion
- validé cette expression pour le cas des salles allongées de faible absorption

## Nous chercherons

- à modéliser la variation spatiale du coefficient de diffusion observée pour le cas des salles allongées plus absorbantes

# Merci pour votre attention

Informations complémentaires :

[cedric.foy@cerema.fr](mailto:cedric.foy@cerema.fr)

Merci à l'ADEME pour son soutien financier.