

## ПРИБЛИЖЕННЫЙ МЕТОД РЕШЕНИЯ ДИНАМИЧЕСКИХ ЗАДАЧ ДЛЯ ЛИНЕЙНЫХ ВЯЗКОУПРУГИХ СРЕД

Канд. техн. наук А. Ж. СЕЙТМУРАТОВ

*Предлагается приближенный метод решения динамических задач для линейных вязкоупругих сред, проявляющих мгновенную упругость. Для сред удовлетворяющих модели Максвелла, метод дает точные результаты.*

*The approximate method of the dynamic tasks solution in non-linear viscoelastic environments which could reveal an instant elasticity is offered. For the environments meet the conditions of the Maxwell model the method yields exact results.*

Ранее рассматривались, главным образом, простейшие задачи при частых видах ядер вязкоупругих операторов, в частности для тела Максвелла или в окрестности фронта вязкоупругой волны [1—3], а также асимптотические решения с применением метода перевала [4].

### Постановка задачи. Приближенный метод решения

Линейные вязкоупругие тела, проявляющие мгновенную упругость, описываются двумя линейными временными операторами  $L(\zeta)$  и  $M(\zeta)$  больцмановского типа

$$\begin{aligned} L(\zeta) &= \lambda \left[ \zeta(t) - \int_0^t f_1(t-\xi) \zeta(\xi) d\xi \right]; \\ M(\zeta) &= \mu \left[ \zeta(t) - \int_0^t f_2(t-\xi) \zeta(\xi) d\xi \right], \end{aligned} \quad (1)$$

где  $f_1(t)$  и  $f_2(t)$  — ядра вязкоупругих операторов, которые удобно аппроксимировать в виде суммы экспонент, т.е. [5]

$$f_j(t) = \sum_{m=1}^n \frac{\gamma_{mj}}{\tau_m} \exp\left(-\frac{t}{\tau_m}\right), \quad \sum_{m=1}^n \gamma_{mj} = 1, \quad (2)$$

$\lambda, \mu$  — упругие постоянные,  $\gamma_{mj}$  — вязкие параметры,  $\tau_m$  — времена релаксации.

Для простоты ограничимся рассмотрением плоских двумерных задач. Уравнение движения изотропной вязкоупругой среды приведем к виду

$$\begin{aligned} L_j(\Delta u_j) &= \frac{1}{a_j^2} \frac{\partial^2 u_j}{\partial t^2}, \quad L_j(\Delta v_j) = \frac{1}{a_j^2} \frac{\partial^2 v_j}{\partial t^2}, \quad j = 1, 2 \\ L_1(\zeta) &= \frac{1}{1+2\mu} [L(\zeta) + 2M(\zeta)], \quad L_2(\zeta) = \frac{1}{\mu} M(\zeta) \end{aligned} \quad (3)$$

При этом функции  $u_j, v_j$  должны удовлетворять дополнительным зависимостям

$$\frac{\partial u_1}{\partial y} = \frac{\partial v_1}{\partial x}; \quad \frac{\partial u_2}{\partial x} = -\frac{\partial v_2}{\partial y}; \quad a_1^2 = \frac{\lambda + 2\mu}{\rho}; \quad a_2^2 = \frac{\mu}{\rho}.$$

В случае постоянства коэффициента Пуассона, что справедливо с большой степенью точности, ядра  $f_1(t)$  и  $f_2(t)$  равны между собой.

Для изложения приближенного метода рассмотрим произвольное интегро-дифференциальное уравнение

$$L(\Delta u) = \frac{1}{A^2} \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}$$

типа (3) и применим к нему преобразование Лапласа по  $t$ . В случае нулевых начальных данных, что несущественно для излагаемого подхода, для  $u_0(x, y, p)$  получаем

$$\Delta u_0 = \frac{Q^2(p)}{c^2} u_0, \quad Q^2(p) = p^2 [1 - f_0(p)]^{-1},$$

$$f_0(p) = \int_0^{\infty} f(t) \exp(-pt) dt,$$

где  $c$  — какая-либо из скоростей  $a_j$ .

Величину  $Q^2(p)$  для ядра  $f(t)$  вида (1.2) представим следующим образом:

$$Q^2(p) = p^2 + c_1 p - c_2 + c_2 Q_1(p)$$

$$c_1 = \sum_{m=1}^n \frac{\lambda_m}{\tau_m}; \quad c_2 = \sum_{m=1}^n \sum_{l=1+m}^n \gamma_m \gamma_l \left( \frac{1}{\tau_m} - \frac{1}{\tau_l} \right)^2 \quad (4)$$

$$|Q_1(p)| \leq \left| \frac{1}{1 + p\tau_1} \right|$$

В частности, для материала Максвелла имеем лишь одно время релаксации. Тогда величина  $Q^2(p)$  принимает простой вид

$$Q^2(p) = p^2 + \frac{p}{\tau_1}. \quad (5)$$

Сделаем следующее предположение. Так как во многих динамических задачах для линейных вязкоупругих сред время протекания волновых процессов много меньше наименьшего времени релаксации  $\tau_1$ , то для рассматриваемых промежутков времени  $t$  последним слагаемым в (4) можно пренебречь (для тела Максвелла отбрасываемый член тождественно равен нулю).

### Плоская одномерная волна в вязкоупругой среде

Рассмотрим простейшую задачу о распространении в полупространстве  $y > 0$  плоской волны от приложенного к ее границе  $y = 0$  нормального давления. Задача сводится к решению уравнения

$$L_1\left(\frac{\partial^2 v}{\partial y^2}\right) = \frac{1}{a^2} \frac{\partial^2 v}{\partial t^2}; \quad a_1 = a$$

относительно смещения  $v$ , удовлетворяющего граничным и начальным условиям

$$\begin{aligned} \sigma_{,yy} &= -F(t) & (y=0); & & v &= 0 & (y=\infty); \\ v &= \frac{\partial v}{\partial t} = 0 & (t=0). \end{aligned}$$

Применяя преобразование Лапласа по  $t$ , получаем задачу, решение которой имеет вид

$$v_0(y, p) = \frac{Q(p)}{\rho a p} F_0(p) \exp\left(-Q(p) \frac{y}{a}\right) \quad (6)$$

Обращая выражение (6) по  $p$ , когда величина  $Q^2(p)$  определяется формулой (4) без последнего слагаемого, для смещения  $v$  и напряжения  $\sigma_{,yy}$  получим

$$\begin{aligned} v(y, t) &= \frac{1}{\rho a} \int_{\frac{y}{a}}^t F(t-\xi) \left[ \exp\left(-\frac{c_1 \xi}{2}\right) I_0\left(c_0 \sqrt{\xi^2 - \frac{y^2}{a^2}}\right) + \right. \\ &+ \left. c_0 \int_{\frac{y}{a}}^{\xi} \exp\left(-\frac{c_1 \eta}{2}\right) I_0\left(c_0 \sqrt{\eta^2 - \frac{y^2}{a^2}}\right) d\eta \right] d\xi; \\ c_0 &= \sqrt{\frac{c_1^2}{4} + c_2}; \\ \sigma_{,yy}(y, t) &= -\exp\left(-\frac{c_1 y}{2a}\right) F\left(t - \frac{y}{a}\right) + \\ &+ \frac{c_0 y}{a} \int_{\frac{y}{a}}^t F(t-\xi) \exp\left(-\frac{c_1 \xi}{2}\right) \left(\xi^2 - \frac{y^2}{a^2}\right)^{-\frac{1}{2}} I_1\left(c_0 \sqrt{\xi^2 - \frac{y^2}{a^2}}\right) d\xi. \end{aligned}$$

Отсюда для тела Максвелла получаем точное решение, полученное в [1] по принципу соответствия, а в случае упругого тела, когда ядро  $f(t) = 0$ , имеем известное решение о распространении плоской волны в упругой среде.

Нетрудно найти и приближенную зависимость величины напряжения от скорости частиц за фронтом волны

$$\sigma_{,yy}(y, t) = -\rho a \left\{ \frac{dv}{dt} + \int_{\frac{y}{a}}^t \frac{dv}{d\xi} \frac{\partial}{\partial \xi} \left[ \exp\left(-\frac{c_1 \xi}{2}\right) I_0(c_0 \xi) \right] d\xi \right\},$$

которая является известным соотношением для плоской упругой волны.

### Приближенное решение задачи Лэмба

Задача сводится к решению уравнений (3) для полуплоскости  $y < 0$  при следующих граничных и начальных условиях:

$$\begin{aligned}\sigma_{yy} &= \sigma_0 \delta(x) \delta(t); & \sigma_{xy} &= \sigma_1 \delta(x) \delta(t) \quad (y=0); \\ u_j = v_j &= 0 & & \left( \sqrt{x^2 + y^2} = \infty \right), \\ u_j = v_j &= \frac{\partial u_j}{\partial t} = \frac{\partial v_j}{\partial t} = 0 & & (t=0).\end{aligned}$$

В предположении постоянства коэффициента Пуассона применим к задаче преобразование Лапласа по  $t$  и Фурье по  $x$ . Тогда для функций

$$\begin{aligned}\bar{u}_{j0} &= \int_{-\infty}^{\infty} dx \int_0^{\infty} u_j \exp(i\omega x - pt) dt; \\ \bar{v}_{j0} &= \int_{-\infty}^{\infty} dx \int_0^{\infty} v_j \exp(i\omega x - pt) dt,\end{aligned}$$

получаем

$$\begin{aligned}\bar{u}_{10} &= A_1 \exp[yR_1(p)]; & \bar{v}_{20} &= A_2 \exp[yR_2(p)]; \\ \bar{u}_{20} &= -i\omega^{-1} R_2(p) \bar{v}_{20}; & \bar{v}_{10} &= i\omega^{-1} R_1(p) \bar{u}_{10}; \\ R_j(p) &= \left[ \omega^2 + \frac{Q^2(p)}{a_j^2} \right]^{\frac{1}{2}}; & A_j &= \frac{\Delta_j}{\Delta}; \quad j=1,2 \\ \Delta &= \left[ (2\omega^2 a_2^2 + Q^2(p))^2 - 4\omega^2 a_2^4 R_1(p) R_2(p) \right]; \\ \Delta_1 &= -\frac{\omega Q^2(p)}{\rho p^2 a_2^2} \left[ i\sigma_0 (2\omega^2 a_2^2 + Q^2(p)) + 2\omega^2 a_2^2 \sigma_1 R_2(p) \right]; \\ \Delta_2 &= -\frac{\omega Q^2(p)}{\rho p^2 a_2^2} \left[ 2\omega^2 a_2^2 \sigma_0 R_1(p) - i\sigma_1 (2\omega^2 a_2^2 + Q^2(p)) \right].\end{aligned} \tag{7}$$

Исследуем величины напряжений. Исходя из вида решения (7), для преобразованных по Лапласу и Фурье величин напряжений  $\sigma_{ij}^0$  получим выражения

$$\begin{aligned}\sigma_{ij}^{(0)} &= Q(p) \sum_{k=1}^2 \int_{-\infty}^{\infty} P_{ij}^{(k)}(s) \exp[Q(p)(yR_{j0}(s) - isx)] ds; \\ P_{xx}^{(1)} &= -i \frac{\Delta_{10}}{\Delta_0} \left[ a_1^2 s^2 - (a_1^2 - 2a_2^2) R_{10}^2(s) \right]; & P_{xx}^{(2)} &= -P_{yy}^{(2)}; \\ P_{xx}^{(2)} &= -2s \frac{\Delta_{20}}{\Delta_0} R_{20}; & P_{yy}^{(1)} &= -i \frac{\Delta_{10}}{\Delta_0} \left[ s^2 (a_1^2 - 2a_2^2) - a_1^2 R_{10}^2(s) \right]; \\ P_{xy}^{(1)} &= 2sa_2^2 \frac{\Delta_{10}}{\Delta_0} R_{10}(s); & P_{xy}^{(2)} &= -i \frac{\Delta_{20}}{\Delta_0} R_0(s); \\ R_{j0}(s) &= \sqrt{s^2 + a_j^{-2}}; & R_0(s) &= (1 + 2s^2 a_2^2);\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta_0 &= [R_0^2(s) - 4s^2 a_2^4 R_{10}(s) R_{20}(s)]; \\ \Delta_{10} &= -[i\sigma_0 R_0(s) + 2sa_2^2 \sigma_1 R_{20}(s)]; \\ \Delta_{20} &= -[2sa_2^2 \sigma_0 R_{10}(s) - i\sigma_1 R_0(s)].\end{aligned}\quad (8)$$

Вычисляя квадратуры в выражениях (3.2) по контурам  $\Gamma_1, \Gamma_2, \Delta\Gamma$  с использованием леммы Жордана и теории вычетов, следуя методу работы [6], можно получить выражения для напряжений  $\sigma_{ij}^{(0)}$  в полуплоскости  $y \leq 0$ . Например, для напряжения  $\sigma_{xx}^{(0)}$  на свободной границе  $y = 0$  при  $\sigma_1 = 0$  получим выражение

$$\begin{aligned}\sigma_{xx}^{(0)} &= Q(p) \left\{ [P_{xx}^{(1)} + P_{xx}^{(2)}] (s - ia_R^{-1}) \exp[i|x|sQ(p)] \right\}_{s=ia_R^{-1}} + \\ &+ Q(p) \int_{\frac{a_2^{-1}}{a_1^{-1}}}^{a_1^{-1}} \sigma_0 \left[ \frac{F_1(i\eta)}{\Delta_0(i\eta)} + \frac{F_2(i\eta)}{\Delta_0(i\eta)} \right] \exp[-\eta|x|sQ(p)] d\eta; \\ \bar{\Delta}_0(s) &= [R_0^2(s) + 4s^2 a_2^4 R_{10}(s) R_{20}(s)]; \\ F_{1,2}(s) &= 4s^2 R_{10}(s) R_{20}(s) \mp (2s^2 + a_2^{-2}) \times \\ &\times \left[ 2s^2 - a_2^{-2} \left( 1 - 2 \frac{a_2^2}{a_1^2} \right) \right]\end{aligned}\quad (9)$$

(причем данное выражение близко по постановке задачи работе [7], где вычислено неверно).

Для того, чтобы обратить выражение (9) по  $p$ , необходимо обратить по  $p$  выражение

$$Q(p) \exp[-\alpha Q(p)],$$

которое для величины  $Q^2(p)$ , определяемой по формуле (4), легко обращается. Получим

$$\begin{aligned}\frac{1}{2\pi i} \int_{\alpha_0 - i\infty}^{\alpha_0 + i\infty} Q(p) \exp[-\alpha Q(p) + pt] dp &= \exp\left(-\frac{1}{2} c_1 t\right) \left\{ \delta'(t - \alpha) I_0(c_0 \sqrt{t^2 - \alpha^2}) - \right. \\ &- 2\delta(t - \alpha) (t^2 - \alpha^2)^{-\frac{1}{2}} I_1(c_0 \sqrt{t^2 - \alpha^2}) + c_0 \left[ (t^2 - \alpha^2)^{-\frac{1}{2}} - \frac{1}{2} \alpha^2 (t^2 - \alpha^2)^{-\frac{1}{2}} \right] \times \\ &\times I_1(c_0 \sqrt{t^2 - \alpha^2}) + \\ &\left. + c_0 \alpha^2 (t^2 - \alpha^2)^{-\frac{1}{2}} I_1'(c_0 \sqrt{t^2 - \alpha^2}) \right\} H(t - \alpha).\end{aligned}$$

Для вязкоупругой плоскости, материал которой удовлетворяет модели Максвелла, формула (9) дает точное выражение  $\sigma_{xx}^{(0)}$  на границе  $y = 0$ .

## СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Бленд Д. Теория линейной вязкоупругости. — М.: Мир, 1965.
2. Кристенсен Р. Введение в теорию вязкоупругости. — М.: Мир, 1974.
3. Галин Л. А., Шматкова А. А. О движении штампа по границе вязкоупругой полуплоскости // ПММ. — 1968. — Т. 32. — Вып. 3.
4. Брук С. З. Задача Лемба для вязкоупругой полуплоскости // Известия АН СССР. МТТ. — 1972. — № 3.
5. Филиппов И. Г. Динамические задачи линейной теории вязкоупругости / Избранные проблемы прикладной механики. — М.: ВИНТИ, 1974.
6. Cagniard L. Reflection and refraction of progressive seismic waves. — New York, McGraw-Hill, 1962.
7. Chwalczyk F., Rafa J., Wlodarczyk E. Propagation of two-dimensional non-stationary stress waves in a semiinfinite viscoelastic body, produced by a normal load moving over surface with subsonic velocity. — Proc. Vibrat. Problems, 1972., — Vol. 13. — №. 3. — Pp. 241—257.