

Достаточность условий $(f, \psi_{1j}) + (g, \psi_{2j})$ ($j = 1, 2, \dots, 6$) (что эквивалентно $F \in \{\Psi_{\alpha j}\}_{j=1,2,\dots,6}^\perp$) для разрешимости исходной краевой задачи показана в [1].

Для вычисления ряда, входящего в (2.1), можно использовать итерационный процесс

$$\Phi_{(0)} = (\alpha I + T_\alpha) F, \quad \Phi_{(k)} = -T_\alpha \Phi_{(k-1)}, \quad k = 1, 2, \dots$$

При этом для вычисления на каждом шаге сингулярных интегралов, входящих в $T_\alpha \Phi_{(k)}$, применима процедура, предложенная в [2].

Полученные результаты применимы и к другим основным задачам для кусочно-однородной среды с совпадающими коэффициентами Пуассона.

Принимая в постановке задачи $V(x - y) = 1 / |x - y|$ (u, Φ_1, Φ_2, f, g — скалярные функции), приходим к задаче Неймана для оператора Лапласа для составной области с заданным скачком градиента на границе. Результаты справедливы и в этом случае.

Поступила 15 II 1978

ЛИТЕРАТУРА

1. Купрадзе В. Д., Гегелиа Т. Г., Башелейшвили М. О., Бурчуладзе Т. В. Трехмерные задачи математической теории упругости и термоупругости. М., «Наука», 1976.
2. Перлин П. И. Применение регулярного представления сингулярных интегралов к решению второй основной задачи теории упругости. ПММ, 1976, т. 40, вып. 2.

УДК 539.3

К УСТОЙЧИВОСТИ УПРУГИХ ТЕЛ СО СЛУЧАЙНЫМИ НЕОДНОРОДНОСТЯМИ ПРИ КОНЕЧНЫХ ДЕФОРМАЦИЯХ

А. В. Скаченко, А. Н. Спорыхин, А. И. Сумин

(Воронеж)

В трехмерной постановке, при детерминированных внешних нагрузках исследуется устойчивость стохастически неоднородных сжимаемых упругих тел при конечных докритических деформациях как по отношению к малым, так и к конечным возмущениям.

Исследованию устойчивости упругих тел со случайными неоднородностями в случае малых докритических деформаций посвящена работа [1].

Основные соотношения стохастически неоднородного сжимаемого гиперупругого тела могут быть получены из соотношений для сжимаемых гиперупругих сред, приведенных в [2].

1. Уравнения состояния примем в виде

$$(1.1) \quad s_i^j = L_i^j \Phi, \quad L_i^j = \delta_i^j \frac{\partial}{\partial A_1} + 2\varepsilon_i^j \frac{\partial}{\partial A_2} + 3p_i^j \frac{\partial}{\partial A_3}, \quad p_i^j = \varepsilon_i^n \varepsilon_n^j \\ A_1 = \varepsilon_n^n, \quad A_2 = \varepsilon_n^l \varepsilon_l^n, \quad A_3 = \varepsilon_n^m \varepsilon_m^l \varepsilon_l^n, \quad \Phi = \Phi(A_1, A_2, A_3, c_p)$$

Здесь c_p — параметры среды ($p = 1, 2, \dots, \Pi$), случайным образом зависящие от пространственных координат; A_i — алгебраические инварианты; ε_i^j — компоненты тензора деформаций; s_i^j — компоненты тензора обобщенных напряжений.

Ковариантные составляющие тензора деформаций Грина представим в форме

$$(1.2) \quad 2\varepsilon_{ij} = G_{ij} - g_{ij}, \quad G_{ij} = c_i^n c_j^l g_{nl}, \quad c_i^n = \delta_i^n + \nabla_i u^n$$

Уравнения равновесия и граничные условия в напряжениях

$$(1.3) \quad g^{nl} \nabla_i (s_n^i c_l^m) + \rho X^m = 0, \quad g^{nl} s_n^i c_l^m N_i = P^m$$

где g^{ij} — метрический тензор лагранжевой детерминированной системы отсчета начального состояния: P^m — составляющие детерминированных поверхностных сил; N_i — детерминированные орты нормали к поверхности тела до деформации.

В силу того, что параметры среды в (1.1) зависят случайным образом от пространственных координат, полевые величины в соотношениях (1.1) — (1.3) также будут случайными функциями пространственных координат.

Предполагаем, что параметры среды зависят от случайной однородной изотропной функции

$$c_p = \langle c_p \rangle f = \langle c_p \rangle (1 + f') = \langle c_p \rangle + c_{p'} \quad (p = 1, 2, \dots, \Pi)$$

Здесь и далее $\langle x \rangle$ — математическое ожидание величины x , x' — ее флуктуация.

Последовательное применение метода статистической линейаризации позволяет представить математические ожидания полевых функций и их флуктуаций в форме

$$(1.4) \quad \begin{aligned} c_p &= \langle c_p \rangle + c_{p'}, & c_{p'} &= c_{p3} f', & \varepsilon_i^j &= \langle \varepsilon_i^j \rangle + \varepsilon_i^{j'}, & \varepsilon_i^{j'} &= \varepsilon_{i3}^{j'} f' \\ s_i^j &= \langle s_i^j \rangle + s_i^{j'}, & s_i^{j'} &= s_{i3}^{j'} f', & \langle s_i^j \rangle &= s_{i1}^j + s_{i2}^j \langle f'^2 \rangle \\ \langle c_p \rangle &= c_{p1} + c_{p2} \langle f'^2 \rangle, & \langle \varepsilon_i^j \rangle &= \varepsilon_{i1}^j + \varepsilon_{i2}^j \langle f'^2 \rangle \end{aligned}$$

Очевидно, $c_{p3} = c_{p1} = \langle c_p \rangle$, $c_{p2} = 0$.

С помощью (1.4) из (1.1) — (1.3) можно получить осредненную и флуктуационную системы уравнений. Предположение малости флуктуаций позволяет линейаризовать (1.1) — (1.3) для получения этих систем. Так, любую функцию $B(x)$ можно разложить в ряд Тейлора

$$\begin{aligned} B(x) &= B(x_1 + x_2 \langle f'^2 \rangle + x_3 f') = B(x_1) + \frac{\partial B}{\partial x_1} x_3 f' + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 B}{\partial x_1^2} x_3 x_3 f'^2 + \\ &+ \frac{\partial B}{\partial x_1} x_2 \langle f'^2 \rangle \end{aligned}$$

откуда

$$(1.5) \quad \langle B(x) \rangle = B(x_1) + \left(\frac{1}{2} \frac{\partial^2 B}{\partial x_1^2} x_3 x_3 + \frac{\partial B}{\partial x_1} x_2 \right) \langle f'^2 \rangle, \quad B'(x) = \frac{\partial B}{\partial x_1} x_3 f'$$

Член $B(x_1)$ назовем системой 1, член, стоящий перед $\langle f'^2 \rangle$, — системой 2 и член, стоящий перед f' , — системой 3. Таким образом, для получения осредненной системы уравнений надо к соответствующим уравнениям системы 1 прибавить уравнения системы 2, умноженные на $\langle f'^2 \rangle$. Флуктуационная система совпадает с системой 3, умноженной на f' .

Для уравнения (1.1) системы уравнений 1—3 имеют вид

$$(1.6) \quad \begin{aligned} s_{ik}^j &= L_{i\alpha}^j \Phi_\beta, & L_{ik}^j &= \delta_{ik}^j \frac{\partial}{\partial A_{11}} + 2\varepsilon_{ik}^j \frac{\partial}{\partial A_{21}} + 3p_{ik}^j \frac{\partial}{\partial A_{31}} \\ \delta_{ik}^j &= \delta_i^j, & k &= 1; & \delta_{ik}^j &= 0, & k &= 2, 3 \\ p_{ik}^j &= \varepsilon_{i\alpha}^n \varepsilon_{n\beta}^j, & A_{1k} &= \varepsilon_{nk}^n, & A_{2k} &= \varepsilon_{n\alpha}^l \varepsilon_{l\beta}^n, & A_{3k} &= \varepsilon_{n\alpha}^l \varepsilon_{l\beta}^m \varepsilon_{m\gamma}^n \\ \Phi_k &= M_k \Phi_1, & \Phi_1 &= \Phi(A_{11}, A_{21}, A_{31}, \langle c_p \rangle), & k &= 1, 2, 3 \\ M_1 &= 1, & M_2 &= A_{n2} \frac{\partial}{\partial A_{n1}} + \frac{1}{2} A_{l3} A_{n3} \frac{\partial^2}{\partial A_{l1} \partial A_{n1}} + A_{l3} c_{p3} \frac{\partial^2}{\partial A_{l1} \partial c_{p1}} + \\ &+ \frac{1}{2} c_{q3} c_{p3} \frac{\partial^2}{\partial c_{q1} \partial c_{p1}}, & M_3 &= A_{n3} \frac{\partial}{\partial A_{n1}} + c_{p3} \frac{\partial}{\partial c_{p1}} \end{aligned}$$

Потенциал Φ_1 совпадает с любым потенциалом детерминированной задачи Φ , если во всех членах поставить последний нижний индекс 1.

Для геометрических соотношений получаем

$$(1.7) \quad 2\varepsilon_{ik}^j = G_{ink} g^{nj}, \quad G_{ijk} = c_{i\alpha}^n c_{j\beta}^l g_{nl}, \quad c_{ik}^n = \delta_{ik}^n + \nabla_i u_k^n$$

Для уравнений равновесия и граничных условий (1.3)

$$(1.8) \quad g^{ln} \nabla_i (s_{n\alpha}^i c_{l\beta}^m) + X_k^m = 0, \quad g^{ln} s_{l\alpha}^i c_{n\beta}^m N_i = P_k^m, \quad P_k^m = \begin{cases} P^m, & k=1 \\ 0, & k=2, \end{cases}$$

Здесь и далее индекс k будет подчеркивать принадлежность соотношений (1.6) — (1.8) к системам 1, 2, 3. Подразумевается суммирование по греческим индексам, подчиняющееся правилу

$$\sum_{\alpha, \beta, \gamma} a_{\alpha} b_{\beta} c_{\gamma} = \begin{cases} a_1 b_1 c_1, & k = 1 \\ a_1 b_1 c_1 + a_1 b_2 c_1 + a_2 b_1 c_1 + a_2 b_1 c_1 + a_1 b_3 c_3 + a_3 b_1 c_3 + a_3 b_3 c_1, & k = 2 \\ a_1 b_1 c_3 + a_1 b_3 c_1 + a_3 b_1 c_1, & k = 3 \end{cases}$$

Очевидно, удлинение λ_i — также случайная величина, которая, согласно (1.4), представима в виде

$$(1.9) \quad \lambda_i = \lambda_{i1} + \lambda_{i2} \langle f'^2 \rangle + \lambda_{i3} f'$$

где λ_{ik} — некоторые неслучайные величины.

В случае, когда начальное состояние макрооднородное

$$(1.10) \quad s_{ik}^j = \text{const}_{ik} \delta_i^j$$

получаем

$$(1.11) \quad c_{ik}^j = \delta_{ik}^j + \nabla_i u_k^j = \lambda_{ik} \delta_i^j, \quad \lambda_{ik} = \text{const}_{ik}; \quad 2\varepsilon_{ik}^j = (\lambda_{i\alpha} \lambda_{j\beta} - \delta_{ik}^j) \delta_i^j$$

2. Рассмотрим устойчивость по отношению к малым возмущениям. Компоненты полевых функций возмущенного состояния отметим индексом плюс, основного состояния — нулевым индексом, компоненты возмущений не будем отмечать никаким индексом

$$(2.1) \quad \begin{aligned} s_i^{+j} &= s_i^{\circ j} + s_{i2}^{\circ} \langle f'^2 \rangle + s_{i3}^{\circ j} + s_{i1}^j + s_{i2}^j \langle f'^2 \rangle + s_{i3}^j f' \\ u_i^{+} &= u_{i1}^{\circ} + u_{i2}^{\circ} \langle f'^2 \rangle + u_{i3}^{\circ} f' + u_{i1} + u_{i2} \langle f'^2 \rangle + u_{i3} f', \dots \end{aligned}$$

Величины с нулевым индексом вычисляются по формулам п. 1, если везде поставить индекс нуль.

Линейные относительно возмущений системы получим из (1.6) — (1.8) путем линеаризации.

Уравнения состояния (1.6) дают

$$(2.2) \quad \begin{aligned} s_{ik}^j &= L_{i\alpha}^j \Phi_{\beta} + L_{i\alpha}^j \Phi_{\beta}^{\circ}, \quad L_{ik}^j = 2\varepsilon_{ik}^j \frac{\partial}{\partial A_{21}^{\circ}} + 3p_{ik}^j \frac{\partial}{\partial A_{31}^{\circ}} \\ p_{ik}^j &= \varepsilon_{i\alpha}^n \varepsilon_{n\beta}^{\circ j} + \varepsilon_{i\alpha}^{\circ n} \varepsilon_{n\beta}^j, \quad A_{1k} = \varepsilon_{nk}^n, \quad A_{2k} = 2\varepsilon_{n\alpha}^{\circ l} \varepsilon_{l\beta}^n \\ A_{3k} &= 3\varepsilon_{n\alpha}^{\circ l} \varepsilon_{l\beta}^{\circ m} \varepsilon_{m\gamma}^n, \quad \Phi_k = M_k \Phi^{\circ}, \quad M_k = M_{\alpha}^{\circ} A_{l\beta} \frac{\partial}{\partial A_{l\beta}^{\circ}} \end{aligned}$$

Из геометрических соотношений (1.7), уравнений равновесия (массовыми силами пренебрегаем) и граничных условий (1.8) получаем

$$(2.3) \quad 2\varepsilon_{ik}^j = G_{in}^j g^{\circ nj}, \quad G_{ijk} = (c_{i\alpha}^{\circ l} c_{j\beta}^n + c_{i\alpha}^l c_{j\beta}^{\circ n}) g_{ln}^{\circ}, \quad c_{ik}^n = \nabla_i u_k^n$$

$$(2.4) \quad g^{\circ ln} \nabla_i (s_{n\alpha}^{\circ i} c_{l\beta}^m + s_{n\alpha}^i c_{l\beta}^{\circ m}) = \rho u_k^m, \quad g^{\circ ln} (s_{l\alpha}^{\circ i} c_{n\beta}^m + s_{l\alpha}^i c_{n\beta}^{\circ m}) N_i^{\circ} = P_k^m$$

В общем случае линеаризованные уравнения состояния (2.2) для сжимаемого тела можно представить в виде

$$(2.5) \quad s_{nk}^l = \lambda_{nm \cdot \alpha}^{i \cdot \cdot l} \nabla_l u_{\beta}^m.$$

Величины $\lambda_{nm \cdot \alpha}^{i \cdot \cdot l}$, как показывает непосредственная проверка, представляют собой компоненты тензора четвертого ранга, удовлетворяющего условиям

$$\lambda_{nm \cdot k}^{i \cdot \cdot l} = \lambda_{m \cdot k}^{n \cdot \cdot l}, \quad \lambda_{nl \cdot k}^{i \cdot \cdot m} \neq \lambda_{nm \cdot k}^{i \cdot \cdot l}, \quad \lambda_{ln \cdot k}^{m \cdot \cdot i} \neq \lambda_{nl \cdot k}^{i \cdot \cdot m}$$

Соотношения (2.5) записаны в общем случае. Вид тензора $\lambda_{nm \cdot k}^{i \cdot \cdot l}$ не приводим ввиду его громоздкости.

Рассмотрим упрощения для случая макрооднородного начального состояния (1.10), (1.11). Линеаризованные уравнения состояния в ортогональной системе координат

нат можно записать в форме

$$(2.6) \quad s_{ik}^j = \delta_i^j a_{in\alpha} \lambda_{n\beta} \nabla_n u_\gamma^n + (1 - \delta_i^j) \mu_{ija} (\lambda_{j\beta} \nabla_i u_\gamma^j + g^{jj} g_{ji} \lambda_{j\beta} \nabla_j u_\gamma^i)$$

Тогда коэффициенты $a_{in\alpha}$ и μ_{ija} уравнения состояния (2.6) для потенциала типа Мурнагана [2]

$$\Phi = \frac{1}{2} \lambda A_1^2 + \mu A_2 + \frac{a}{3} A_1^3 + b A_1 A_2 + \frac{c}{3} A_3$$

вычисляются по формулам

$$a_{ink} = 2 \left[\frac{1}{2} \lambda_k + a_\alpha A_{1\alpha} + b_\alpha (\varepsilon_{i\alpha}^i + \varepsilon_{n\alpha}^n) + \mu_{iik} \delta_i^n \right]$$

$$\mu_{iik} = \mu_k + b_\alpha A_{1\alpha} + \frac{1}{2} c_\alpha (\varepsilon_{i\alpha}^i + \varepsilon_{j\alpha}^j)$$

Подставляя уравнения состояния (2.5) в уравнения движения и граничные условия (2.4) на свободной поверхности, приходим к системе однородных дифференциальных уравнений в перемещениях с краевыми условиями на поверхности

$$(2.7) \quad L_{mn\alpha} u_{n\beta} = M_k, D_{mn\alpha} u_{n\beta} = M_k, M_k = 0$$

Здесь L_{mnk} и D_{mnk} — дифференциальные операторы второго и первого порядка соответственно. Их вид зависит от конкретно поставленной задачи.

Системы уравнений для математических ожиданий и флуктуаций, согласно п. 1, запишутся в виде

$$L_{mn1} u_{n1} + \langle f'^2 \rangle (L_{mn1} u_{n2} + L_{mn2} u_{n1} + L_{mn3} u_{n3}) = 0$$

$$L_{mn1} u_{n3} + L_{mn3} u_{n1} = 0$$

$$D_{mn1} u_{n1} + \langle f'^2 \rangle (D_{mn1} u_{n2} + D_{mn2} u_{n1} + D_{mn3} u_{n3}) |_{x \in S} = 0$$

$$D_{mn1} u_{n3} + D_{mn3} u_{n1} |_{x \in S} = 0$$

откуда, в силу произвольности $\langle f'^2 \rangle$, приходим к краевой задаче (2.7).

Из условия существования нетривиального решения задачи (2.7) в случае статических задач или из условия невозрастания перемещений во времени в случае динамических задач находится критическая нагрузка.

Заметим, что решение краевой задачи с индексом 1 есть решение детерминированной краевой задачи с параметрами $c_p = c_{p1} = \langle c_p \rangle$.

Таким образом, в результате решения краевой задачи (детерминированной) найдем критические значения величин с индексом 1: критическую силу P_1^m , удлинения λ_{n1} , деформации ε_{n1}^{on} , напряжения s_{n1}^{on} . Зная критические характеристики с индексом 1, из второй и третьей краевых задач для основного состояния (1.6) — (1.8) можно восстановить величины с индексом 2 и 3. Значения полевых функций под действием силы P_1^m вычислим по (1.4) и (1.9).

3. Приведенные выше рассуждения распространим на случай, когда на основное состояние тела, описываемого соотношениями (1.6) — (1.8), наложены конечные возмущения.

Тогда к правой части соотношений (2.2) и (2.3) следует прибавить соответственно слагаемые

$$s_{ik}^j \rightarrow L_{i\alpha}^j \Phi_\beta, \quad P_{ik}^j \rightarrow \varepsilon_{i\alpha}^n \varepsilon_{n\beta}^j, \quad A_{2k} \rightarrow 2\varepsilon_{n\alpha}^l \varepsilon_{l\beta}^n$$

$$A_{3k} \rightarrow 3\varepsilon_{n\alpha}^{ol} \varepsilon_{l\beta}^m \varepsilon_{m\gamma}^n + \varepsilon_{n\alpha}^l \varepsilon_{l\beta}^m \varepsilon_{m\gamma}^n, \quad G_{ijk} \rightarrow c_{j\alpha}^l c_{j\beta}^n g_{ln}^o$$

Не отмеченные здесь соотношения, входящие в (2.2), (2.3), остаются без изменений. Для функции Φ_k после соответствующего разложения в ряд Тейлора имеем

$$(3.1) \quad \Phi_k = \sum_{l,p,s}^{l+p+s=n} \frac{\partial^n \Phi^o}{n! \partial A_{1\alpha}^{ol} \partial A_{2\beta}^{op} \partial A_{3\gamma}^{os}} A_{1\alpha}^l A_{2\beta}^p A_{3\gamma}^s$$

$$(l + p + s = n; l, p, s = 0, 1, \dots; n = 1, 2, \dots)$$

Явный вид (3.1) определяется конкретной формой упругого потенциала.

Уравнения равновесия и граничные условия получаются из (2.4) путем присоединения к левым частям их соответственно слагаемых

$$g^{°ln} \nabla_i s_{n\alpha}^i c_{l\beta}^m, \quad g^{°ln} s_{n\alpha}^i c_{n\beta}^m N_i^{\circ}$$

Решение получаемой таким образом нелинейной краевой задачи представим в виде ряда $(y_l(t))$ — некоторые функции времени

$$(3.2) \quad u_m = y_l(t) \varphi_m^l(x_i) \quad (m = 1, 2, 3; l = 1, 2, \dots)$$

В качестве базисных функций φ_m^l , удовлетворяющих геометрическим граничным условиям, выбираем формы прогибов по отношению к малым возмущениям. При этом предполагаем, что условие полноты системы функций φ_m^l [3] служит достаточным условием сходимости ряда (3.2).

В силу (1.5) соотношение (3.2) представим в виде

$$(3.3) \quad u_{mk} = y_{l\alpha}(t) \varphi_{m\beta}^l(x_i)$$

Составляя вариационные уравнения метода Бубнова — Галеркина [4], соответствующие нелинейной краевой задаче, учитывая при этом (3.3), а также малость флуктуаций, можно получить

$$L_{m1}^l(y_1) + \langle f^2 \rangle L_{m2}^l(y_1, y_2, y_3) = 0, \quad L_{m3}^l(y_1, y_3) = 0$$

$$L_{mk}^l(y_1, y_2, y_3) = A_{m\alpha}^l y_{\beta}^{\cdot\cdot} + B_{m\alpha}^l y_{\beta}^{\cdot} + F_{m\alpha}^l y_{\beta} + E_{m\alpha}^l y_{\beta} y_{\gamma} + \dots$$

Отсюда, в силу произвольности $\langle f^2 \rangle$, приходим к системе обыкновенных нелинейных дифференциальных уравнений. При этом решение системы уравнений с индексом 1, т. е.

$$(3.4) \quad L_{m1}^l y_1 = 0; \quad l = 1, 2, \dots; \quad m = 1, 2, 3$$

соответствует решению детерминированной системы обыкновенных нелинейных дифференциальных уравнений. Таким образом, вопрос об устойчивости основного состояния свелся к вопросу об устойчивости нулевого решения системы (3.4).

Видно, что функция

$$V = 1/2 A_{11} y_1^{\cdot} y_1^{\cdot} + 1/2 B_{11} y_1 y_1 + 1/3 D_{11} y_1 y_1 y_1^{\cdot} + \dots$$

в случае ее положительности будет функцией Ляпунова для операторного уравнения (3.4), так как в силу системы ее производная неположительна [5]. Следовательно, условие положительности функции будет достаточным условием устойчивости нулевого решения системы (3.4). Величины с индексом 2 и 3 восстанавливаются аналогичным образом.

В заключение отметим, что данный подход позволяет получить средние значения критических удлинений, а следовательно, напряжений, деформаций и перемещений в зависимости от порядка дисперсии неоднородности, в то время как значение критической силы в среднем совпадает с ее значением в нулевом приближении.

Поступила 25 XI 1976

ЛИТЕРАТУРА

1. Спорыхин А. Н., Чигарев Ю. В. К устойчивости деформирования упругого тела со случайными неоднородностями. Исследования по механике сплошных сред. Воронежский госуниверситет, 1974, вып. 1.
2. Гузь А. Н. Устойчивость упругих тел при конечных деформациях. Киев, «Наукова думка», 1973.
3. Болотин В. В. Нелинейная теория упругости и устойчивость в «большом». Расчеты на прочность, вып. 3. М., Машгиз, 1958.
4. Спорыхин А. Н., Сумин А. И. Об устойчивости нелинейно вязкоупругих тел при конечных возмущениях. Тр. Всес. ин-та механики Воронежск. ун-та, 1975, вып. 21.
5. Меркин Д. Г. Введение в теорию устойчивости движения. М., «Наука», 1971.