

УДК 539.375

© 1992 г. С. А. НАЗАРОВ, О. Р. ПОЛЯКОВА

## ОБ ЭКВИВАЛЕНТНОСТИ КРИТЕРИЕВ РАЗРУШЕНИЯ ДЛЯ ТРЕЩИНЫ ОТРЫВА В УПРУГОМ ПРОСТРАНСТВЕ

Исследуется квазистатический рост плоской трещины нормального отрыва в упругом однородном изотропном пространстве. Выводятся вариационные неравенства, позволяющие определить форму малого приращения поверхности трещины на основе энергетического, силового и деформационного критериев разрушения. Сравнение полученных неравенств показывает асимптотическую эквивалентность упомянутых критериев для трехмерных задач механики разрушения. Постановка задачи о распространении трещины в виде вариационного неравенства дает, в частности, математически точную формулировку критерия Гриффитса.

**1. Обсуждение.** При исследовании квазистатического распространения трещины нормального отрыва в двумерном теле (плоская деформация или обобщенное плоское напряженное состояние) наиболее часто используются два критерия — энергетический критерий Гриффитса [1] и силовой критерий Ирвина [2]. С их помощью выводятся условия предельной равновесности трещины и решается вопрос о локальной устойчивости ее квазистатического развития. Совпадение результатов, получающихся на основе упомянутых критериев, позволяет говорить об эквивалентности энергетического и силового подхода к анализу разрушения. В данной статье обсуждается аналогичная эквивалентность в случае плоской трещины нормального отрыва в трехмерном упругом теле.

Покажем сначала, как применение силового критерия в каждой точке  $s$  ребра  $\Gamma$  трещины  $M$  дает вариационное неравенство для функции  $s \mapsto h_\varepsilon(s)$ , описывающей форму ребра  $\Gamma_\varepsilon$  подросшей трещины. Пусть  $K_1(s)$  — коэффициент интенсивности напряжений (КИН) на ребре  $\Gamma$ , а  $K_1(h_\varepsilon; s)$  — КИН на ребре  $\Gamma_\varepsilon$ , которое получается сдвигом каждой точки  $s \in \Gamma$  вдоль внешней нормали на расстояние  $h_\varepsilon(s)$ . Здесь  $0 < \varepsilon$  — малый (временподобный) параметр нагружения, оба контура  $\Gamma$  и  $\Gamma_\varepsilon$  предполагаются гладкими, т. е.  $h_\varepsilon$  — также гладкая функция. Согласно силовому критерию при всех  $s \in \Gamma$  справедливы условия

$$\begin{aligned} h_\varepsilon(s) > 0 &\Rightarrow K_1(h_\varepsilon; s) = K_c \\ h_\varepsilon(s) = 0 &\Rightarrow K_1(h_\varepsilon; s) \leq K_c \end{aligned} \quad (1.1)$$

Здесь  $K_c$  — критическое значение КИН. Поскольку берега трещины зарастать не могут, то

$$h_\varepsilon(s) \geq 0 \quad (1.2)$$

По обычной схеме [3] из (1.1), (1.2) выводится неравенство

$$\langle K_1(h_\varepsilon; s) - K_c, K_1 h_\varepsilon - K_1 \chi \rangle \geq 0 \quad \forall \chi \in C^\infty(\Gamma), \chi \geq 0 \quad (1.3)$$

служашее для определения  $h_\varepsilon$ . В (1.3)  $\langle u, v \rangle = \int_\Gamma u v ds$  — скалярное произведение в  $L_2(\Gamma)$ . (Отметим, что и в плоских задачах об ансамблях тре-

ции возникают дискретные аналоги (1.3); см. [4–6].) В [7] получено и исследовано вариационное неравенство вида (1.3), причем величины  $h_\varepsilon(s)$  и  $K_1(h_\varepsilon; s)$  заменены их асимптотиками  $\varepsilon h(s)$  и

$$K_1(\varepsilon h; s) = K_1(s) + \varepsilon K_1^{(1)}(h; s) + O(\varepsilon^2) \quad (1.4)$$

В (1.4)  $h \rightarrow K_1^{(1)}(h; s)$  — некоторый интегральный оператор (см. далее п. 4). Отсутствие решения неравенства (1.3) интерпретируется как лавинообразный рост трещины, а неединственность — как неустойчивость процесса (бифуркация).

Обратимся к энергетическому критерию. Трехмерный вариант известной формулы Гриффитса для трещины отрыва имеет вид

$$\Delta U_h + \Delta \Pi_h = \varepsilon J_0(K_1 h) + O(\varepsilon^2) \leq 0 \quad (1.5)$$

$$J_0(K_1 h) = -\frac{1}{2} \alpha \int_{\Gamma} K_1(s)^2 h(s) ds + 2\gamma \int_{\Gamma} h(s) ds, \quad \alpha = \mu^{-1}(1 - \nu)$$

Здесь  $\Delta U_h$  — приращение потенциальной энергии деформации тела при увеличении трещины,  $\Delta \Pi_h$  и  $\gamma$  — приращение поверхностной энергии и ее плотность. Если фиксировать форму вариации ребра  $\Gamma$  (функцию  $h$ ), привлекая какие-либо дополнительные соображения, то неравенство (1.5) дает условие равновесности трещины. Г. Си и Г. Либовиц в книге [8, с. 175] пишут: «...так как априори не очевидно, какую форму будет принимать ... трещина, точная математическая формулировка критерия разрушения Гриффитса, по-видимому, невозможна». Сказанное относится к формуле (1.5), на основе которой корректная постановка задачи об определении функции  $h(s)$  действительно не получается. Оказывается, что ситуацию удастся исправить, рассматривая двучленную асимптотику

$$\Delta U_h + \Delta \Pi_h = \varepsilon J_0(K_1 h) + \varepsilon^2 J_1(K_1 h) + O(\varepsilon^3) \quad (1.6)$$

В (1.6)  $J_1$  — некоторый квадратичный функционал, явный вид которого указан в разд. 4. Согласно критерию Гриффитса, развитие трещины должно происходить так, чтобы приращение общей энергии достигало минимального (нулевого) значения. Известно [3], что задача о минимуме сводится к решению вариационного неравенства. Пренебрегая в (1.6) слагаемыми порядка  $O(\varepsilon^3)$  и вычисляя вариации функционалов, получаем

$$\begin{aligned} \langle \delta J_0(K_1 h), K_1 h - K_1 \chi \rangle + \varepsilon \langle \delta J_1(K_1 h), K_1 h - K_1 \chi \rangle \leq 0 \\ \forall \chi \in C^\infty(\Gamma), \chi \geq 0 \end{aligned} \quad (1.7)$$

Приведенные далее выкладки показывают, что левые части (1.3) и (1.7) по существу различаются лишь слагаемым  $\langle 2\gamma k h, \chi - h \rangle$ , содержащим кривизну  $k(s)$  контура  $\Gamma$  в точке  $s$ . Таким образом, для слабоискривленных контуров энергетический и силовой подходы дают почти одинаковые результаты (точное утверждение см. в п. 5); это позволяет говорить об эквивалентности названных подходов. Подчеркнем также, что в начальной стадии квазистатистического роста вблизи точки максимума КИН трещина «не замечает» искривленности своего ребра (ср. с [9]). В общем случае энергетический критерий предписывает несколько меньшее приращение поверхности трещины, чем силовой.

Наряду с энергетическим и силовым критериями рассматривается деформационный критерий Леонова — Панасюка — Дагдейла [10, 11]. Показано, что для макротрещин (ширина зоны действия сил сцепления много меньше диаметра трещины) деформационный критерий и в трехмерном случае асимптотически эквивалентен силовому.

**2. Сингулярности решений вблизи ребра трещины.** Пусть  $M$  — плоская трещина в однородном изотропном упругом пространстве,  $M = \{x = (y, z) \in$

$\in \mathbb{R}^3 : y = (y_1, y_2) \in \bar{G}, z = 0$ ). Будем считать, что ребро  $\Gamma$  трещины  $M$  (или граница  $\partial G$  плоской области  $G$ ) является гладким. К берегам  $M^\pm$  приложена нормальная симметричная расклинивающая нагрузка интенсивности  $P(y)$ . Известно (см., например, [12]), что такая задача теории упругости при помощи представления Папковича — Нейбера сводится к отысканию исчезающей на бесконечности, гармонической в  $\mathbb{R}_+^3$  функции  $v_0$ , подчиненной краевым условиям

$$\partial_z v_0(y, 0) = p(y) = -\alpha P(y), \quad y \in G; \quad v_0(y, 0) = 0, \quad y \in \mathbb{R}^2 \setminus \bar{G} \quad (2.1)$$

Используются обозначения  $\partial_z = \partial/\partial z$ ,  $\alpha = \mu^{-1}(1 - \nu)$ ,  $\mu$  — модуль сдвига,  $\nu$  — коэффициент Пуассона. Названная функция допускает асимптотическое представление

$$\begin{aligned} v_0(x) = & r^{1/2} \{ K_1(s) (\Phi_1^{(0)'}) (\varphi) + r \Phi_1^{(1)} (\varphi, s) + r^2 \Phi_1^{(2)} (\varphi, s) \} - \\ & - r^{3/2} \partial_s^2 K_1(s) \Phi_1^{(0)} (\varphi) \} + \\ & + r^{3/2} \{ K_3(s) (\Phi_3^{(0)}) (\varphi) + r \Phi_3^{(1)} (\varphi, s) \} + r^{5/2} K_5(s) \Phi_5^{(0)} (\varphi) + \\ & + r p(s) \sin \varphi - r^{1/2} (\partial_n p)(s) \sin 2\varphi + O(r^3) \quad (r \rightarrow 0) \end{aligned} \quad (2.2)$$

Здесь  $s$  и  $n$  — естественные координаты в окрестности контура  $\partial G$  (длина дуги и расстояние вдоль нормали, причем  $n < 0$  внутри  $G$ );  $(r, \varphi)$  — полярные координаты в плоскостях, перпендикулярных к  $\Gamma$ ,  $\varphi \in (-\pi, \pi)$ ,  $r^2 = -n^2 + z^2$ ;  $K_1(s)$  — КИН,  $K_3(s)$ ,  $K_5(s)$  — коэффициенты при младших сингулярных составляющих асимптотики (2.2):

$$\begin{aligned} \Phi_q^{(0)} (\varphi) &= \alpha (2\pi)^{-1/2} 2q^{-1} \sin^{1/2} q\varphi \\ \Phi_q^{(1)} (\varphi, s) &= \alpha (2\pi)^{-1/2} (2q)^{-1} k(s) \{ -\sin^{1/2} (q-1)\varphi + \\ &+ (q+2)^{-1} (q-2) \sin^{1/2} (q+1)\varphi \} \\ \Phi_q^{(2)} (\varphi, s) &= \alpha (2\pi)^{-1/2} (8q)^{-1} k(s)^2 \{ 3/2 \sin^{1/2} (q-2)\varphi + (q+2)^{-1} (q- \\ &- 4) \sin^{1/2} q\varphi - [2(q+4)(q+2)]^{-1} (5q+12)(q-2) \sin^{1/2} (q+2)\varphi \} \end{aligned} \quad (2.3)$$

Через  $k(s)$  обозначена кривизна  $\Gamma$  в точке  $s$ , а через  $p(s)$  и  $(\partial_n p)(s)$  — следы на ребре  $\Gamma$  функций  $p$  и  $\partial_n p$ .

Для вычисления значения КИН в точке  $Q_s \in \Gamma$  с координатой  $s$  можно использовать интегральную формулу

$$K_1(s) = 2 \int_G \zeta_s(y, 0) P(y) dy \quad (2.4)$$

(см. [13], а также [7, 14]), в которой  $\zeta_s$  — (сингулярная) весовая функция. Точнее,  $\zeta_s$  — исчезающая на бесконечности, гармоническая в  $\mathbb{R}_+^3$  функция с особенностью в точке  $Q_s$ :

$$\zeta_s(x) = 2(2\pi\rho_s)^{-1/2} (\sin \theta_s)^{1/2} \sin^{1/2} \varphi + O(\rho_s^{-1/2}) \quad (\rho_s \rightarrow 0) \quad (2.5)$$

В (2.5)  $\rho_s$ ,  $\theta_s$ ,  $\varphi$  — «сферические» координаты, отвечающие «декартовым» координатам  $(n, z, s - \sigma)$ . Отметим, что вне любой окрестности точки  $Q_s$  справедливо аналогичное (2.2) разложение

$$\zeta_s(x) = r^{1/2} Z(s, \sigma) \Phi_1^{(0)} (\varphi) + O(r^{3/2}) \quad (r \rightarrow 0) \quad (2.6)$$

где  $Z$  — симметричная неотрицательная функция, гладкая при  $s \neq \sigma$ :

$$Z(s, \sigma) = (2\pi)^{-1/2} |s - \sigma|^{-2} + O(\ln |s - \sigma|) \quad (s \rightarrow \sigma) \quad (2.7)$$

Пусть  $H$  — гладкая функция на  $\Gamma$ . Еще две (регулярных) весовых функции  $V_1(H; \cdot)$  и  $V_2(H; \cdot)$  с асимптотиками

$$V_1(H; x) = r^{-1/2} \{H(s) (\Psi_1^{(0)}(\varphi) + r\Psi_1^{(1)}(\varphi, s) + r^2\Psi_1^{(2)}(\varphi, s) - \\ - 1/2r^2\partial_s^2 H(s) \Psi_1^{(0)}(\varphi)\} + r^{1/2} C_{11}(H; s) \{\Phi_1^{(0)}(\varphi) + r\Phi_1^{(1)}(\varphi, s)\} + \\ + r^{3/2} C_{13}(H; s) \Phi_3^{(0)}(\varphi) + O(r^{5/2}) \quad (2.8)$$

$$V_2(H; x) = r^{-1/2} \{H(s) (\Psi_3^{(0)}(\varphi) + r\Psi_3^{(1)}(\varphi, s) + r^2\Psi_3^{(2)}(\varphi, s) + \\ + 1/2r^2\partial_s^2 H(s) \Psi_3^{(0)}(\varphi)\} + r^{1/2} C_{31}(H; s) \Phi_1^{(0)}(\varphi) + O(r^{3/2}) \quad (2.9)$$

участвуют в следующих интегральных формулах:

$$\int_{\Gamma} H(s) K_j(s) ds = 2 \int_{\Gamma} P(y) V_j(H; y, 0) dy, \quad j=1, 3 \quad (2.10)$$

При этом в случае  $j=3$  дополнительно предполагается, что  $P(y)=0$  для  $y \in \Gamma$ . Угловые части из (2.8), (2.9) имеют вид

$$\Psi_q^{(0)}(\varphi) = (2\pi)^{-1/2} \sin^{1/2} q\varphi \\ \Psi_q^{(1)}(\varphi, s) = 1/4 k(s) (2\pi)^{-1/2} \{-\sin^{1/2}(q+1)\varphi + (q-2)^{-1}(q+2) \sin^{1/2}(q-1)\varphi\} \\ \Psi_q^{(2)}(\varphi, s) = (1/4 k(s))^2 (2\pi)^{-1/2} (q+2) \{ (2q)^{-1} \sin^{1/2}(q+2)\varphi + \\ + (2-q)^{-1} \sin^{1/2} q\varphi + [2q(q-2)(q-4)]^{-1} (q^2 - 2q + \\ + 8) \sin^{1/2}(q-2)\varphi\} \quad (2.11)$$

Кроме того, в (2.8), (2.9) фигурируют три интегральных (псевдодифференциальных) оператора  $C_{pq}$ ; далее потребуется представление

$$C_{11}(H; s) = \alpha^{-1} \{b(s)H(s) + B(H; s)\} \quad (2.12)$$

Здесь  $b(s) = Y_+(s, s+0) - Y_-(s, s-0)$ ;  $Y(s, \sigma) = [2\pi(s-\sigma)]^{-1} + Y_0(s, \sigma)$  — первообразная функции  $\sigma \rightarrow Z(s, \sigma)$ ,  $B$  — симметрический неположительный псевдодифференциальный оператор с главным символом  $1/2|\xi|$

$$B(H; s) = \int_{\Gamma} (H(\sigma) - H(s)) Z(s, \sigma) d\sigma \quad (2.13)$$

Все перечисленные в разделе факты либо содержатся в статьях [7, 13, 14], либо получаются продолжением намеченных там процедур. Так, например, явный вид оператора  $C_{13}$  находится после уточнения разложений (2.5), (2.6). Для дальнейшего важно лишь то, что  $C_{13}$  — псевдодифференциальный оператор первого порядка. Наконец, из (2.10) нетрудно вывести, что операторы  $C_{13}$  и  $C_{31}$  взаимно сопряжены, т. е.  $C_{13} = C_{31}^*$ .

**3. Асимптотика решения для возмущенной трещины.** Рассмотрим трещину  $M_\varepsilon$  с ребром  $\Gamma_\varepsilon = \{x: n = \varepsilon h(s), z=0\}$ ; здесь  $\varepsilon$  — малый положительный параметр,  $h$  — гладкая функция на  $\Gamma$ . Трещина  $M_\varepsilon$  получается малым возмущением трещины  $M$ . Пусть  $v(\varepsilon, x)$  — решение задачи (2.1) в случае нагрузки  $P(\varepsilon, y)$  на берегах трещины  $M$ . Через  $K_j(\varepsilon, s)$  обозначим коэффициенты аналогичного (2.2) разложения функции  $v(\varepsilon, \cdot)$  вблизи ребра  $\Gamma_\varepsilon$ . Асимптотики названных величин найдем при помощи метода сравниваемых разложений [15]. Именно, согласуем внешнее (вдали от  $\Gamma_\varepsilon$ ) разложение решения

$$v(\varepsilon, x) = v_0(x) + \varepsilon v_1(x) + \varepsilon^2 v_2(x) + \dots \quad (3.1)$$

с внутренним (в малой окрестности ребра) разложением

$$v(\varepsilon, x) = \varepsilon^{1/2} w_{1/2}(\eta, s) + \varepsilon w_1(\eta, s) + \varepsilon^{3/2} w_{3/2}(\eta, s) + \\ + \varepsilon^2 w_2(\eta, s) + \varepsilon^{5/2} w_{5/2}(\eta, s) + \dots \quad (3.2)$$

Здесь  $\eta = (\eta_1, \eta_2)$  — «быстрые» переменные,  $\eta_1 = \varepsilon^{-1}n$ ,  $\eta_2 = \varepsilon^{-1}z$ ;  $w_q$  — решения некоторых задач на плоскости с вырезанным лучом  $\Lambda(s) = \{\eta \in \mathbb{R}^2:$

:  $\eta_1 \leq h(s)$ ,  $\eta_2 = 0$ }. Далее через  $\rho_0$ ,  $\varphi_0$  и  $\rho_1$ ,  $\varphi_1$  обозначаются полярные координаты с центрами в точках  $\eta=0$  и  $\eta=(h(s), 0)$  соответственно.

Несколько членов рядов (3.1), (3.2) были построены в [7]:

$$\begin{aligned} w_{1/2}(\eta, s) &= \rho_1^{1/2} K_1(s) \Phi_1^{(0)}(\varphi_1), \quad w_t(\eta, s) = \rho_1 p'(s) \sin \varphi_1 \\ v_1(x) &= v_1'(x) + V_1(A_1; x), \quad A_1(s) = \alpha K_1(s) h(s) \\ w_{3/2}(\eta, s) &= \rho_1^{3/2} \{K_1(s) \Phi_1^{(1)}(\varphi_1, s) + K_3(s) \Phi_3^{(0)}(\varphi_1)\} + \\ &+ \rho_1^{1/2} \{K_1'(s) + C_{11}(A_1; s) + 1/2 h(s) K_3(s)\} \Phi_1^{(0)}(\varphi_1) \end{aligned} \quad (3.3)$$

В (3.3)  $v'$  — решение задачи (2.1) с нагрузкой  $P'(y) = \partial_\epsilon P(0, y)$  на берегах  $M_0^\pm$ , а  $K_1'(s)$  — соответствующий коэффициент разложения (2.2). Кроме того, очевидно равенство

$$w_2(\eta, s) = -1/2 (\partial_n p)(s) \rho_1^2 \sin 2\varphi_1 + \rho_1 p'(s) \sin \varphi_1 \quad (3.4)$$

Определим слагаемые  $\epsilon^2 v_2$  и  $\epsilon^{5/2} w_{5/2}$  из (3.1), (3.2). Гармоническая в  $R_+^3$  функция  $v_2$  удовлетворяет краевому условию (2.1), в котором  $P(y)$  заменено на  $P''(y) = 1/2 \partial_\epsilon^2 P(0, y)$ , и имеет особенности на ребре  $\Gamma$ . Эти особенности находятся при сращивании разложений (3.1) и (3.2). Перепишем функции  $w_{1/2}$  и  $w_{3/2}$  в координатах  $(\rho_0, \varphi_0)$ :

$$\begin{aligned} w_{1/2}(\eta, s) &= K_1(s) \{ \rho_0^{1/2} \Phi_1^{(0)}(\varphi_0) + \alpha h(s) \rho_0^{-1/2} \Psi_1^{(0)}(\varphi_0) + \\ &+ 1/4 \alpha h(s)^2 \rho_0^{-3/2} \Psi_3^{(0)}(\varphi_0) \} + o(\rho_0^{-3/2}) \\ w_{3/2}(\eta, s) &= \rho_0^{3/2} \{ K_3(s) \Phi_3^{(0)}(\varphi_0) + K_1(s) \Phi_1^{(1)}(\varphi_0, s) \} + \\ &+ \rho_0^{1/2} \{ A_1(s) \Psi_1^{(1)}(\varphi_0, s) + (K_1'(s) + C_{11}(A_1; s)) \Phi_1^{(0)}(\varphi_0) \} + \\ &+ \rho_0^{-1/2} \{ \alpha h(s) (K_1'(s) + C_{11}(A_1; s)) + 1/4 h(s) K_3(s) \} \Psi_1^{(0)}(\varphi_0) + \\ &+ 1/4 \alpha h(s)^2 K_1(s) \Psi_3^{(1)}(\varphi_0, s) \} + o(\rho_0^{-1/2}) \end{aligned} \quad (3.5)$$

Переход в (3.5) от  $\rho_0$  к  $r = \epsilon \rho_0$  сопровождается появлением степеней  $\epsilon$ . Собирая множители при  $\epsilon^2$ , получаем асимптотику функции  $v_2$  при  $r \rightarrow 0$ , а в силу (2.8), (2.9) и саму функцию

$$v_2(x) = v_2''(x) + V_1(A_2; x) + V_3(A_3; x) \quad (3.6)$$

Здесь  $v_2''(x)$  — решение задачи (2.1) с нагрузкой  $P''$ , причем

$$\begin{aligned} v_2''(x) &= K_1''(s) r^{1/2} \Phi_1^{(0)}(\varphi) + O(r^{3/2}) \quad (r \rightarrow 0) \\ A_2(s) &= \alpha h(s) \{ K_1'(s) + C_{11}(A_1; s) + 1/4 h(s) K_3(s) \} \\ A_3(s) &= 1/4 h(s)^2 \alpha K_1(s) \end{aligned} \quad (3.7)$$

Функция  $w_{5/2}$  компенсирует невязки, оставляемые первыми членами  $w_{3/2}$  и  $w_{1/2}$  внутреннего разложения в уравнении Лапласа. Расщепляя оператор  $\Delta_x$ , записанный в криволинейных координатах  $(n, z, s)$ , имеем

$$\Delta_x = (\partial_n^2 + \partial_z^2) + k(s) \partial_n + (-nk(s)^2 \partial_n + \partial_s^2) + \dots \quad (3.8)$$

В (3.8) многоточием обозначены дифференциальные операторы, обладающие положительной степенью обобщенной однородности относительно  $n$  и  $z$ . Отметим, что так же, как и в [7], расщепление (3.8) используется при определении угловых частей (2.3) и (2.14) в младших слагаемых асимптотик (2.2), (2.8), (2.9). Теперь, переходя в (3.8) к координатам  $(\eta, s)$ , заключаем, что функцию  $w_{5/2}$  необходимо подчинить такому уравнению Пуассона:

$$\begin{aligned} \Delta_\eta w_{5/2}(\eta, s) &= -k(s) \partial_\eta w_{5/2}(\eta, s) - \partial_s^2 w_{5/2}(\eta, s) + \\ &+ k(s)^2 \eta \partial_\eta w_{5/2}(\eta, s), \quad \eta \in R^2 \setminus \Lambda(s) \end{aligned} \quad (3.9)$$

Здесь  $\partial_j = \partial / \partial \eta_j$ ,  $j=1, 2$ ;  $\Delta_\eta = \partial_1^2 + \partial_2^2$ . Кроме уравнения (3.9) получаются однородные условия Неймана на обоих берегах разреза  $\Lambda(s)$ . Поведение  $w_{5/2}$  на бесконечности устанавливается при помощи процедуры сращивания рядов (3.1) и (3.2). Именно, учитывая (2.2), (3.3) и (3.6), выводим

$$\begin{aligned}
 w_{5/2}(\eta, s) = & \rho_0^{5/2} \{ K_1(s) \Phi_1^{(2)}(\varphi_0, s) - {}^1/6 \partial_s^2 K_1(s) \Phi_1^{(0)}(\varphi_0) + \\
 & + K_3(s) \Phi_3^{(1)}(\varphi_0, s) + K_5(s) \Phi_5^{(0)}(\varphi_0) \} + \rho_0^{3/2} \{ A_1(s) \Psi_1^{(2)}(\varphi_0, s) - \\
 & - {}^1/2 \partial_s^2 A_1(s) \Psi_1^{(0)}(\varphi_0) + C_{11}(A_1; s) \Phi_1^{(1)}(\varphi_0, s) + C_{13}(A_1; s) \Phi_3^{(0)}(\varphi_0) \} + \\
 & + \rho_0^{1/2} \{ A_3(s) \Psi_3^{(2)}(\varphi_0, s) + {}^1/2 \partial_s^2 A_3(s) \Psi_3^{(0)}(\varphi_0) + C_{31}(A_3; s) \Phi_1^{(0)}(\varphi_0) + \\
 & + A_2(s) \Psi_1^{(1)}(\varphi_0, s) + C_{11}(A_2; s) \Phi_1^{(0)}(\varphi_0) + O(\rho_0^{-1/2})
 \end{aligned} \quad (3.10)$$

Решение задачи (3.9) ищем в виде суммы

$$\begin{aligned}
 w_{5/2}(\eta, s) = & \rho_1^{5/2} \{ K_1(s) \Phi_1^{(2)}(\varphi_1, s) - {}^1/6 \partial_s^2 K_1(s) \Phi_1^{(0)}(\varphi_1) + \\
 & + K_3(s) \Phi_3^{(1)}(\varphi_1, s) + K_5(s) \Phi_5^{(0)}(\varphi_1) \} + \rho_1^{3/2} \{ D_3(s) \Phi_3^{(0)}(\varphi_1) + \\
 & + (K_1'(s) + C_{11}(A_1; s) + {}^1/2 h(s) K_3(s)) \Phi_1^{(1)}(\varphi_1, s) - {}^1/2 \alpha (\partial_s^2 h(s) K_1(s) + \\
 & + h(s) k(s)^2 K_1(s) + 2 \partial_s h(s) \partial_s K_1(s)) \Psi_1^{(0)}(\varphi_1) \} + \\
 & + \rho_1^{1/2} \{ -{}^1/4 \alpha \partial_s^2 h(s) K_1(s) \Psi_3^{(0)}(\varphi_1) + (K_1''(s) + D_1(s)) \Phi_1^{(0)}(\varphi_1) \} \quad (3.11)
 \end{aligned}$$

Перепишем представление (3.11) в координатах  $(\rho_0, \varphi_0)$  и сравним с асимптотикой (3.10). В результате находим неизвестные величины

$$\begin{aligned}
 D_1(s) = & C_{31}(A_3; s) + C_{11}(A_2; s) + {}^1/2 h(s) C_{13}(A_1; s) + {}^3/8 h(s)^2 K_5(s) \\
 D_3(s) = & C_{13}(A_1; s) + {}^3/2 h(s) K_5(s)
 \end{aligned} \quad (3.12)$$

Поскольку вблизи ребра  $\Gamma_\varepsilon$  решение  $v(\varepsilon, x)$  представлено внутренним разложением (3.2), то формулы (3.3), (3.11), (3.12) доставляют асимптотику КИН

$$\begin{aligned}
 K_1(\varepsilon h) = & K_1(s) + \varepsilon \{ K_1'(s) + \alpha C_{11}(K_1 h; s) + {}^1/2 h(s) K_3(s) \} + \\
 & + \varepsilon^2 \{ K_1''(s) + {}^1/4 \alpha C_{31}(K_1 h^2; s) + {}^1/2 \alpha h(s) C_{13}(K_1 h; s) + {}^3/8 h(s)^2 K_5(s) + \\
 & + \alpha C_{11}({}^1/4 h^2 K_3 + \alpha h C_{11}(K_1 h) + K_1' h; s) + {}^1/4 \partial_s^2 h(s) K_1(s) \} + O(\varepsilon^3) \quad (3.13)
 \end{aligned}$$

Дополнительное слагаемое  ${}^1/8 K_1(s) \partial_s^2 h(s)$  возникает из-за того, что направление вдоль внешней нормали к  $\Gamma_\varepsilon$  отличается на угол  $\arctg(\varepsilon \partial_s h)$  от нормали к  $\Gamma$ .

Относя слагаемое с  $\varepsilon^2$  в остаток, записываем разложение (3.13) в виде (1.4). Как и в [7], конкретизация второго члена асимптотики дает следующее вариационное неравенство:

$$\begin{aligned}
 \langle \beta H, X-H \rangle - \langle B(H), X-H \rangle \geq \langle f, X-H \rangle \\
 \forall X \in C^\infty(\Gamma), X \geq 0
 \end{aligned} \quad (3.14)$$

$$H = K_\varepsilon^{-1} K_1 h, \quad \beta = -b - (2K_1)^{-1} K_3, \quad f = \varepsilon^{-1} (K_\varepsilon^{-1} K_1 - 1) + K_\varepsilon^{-1} K_1' \quad (3.15)$$

Важным моментом в вопросе о разрешимости задачи (3.14) является неотрицательность главной части  $-B$  оператора, фигурирующего в (3.14). Иными словами, используется вытекающая из (2.13) формула

$$-\langle B(K_1 h), K_1 h \rangle = {}^1/2 \int_{\Gamma} \int_{\Gamma} |K_1(s) h(s) - K_1(\sigma) h(\sigma)|^2 Z(s, \sigma) ds d\sigma \geq 0$$

К сожалению, трехчленная асимптотика КИН, выписанная в (3.13), не дает возможность уточнить (3.14). Дело в том, что получающееся таким способом вариационное неравенство оказывается некорректным. В самом деле, операторы  $C_{13}$  и  $C_{31}$  имеют первый порядок, а значит, норма в функциональном пространстве, на котором следует рассматривать задачу, определяется главными частями выражений  $\alpha^2 C_{11}(h C_{11}(K_1 h))$  и  ${}^1/8 K_1 \partial_s^2 h$ . (Любопытным представляется тот факт, что интегральный оператор  $4\alpha^2 C_{11} C_{11}$  отличается от дифференциального оператора  $\partial_s^2$  только вполне непрерывными добавками.) Если  $K_1 > 0$  и  $h \geq 0$ , то

$$-\langle B(h B(K_1 h)), K_1 h \rangle = -\langle h B(K_1 h), B(K_1 h) \rangle \leq 0 \quad (3.16)$$

$$-\langle \partial_s^2(K_1 h), K_1 h \rangle = \langle \partial_s(K_1 h), \partial_s(K_1 h) \rangle \geq 0 \quad (3.17)$$

Таким образом, слагаемое  $1/8 K_1 \partial_s^2 h$  обладает нужным свойством. Однако для другого слагаемого это неверно; к тому же присутствие дополнительно множителя  $h$  не позволяет рассчитывать на оценку выражения (3.16) выражением (3.17). Следовательно, необходимое условие неотрицательности главной части оператора в трехчленной асимптотике нарушено.

По всей видимости для разумных постановок задач пригодны асимптотические разложения типа (3.13) только с четным числом членов (это относится и к асимптотике потенциальной энергии деформации, вычисляемой в следующем разделе).

**4. Вывод вариационного неравенства на основе критерия Гриффитса.** Основываясь на полученном асимптотическом решении задачи об увеличившейся трещине, вычислим приращение потенциальной энергии деформации  $U_h = E_h - A_h = -1/2 A_h$ , где  $E_h$  — функционал упругой энергии,  $A_h$  — работа внешних сил

$$A_h = 2 \int_{M_\varepsilon} P(\varepsilon, y) u_z(\varepsilon; y, +0) dy = - \int_{M_\varepsilon} p(\varepsilon, y) v(\varepsilon, y, 0) dy \quad (4.1)$$

Предположим сначала, что функция  $p(\varepsilon, y)$  обращается в нуль вблизи ребра (тогда в интеграле (4.1) не участвует внутреннее разложение (3.2)). Подставляя в (4.1) формулы (3.1), (3.3), (3.6) и  $p(\varepsilon, y) = p(y) + \varepsilon p'(y) + \varepsilon^2 p''(y) + O(\varepsilon^3)$ , имеем

$$\begin{aligned} -\alpha A_h &= 2 \int_{M_\varepsilon} \{ p v_0 + \varepsilon (p v_1 + p' v_0) + \varepsilon^2 (p v_2 + p' v_1 + p'' v_0) \} dy + O(\varepsilon^3) = \\ &= -\alpha A_0 + 2\varepsilon \int_{M_\varepsilon} \{ p' v_0 + v' p_0 \} dy + 2\varepsilon^2 \int_{M_\varepsilon} \{ p v'' + p' v' + p'' v_0 \} dy + \\ &+ 2\varepsilon \int_{M_\varepsilon} p V_1(A_1) dy + 2\varepsilon^2 \int_{M_\varepsilon} \{ p(V_1(A_2) + V_3(A_3) + p' V_1(A_1)) \} dy + O(\varepsilon^3) \end{aligned}$$

Последние четыре интеграла обозначим  $2I_j$ ,  $j=1, 2, 3, 4$ . В силу (2.10), (3.3) и (3.7) верны равенства

$$I_3 = -1/2 \alpha \varepsilon \int_{\Gamma} K_1(s) A_1(s) ds$$

$$I_4 = -1/2 \varepsilon^2 \int_{\Gamma} \{ K_1(s) A_2(s) + K_3(s) A_3(s) + K_1'(s) A_1(s) \} ds$$

Кроме того, применяя формулу Грина, находим, что

$$I_1 = \varepsilon \int_{M_\varepsilon} 2p' v_0 dy = -1/2 \alpha \varepsilon A', \quad I_2 = \varepsilon^2 \int_{M_\varepsilon} (2p'' v_0 + p' v') dy = -1/2 \alpha \varepsilon^2 A''$$

Окончательно получаем соотношение для потенциальной энергии

$$\begin{aligned} \Delta U_h &= U_h - U_0 = 1/2 A_0 - 1/2 A_h = -1/2 \varepsilon A' - 1/2 \varepsilon^2 A'' - \\ &- 1/2 \alpha \varepsilon \left( \int_{\Gamma} h(s) K_1(s)^2 ds + \varepsilon \int_{\Gamma} h(s) K_1(s) \{ 2K_1'(s) + \right. \\ &\left. + \alpha C_{11}(hK_1; s) + 1/2 h(s) K_3(s) \} ds \right) + O(\varepsilon^3) \end{aligned} \quad (4.2)$$

Отметим, что  $A'$  и  $2A''$  — первая и вторая производные (по параметру  $\varepsilon$ ) работы внешних сил на берегах  $M^\pm$  (нагрузка изменяется, а трещина не подрастает). Величины  $A'$  и  $A''$  не зависят от  $h$ . Наконец, формула (4.2) сохраняет силу и без указанного ранее условия для нагрузки  $P$  —

вычисления, учитывающие внутреннее разложение (3.2) и представление (2.10), модифицированное для случая  $P \neq 0$  на  $\Gamma$  при  $j=3$ , приводят к тому же результату.

Примем следующее предположение: изменение формы ребра трещины происходит так, что приращение  $\Delta U_h + \Delta \Pi_h$  потенциальной энергии системы оказывается минимальным. Поскольку минимум общей энергии и минимум приращений достигаются одновременно, названное требование представляет собой известную гипотезу Гриффитса. Заменим слагаемые  $\Delta U_h$  и  $\Delta \Pi_h$  их двучленными асимптотиками (4.2) и

$$\Delta \Pi_h = 2\gamma \epsilon \int_{\Gamma} h(s) ds + \gamma \epsilon^2 \int_{\Gamma} h(s)^2 k(s) ds + O(\epsilon^3) \quad (4.3)$$

Задача о минимуме функционала на множестве функций, подчиненных условию (1.2), может быть поставлена как вариационное неравенство

$$\langle \beta_* H_*, X - H_* \rangle - \langle B(H_*), X - H_* \rangle \geq \langle f_*, X - H_* \rangle \quad \forall X \in C^0(\Gamma), X \geq 0 \quad (4.4)$$

$$H_* = K_c^{-1} K_1 h, \beta_* = \beta + (\alpha K_1^2)^{-1} 2\gamma k, f_* = \epsilon^{-1} ((2K_c)^{-1} K_1 - (\alpha K_1 K_c)^{-1} 2\gamma) + K_c^{-1} K_1' \quad (4.5)$$

Благодаря (4.5) в левой части (4.4) возникло дополнительное (по сравнению с (3.14)) слагаемое, содержащее кривизну  $k$  контура  $\Gamma$ . Отметим, что постановка плоской задачи подразумевает равенство  $k=0$ , а значит, расхождение энергетического и силового критериев в плоских задачах теории трещин не проявляется.

При решении вариационного неравенства (4.4) возможны несколько ситуаций. Приведем их механическую интерпретацию. Если существует только нулевое решение, то трещина  $M$  неподвижна. В том случае, когда имеется в точности одно нетривиальное решение, происходит устойчивый квазистатический рост. Отсутствие решения интерпретируется как лавинообразное (неквазистатическое) развитие трещины. Наконец, наличие нескольких решений не нарушает квазистатический характер процесса разрушения и означает лишь его неустойчивость (ветвление).

**5. Исследование вариационных неравенств.** Сформулируем два утверждения, установленные в [7, 9].

*Предложение 1.* Пусть функция  $\beta$  положительна на  $\Gamma$ . Тогда вариационное неравенство (3.14) имеет единственное решение  $H \in W_{2,+}^1(\Gamma) = \{X \in W_2^1(\Gamma) : X \geq 0\}$  и верна оценка

$$\|H; W_2^{1/2}(\Gamma)\|^2 + \langle |f_-|, H \rangle \leq c \|f_+\|; L_2(\Gamma) \|^2 \quad (5.1)$$

То же самое справедливо и для вариационного неравенства (4.4) (с заменой  $\beta, f, H$  на  $\beta_*, f_*, H_*$ ).

*Предложение 2.* Если в дополнение к условию предложения 1  $f \in L_p(\Gamma)$  для  $p \in [2, \infty)$ , то названные решения попадают в пространство  $W_p^1(\Gamma)$ .

Здесь через  $W_p^1(\Gamma)$  обозначается пространство Соболева - Слободецкого, а  $f_{\pm} = \pm 1/2 (f \pm |f|)$ .

Из предложения 1 вытекает, что пробную функцию  $X$  в (3.14) и (4.4) следует брать из пространства  $W_2^{1/2}(\Gamma)$ . Предложение 2 гарантирует некоторую гладкость решения. Если условия положительности функций  $\beta$  и  $\beta_*$  не выполнены, то однозначная разрешимость вариационных задач может нарушаться. Далее в этом разделе считаем, что  $\beta, \beta_* > 0$  и, кроме того,  $K_1(s) \in (0, K_c]$ ,  $K'(s) \geq 0$ ,  $s \in \Gamma$  (иными словами, раскрытая трещина находится в предельно равновесном состоянии и изменение нагрузки вызывает ее развитие). Тогда в (5.1) содержится оценка самой функции  $h$ .

Правые части  $f$  и  $f_*$  представимы в виде  $f = f_+ + f_-$  и  $f_* = (f_*)_+ + (f_*)_-$ , причем величины  $f_+$  и  $(f_*)_+$  ограничены, а величины  $f_-$ ,  $(f_*)_-$  растут при  $\epsilon \rightarrow 0$ . Оценка (5.1) обеспечивает, в частности, малость решения  $H$  на носителях функций  $f_-$  или  $(f_*)_-$ .

*Предложение 3.* Пусть выполнено условие предложения 1 и область  $G$  (профиль начальной трещины  $M$ ) выпуклая. Тогда справедливо неравенство  $H \geq H_*$ .



*Доказательство.* Положим  $X=H+\Theta_+$  в (3.14) и  $X=H_*-\Theta_+$  в (4.4); здесь  $\Theta=H_*-H$ . Складывая результаты, находим

$$-(\beta\Theta, \Theta_+) - (\beta_*-\beta)H_*, \Theta_+ + (B(\Theta), \Theta_+) \geq (f-f_*, \Theta_+) \quad (5.2)$$

Так как  $\beta, H_*, \Theta_+$  и  $\beta_*-\beta=2\gamma k(\alpha K_1^2)^{-1}$  — неотрицательные функции на  $\Gamma$ , то

$$(\beta\Theta, \Theta_+) = (\beta\Theta_+, \Theta_+) \geq 0, \quad ((\beta_*-\beta)H_*, \Theta_+) \geq 0.$$

Кроме того, используя очередное неравенство  $(a-b)(a_+-b_+) \geq (a_+-b_+)^2$ , а также симметричность и положительность ядра  $Z$  интегрального оператора (2.13), имеем

$$\begin{aligned} 2(B(\Theta), \Theta_+) &= 2 \int_{\Gamma} \int_{\Gamma} (\Theta(\sigma) - \Theta(s)) Z(s, \sigma) d\sigma \Theta_+(s) ds = \\ &= \int_{\Gamma} \int_{\Gamma} (\Theta(\sigma) - \Theta(s)) \Theta_+(s) Z(s, \sigma) d\sigma ds + \int_{\Gamma} \int_{\Gamma} (\Theta(s) - \Theta(\sigma)) \Theta_+(\sigma) Z(\sigma, s) ds d\sigma = \\ &= - \int_{\Gamma} \int_{\Gamma} (\Theta(\sigma) - \Theta(s)) (\Theta_+(\sigma) - \Theta_+(s)) Z(s, \sigma) ds d\sigma \leq 0 \end{aligned}$$

Итак, левая часть (5.2) не больше нуля. Вместе с тем скалярное произведение справа неотрицательно, поскольку

$$f-f_* = (2\epsilon K_1 K_c)^{-1} (K_c - K_1)^2 \geq 0 \quad (5.3)$$

Следовательно, все слагаемые в (5.2) равны нулю. Поэтому и  $\Theta_+(s) = (H_*(s) - H(s))_+ = 0$ , т. е.  $H(s) \geq H_*(s)$  во всех точках ребра  $\Gamma$ .

Установленный факт означает, что силовой критерий разрушения предсказывает большее распространение выпуклой трещины нежели энергетический критерий Гриффитса.

В [9] построено асимптотическое решение вариационного неравенства (3.14). Пусть КИИ принимает максимальное значение  $K_c$  в точках  $s_1, \dots, s_N$  контура  $\Gamma$ , причем

$$\begin{aligned} K_1(s) &= K_c(1 - A_i(s-s_i)^2 + O(|s-s_i|^3)) \\ A_i > 0, \quad a_i &= K_c^{-1} - K_1'(s_i) > 0 \quad (i=1, \dots, N) \end{aligned} \quad (5.4)$$

Отсюда и из (3.15), (4.5) вытекают соотношения

$$f(s) \sim a_i \epsilon^{-1} A_i (s-s_i)^2, \quad f_*(s) \sim a_i \epsilon^{-1} A_i (s-s_i)^2$$

Поэтому асимптотический анализ [9] пригоден и для задачи (4.4), а оба решения  $H$  и  $H_*$  приближаются одним и тем же выражением

$$\begin{aligned} \sum_{i=1}^N \epsilon^{1/2} a_i^{1/2} A_i^{-1/2} \cdot \Gamma(\epsilon^{-1/2} a_i^{-1/2} A_i (s-s_i)) \\ \Gamma(\zeta) = 0 \text{ при } \zeta^2 \geq 2, \quad \Gamma(\zeta) = 1/3(2-\zeta^2)^{3/2} \text{ при } \zeta^2 \leq 2. \end{aligned} \quad (5.5)$$

Тем не менее хотелось бы вывести априорную оценку близости решений вариационных неравенств (3.14) и (4.4), так как численные эксперименты [9] показывают, что асимптотическое решение (5.5) дает удовлетворительный результат только при достаточно малых значениях параметра  $\epsilon$ . Такую оценку удалось получить лишь при дополнительном условии: решения  $H$  и  $H_*$  равны нулю вне  $C\epsilon^{1/2}$  — окрестностей точек  $s_1, \dots, s_N$ . (Введение этого требования можно оправдать тем, что согласно [9] асимптотическое решение (5.5) дает точную информацию о носителе функции  $H$  или  $H_*$  в большом диапазоне изменения параметра  $\epsilon$ ).

*Предложение 4.* При сделанных допущениях справедлива оценка

$$\|H - H_*; W_2^{1/2}(\Gamma)\| \leq C\epsilon(k_* + \epsilon^{1/2}) \quad (5.6)$$

в которой  $k_* = \max\{|k(s_1)|, \dots, |k(s_N)|\}$ , а постоянная  $C$  не зависит от  $\epsilon$ .

*Доказательство.* Отметим сначала, что благодаря малости носителей функций  $f_+$  и  $H$  верны формулы

$$\|f_+; L_2(\Gamma)\|^2 = O(\epsilon^{1/2}), \quad \|H; W_2^{1/2}(\Gamma)\|^2 \geq c\epsilon^{-1/2} \|H; L_2(\Gamma)\|^2 \quad (5.7)$$

Они остаются в силе и для  $(f_*)_+, H_*$ . Положив  $X=0$  в (3.14), выводим уточненную оценку (5.1):

$$\|H; W_2^{1/2}(\Gamma)\| + \|H_*; W_2^{1/2}(\Gamma)\| \leq c\epsilon^{1/2} \quad (5.8)$$

Пусть теперь  $X=H_*$  в (3.14) и  $X=H$  в (4.4). Складывая такие неравенства, приходим к соотношению для функции  $\Theta=H_*-H$ :

$$\langle \beta\Theta, \Theta \rangle - \langle B(\Theta), \Theta \rangle \leq \langle (\beta - \beta_*)H_*, \Theta \rangle + \langle f_* - f, \Theta \rangle \quad (5.9)$$

Левая часть (5.9) оценивается снизу величиной  $c\|\Theta; W_2^{1/2}(\Gamma)\|^2$ . Правая часть в силу (5.7), (5.8) не превосходит

$$\delta \varepsilon^{-1/2} \|\Theta; L_2(\Gamma)\|^2 + c\delta^{-1} \varepsilon^{1/2} \{k_* + \varepsilon^{1/2}\}^2 + \sum_{i=1}^N \|f - f_*; L_2(s_i - c\varepsilon^{1/2}, s_i + c\varepsilon^{1/2})\|^2$$

Для проверки (5.6) осталось фиксировать достаточно малое  $\delta > 0$ , еще раз применить вторую оценку из (5.7) (для функции  $\Theta$ ) и вычислить нормы в  $L_2$  разности  $f - f_*$  согласно (5.3), (5.4) (они суть  $O(\varepsilon^{1/2})$ ).

Таким образом, если вблизи точек максимумов КИН ребро  $\Gamma$  трещины  $M$  искривлено слабо, то приращения поверхности трещины, найденные согласно силовому и энергетическому критериям, различаются мало.

Наконец, подставляя в (4.4)  $X=0$  и  $X=2H_*$ , приходим к равенству, выражающему баланс энергии по Гриффитсу

$$\langle \beta_* H_*, H_* \rangle - \langle B(H_*), H_* \rangle = \langle f_*, H_* \rangle$$

## 6. Вариационное неравенство в рамках деформационного критерия.

В механике разрушения часто используются деформационные критерии. В модели трещины, связанной с критерием Леонова — Панасюка — Дагдейла [10, 11], нагрузка  $P(y)$ , приложенная к берегам  $M^\pm$ , складывается из двух взаимодействий: растягивающих усилий  $Q$ , гладко зависящих от  $y \in G$ , и сил сцепления  $q_c$ , действующих в узком устье  $m = \{y \in G : -n \leq N(s)\}$  трещины. Ширина  $N(s)$  устья трещины находится из требования конечности напряжений на ребре  $M$ . Равновесность трещины определяется величиной  $\delta$  ее раскрытия

$$\delta_c \geq \delta(s) = 2v_0(y, 0)|_{-n=N(s)} \quad (6.1)$$

Соответствующее вариационное неравенство строится по той же схеме, что и неравенство (1.3). Соотношения (1.1) заменяются такими

$$h_e(s) > 0 \Rightarrow \delta(h_e; s) = \delta_c, \quad h_e(s) = 0 \Rightarrow \delta(h_e; s) \leq \delta_c \quad (6.2)$$

Здесь  $\delta(h_e; s)$  — раскрытие устья подросшей трещины  $M_e$ . Условия (6.2) и (1.2) приводят к формулам

$$\langle \delta(h_e; s) - \delta_c; \Xi h_e - \Xi \chi \rangle \geq 0, \quad \forall \chi \in C^\infty(\Gamma), \quad \chi \geq 0 \quad (6.3)$$

Как и ранее, положительный множитель  $\Xi$  подбирается таким образом, чтобы возникающий оператор оказался самосопряженным (ср. с (2.13)).

Поскольку интенсивность  $q_c$  сил сцепления значительно превосходит величину  $Q_* = \max Q(y)$ , то в задаче присутствует естественный малый параметр  $l = q_c^{-1} Q_*$  (ширина устья много меньше диаметра трещины). Для того чтобы конкретизировать неравенство построим два первых члена асимптотики

$$N(s) = l^2 N_0(s) + l^4 N_1(s) + O(l^6) \quad (6.4)$$

С этой целью определим разложение по параметру  $l$  решения  $v_0$  исходной задачи для трещины  $M$  с нагрузкой  $P(y)$ . Пусть  $v_0^{(0)}$  — гармоническая в  $R_3^+$  функция, подчиненная условию (2.1), в котором величина  $P$  заменена на  $Q$ . Обозначим через  $K_j(s)$  коэффициенты, входящие в разложение (2.2). (Отметим, что вместо  $p(s)$  и  $(\partial_n p)(s)$  следует писать  $-\alpha Q(0, s)$  и  $-\alpha(\partial_n Q)(0, s)$ .) Поскольку в нагрузке  $P$  еще не учтена составляющая  $q_c$ , необходимо построить пограничный слой. В окрестности контура  $\Gamma$  перейдем к координатам  $(\xi, s)$ , где  $\xi_1 = N(s)^{-1}n$ ,  $\xi_2 = N(s)^{-1}z$ . В силу (3.8), (6.4)

получается формальное разложение операторов задачи

$$\begin{aligned} \partial_x &= l^{-2} N_0(s)^{-1} \{ \partial_2 - l^2 N_1(s) N_0(s)^{-1} \partial_2 + \dots \} \\ \Delta_x &= l^{-4} N_0(s)^{-2} \{ \Delta_\xi + l^2 (N_0(s) k(s) \partial_1 - 2 N_1(s) N_0(s)^{-1} \Delta_\xi) + \dots \} \end{aligned} \quad (6.5)$$

Здесь  $\partial_j = \partial / \partial \xi_j$ ,  $j=1, 2$ ,  $\Delta_\xi = \partial_1^2 + \partial_2^2$ . Старшие члены пограничного слоя ищем в виде суммы

$$\begin{aligned} U \{ w^{(0)}(\xi, s) + \Upsilon^{(0)}(\xi, s) - \alpha l Q(0, s) N_0(s) \rho \sin \varphi \} \\ \Upsilon^{(0)}(\xi) = (N_0 \rho)^{1/2} \mathbf{K}_1 \Phi_1^{(0)}(\varphi) \end{aligned} \quad (6.6)$$

Для сокращения записи опускается аргумент  $s$  и величина  $|\xi|$  обозначена  $\rho$ . Так как  $P(y) = Q(y) - l^{-4} Q_*$  при  $n \in (-N(s), 0)$ , то согласно (6.5) гармоническую в  $\mathbf{R}_+^2$  функцию  $w^{(0)}$  следует подчинить смешанным крайевым условиям

$$\begin{aligned} \partial_2 w^{(0)}(\xi_1, 0) = W_0, \quad \xi_1 \in (-1, 0); \quad \partial_2 w^{(0)}(\xi_1, 0) = 0, \quad \xi_1 < -1 \\ w^{(0)}(\xi_1, 0) = 0, \quad \xi_1 > 0; \quad W_0 = \alpha Q_* N_0 \end{aligned} \quad (6.7)$$

След решения на луче  $\{\xi : \xi_2 = 0, \xi_1 \leq 0\}$  имеет вид [10]:

$$w^{(0)}(\xi_1, 0) = \pi^{-1} W_0 \{ (1 + \xi_1) \ln(1 + |\xi_1|^{1/2})^{-1} (1 - |\xi_1|^{1/2}) - 2|\xi_1|^{1/2} \}$$

Отсюда выводим

$$w^{(0)}(\xi) = -4\alpha^{-1} (2\pi)^{-1/2} W_0 \rho^{3/2} \Phi_1^{(0)}(\varphi) + O(\rho), \quad \rho \rightarrow 0 \quad (6.8)$$

$$w^{(0)}(\xi) = -s/3 (2\pi)^{-1/2} W_0 \rho^{-1/2} \Psi_1^{(0)}(\varphi) + O(\rho^{-3/2}), \quad \rho \rightarrow \infty \quad (6.9)$$

Для того чтобы производные по  $\xi_j$  величины (6.6) были ограничены в точке  $\xi = 0$ , необходимо и достаточно равенство

$$N_0(s) = \pi \mathbf{K}_1(s)^2 (8Q_*^2)^{-1} \quad (6.10)$$

Итак, главный член асимптотики (6.4) вычислен. Перед тем как перейти к определению функции  $N_1$ , уточним внешнее (вдали от края трещины) разложение

$$v_0(l, x) = v_0^{(0)}(x) + l^2 v_0^{(1)}(x) + \dots \quad (6.11)$$

Применяя, как и ранее, метод сращивания, на основе формул (2.8) и (6.9) заключаем, что в качестве  $v_0^{(1)}$  следует выбрать сингулярное решение  $V_1(T; x)$ , в котором  $T(s) = -\alpha l (12Q_*^2)^{-1} \mathbf{K}_1(s)^3$ . Теперь может быть найдена поправка порядка  $l^3$  во внутреннем разложении

$$l^3 \{ w^{(1)}(\xi, s) + \Upsilon^{(1)}(\xi, s) \} \quad (6.12)$$

$$\begin{aligned} \Upsilon^{(1)}(\xi) = N_0^{1/2} \{ 1/2 N_1 N_0^{-1} \rho^{1/2} \mathbf{K}_1 \Phi_1^{(0)}(\varphi) + N_0 \rho^{3/2} (\mathbf{K}_1 \Phi_1^{(1)}(\varphi) + \mathbf{K}_3 \Phi_3^{(0)}(\varphi)) - \\ - 1/2 N_1 N_0^{-2} \rho^{-1/2} T \Psi_1^{(0)}(\varphi) + \rho^{1/2} [T \Psi_1^{(1)}(\varphi) + C_{11}(T) \Phi_0^{(1)}(\varphi)] \} \end{aligned}$$

Последняя формула вытекает из представлений (2.2) и (2.8), в которых после перехода к переменной  $\rho = l^{-2} r (N_0 + l^2 N_1 + \dots)^{-1}$  нужно собрать слагаемые порядков  $O(l^3)$  и  $O(l)$  соответственно. В силу (6.5) заключаем, что  $w^{(1)}$  — ограниченное решение задачи

$$\Delta_\xi w^{(1)}(\xi) = F(\xi), \quad \xi \in \mathbf{R}_+^2; \quad \partial_2 w^{(1)}(\xi_1, 0) = 0, \quad \xi_1 < -1 \quad (6.13)$$

$$\partial_2 w^{(1)}(\xi_1, 0) = N_0^{-1} N_1 W_0, \quad \xi_1 \in (-1, 0); \quad w^{(1)}(\xi_1, 0) = 0, \quad \xi_1 > 0$$

Правая часть уравнения Пуассона есть  $O(\rho^{-3/2})$  при  $\rho \rightarrow \infty$ , и для нее справедливо равенство

$$\begin{aligned} F(\xi) &= -\Delta_\xi \Upsilon^{(1)}(\xi) - N_0 k \partial_1 (w^{(0)}(\xi) + \Upsilon^{(0)}(\xi)) = \\ &= -N_0 k \partial_1 w^{(0)}(\xi) - N_0^{1/2} T \Delta_\xi (\rho^{1/2} \Psi_1^{(1)}(\varphi)) \end{aligned}$$

Решение задачи (6.11) допускает представление

$$w^{(1)}(\xi) = S\rho^{1/2}\Phi_1^{(0)}(\varphi) - N_0 T \Delta_\xi(\rho^{1/2}\Psi_1^{(1)}(\varphi)) \quad (6.14)$$

Множитель  $S$  в (6.12) можно вычислить, решая краевую задачу (6.13) явно. Другой путь, использующий формулу Грина для  $w^{(1)}$  и  $\rho^{-1/2}\Psi_1^{(0)}(\varphi)$ , состоит в многократном интегрировании по частям на полуплоскости, из которой удалены полукруги с центрами  $(-1, 0)$  и  $(0, 0)$  и с радиусами  $\varepsilon$ . Переход к  $\varepsilon=0$  доставляет равенство

$$S(s) = (2\pi)^{-1/2} Q_*(k(s)N_0(s)^2 - 4N_1(s))$$

Таким образом, градиент функции (6.12) ограничен лишь в том случае, если выполнено равенство

$$N_1(s) = (2Q_*)^{-1} (2\pi N_0(s))^{1/2} C_1(T; s) + k(s)N_0(s)^2 \quad (6.15)$$

Второй член асимптотики (6.4) ширины  $N(s)$  устья трещины определен. Отметим, что по такой же схеме можно построить полное асимптотическое разложение величины  $N(s)$ ; в формировании старших членов асимптотики будут участвовать весовые функции высших порядков.

Поскольку вблизи устья трещины  $M$  решение  $v$  описывается внутренним разложением (сумма выражений (6.6) и (6.12)), то

$$\begin{aligned} \delta(s) &= l\delta_0(s) + l^3\delta_1(s) + O(l^4) \\ \delta_j(s) &= w^{(j)}(-1, 0, s) + \Upsilon^{(j)}(-1, 0, s) \end{aligned} \quad (6.16)$$

Одночленное разложение (6.16) приводит к соотношению

$$\delta(s) = l(2Q_*)^{-1} \alpha K_1(s)^2 + O(l^3) \quad (6.17)$$

Следовательно, и в трехмерном случае деформационный критерий асимптотически эквивалентен силовому, причем величины  $q_c$ ,  $\delta_c$  и  $K_c$  связаны формулой  $2q_c\delta_c = \alpha K_c^2$ .

Вывод вариационного неравенства в рамках деформационного критерия подразумевает вычисление асимптотической зависимости от двух малых параметров  $\varepsilon$  и  $l$ . Если  $l \ll \varepsilon$ , то в (6.3) достаточно использовать формулу (6.17). В этом случае упомянутая асимптотическая эквивалентность деформационного и силового критериев означает, что (6.3) перейдет в (3.14) при  $\Xi = K_1 K_c^{-1} > 0$ . С помощью формул (6.12)–(6.15) можно найти второй член  $\delta_1(s)$  представления (6.16), указать соответствующее вариационное неравенство и требование  $l \ll \varepsilon$  заменить условием  $l^3 \ll \varepsilon$ . Однако мы пренебрегаем такой возможностью из-за громоздких формул.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Griffith A. A. The phenomena of rupture and flow in solids // Phil. Trans. Roy. Soc. Lond. 1921. V. A221. P. 25–35.
2. Irwin G. Analysis of stresses and strains near the end of crack traversing a plate // J. Appl. Mech. 1957. V. 24. № 3. P. 361–364.
3. Дюво Ф., Лионс Ж.-Л. Неравенства в механике и физике. М.: Наука, 1980. 384 с.
4. Nguyen Quoc Son. Stabilité et bifurcation en rupture et en plasticité // C. R. Acad. Sci. Paris. 1984. Ser. 2. T. 292. № 11. P. 817–820.
5. Nemat-Nasser S., Sumi Y., Keer L. M. Unstable growth of tension cracks in brittle solids: stable and unstable bifurcations, snap-through and imperfection sensitivity // Int. J. Solids Structures. 1980. V. 16. № 11. P. 1017–1033.
6. Колтон Л. Г. Медленный рост системы трещин // Механика твердого тела. 1989. № 5. С. 95–100.
7. Вазаров С. А. Вывод вариационного неравенства для формы малого приращення трещины отрыва // Механика твердого тела. 1989. № 2. С. 152–160.
8. Разрушение / Под ред. Г. Либовица М.: Мир, 1975. Т. 2. 766 с.

9. Колтон Л. Г., Назаров С. А. Вариация формы ребра плоской локально неравномерной трещины нормального отрыва // Задачи с неизвестной границей в механике деформируемого твердого тела. М.: Наука, 1990.
10. Панасюк В. В. Предельное равновесие хрупких тел с трещинами. Киев: Наук. думка, 1968. 246 с.
11. Dugdale D. S. Yielding of steel sheets containing slits // J. Mech. and Phys. Solids. 1960. V. 8. № 2. P. 100-104.
12. Работнов Ю. Н. Механика деформируемого твердого тела. М.: Наука, 1979. 744 с.
13. Мазья В. Г., Пламеневский Б. А. О коэффициентах в асимптотике решений эллиптических краевых задач вблизи ребра // Докл. АН СССР. 1976. Т. 229. № 1. С. 33-36.
14. Назаров С. А. Весовые функции и инвариантные интегралы // Вычислительная механика деформируемого твердого тела. 1990. Вып. 1. С. 17-31.
15. Ильин А. М. Согласование асимптотических разложений решений краевых задач. М.: Наука. 1989. 334 с.

Санкт-Петербург

Поступила в редакцию  
11.III.1994