

О РАСТЯЖЕНИИ ПОСТОЯННОЙ СИЛОЙ УПРУГОГО СТЕРЖНЯ С НАСЛЕДСТВЕННОСТЬЮ

И. Г. Альперин

Рассматривается прямолинейный стержень длины l с постоянным поперечным сечением площади 1, один конец которого ($x=0$) неподвижен, а на другом ($x=l$), свободном, сосредоточена масса m . Стержень — упругий с наследственностью N -го порядка. Это означает, что продольное смещение $u(x, t)$ его сечения x и напряжение $\sigma(x, t)$ в этом сечении связаны соотношением*

$$E \frac{\partial u}{\partial x} = \sigma(x, t) + \int_0^t K(t - \tau) \sigma(x, \tau) d\tau, \quad (1)$$

$$K(t) = \sum_{j=1}^N A_j e^{-n_j t}, \quad (2)$$

где $A_j > 0$ и $n_N > n_{N-1} > \dots > n_1 > 0$.

Пусть естественное состояние этого стержня в момент $t=0$ нарушено путем внезапного приложения к массе на конце стержня $x=l$ постоянной растягивающей силы σ_0 .

Тогда подлежащие определению функции $u(x, t)$ и $\sigma(x, t)$ должны, как известно, удовлетворять уравнению движения

$$\frac{\partial \sigma}{\partial x} = \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}, \quad (3)$$

(ρ — линейная плотность стержня) и соотношению (1) при следующих очевидных начальных и граничных условиях

$$\begin{aligned} u(x, 0) &= 0, \quad \dot{u}(x, 0) = 0 \\ u(0, t) &= 0, \quad m\ddot{u}(l, t) + \sigma(l, t) = \sigma_0. \end{aligned} \quad (4)$$

Применяя формально ко всем соотношениям преобразование Лапласа, найдем, что функция

$$\bar{u}(x, s) = \int_0^\infty e^{-st} u(x, t) dt \quad (A)$$

должна удовлетворять уравнению

$$\bar{u}''(x, s) - \frac{\omega^2(s)}{c^2} \bar{u}(x, s) = 0 \quad \left(c^2 = \frac{E}{\rho} \right), \quad (3')$$

$$\omega^2(s) = s^2 \left[1 + \sum_{j=1}^N \frac{A_j}{s + n_j} \right] = s^2 \prod_{j=1}^N \frac{s + r_j}{s + n_j}, \quad (5)$$

* Это соотношение лишь по виду отличается от принятого в ст. E. Volterra. J. Appl. Mech., 18, № 3 (1951).

и граничным условиям, соответствующим (4)

$$\bar{u}(0, s) = 0, \quad ms^2\bar{u}(l, s) + \frac{s^2 E \frac{\partial \bar{u}}{\partial x}}{\omega^2(s)} = \frac{\sigma_0}{s}. \quad (4')$$

При этом, как легко видеть, $n_j < r_j < n_{j+1}$ ($j = 1, 2 \dots N-1$; $n_{N+1} = \infty$). Решая (3'), (4') относительно $\bar{u}(x, s)$ и затем обращая (A), найдем

$$\bar{u}(x, t) = \frac{\sigma_0 \lambda^2}{2\pi i} \int_{\gamma-i\infty}^{\gamma+i\infty} \frac{z(q) \operatorname{sh} z(q) \frac{x}{l}}{[mz(q) \operatorname{sh} z(q) + M \operatorname{ch} z(q)] q^3} \cdot e^{q \frac{t}{\lambda}} dq, \quad (6)$$

где $\gamma > 0$, $M = \rho l$, $\lambda = \frac{l}{c}$, $\lambda r_j = \rho_j$, $\lambda n_j = \nu_j$ и

$$z^2(q) \equiv \lambda^2 \omega^2 \left(\frac{q}{\lambda} \right) = q^2 \prod_{j=1}^N \frac{q + \rho_j}{q + \nu_j}.$$

Подынтегральное выражение в (6) является мероморфной функцией переменного q , полюсы которой $q_k \neq 0$ удовлетворяют уравнениям

$$q_k^2 \prod_{j=1}^N \frac{q_k + \rho_j}{q_k + \nu_j} = -\mu_k^2 \quad (k = 0, 1, 2 \dots), \quad (7)$$

где числа μ_k , в свою очередь, удовлетворяют уравнению

$$\mu_k \operatorname{tg} \mu_k = \frac{M}{m} \quad \left(k\pi \leq \mu_k \leq \frac{2k+1}{2} \pi \right). \quad (8)$$

Уравнение (7) (алгебраическое степени $N+2$) имеет, как легко проверить, N вещественных корней $-\alpha_{kj}$, $\nu_j \leq \alpha_{kj} \leq \rho_j$. Остальные два корня s_{k1} и s_{k2} удовлетворяют уравнению

$$s_k^2 + s_k \sum_{j=1}^N (\rho_j - \alpha_{kj}) + \mu_k^2 \prod_{j=1}^N \frac{\nu_j}{\alpha_{kj}} = 0. \quad (7')$$

Пусть (см. (5))

$$x \equiv \sqrt{\rho_N \prod_{j=1}^N \frac{\rho_j}{\nu_j}} = \sqrt{\rho_N \left(1 + \sum_{j=1}^N \frac{A_j}{n_j} \right)}. \quad (9)$$

Тогда, при любом $k \geq 0$

$$x^2 > \prod_{j=1}^N \frac{\rho_j}{\nu_j} \sum_{j'=1}^N (\rho_{j'} - \nu_{j'}) > \prod_{j=1}^N \frac{\alpha_{kj}}{\nu_j} \sum_{j'=1}^N (\rho_{j'} - \alpha_{kj'}). \quad (10)$$

В дальнейшем мы ограничимся рассмотрением только таких случаев, когда выполняются одновременно следующие условия*:

$$\rho_N \ll 1, \quad x < 1, \quad \frac{M}{m} > \frac{x^2}{1 - \frac{x^2}{2}}. \quad (11)$$

* По-видимому, эти ограничения практически не являются чрезмерными.

Тогда наименьший корень $\mu_0 \leq \frac{\pi}{2}$ уравнения (8) будет удовлетворять неравенству

$$\mu_0 > \alpha > \rho_N, \quad (12)$$

которое очевидно, если $\mu_0 \geq 1$. Если же $\mu_0 < 1$, то

$$\frac{\alpha^3}{1 - \frac{\alpha^2}{2}} < \frac{M}{m} = \mu_0 \operatorname{tg} \mu_0 < \frac{\mu_0^2}{1 - \frac{\mu_0^2}{2}},$$

откуда (12) следует непосредственно.

Теперь очевидно, что при выполнении условий (11), уравнения (7') имеют (см. (10)) при всех $k \geq 0$ по два комплексно сопряженных корня

$$s_{k1} = s_k = -\beta_k + i\gamma_k \text{ и } s_{k2} = \bar{s}_k.$$

Нетрудно проверить, что

$$0 < 2\beta_k = \sum_{j=1}^N (\rho_j - \alpha_{kj}) = \mu_k^2 \prod_{j=1}^N \frac{\nu_j}{\alpha_{kj}} \sum_{j'=1}^N \frac{\alpha_{kj'} - \nu_{j'}}{\alpha_{kj'} \nu_{j'}},$$

откуда, в силу (10) и (12), следует, что

$$\frac{1}{\rho_N} \cdot \frac{\alpha_{kj'} - \nu_{j'}}{\alpha_{kj'}} < \sum_{j=1}^N \frac{\alpha_{kj} - \nu_j}{\alpha_{kj} \nu_j} = \frac{\sum_{j=1}^N (\rho_j - \alpha_{kj})}{\mu_k^2 \prod_{j=1}^N \frac{\nu_j}{\alpha_{kj}}} < 1,$$

а значит в силу (11) при всех $k \geq 0$ и $j = 1, 2, \dots, N$.

$$\alpha_{kj} \approx \nu_j, \quad \beta_k \approx \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N (\rho_j - \nu_j) < \frac{\rho_N}{2} \ll 1. \quad (13)$$

Далее, из очевидного равенства

$$|s_k|^2 = \beta_k^2 + \gamma_k^2 = \mu_k^2 \prod_{j=1}^N \frac{\nu_j}{\alpha_{kj}}$$

вытекает, что $\gamma_k \approx \mu_k$. Таким образом, мы имеем приближенно

$$\alpha_{kj} \approx \nu_j, \quad s_k \approx -\frac{1}{2} \sum_{j=1}^N (\rho_j - \nu_j) + i\mu_k \quad (k = 0, 1, 2, \dots). \quad (14)$$

Возвращаясь к интегралу (6), нетрудно заметить, что его можно представить в следующем виде:

$$u(x, t) = \sigma_0 \lambda^2 \left\{ \frac{1}{2\pi i} \int_{(c)} + 2\operatorname{Re} \left[\frac{1}{2\pi i} \int_{(c_1)} \right] \right\}, \quad (15)$$

где (c) — окружность $|q| = (1 + \varepsilon)\rho_N < \mu_0$ ($0 < \varepsilon < 1$), а (c_1) — бесконечная полуполоса

$$\left(+i\infty; +i\frac{\mu_0}{2}; -\sum_{j=1}^N (\rho_j - \nu_j) + i\frac{\mu_0}{2}; -\sum_{j=1}^N (\rho_j - \nu_j) + i\infty \right),$$

содержащая все полюсы s_k ($k = 0, 1, 2, \dots$). Чтобы вычислить эти интегралы, заметим, прежде всего, что если выбрать ту ветвь функции $z(q)$, которая асимптотически равна q , то вне окружности $|q| = \frac{\mu_0}{2}$ (не содержащей внутри себя точек контура (c_1)), будет справедливо равенство

$$z(q) \equiv q \prod_{j=1}^N \sqrt{\frac{q + \rho_j}{q + \nu_j}} = q + \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N (\rho_j - \nu_j) + O\left(\frac{\rho_N^2}{|q|}\right),$$

откуда при всех $k \geq 0$ (см. (14))

$$z(s_k) = s_k + \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N (\rho_j - \nu_j) + O\left(\frac{\rho_N^2}{|s_k|}\right) \approx i\mu_k,$$

$$z'(s_k) \approx 1.$$

Теперь мы имеем

$$\begin{aligned} \sigma_0 \lambda^2 2Re \left[\frac{1}{2\pi i} \int_{(c_1)} \frac{z(q) \operatorname{sh} z(q) \frac{x}{l}}{[mz(q) \operatorname{sh} z(q) + M \operatorname{ch} z(q)] q^3} \cdot e^{q \frac{t}{\lambda}} dq \right] &= \sigma_0 \lambda^2 2Re \left\{ \sum_{k=0}^{\infty} Res_{q=s_k} \right\} \approx \\ &\approx \frac{\sigma_0 M l}{E} \left\{ -2e^{-\frac{t}{2\lambda}} \sum_{j=1}^N (\rho_j - \nu_j) \sum_{k=0}^{\infty} \frac{\sin \mu_k \frac{x}{l} \cdot \cos \mu_k \frac{t}{\lambda}}{\mu_k^2 [m\mu_k \cos \mu_k + (M + m) \sin \mu_k]} \right\} \equiv \\ &\equiv e^{-\frac{t}{2\lambda}} \sum_{j=1}^N (\rho_j - \nu_j) \cdot v(x, t). \end{aligned} \quad (16)$$

Далее, на (с)

$$|z(q)| = |q| \prod_{j=1}^N \sqrt{\frac{|q + \rho_j|}{|q + \nu_j|}} < 2\rho_N \sqrt{\frac{2\rho_N + \rho_N}{\rho_N + \nu_1}} < 2\sqrt{3} \rho_N \ll 1.$$

Поэтому

$$\begin{aligned} \frac{1}{2\pi i} \int_{(c)} \frac{z(q) \operatorname{sh} z(q) \frac{x}{l}}{[mz(q) \operatorname{sh} z(q) + M \operatorname{ch} z(q)] q^3} \cdot e^{q \frac{t}{\lambda}} dq &\approx \frac{1}{2\pi i} \int_{(c)} \frac{z^2(q) \frac{x}{l} \cdot e^{q \frac{t}{\lambda}}}{M q^3} dq = \\ &= \frac{x}{M l} \cdot \frac{1}{2\pi i} \int_{(c)} \prod_{j=1}^N \frac{q + \rho_j}{q + \nu_j} \cdot \frac{e^{q \frac{t}{\lambda}}}{q} dq = \frac{x}{M l} \left\{ \prod_{j=1}^N \frac{\rho_j}{\nu_j} - \sum_{j'=1}^N \frac{\rho_{j'} - \nu_{j'}}{\nu_{j'}} e^{-\nu_{j'} \frac{t}{\lambda}} \prod_{j \neq j'} \frac{\rho_j - \nu_{j'}}{\nu_{j'} - \nu_{j'}} \right\}. \end{aligned} \quad (17)$$

Подставляя выражения (16) и (17) в правую часть (15) и возвращаясь к первоначальным обозначениям $\lambda^2 = \frac{l^2 \rho}{E} = \frac{M l}{E}$, $\rho_j = \lambda r_j$, $\nu_j = \lambda n_j$, получаем окончательно

$$\begin{aligned} u(x, t) &\approx \frac{\sigma_0 x}{E} \left\{ \prod_{j=1}^N \frac{r_j}{n_j} - \sum_{j'=1}^N \frac{r_{j'} - n_{j'}}{n_{j'}} \prod_{j \neq j'} \frac{r_j - n_{j'}}{n_j - n_{j'}} e^{-n_{j'} t} \right\} + \\ &+ e^{-\frac{t}{2} \sum_{j=1}^N (r_j - n_j)} v(x, t). \end{aligned} \quad (18)$$

Аналогично находим для напряжения

$$\sigma(x, t) \approx \sigma_0 + E \frac{\partial v}{\partial x} e^{-\frac{t}{2} \sum_{j=1}^N (r_j - n_j)}. \quad (19)$$

Очевидно, что при $t \rightarrow \infty$ $u \sim \frac{\sigma_0 x}{E} \prod_{j=1}^N \frac{r_j}{n_j}$ и $\sigma \sim \sigma_0$. Можно было бы написать точные выражения для интеграла (6) и интеграла, соответствующего (19), затем непосредственно убедиться в том, что они дают точное решение задачи и после этого сравнить с ними приближенные выражения (18) и (19). Мы этого, однако, ввиду громоздкости, делать не будем, а заметим лишь, что для случая $N = 1$, $m = 0$, $\rho_1 = \lambda r_1 < \frac{1}{2}$ нами получена* следующая оценка погрешности $\Delta u(x, t)$ выражения (18)

$$\left| \frac{\Delta u(l, t)}{u(l, \infty)} \right| < \frac{16}{15} \left\{ \nu_1 + \rho_1 \left(1 + \frac{5}{2} \rho_1 \right) \right\}.$$

Эта оценка позволяет предполагать, что выражения (18) и (19) дают хорошие приближения искомого решения в случаях, когда выполнены условия (11).

Нетрудно заметить, что функция $v(x, t)$, определенная в (16) и входящая во вторые слагаемые правых частей (18) и (19), представляет упругие колебания стержня около его положения упругого равновесия. Наличие в этих слагаемых множителя $e^{-\frac{t}{2} \sum (r_j - n_j)}$ влечет затухание этих колебаний с декрементом

$$\eta = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N (r_j - n_j),$$

который дает оценку внутреннего «трения» в материале стержня.

Как легко проверить, первые слагаемые

$$\sigma_0(x, t) = \sigma_0, \quad u_0(x, t) = \frac{\sigma_0 x}{E} \left\{ \prod_{j=1}^N \frac{r_j}{n_j} - \sum_{j'=1}^N \frac{(r_{j'} - n_{j'}) e^{-n_{j'} t}}{n_{j'}} \prod_{j \neq j'} \frac{r_j - n_{j'}}{n_j - n_{j'}} \right\} \quad (20)$$

удовлетворяют уравнениям задачи, если в них отбросить силы инерции. Это — так называемое квазистатическое решение задачи.

Заметим, что $u_0(x, t)$ — монотонно возрастающая функция времени, стремящаяся к $\frac{\sigma_0 x}{E} \prod_{j=1}^N \frac{r_j}{n_j}$ при $t \rightarrow \infty$, по крайней мере, качественно описывает свойство ползучести твердых тел, обладающих N скоростями ползучести n_j и релаксации r_j .

* См. ст. автора в журнале «Зап. мат. отд. физ.-мат. ф-та и Харьк. мат. об.» г. XXV.