

РАСПРОСТРАНЕНИЕ ТРЕЩИНЫ СДВИГА В СТОХАСТИЧЕСКИ НЕОДНОРОДНОМ ТЕЛЕ

В. В. Бортникова, Н. В. Ромалис
(Воронеж)

Рассматривается распространение трещины в стохастически неоднородном теле в условиях продольного сдвига (в борновском приближении). Показано, что средние напряжения в вершине трещины имеют особенность порядка $(r)^{-1/2}$. Введен эффективный коэффициент интенсивности напряжений. Известно, что распространение трещины в однородном теле носит локальный характер, т. е. расход энергии на рост трещины полностью определяется коэффициентом интенсивности напряжений — локальной характеристикой. Математически эквивалентность силового и энергетического подходов выражается формулой Ирвина [1].

В рассматриваемом случае стохастически неоднородного тела получен аналог формулы Ирвина.

Рассмотрим упругое неоднородное тело, содержащее трещину, расположенную вдоль оси x , находящееся в состоянии продольного сдвига. В этом случае $u=v=0$; $w=w(x, y) \neq 0$; $\sigma_x=\sigma_y=\tau_{xy}=\sigma_z=0$; $\tau_{xz} \neq 0$; $\tau_{yz} \neq 0$. Уравнение равновесия и закон Гука записываются в виде

$$(1) \quad \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{yz}}{\partial y} = 0; \quad \tau_{xz} = \mu \frac{\partial w}{\partial x}; \quad \tau_{yz} = \mu \frac{\partial w}{\partial y}$$

при граничном условии $\tau_{xz} \cos nx + \tau_{yz} \cos ny = f$.

Критерий разрушения Гриффита в интегральной форме приведен в работах [2, 3] и применительно к случаю продольного сдвига записывается в виде

$$\frac{\delta W}{\delta l} = \frac{1}{2} R \int_0^{2\pi} \left(W_0 \cos \theta - \tau_{xz} \frac{\partial w}{\partial x} \cos \theta - \tau_{yz} \frac{\partial w}{\partial x} \sin \theta \right) d\theta = G,$$

где W_0 — удельный упругий потенциал; R — радиус окружности, охватывающей вершину трещины.

Пусть модуль сдвига μ является случайной функцией координат x, y и не зависит от z . Можно представить модуль сдвига в виде $\mu = \langle \mu \rangle + \mu'$ и предположить малость в среднеквадратичном пульсаций μ' по сравнению с $\langle \mu \rangle$. Если ввести обозначения $u = \langle w \rangle$ и $v = w - u$, то после подстановки выражения для μ в формулу (1) получится статистически нелинейная задача, которая может быть линеаризована, если ее решение представить в виде ряда по степеням некоторого параметра κ [4].

Ограничиваясь двумя членами разложения перемещений w , полагая $\kappa=1$, можно показать, что среднее значение приращения упругой энергии на единицу длины трещины имеет вид

$$(2) \quad \frac{\delta \langle W \rangle}{\delta l} = R \int_0^{2\pi} \left[\frac{1}{2} \left(-\langle \mu \rangle \varepsilon_{xz}^2 + \langle \dot{\mu} \rangle \left\langle \frac{\partial v}{\partial y} \frac{\partial v}{\partial y} \right\rangle - \right. \right. \\ \left. \left. - \langle \dot{\mu} \rangle \left\langle \frac{\partial v}{\partial x} \frac{\partial v}{\partial x} \right\rangle - 2 \left\langle \dot{\mu}' \frac{\partial v}{\partial x} \right\rangle \varepsilon_{xz} + \langle \dot{\mu} \rangle \varepsilon_{yz}^2 + \right. \\ \left. + 2 \left\langle \dot{\mu}' \frac{\partial v}{\partial y} \right\rangle \varepsilon_{yz} \right) \cos \theta - \left(\langle \mu \rangle \varepsilon_{xz} \varepsilon_{yz} + \langle \mu \rangle \left\langle \frac{\partial v}{\partial y} \frac{\partial v}{\partial x} \right\rangle + \right. \\ \left. + \left\langle \dot{\mu}' \frac{\partial v}{\partial y} \right\rangle \varepsilon_{xz} + \left\langle \dot{\mu}' \frac{\partial v}{\partial x} \right\rangle \varepsilon_{yz} \right) \sin \theta \Big] d\theta, \\ \varepsilon_{xz} = \frac{1}{2} \frac{\partial u}{\partial x}, \quad \varepsilon_{yz} = \frac{1}{2} \frac{\partial u}{\partial y}.$$

Для вычисления всех входящих в (2) величин необходимо решить краевую задачу для средних перемещений u

$$(3) \quad \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = 0,$$

$$\langle \mu \rangle (\varepsilon_{xz} \cos nx + \varepsilon_{yz} \cos ny) = f$$

и краевую задачу для пульсаций перемещения

$$(4) \quad \langle \mu \rangle \left(\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} \right) = - \frac{\partial}{\partial x} (\mu' \varepsilon_{xz}) - \frac{\partial}{\partial y} (\mu' \varepsilon_{yz}),$$

$$\langle \mu \rangle \left(\frac{\partial v}{\partial x} \cos nx + \frac{\partial v}{\partial y} \cos ny \right) = - \mu' (\varepsilon_{xz} \cos nx + \varepsilon_{yz} \cos ny).$$

Решение задачи (3) известно, решение задачи (4) может быть представлено через функцию Грина $G(x, y, x_0, y_0)$ задачи однородной теории упругости (3) [4]

$$v(x, y) = \frac{1}{\langle \mu \rangle} \int_S G(x, y, x_0, y_0) \left\{ \frac{\partial}{\partial x_0} [\mu'(x_0, y_0) \varepsilon_{xz}(x_0, y_0)] + \frac{\partial}{\partial y_0} [\mu'(x_0, y_0) \varepsilon_{yz}(x_0, y_0)] \right\} dx_0 dy_0 - \frac{1}{\langle \mu \rangle} \int_L G(x, y, x_0, y_0) \times \\ \times \{ \mu'(x_0, y_0) [\varepsilon_{xz}(x_0, y_0) \cos nx + \varepsilon_{yz}(x_0, y_0) \cos ny] \} dL.$$

Определим средние напряжения по формулам

$$(5) \quad \langle \tau_{xz} \rangle = \langle \mu \rangle \varepsilon_{xz} + \left\langle \mu' \frac{\partial v}{\partial x} \right\rangle; \quad \langle \tau_{yz} \rangle = \langle \mu \rangle \varepsilon_{yz} + \left\langle \mu' \frac{\partial v}{\partial y} \right\rangle;$$

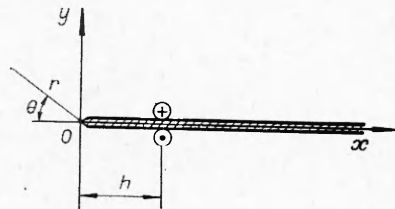
$$\langle \tau_{xz} \rangle = \langle \mu \rangle \varepsilon_{xz} + \frac{1}{\langle \mu \rangle} \int_S f_1 \frac{\partial G}{\partial x} dx_0 dy_0 - \frac{1}{\langle \mu \rangle} \int_L f_2 \frac{\partial G}{\partial x} dL;$$

$$\langle \tau_{yz} \rangle = \langle \mu \rangle \varepsilon_{yz} + \frac{1}{\langle \mu \rangle} \int_S f_1 \frac{\partial G}{\partial y} dx_0 dy_0 - \frac{1}{\langle \mu \rangle} \int_L f_2 \frac{\partial G}{\partial y} dL;$$

$$f_1 = \left\langle \mu'(x, y) \frac{\partial \mu'(x_0, y_0)}{\partial x_0} \right\rangle \varepsilon_{xz}(x_0, y_0) + \left\langle \mu'(x, y) \frac{\partial \mu'(x_0, y_0)}{\partial y_0} \right\rangle \varepsilon_{yz}(x_0, y_0);$$

$$f_2 = - \langle \mu'(x, y) \mu'(x_0, y_0) \rangle [\varepsilon_{xz}(x_0, y_0) \cos nx + \varepsilon_{yz}(x_0, y_0) \cos ny],$$

где S — область вне разреза; L — линия разреза.



Пусть имеется бесконечное тело с полубесконечной трещиной, нагруженной сосредоточенной силой P на расстоянии h от ее вершины (фигура). Требуется определить функцию Грина гармонической задачи такую, чтобы ее производная $\frac{\partial G(x, y, x_0, y_0)}{\partial n} = 0$ на линии разреза. Функция Грина двух переменных $G(x, y, x_0, y_0)$ имеет вид [5]

$$G(x, y, x_0, y_0) = \frac{1}{2\pi} \left[\ln \frac{1}{\rho} + \Phi(x, y, x_0, y_0) \right], \\ \rho = \{(x - x_0)^2 + (y - y_0)^2\}^{1/2}.$$

Производные функции Грина, входящие в формулы (5), имеют вид

$$\frac{\partial G}{\partial x} = \frac{1}{2\pi} \left[-\frac{x-x_0}{(x-x_0)^2 - (y-y_0)^2} + \frac{\partial \varphi(x, y, x_0, y_0)}{\partial x} \right];$$

$$\frac{\partial G}{\partial y} = \frac{1}{2\pi} \left[-\frac{y-y_0}{(x-x_0)^2 + (y-y_0)^2} + \frac{\partial \varphi(x, y, x_0, y_0)}{\partial y} \right].$$

Гармоническая функция $\varphi(x, y, x_0, y_0)$ является действительной частью некоторой аналитической в области, занятой телом, функции $f(z)$

$$\varphi = \operatorname{Re} \{f(z)\}; \quad \frac{\partial \varphi}{\partial x} = \operatorname{Re} \{f'(z)\}; \quad \frac{\partial \varphi}{\partial y} = -\operatorname{Im} \{f'(z)\}$$

и удовлетворяет граничному условию

$$\operatorname{Im} \{f'(z)\} \Big|_{\substack{y=0 \\ x \in [0, \infty)}} = \frac{\partial}{\partial y} \left(\ln \frac{1}{\rho} \right) \Big|_{\substack{y=0 \\ x \in [0, \infty)}}.$$

С помощью формулы Келдыша — Седова [6] функция $f'(z)$ вычисляется по формуле

$$f'(z) = \frac{y_0}{2\pi^2 \sqrt{z}} \int_0^\infty \frac{\sqrt{p} dp}{(p-z) [(p-x_0)^2 + y_0^2]}.$$

Выражения для ε_{xz} , ε_{yz} , соответствующие однородной задаче, можно получить из [7].

В результате вычислений получим, что в окрестности вершины трещины средние значения напряжений имеют вид

$$(6) \quad \langle \tau_{xz} \rangle = \frac{P \sin \theta/2}{\sqrt{2r}} F; \quad \langle \tau_{yz} \rangle = \frac{P \cos \theta/2}{\sqrt{2r}} F;$$

$$F = \left[\frac{1}{\pi \sqrt{2h}} + \frac{1}{\pi \langle \mu \rangle^2} \int_s^\infty \frac{\sqrt{\sqrt{x_0^2 + y_0^2} + x_0}}{\sqrt{x_0^2 - y_0^2}} \left[\langle \mu'(0, 0) \frac{\partial \mu'(x_0, y_0)}{\partial x_0} \rangle \times \right. \right.$$

$$\times \varepsilon_{xz}(x_0, y_0) + \left. \langle \mu'(0, 0) \frac{\partial \mu'(x_0, y_0)}{\partial y_0} \rangle \varepsilon_{yz}(x_0, y_0) \right] dx_0 dy_0 -$$

$$- \frac{\sqrt{2}}{\pi \langle \mu \rangle} \int_0^\infty \frac{\delta(x_0 - h) \langle \mu'(0, 0) \mu'(x_0, 0) \rangle}{\sqrt{x_0}} dx_0; \quad k_s = \frac{P}{\pi \sqrt{2h}}.$$

Из формул (6) видно, что напряжения имеют особенность порядка $(r)^{-1/2}$ в окрестности вершины трещины.

Введем эффективный коэффициент интенсивности напряжений k'_3 и запишем выражения (6) в виде

$$(7) \quad \langle \tau_{xz} \rangle = \frac{\sin(\theta/2)}{\sqrt{2r}} k'_3; \quad \langle \tau_{yz} \rangle = \frac{\cos(\theta/2)}{\sqrt{2r}} k'_3;$$

$$k'_3 = PF = k_3 + k_3^*.$$

Первое слагаемое в правой части последней формулы (7) — известное значение коэффициента интенсивности напряжений для однородного тела, второе — представляет собой добавку, обусловленную стохастической неоднородностью тела.

Возвращаясь теперь к формуле (2), считая радиус R малым и используя соотношения (7), получим

$$\varepsilon_{xz}^2 = \frac{\sin^2(\theta/2)}{2\langle\mu\rangle^2 R} k_3^2; \quad \varepsilon_{xz} \left\langle \mu' \frac{\partial v}{\partial x} \right\rangle = \frac{\sin^2(\theta/2)}{2\langle\mu\rangle R} k_3 k_3^*;$$

$$\left\langle \frac{\partial v}{\partial x} \frac{\partial v}{\partial x} \right\rangle = \frac{\sin^2(\theta/2)}{2\langle\mu\rangle^2 R} (k_3^* k_3^*);$$

где

$$\left\langle \frac{\partial v}{\partial y} \frac{\partial v}{\partial y} \right\rangle = \frac{\cos^2(\theta/2)}{2\langle\mu\rangle^2 R} (k_3^* k_3^*),$$

$$(8) \quad k_3^* k_3^* = \int_{\bar{s}} \int_{\bar{s}} \frac{\sqrt{\sqrt{x_0^2 + y_0^2 + x_0} \sqrt{\sqrt{x_1^2 + y_1^2 + x_1}}}}{\sqrt{x_0^2 + y_0^2} \sqrt{x_1^2 + y_1^2}} \times \\ \times \left[\left\langle \frac{\partial \mu'(x_0, y_0)}{\partial x_0} \frac{\partial \mu'(x_1, y_1)}{\partial x_1} \right\rangle \varepsilon_{xz}(x_0, y_0) \varepsilon_{xz}(x_1, y_1) + \left\langle \frac{\partial \mu'(x_1, y_1)}{\partial y_1} \right\rangle \times \right. \\ \times \left. \left\langle \frac{\partial \mu'(x_0, y_0)}{\partial y_0} \right\rangle \varepsilon_{yz}(x_0, y_0) \varepsilon_{yz}(x_1, y_1) + \left\langle \frac{\partial \mu'(x_0, y_0)}{\partial y_0} \frac{\partial \mu'(x_1, y_1)}{\partial x_1} \right\rangle \varepsilon_{yz}(x_0, y_0) \times \right. \\ \times \left. \varepsilon_{xz}(x_1, y_1) + \left\langle \frac{\partial \mu'(x_1, y_1)}{\partial y_1} \frac{\partial \mu'(x_0, y_0)}{\partial x_0} \right\rangle \varepsilon_{yz}(x_1, y_1) \varepsilon_{xz}(x_0, y_0) \right] \times \\ \times dx_0 dy_0 dx_1 dy_1 - \frac{2\sqrt{2}}{\sqrt{h}} \int_{\bar{s}} \left\{ \left\langle \frac{\partial \mu'(x_0, y_0)}{\partial x_0} \mu'(h, 0) \right\rangle \varepsilon_{xz}(x_0, y_0) + \right. \\ \left. + \left\langle \frac{\partial \mu'(x_0, y_0)}{\partial y_0} \mu'(h, 0) \right\rangle \varepsilon_{yz}(x_0, y_0) \right\} dx_0 dy_0.$$

После некоторых преобразований формула (2) примет вид

$$(9) \quad \frac{\delta \langle W \rangle}{\delta l} = \frac{\pi}{2\langle\mu\rangle} \{k_3^2 + 2k_3 k_3^* + (k_3^* k_3^*)\} = G.$$

В формулах (8), (9) выражение, стоящее в фигурной скобке, отличается от полного квадрата величины k_3^* наличием корреляционной связи между пульсациями упругих постоянных в различных точках тела.

Таким образом, критерий разрушения Гриффита — Ирвина записывается для трещины сдвига в стохастически неоднородном теле в виде (9), т. е. рост трещины начнется тогда, когда функция локальных характеристик, стоящая в фигурной скобке, достигнет величины G .

Поступила 8 XII 1974

ЛИТЕРАТУРА

1. Irwin I. R. Fracture. Handbuch der Physik. Bd 6. S. Berlin, Springer, 1958, S. 551.
2. Sanders I. L. On the Griffith-Irwin fracture theory.— «J. Appl. Mech.», 1960, vol. 27, N 2, p. 352—35.
3. Черепанов Г. П. О распространении трещин в сплошной среде.— ПММ, 1967, вып. 3.
4. Ломакин В. А. Статистические задачи механики твердых деформируемых тел. М., «Наука», 1970.
5. Тихонов А. Н., Самарский А. А. Уравнения математической физики. М., «Наука», 1966.
6. Лаврентьев М. А., Шабат Б. В. Методы теории функций комплексного переменного. М., «Наука», 1965.
7. Sih G. C. Stress distribution near internal crack tips for longitudinal shear problems.— «J. Appl. Mech.», 1965, N 1.