## Expression de la fonction de réflexion

En reprenant les expressions du champs de pression p(x,t) et du champs de débit u(x,t) en décomposition d'ondes aller et retour <sup>1</sup>, on a :

$$p(x,t) = p^{+}(t - x/c) + p^{-}(t + x/c)$$
(1)

$$u(x,t) = Z_c^{-1} [p^+(t - x/c) - p^-(t + x/c)].$$
 (2)

Où  $Z_c = \rho_0 c/S$  désigne l'impédance caractéristique d'un tuyau, et  $P^{\pm}(\omega,x) = TF[p^{\pm}(t,x)]$ . En remarquant que  $p^{\pm}(t\pm x/c) = p^{\pm}(t)*\delta(t\pm x/c)$ , on obtient les expressions de p et u dans le domaine fréquentiel .

$$P(\omega, x) = P^{+}(\omega)e^{-jkx} + P^{-}(!)e^{jkx}$$
(3)

$$U(\omega, x) = Z_c^{-1} \left[ P^+(\omega)^{-jkx} - P^-(\omega)^{jkx} \right]. \tag{4}$$

Avec  $k = 2\pi f c$  le nombre d'ondes.

En évaluant 3 et 4 en x=l, et en utilisant la relation  $U(\omega,l)=SV(\omega,l)=SZ_r^{-1}(\omega)P(\omega,l)^2$  où  $Z_r(\omega)$  désigne l'impédance de rayonnement, on obtient

$$P(\omega, l) = P^{+}(\omega)e^{-jkl} + P^{-}(!)e^{jkl}$$
(5)

$$SZ_r^{-1}(\omega)P(\omega,l) = Z_c^{-1} \left[ P^+(\omega)^{-jkl} - P^-(\omega)^{jkl} \right]$$
(6)

En injectant 5 dans 6, on obtient une relation entre  $P^+$  et  $P^-$ :

$$P^{+}(\omega)e^{-jkl}\left[Z_{c}^{-1} - SZ_{r}^{-1}\right] = P^{-}(!)e^{jkl}\left[SZ_{r}^{-1} + Z_{c}^{-1}\right]$$
(7)

On en tire une expression de la fonction de réflexion  $R(\omega) = TF[r(t)]$ :

$$R(\omega) = e^{2jkl} \frac{P^{-}(!)}{P^{+}(!)} = \frac{Z_{c}^{-1} - SZ_{r}^{-1}}{Z_{c}^{-1} + SZ_{r}^{-1}}$$
(8)

3

Le notebook CalcFonction Reflexion illustre la fonction de réflexion dans les domaines temporel et fréquentiel. Il doit y avoir un problème dans le calcul :

- r(t) > 0
- R(f) est plus passe haut que passe bas

 $<sup>^{1}\</sup>mathrm{cf}$  preuve de Viet-Toan

 $<sup>^2\</sup>mathrm{J'ai}$  un doute sur cette partie, je ne suis pas sûr que ce soit valable dans le tuyau.

 $<sup>^3{\</sup>rm cf}$  Chaigne& Kergomard, chap 4 sec 5, eq 4.25