

И.А.Бережной, Н.В.Герасимов

О НЕКОТОРЫХ МОДЕЛЯХ СЛОЖНЫХ СРЕД  
С УПРАВЛЯЕМЫМИ ПАРАМЕТРАМИ

На основе идей работы [1] рассматриваются модели сложных сред, построенных на основе механизмов упругости и вязкости с управляемыми параметрами. В частности, исследуются свойства обобщенных моделей Фойгта и Максвелла - моделей Фойгта и Максвелла с переменными вязкостью и упругостью.

1. Рассмотрим обобщенную модель Фойгта. Связь между напряжением  $\sigma$  и деформацией  $\varepsilon$  в ней определяется уравнением

$$\mu(t)\dot{\varepsilon} + c(t)\varepsilon = \sigma(t), \quad (1)$$

где  $\mu(t)$  - закон изменения вязкости,  $c(t)$  - закон изменения жесткости.

При силовом нагружении  $\sigma = \sigma_0 \sin(\omega t + \varphi)$  и изменении определяющих параметров по закону

$$\mu(t) = \mu_0(1 + \lambda_1 \sin \omega t), \quad c(t) = c_0[1 + \lambda_2 \sin(\omega t + \varphi_2)] \quad (2)$$

уравнение (1) примет вид

$$\mu_0(1 + \lambda_1 \sin \omega t)\dot{\varepsilon} + c_0[1 + \lambda_2 \sin(\omega t + \varphi_2)]\varepsilon = \sigma_0 \sin \omega t. \quad (3)$$

Переходя к безразмерному времени  $\tau = \omega t$  и полагая  $\lambda_1 \in [0, 1)$ , перепишем уравнение (3)

$$\varepsilon' + \frac{c_0}{\omega \mu_0} \frac{1 + \lambda_2 \sin(\tau + \varphi_2)}{1 + \lambda_1 \sin \tau} \varepsilon = \frac{\sigma_0}{\omega \mu_0} \frac{\sin(\tau + \varphi)}{1 + \lambda_1 \sin \tau}. \quad (4)$$

Из теории линейных дифференциальных уравнений с периодическими коэффициентами известно [2], что неоднородное

уравнение с  $T$ -периодическими коэффициентами имеет единственное  $T$ -периодическое решение, когда соответствующее ему однородное уравнение асимптотически устойчиво. Нетрудно показать, что условие асимптотической устойчивости тривиального решения однородного уравнения имеет вид

$$-\frac{c_0}{\omega \mu_0} \left[ \frac{1}{\sqrt{1-\lambda_1^2}} + \frac{\lambda_2 \cos \varphi}{\lambda_1} \left( 1 - \frac{1}{\sqrt{1-\lambda_1^2}} \right) \right] < 0. \quad (5)$$

Поскольку  $\lambda_1 \in [0, 1)$  и  $c_0/\omega \mu_0 > 0$ , то условие устойчивости (5) можно переписать в виде

$$\lambda_2 \cos \varphi_2 < \frac{1 + \sqrt{1 + \lambda_1^2}}{\lambda_1}. \quad (6)$$

Отсюда видно, что для положительных  $\mu(t)$  и  $c(t)$  тривиальное решение однородного уравнения, полученного из (4), всегда асимптотически устойчиво. Следовательно, неоднородное уравнение (4) при положительных  $\mu(t)$  и  $c(t)$  имеет единственное  $2\pi$ -периодическое решение, которое, согласно [2], можно получить в виде

$$\varepsilon(\tau) = [1 - e^{\alpha(2\pi)}]^{-1} \int_0^{2\pi} \frac{G_0 \sin(\tau - \nu + \varphi) d\nu}{B(-\nu) e^{\alpha(-\nu)}}, \quad (7)$$

где  $B(\tau) = (1 + \lambda_1 \sin \tau) \frac{c_0 \lambda_2 \sin \varphi_2}{\omega \mu_0 \lambda_1}$

$$\alpha(\tau) = -\frac{c_0}{\omega \mu_0} \left\{ \psi(\tau) + \frac{\lambda_2 \cos \varphi}{\lambda_1} [\tau - \psi(\tau)] \right\}$$

$$\psi(\tau) = \frac{2}{\sqrt{1-\lambda_1^2}} \left( \text{Arctg} \frac{\text{tg } 0,5\tau + \lambda_1}{\sqrt{1-\lambda_1^2}} - \text{arctg} \frac{\lambda_1}{\sqrt{1-\lambda_1^2}} \right)$$

Однако интеграл в (7) не поддается представлению в элементарных функциях. Поэтому, воспользовавшись приближенным методом решения нелинейных уравнений [3], найдем приближенное решение уравнения (7). Перепишем уравнение (4) в виде

$$\varepsilon' + c_1 \varepsilon + \Phi(\tau) = G_1 \sin(\tau + \varphi), \quad (8)$$

где  $\Phi(\tau) = \lambda_1 \sin \tau \cdot \varepsilon' + c_1 \lambda_2 \sin(\tau + \varphi_2) \cdot \varepsilon$ ,

$$c_1 = c_0/\omega \mu_0, \quad G_1 = G_0/\omega \mu_0.$$

Выполнив преобразование Лапласа, получим изображающее уравнение

$$(s + c_1)E(s) - E(-0) + \mathcal{L}\{\Phi(\tau)\} = \frac{G_1(s \sin \varphi + \cos \varphi)}{(s^2 + 1)}, \quad (9)$$

где  $\mathcal{L}$  - символ прямого преобразования Лапласа.

Поскольку начальное условие  $\varepsilon(0)$  не оказывает влияния на установившийся процесс деформирования, принимаем  $\varepsilon(0)$  равным нулю. Тогда, отбросив член  $\mathcal{L}\{\Phi(\tau)\}$ , получим нулевое приближение

$$E_0(s) = \frac{C_1 s (\sin \varphi + \cos \varphi)}{(s^2 + 1)(s + c_1)}, \quad (10)$$

которому в пространстве оригиналов соответствует приближение

$$E_0(\tau) = A_1 \cos \tau + A_2 \sin \tau + D_1 e^{-c_1 \tau}, \quad (11)$$

где  $A_1 = \frac{C_1 (c_1 \sin \varphi - \cos \varphi)}{c_1^2 + 1}$ ,  $A_2 = \frac{C_1 (\sin \varphi + c_1 \cos \varphi)}{c_1^2 + 1}$ ,

$D_1$  - некоторая постоянная. Величина  $D_1$  нас не интересует, т.к. член  $D_1 e^{-c_1 \tau}$  стремится к нулю при  $\tau \rightarrow \infty$ .

Подставив нулевое приближение функции  $\Phi(\tau)$  в уравнение (8), аналогичным образом находим  $2\pi$ -периодическое решение в первом приближении

$$E_1(\tau) = \langle \varepsilon_1 \rangle + A_1 \cos \tau + A_2 \sin \tau + A_3 \cos 2\tau + A_4 \sin 2\tau, \quad (12)$$

где

$$A_3 = (-\lambda_1 - c_1 \lambda_2 \sin \varphi_2 + \lambda_2 \cos \varphi_2) \frac{c_1 A_1}{2(c_1^2 + 4)} +$$

$$+ (\lambda_1 + c_1 \lambda_2 \sin \varphi_2 + c_1^2 \lambda_2 \cos \varphi_2) \frac{A_2}{2(c_1^2 + 4)},$$

$$A_4 = (4\lambda_1 + 4c_1 \lambda_2 \sin \varphi_2 - c_1^2 \lambda_2 \cos \varphi_2) \frac{A_1}{4(c_1^2 + 4)} -$$

$$- (\lambda_1 + c_1 \lambda_2 \sin \varphi_2 + 4\lambda_2 \cos \varphi_2) \frac{c_1 A_2}{4(c_1^2 + 4)}.$$

Постоянная составляющая деформации определяется формулой

$$\langle \varepsilon_1 \rangle = \frac{C_0 \omega \mu_0}{2(C_0^2 + \omega^2 \mu_0^2)} \left[ (\lambda_1 - \lambda_2 \cos \varphi_2 - \frac{c_0 \lambda_2}{\omega \mu_0} \sin \varphi_2) \sin \varphi - \right.$$

$$\left. - \left( \frac{\lambda_1 \omega \mu_0}{C_0} + \frac{\lambda_2 C_0}{\omega \mu_0} \cos \varphi_2 - \lambda_2 \sin \varphi_2 \right) \cos \varphi \right]. \quad (13)$$

Таким образом, в отличие от модели Фойгта, обобщенная модель Фойгта при периодической силовой нагрузке и периодическом изменении вязкости и жесткости приобретает постоянную составляющую деформации  $\langle \varepsilon \rangle$ , величина и знак которой за-

висят от фазовых соотношений между нагрузкой и определяющими параметрами.

Исследуем влияние параметров  $\varphi$ ,  $\omega\mu_0$ ,  $c_0$  и  $\lambda_1$  на величину постоянной составляющей деформации в частном случае, когда жесткость упругого элемента в обобщенной модели Фойгта постоянна ( $\lambda_2 = 0$ ).

В этом случае

$$\langle \varepsilon_1 \rangle = \frac{\lambda_1 \beta_0 \omega \mu_0 (c_0 \sin \varphi - \omega \mu_0 \cos \varphi)}{2 c_0 (c_0^2 + \omega^2 \mu_0^2)} \quad (14)$$

Из (14) следует, что для ненулевых  $\lambda_1$ ,  $\beta_0$ ,  $c_0$  и  $\omega\mu_0$  постоянная составляющая равна нулю при

$$\varphi = \text{Arctg } \omega \mu_0 c_0^{-1} \quad (15)$$

Экстремальных значений постоянная составляющая деформации  $\langle \varepsilon_1 \rangle$  достигает, когда

$$\frac{\partial \langle \varepsilon_1 \rangle}{\partial \varphi} = \frac{\lambda_1 \beta_0 \omega \mu_0 (c_0 \cos \varphi + \omega \mu_0 \sin \varphi)}{2 c_0 (c_0^2 + \omega^2 \mu_0^2)} = 0, \quad (16)$$

т.е. при

$$\varphi = \text{Arctg } (-c_0 / \omega \mu_0). \quad (17)$$

При положительных  $c_0$ ,  $\omega\mu_0$ ,  $\beta_0$  и  $\lambda_1$  главное значение экстремального фазового угла  $\varphi_3$  может изменяться в пределах

$$-0,5\pi \leq \varphi_3 = \text{arctg } (-c_0 / \omega \mu_0) \leq 0, \quad (18)$$

поэтому

$$\frac{\partial^2 \langle \varepsilon_1 \rangle}{\partial \varphi^2} \Big|_{\varphi_3} = \frac{\lambda_1 \beta_0 \omega \mu_0 (-c_0 \sin \varphi_3 + \omega \mu_0 \cos \varphi_3)}{2 c_0 (c_0^2 + \omega^2 \mu_0^2)} > 0. \quad (19)$$

Отсюда следует, что при  $\varphi = \varphi_3$  постоянная составляющая минимальна.

Величина постоянной составляющей максимальна для значения  $\varphi = \varphi_3 + \pi$ , т.к.  $\frac{\partial^2 \langle \varepsilon_1 \rangle}{\partial \varphi^2} \Big|_{\varphi_3 + \pi} < 0$ .

В силу периодичности  $\text{Arctg } (-c_0 / \omega \mu_0)$  имеем

$$\langle \varepsilon_1 \rangle_3 = \begin{cases} \langle \varepsilon_1 \rangle_{\max} & \text{при } \varphi = \varphi_3 + (1+2k)\pi \\ \langle \varepsilon_1 \rangle_{\min} & \text{при } \varphi = \varphi_3 + 2k\pi, \end{cases} \quad (20)$$

где  $k = 0, 1, 2, 3 \dots$

Из (14) видно, что

$$|\langle \varepsilon_1 \rangle_{\min}| = \langle \varepsilon_1 \rangle_{\max} = \frac{\lambda_1 \beta_0 \omega \mu_0}{2 c_0 \sqrt{c_0^2 + \omega^2 \mu_0^2}} \quad (21)$$

Таким образом, при изменении  $\varphi$  постоянная составляющая деформации  $\langle \varepsilon_1 \rangle$  обобщенной модели Фойгта ограничена

$$|\langle \varepsilon_1 \rangle| \leq \frac{\lambda_1 \sigma_0 \omega \mu_0}{2c_0 \sqrt{c_0^2 + \omega^2 \mu_0^2}}$$

Максимальное значение постоянной составляющей прямо пропорционально амплитуде нагрузки  $\sigma_0$  и коэффициенту модуляции  $\lambda_1$ . При  $\omega \mu_0 = 0$  постоянная составляющая равна нулю. С увеличением  $\omega \mu_0$  она растёт до некоторого предельного значения  $\lim_{\omega \mu_0 \rightarrow \infty} \langle \varepsilon_1 \rangle_{\max} = \frac{\lambda_1 \sigma_0}{2c_0}$ . Для абсолютно твёрдого тела ( $c_0 = \infty$ ) постоянная составляющая деформации также равна нулю. С уменьшением жесткости упругого элемента  $\langle \varepsilon \rangle$  увеличивается и при  $c = 0$  неограниченно растёт.

2. Рассмотрим обобщенную модель Максвелла. Связь между напряжением и деформацией в ней определяется уравнением

$$\dot{\varepsilon}(t) = \frac{1}{c(t)} \dot{\sigma} + \left[ \frac{1}{\mu(t)} - \frac{\dot{c}(t)}{c^2(t)} \right] \sigma. \quad (22)$$

При силовом нагружении  $\sigma = \sigma_0 \sin(\omega t + \varphi)$  и изменении определяющих параметров по закону (2) уравнение (22) примет вид

$$\dot{\varepsilon} = \frac{\sigma_0 \omega \cos(\omega t + \varphi)}{c_0 [1 + \lambda_2 \sin(\omega t + \varphi_2)]} + \left\{ \frac{1}{\mu_0 (1 + \lambda_1 \sin \omega t)} - \frac{\omega \lambda_2 \cos(\omega t + \varphi_2)}{c_0 [1 + \lambda_2 \sin(\omega t + \varphi_2)]^2} \right\} \sigma_0 \sin(\omega t + \varphi). \quad (23)$$

Интегрируя (23) при  $\varphi_2 = \varphi$ , получим решение

$$\varepsilon = \frac{\sigma_0 \cos \varphi}{\mu_0 \lambda_1} \left( t - \frac{2}{\omega \sqrt{1 - \lambda_1^2}} \operatorname{Arctg} \frac{\operatorname{tg} 0,5t + \lambda_1}{\sqrt{1 - \lambda_1^2}} \right) + \frac{\sigma_0 \sin \varphi}{\omega \mu_0 \lambda_1} \ln(1 + \lambda_1 \sin \omega t) - \frac{\sigma_0}{c_0 \lambda_2 [1 + \lambda_2 \sin(\omega t + \varphi)]} + d, \quad (24)$$

где  $d$  - произвольная постоянная, определяемая из начальных условий.

Постоянная составляющая скорости деформации при  $\varphi_2 = \varphi$  будет

$$\langle \dot{\varepsilon} \rangle = - \frac{\sigma_0 \lambda_1}{\mu_0 (1 + \sqrt{1 - \lambda_1^2} - \lambda_1^2)} \cos \varphi. \quad (25)$$

Отметим интересные свойства такой модели. При гармоническом силовом нагружении и гармоническом изменении определяющих параметров обобщенная модель Максвелла деформируется с некоторой постоянной составляющей скорости (25), т.е. с течением времени деформация неограниченно растёт. Средняя скорость деформации не зависит от частоты и пропорциональна  $\cos \varphi$ .

При исследовании свойств моделей Фойгта и Максвелла с управляемыми параметрами обнаружены интересные эффекты. Так, если магнитовязкую [5] или электровязкую [6] жидкость поместить во внешнее периодическое силовое поле касательных напряжений и с тем же периодом изменять ее вязкость, то появится постоянная составляющая скорости деформации, а следовательно направленное течение жидкости. Скорость течения и ее направление зависят от фазовых соотношений между законом изменения силового поля и вязкости. Эффект появления направленного течения такой жидкости наблюдался экспериментально. На той же экспериментальной установке получен эффект появления постоянной составляющей деформации обобщенной модели Фойгта.

Проведенные исследования свойств моделей Фойгта и Максвелла с управляемыми определяющими параметрами позволили предложить некоторые полезные технические приложения [4].

#### Л и т е р а т у р а

1. Ивлев Д.Д. ДАН СССР, т.148, № 1. 1963.
2. Якубович В.А., Старжинский В.М. Линейные дифференциальные уравнения с периодическими коэффициентами и их приложения. "Наука", 1972.
3. Дёч Г. Руководство к практическому применению преобразования Лапласа и Z - преобразование. "Наука", 1971.
4. Бережной И.А., Герасимов Н.В., Ивлев Д.Д. Гидроусилитель, Авторское свидетельство № 352036 с приоритетом от 30.09. 1970.
5. Joseph L. Neuringer and Ronald E. Rosenweig. *The Physics of Fluids*, vol. 7., №12, December 1964.
6. Klass D. and Martinck T. *Journal of Appl. Physics*, vol. 38, №1. January 1967.