

Н. ВЕКСЛЕР

УДК 534.2

О СПОСОБЕ ВЫЧИСЛЕНИЯ ОТРАЖЕНИЯ АКУСТИЧЕСКОГО ИМПУЛЬСА ОТ СИСТЕМЫ ЖИДКИХ СЛОЕВ ПРИ НОРМАЛЬНОМ ПАДЕНИИ

N. VEKSLER. VEDELATE KIHTIDE SÜSTEEMILE NORMAALI SIHIS LANGEVATE AKUSTILISTE
IMPULSSIDE PEEGELDUSTE ARVUTAMISEST

N. VEKSLER. A METHOD FOR THE CALCULATION OF SOUND PULSE REFLECTION FROM A
SYSTEM OF LIQUID LAYERS IN CASE OF NORMAL INCIDENCE

(Представлена Н. Алумяэ)

Рассмотрим систему из n плоских жидких слоев, контактирующих с двумя жидкими полупространствами. Положим, что свойства слоев по толщине не изменяются.

Введем следующие обозначения: x — декартова координата, отсчитываемая от границы верхнего полупространства в сторону жидких слоев, t — время; для произвольного слоя k назовем: p_k — акустическое давление, U_k — компонента вектора перемещения, ρ_k — плотность, c_k — скорость звука, $\zeta_k = \rho_k c_k$ — акустический импеданс, h_{k-1} (h_k) — расстояние от границы $x = 0$ до лицевой (тыльной) поверхности слоя k , $l_k = h_k - h_{k-1}$ — толщина слоя, $t_k = l_k/c_k$ — время пробега акустического импульса по слою. Те же величины с индексом нуль будем относить к падающему импульсу, без индекса — к отраженному импульсу в верхнем полупространстве, с индексом $n+1$ — к нижнему полупространству.

Положим, что время t отсчитывается с момента, когда падающий импульс достиг лицевой поверхности $x = 0$. До этого времени все жидкие слои и граничащие с ними жидкие полупространства находились в покое и имели место нулевые начальные условия

$$p_0 = p = p_k = 0, \quad \partial p_0/\partial t = \partial p/\partial t = \partial p_k/\partial t = 0 \quad \text{при} \quad t = 0 \quad (1)$$

$$U_0 = U = U_k = 0, \quad \partial U_0/\partial t = \partial U/\partial t = \partial U_k/\partial t = 0 \quad (k = 1, 2, 3, \dots, n+1).$$

Пусть из верхнего жидкого полупространства на границу $x = 0$ нормально к ней падает плоский акустический импульс давления с произвольным законом изменения интенсивности

$$p_0 = f(t - x/c) H(t - x/c), \quad H(t - x/c) = \begin{cases} 1, & t - x/c > 0, \\ 0, & t - x/c \leq 0, \end{cases} \quad (2)$$

где f — заданная функция.

Полагаем, что каждый из слоев и жидкие полупространства описываются одномерными волновыми уравнениями относительно соответствующего акустического давления

$$\begin{aligned}
 (\partial^2/\partial x^2 - c^{-2}\partial^2/\partial t^2)p &= 0, & x \leq 0, \\
 (\partial^2/\partial x^2 - c_h^{-2}\partial^2/\partial t^2)p_k &= 0 \quad (k=1, 2, 3, \dots, n), & h_k \geq x \geq h_{k-1}, \\
 (\partial^2/\partial x^2 - c_{n+1}^{-2}\partial^2/\partial t^2)p_n &= 0, & x \geq h_n.
 \end{aligned} \quad (3)$$

С учетом нулевых начальных условий (1) представим условия контакта слоев

$$\begin{aligned}
 p_0 + p &= p_1, & U_0 + U &= U_1, & x &= 0, \\
 p_k &= p_{k+1}, & U_k &= U_{k+1} \quad (k=1, 2, 3, \dots, n), & x &= h_k.
 \end{aligned} \quad (4)$$

Считаем, что в нижнем полупространстве от границы $x = h_n$ распространяется только импульс в положительном направлении координаты x .

Применив к сформулированной задаче по времени t интегральное преобразование Лапласа, выпишем решение изображающей задачи

$$\begin{aligned}
 p^L &= A \exp(c^{-1}xs), & x &\leq 0, \\
 p_k^L &= A_k \exp(c_h^{-1}xs) + B_k(-c_h^{-1}xs), & h_k &\geq x \geq h_{k-1}, \\
 p_{n+1}^L &= B_{n+1} \exp(-c_{n+1}^{-1}xs), & x &\geq h_n.
 \end{aligned} \quad (5)$$

Величины A_k, B_k находятся из алгебраической системы уравнений

$$\begin{aligned}
 A + a_{12}A_1 &= a_1, & a_{22}A_1 + B_1 &= a_2, \\
 a_{2k+1,2k}A_k + a_{2k+1,2k+1}B_k + a_{2k+1,2k+2}A_{k+1} &= 0, \\
 a_{2k+2,2k+1}B_k + a_{2k+2,2k+2}A_{k+1} + a_{2k+2,2k+3}B_{k+1} &= 0, \\
 a_{2n+1,2n}A_n + a_{2n+1,2n+1}B_n &= 0, \\
 a_{2n+2,2n+1}B_n + a_{2n+2,2n+2}B_{n+1} &= 0 \quad (k=1, 2, 3, \dots, n).
 \end{aligned} \quad (6)$$

Коэффициенты этой системы уравнений имеют следующие значения:

$$\begin{aligned}
 a_{12} &= -u, & a_{22} &= v, & a_1 &= v f^L(s), & a_2 &= w f^L(s), & a_{2k+1,2k} &= -\alpha_{k,h}, \\
 a_{2k+1,2k+1} &= \beta_{k,h} v_h, & a_{2k+1,2k+2} &= \alpha_{k,h+1} u_h, & a_{2k+2,2k+1} &= -\beta_{k,h} w_h, \\
 a_{2k+2,2k+2} &= \alpha_{k,h+1} v_h, & a_{2k+1,2k+3} &= \beta_{k,h+1} \quad (k=1, 2, 3, \dots, n), \\
 a_{2n+1,2n} &= -\alpha_{n,n}, & a_{2n+1,2n+1} &= \beta_{n,n} v_n, & a_{2n+2,2n+1} &= -\beta_{n,n} w_n, \\
 a_{2n+1,2n+2} &= \beta_{n,n+1}, & \alpha_{h,h+1} &= \exp(c_{h+1}^{-1}h_h s), & \beta_{h,h+1} &= \exp(-c_{h+1}^{-1}h_h s), \\
 u_h &= 2\xi_h/(1+\xi_h), & v_h &= (1-\xi_h)/(1+\xi_h), & w_h &= 2/(1+\xi_h), \\
 u_h w_h + v_h^2 &= 1 \quad (k=1, 2, 3, \dots, n), & \xi &= \zeta/\zeta_1, & \xi_k &= \zeta_k/\zeta_{k+1}.
 \end{aligned} \quad (7)$$

Как известно, в формулах Френеля величины u_k, v_k, w_k называются, соответственно, коэффициентами прохождения из слоя $k+1$ в слой k , отражения от слоя k в слой $k-1$, прохождения из слоя $k-1$ в слой k . Коэффициенты системы уравнений (7) находятся рекуррентно. В случае n жидких слоев придется решать систему из $2(n+1)$ алгебраических уравнений. В записи (7) матрица коэффициентов при неизвестных этой системы — ленточная и состоит из главной диагонали и двух соседних с ней. Из свободных коэффициентов ненулевых — только два. Такая форма системы уравнений значительно облегчает ее решение.

В качестве примера приведем решение такой системы уравнений для случая трех жидких слоев. Для коэффициента A (5) получим

$$A = f^L(s) [v + \delta_1(1 - v^2)\sigma_1\sigma_2^{-1}], \quad \sigma_1 = v_1 + \delta_2v_2 + \delta_3v_1v_2v_3 + \delta_2\delta_3v_3, \quad (8)$$

$$\sigma_2 = 1 + \varepsilon, \quad \varepsilon = \delta_1v\sigma_1 + \delta_2v_1v_2 + \delta_3v_2v_3 + \delta_2\delta_3v_1v_3, \quad \delta_k = \exp(-2st_k) \\ (k=1, 2, 3).$$

Характерной особенностью последней формулы является то обстоятельство, что в нее, помимо $f^L(s)$, входят коэффициенты отражения v_k и изображения смещений по времени δ_k .

Поскольку $|\varepsilon| < 1$, используем разложение $\sigma_2^{-1} = \sum_{m=0}^{\infty} (-\varepsilon)^m$ и представим величину A в виде ряда

$$A = f^L(s) [v + \delta_1(1 - v^2)\sigma_1 \sum_{m=0}^{\infty} (-\varepsilon)^m]. \quad (9)$$

Проведя в последней формуле перемножение и сгруппировав члены с одинаковыми степенями произведений δ_k , после умножения на $\exp(c^{-1}xs)$ (5) и использования теоремы смещения найдем оригинал акустического давления p в отраженном от лицевой поверхности импульсе. В качестве примера приведем обращение одного характерного слагаемого формулы (9), стоящего при произведении $\delta_1\delta_2\delta_3$:

$$y^L = f^L \exp(c^{-1}xs) \delta_1\delta_2\delta_3(1 - v^2)(1 - v_1^2 - v_2^2 + v_1^2v_2^2)v_3, \quad (10)$$

которое с помощью соотношения $1 - v_k^2 = u_k\omega_k$ (7) представим в виде

$$y^L = F \exp(c^{-1}xs) \delta_1\delta_2\delta_3 f^L(s), \quad F = u\omega u_1\omega_1 u_2\omega_2 v_3. \quad (11)$$

Оригинал этого слагаемого запишем в форме

$$y = Ff(\tau)H(\tau), \quad \tau = t + c^{-1}x - 2(t_1 + t_2 + t_3). \quad (12)$$

Такое слагаемое учитывает вклад в отраженный импульс в верхнем жидком полупространстве импульса, прошедшего туда и обратно все три жидких слоя. Это видно из его запаздывания на время $2(t_1 + t_2 + t_3)$ относительно импульса, сразу отразившегося от границы $x = 0$, и интенсивности F , представляющей собой произведение коэффициентов прохождения u_k из слоя $k + 1$ в слой k , коэффициентов прохождения из слоя k в слой $k + 1$ и коэффициента отражения v_3 от нижнего жидкого полупространства к третьему жидкому слою.

Отметим, что импульсы, совершившие одинаковое число переотражений (в различной временной последовательности), согласно формуле (9) суммируются автоматически.

Полученные результаты могут найти применение при разработке автоматических акустических уровнемеров, используемых в различных технологических химических процессах и для контроля заполнения резервуаров-хранилищ жидкостей.

Как известно, при нормальном падении акустического импульса на систему упругих слоев (либо на систему упругих слоев, чередующихся с жидкими) поперечных волн в последних не возникает, так что в этом случае они ведут себя как жидкие. Поэтому полученные результаты могут служить основой для определения толщины и импеданса отдельного упругого слоя, расположенного в пакете слоев.