

ОСНОВНЫЕ УРАВНЕНИЯ МЕТОДА НЕЛИНЕЙНОЙ
ФОТОПОЛЗУЧЕСТИ

И. И. Бугаков

(Ленинград)

Строятся нелинейные неізотермические интегральные уравнения, связывающие деформацию и поляризационно-оптические величины с напряжением. Обсуждается возможность применения оптических уравнений к решению методом фотоползучести изотермических и неізотермических задач наследственной теории.

Пьезооптический эффект в полимерных материалах вызывается одновременно и напряжением и деформацией как независимыми параметрами. Для того чтобы выразить поляризационно-оптические величины только через напряжение (или только через деформацию), нужно использовать тот или иной реологический закон механики полимеров (закон Гука с вещественными или комплексными модулями, линейные или нелинейные интегральные уравнения и т. д.). Выбор реологического закона определяется условиями деформирования.

Линейные оптические уравнения хорошо известны. В [1-4] постулировалось, что они содержат операторы типа реологических. В [5] было дано объяснение этих уравнений, исходя из электродинамики, теории пьезооптического эффекта и линейной наследственной теории ползучести. При повышенных напряжениях необходимо использовать нелинейную теорию ползучести. Так, в [6] применялась изотермическая теория старения, имелись в виду задачи квазиустановившейся ползучести. Более общие уравнения получим при помощи нелинейной наследственной теории и принципа температурно-временного соответствия.

1. Исходные оптические уравнения. Ограничимся плоской задачей электродинамики. Пусть слой немагнитного диэлектрика без потерь просвечивается монохроматическими электромагнитными волнами нормально к плоскости слоя x_1x_2 , материал первоначально оптически изотропен и однороден, n_0 — его показатель преломления. Если диэлектрическая проницаемость при деформировании слоя изменяется незначительно, то оптическая разность хода δ , отнесенная к толщине слоя, и изоклина φ связаны с напряжением (σ_{ij}) и деформацией (ϵ_{ij}) зависимостями [5,7]

$$\delta \cos 2\varphi = C_\sigma (\sigma_{11} - \sigma_{22}) + C_\epsilon (\epsilon_{11} - \epsilon_{22}), \quad \frac{1}{2} \delta \sin 2\varphi = C_\delta \sigma_{12} + C_\epsilon \epsilon_{12} \quad (1.1)$$

Здесь C_σ , C_ϵ — коэффициенты, в линейной теории пьезооптического эффекта не зависящие от механических величин, а для стабильных материалов — и от времени. Деформации полагаются малыми.

Подчеркнем, что значения δ и φ определяются формой и ориентацией сечения диэлектрического эллипсоида плоскостью фронта волны, поэтому четкую интерференционную картину полос и изоклин можно получить не только при упругом, но и при неупругом деформировании слоя.

Перейдем к главным напряжениям и деформациям в плоскости слоя, тогда после простых преобразований получим выражения для δ и φ , позволяющие интерпретировать интерференционную картину полос и изоклин

$$\delta^2 = C_\sigma^2 (\sigma_1 - \sigma_2)^2 + C_\epsilon^2 (\epsilon_1 - \epsilon_2)^2 + 2C_\sigma C_\epsilon (\sigma_1 - \sigma_2) (\epsilon_1 - \epsilon_2) \cos 2(\varphi_\sigma - \varphi_\epsilon)$$

$$\operatorname{tg} 2\varphi = \frac{C_\sigma (\sigma_1 - \sigma_2) \sin 2\varphi_\sigma + C_\epsilon (\epsilon_1 - \epsilon_2) \sin 2\varphi_\epsilon}{C_\sigma (\sigma_1 - \sigma_2) \cos 2\varphi_\sigma + C_\epsilon (\epsilon_1 - \epsilon_2) \cos 2\varphi_\epsilon} \quad \begin{matrix} (\sigma_1 \geq \sigma_2) \\ (\epsilon_1 \geq \epsilon_2) \end{matrix}$$

Здесь φ_σ , φ_ε — механические изоклины. Видно, что в общем полосы не определяются разностью $\sigma_1 - \sigma_2$ или $\varepsilon_1 - \varepsilon_2$, а оптические изоклины не совпадают с механическими. Такой будет ситуация лишь в изотропном упругом слое (фотоупругость).

Пусть закон Гука не выполняется и предыстория деформирования произвольная. Встречаются следующие случаи. Когда $C_\varepsilon = 0$, полосы определяются разностью главных напряжений, а оптические изоклины — направлениями последних. Если $C_\sigma = 0$, то полосы зависят лишь от разности главных удлинений, а оптические изоклины — от направлений $\varepsilon_1, \varepsilon_2$. Наконец, когда главные оси $(\sigma_{ij}), (\varepsilon_{ij})$ в механически изотропном слое фиксированы ($\operatorname{tg} 2\varphi_\sigma = \operatorname{tg} 2\varphi_\varepsilon$), оптические изоклины совпадают с механическими и выполняется закон Файлона — Джессона, связывающий δ с $\sigma_1 - \sigma_2$ и $\varepsilon_1 - \varepsilon_2$. В дальнейшем полагаем, что $C_\sigma \neq 0, C_\varepsilon \neq 0$.

2. Реологические уравнения. В [8-10] предложено применять гипотезу термореологически простого поведения в нелинейной теории вязкоупругости, в [11] эта гипотеза была проверена при больших деформациях. Термореологически простое поведение описывается при помощи приведенного времени ξ , совпадающего с истинным временем t лишь при некоторой выбранной за исходную температуре T_0 (температуре сравнения)

$$\xi(t) = \int_0^t g[T(\eta)] d\eta \quad (g(T) > 0, \partial g(T)/\partial T > 0, g(T_0) = 1)$$

Коэффициент пропорциональности g играет роль зависящего от температуры масштаба времени. Полагаем, что g не зависит от предыстории деформирования, уровня напряжений и вида напряженного состояния.

Согласно гипотезе термореологически простого поведения уравнения ползучести механически изотропных материалов при постоянных напряжениях [12] записываются в виде

$$2a_{ij}(t) = L(\xi, s) s_{ij}, \quad \frac{1}{3} \Delta = K\sigma_m + \varepsilon^T \quad (2.1)$$

$$L(0, s) = 1/G, \quad s = +\sqrt{\frac{1}{2} s_{ij} s_{ij}}, \quad \sigma_m = \frac{1}{3} \sigma_{ii}, \quad \Delta = \varepsilon_{ii} \quad (\varphi_\sigma = \varphi_\varepsilon)$$

Здесь s — интенсивность касательных напряжений, σ_m — среднее давление, Δ — относительное изменение объема, ε^T — тепловое расширение, G — модуль сдвига, K — модуль гидростатического давления, $L(\xi, s)$ — положительная возрастающая функция своих аргументов. Принято, что объем изменяется по упругому закону. Если заменить $L(\xi, s)$ на функцию времени $I(\xi)$, то получим известные линейные уравнения.

Заметим, что при постоянных напряжениях направления главных напряжений и деформаций одинаковы.

Используя (2.1) и модифицированный принцип сложения [12], получаем уравнения нелинейной неизотермической наследственной теории

$$2a_{ij}(t) = L(0, s) s_{ij}(t) - \int_0^t L'_\omega[\xi - \zeta, s(\omega)] s_{ij}(\omega) d\omega \quad (2.2)$$

$$\frac{1}{3} \Delta = K\sigma_m + \varepsilon^T, \quad \zeta = \xi(\omega), \quad \xi - \zeta = \int_\omega^t g[T(\eta)] d\eta, \quad \xi - \zeta = t - \omega \quad (T = T_0)$$

где L'_ω — частная производная по переменной интегрирования ω , входящей в первый аргумент функции $L[\xi - \zeta, s(\omega)]$.

3. Основные оптические уравнения. Подставим (2.1) в (1.1) и перейдем к главным осям, тогда для постоянных напряжений получим

$$\pm \delta(t) = C(\xi, s) (\sigma_1 - \sigma_2), \quad \operatorname{tg} 2\varphi = \operatorname{tg} 2\varphi_s \quad (3.1)$$

$$C(\xi, s) = C_\sigma + 1/2 C_\varepsilon L(\xi, s), \quad C(0, s) = C_\sigma + 1/2 C_\varepsilon / G \quad (3.2)$$

Функция $C(\xi, s)$ может быть и положительной и отрицательной. Например

$$C(\xi, s) < 0 \quad \text{при } C_\sigma > 0, C_\varepsilon < 0, C_\sigma < |1/2 C_\varepsilon L(\xi, s)|$$

При изменяющихся во времени напряжениях используются уравнения (2.2), а не (2.1)

$$\begin{aligned} \delta(t) \cos 2\varphi(t) &= C(0, s) [\sigma_{11}(t) - \sigma_{22}(t)] - \int_0^t C_\omega' [\xi - \zeta, s(\omega)] [\sigma_{11}(\omega) - \sigma_{22}(\omega)] d\omega \\ 1/2 \delta(t) \sin 2\varphi(t) &= C(0, s) \sigma_{12}(t) - \int_0^t C_\omega' [\xi - \zeta, s(\omega)] \sigma_{12}(\omega) d\omega \end{aligned} \quad (3.3)$$

В рамках линейной теории пьезооптического эффекта оптический и реологический операторы связаны между собой согласно (3.2) весьма простой зависимостью. Если пьезооптические коэффициенты C_σ, C_ε не зависят от температуры, как это имеет место, например, для целлулоида, эпоксидной смолы, то терморологически простыми будут не только механические, но и оптические свойства, а температурный масштаб времени для механических и оптических величин оказывается одинаковым.

4. Одноосное растяжение — сжатие. Обозначим отличную от нуля компоненту напряжения и соответствующую ему компоненту деформации через σ и ε . Имеем по (1.1), (2.1.2)

$$\begin{aligned} \delta &= C_1 \sigma + C_2 \varepsilon \quad (\varphi = 0), & -\delta &= C_1 \sigma + C_2 \varepsilon \quad (\varphi = 90^\circ) \\ \varepsilon &= \varepsilon - \varepsilon^T, & C_1 &= C_\sigma - 1/2 C_\varepsilon K, & C_2 &= 3/2 C_\varepsilon \end{aligned} \quad (4.1)$$

Согласно (2.1), (3.1), (4.1) при $\sigma = \text{const}$ будет (см. [12])

$$e(t) = 1/3 [L(\xi, 1/3 \sqrt{3} |\sigma|) + K] \sigma = D(\xi, \sigma) \quad (4.2)$$

$$s = 1/3 \sqrt{3} |\sigma|, \quad D(0, \sigma) = \sigma / E$$

$$\pm \delta(t) = C(\xi, 1/3 \sqrt{3} |\sigma|) \sigma = J(\xi, \sigma) \quad (4.3)$$

$$J(\xi, \sigma) = C_1 \sigma + C_2 D(\xi, \sigma), \quad J(0, \sigma) = (C_1 + C_2 / E) \sigma \quad (4.4)$$

Здесь E — модуль Юнга. Согласно (4.2), (4.3) механические и оптические свойства при растяжении — сжатии полагаются одинаковыми. В случае изменяющегося во времени напряжения

$$\begin{aligned} e(t) &= D[0, \sigma(t)] - \int_0^t D_\omega' [\xi - \zeta, \sigma(\omega)] d\omega \\ \pm \delta(t) &= J[0, \sigma(t)] - \int_0^t J_\omega' [\xi - \zeta, \sigma(\omega)] d\omega \end{aligned} \quad (4.5)$$

5. **О применении (3.3) в фотомеханике.** Оптические уравнения играют в фотомеханике такую же роль, что и определяющие уравнения в механике деформируемых тел; (3.3) являются основными уравнениями метода нелинейной фотоползучести.

Механические и оптические характеристики материала моделей можно найти, например, из опытов над образцами при постоянных нагрузках и температурах, в последовательные моменты времени должны измеряться $e(t)$ и $\delta(t)$. При помощи графика в координатах $e(t)/\sigma$, $\delta(t)/\sigma$ находятся коэффициенты C_1 , C_2 , C_3 , устанавливается степень зависимости от их температуры и определяется область линейного пьезооптического эффекта. Если известен модуль K , то можно вычислить и C_3 . Сравнение кривых $e(t)/\sigma$ и $\delta(t)/\sigma$ в логарифмической шкале времени позволяет построить раздельно для каждого напряжения совмещенную кривую, определить $g(T)$ и найти область нелинейной ползучести для каждой температуры. Графики $e(t)$ задают по (4.2) механические функции $D(\xi, s)$ и $L(\xi, s)$, а графики $\delta(t)$ задают по (4.3) оптические функции $J(\xi, s)$ и $C(\xi, s)$ при $s = 1/3 \sqrt{3}|\sigma|$. Другой способ получения оптических функций — при помощи пьезооптических коэффициентов и механических функций согласно (3.2), (4.4).

После того как заданы функции $C(\xi, s)$ и $g(T)$, уравнения (3.3) можно применять к решению плоских задач нелинейной наследственной теории ползучести, независимо от того, существенно термомеханическое взаимодействие или нет. В опытах необходимо регистрировать $\delta(t)$, $\varphi(t)$ и $T(t)$. При расчетах применяется один из приближенных методов, функции C и g могут быть заданы таблицами.

В случае исследования напряжений на свободных контурах при плоском напряженном состоянии задача сводится к численному решению нелинейного интегрального уравнения Вольтерра второго рода (4.5). Более сложными оказываются исследования внутри области. Измерять $\delta(t)$, $\varphi(t)$ и $T(t)$ необходимо, как правило, не только в исследуемом сечении, но и в одном-двух близко к нему расположенных вспомогательных сечениях. При расчете уравнения (3.3) дополняются в случае квазистатических задач дифференциальным уравнением равновесия. Поскольку функция C зависит от s , задачу нельзя решать в два этапа (как в методах фотоупругости и линейной фотоползучести): сначала находить при помощи оптических уравнений σ_{11} — σ_{22} и σ_{12} , а затем при помощи дифференциального уравнения равновесия — σ_{11} и σ_{22} . Полученная система трех уравнений должна решаться совместно.

Поступила 30 IX 1970

ЛИТЕРАТУРА

1. D i l l E. H. Photoviscoelasticity. Mech. Chem. Solid Propellants. N.Y. (a.o.), Pergamon Press, 1967.
2. D a n i e l I. M. Experimental methods for dynamic stress analysis in viscoelastic materials. J. Appl. Mech., 1965, vol. 32, No. 3. (Рус. перев.: Прикл. механ., Тр. Америк. о-ва инж-механ., сер. Е., 1965, № 3.)
3. T h e o s a r i s P. S. A review of the rheo-optical properties of linear high polymers. Experim. Mech., 1965, vol. 5, No. 4.
4. W i l l i a m s M. L., A g e n z R. J. The engineering analysis of linear photoviscoelastic materials. Experim. Mech., 1964, vol. 4, No. 9.
5. Б у г а к о в И. И., Д е м и д о в а И. И. Исследование метода линейной фотоползучести. Изв. АН СССР, МТТ, 1970, № 5.
6. Б у г а к о в И. И. Применение поляризационно-оптического метода исследования напряжений при неупругих деформациях. В сб. «Поляризационно-оптический метод исследования напряжений», Л., Изд-во ЛГУ, 1966.
7. Б у г а к о в И. И., Г р а х И. И. Исследование метода фотоупругости анизотропных тел. Вестн. ЛГУ, Сер. матем., механ., астрон., 1968, № 19, вып. 4.
8. B e r n s t e i n V., K e a r s l e y E., Z a r a s L. Elastic stress-strain relations in perfect elastic fluids. Trans. Soc. Rheology, 1965, vol. 9, No. 1.
9. S c h a p e r y R. A. A theory of non-linear thermoviscoelasticity based on irreversible thermodynamics. Proc. US Nat. Congr. Appl. Mech. 5th, New York, 1966; N. Y., ASME, 1966.
10. К о л т у н о в М. А. К вопросу построения нелинейных соотношений термовязкоупругости. Механика полимеров, 1967, № 6.
11. M c G u i r t C. W., L i a n i s G. Experimental investigation of non-linear, non-isothermal viscoelasticity. Internat. J. Engng Sci., 1969, vol. 7, No. 6.
12. Б у г а к о в И. И. Применение измеренных функций в нелинейной наследственной теории ползучести. Изв. АН СССР, МТТ, 1970, № 6.