

УДК 539.3

ОБ ОДНОМ МЕТОДЕ В ТЕОРИИ ДИНАМИЧЕСКИХ КОНТАКТНЫХ
ЗАДАЧ ДЛЯ КРУГЛЫХ ШТАМПОВ

БАБЕШКО В. А., ПРЯХИНА О. Д.

В публикуемой работе для решения задачи о вибрации круглого в плане штампа на упругой среде применен метод статьи [1], весьма эффективный для этого класса задач. При использовании его для решения динамических контактных задач применимы все многочисленные методы решения статических задач [2, 3]. Изложенным методом можно пользоваться решая задачи со сцеплением и произвольной областью контакта.

1. Интегральные уравнения динамических смешанных задач о вибрации штампа, круглой в плане формы, на поверхности полуограниченных упругих тел типа пакета слоев или слоистого полупространства (трение в области контакта отсутствует) имеют вид

$$\int_0^a k(r, \rho) q(\rho) \rho d\rho = f(r) \quad (0 \leq r \leq a) \quad (1.1)$$

$$k(r, \rho) = \int_{\sigma} K(u) J_n(ur) J_n(u\rho) u du$$

Здесь a — радиус штампа, $q(r)$ — комплексные амплитудные значения неизвестных контактных напряжений, $f(r)$ — заданные комплексные амплитуды смещений точек под штампом.

Функция $K(u)$ обладает свойствами, описанными в [4] и включающими в себя аналитичность, четность, вещественность при вещественных аргументах и представление указанной функции в виде отношения двух целых функций с сохранением поведения на бесконечности вида $c|u|^{-1}$, $|u| \rightarrow \infty$.

Контур σ располагается в соответствии с правилами, указанными в [4, 5], и диктуется принципом предельного поглощения. Ниже приводятся теоремы единственности и аппроксимации, установленные в [6]. Первая теорема позволяет доказать разрешимость интегрального уравнения (1.1), а вторая дает возможность аппроксимировать ядра интегральных уравнений.

Теорема 1. Интегральное уравнение (1.1) однозначно разрешимо в L_{α} , $1 < \alpha < 2$ при любой дважды непрерывно дифференцируемой правой части, при этом справедливо соотношение корректности

$$\|q(r) \sqrt{a^2 - r^2}\|_c \leq M \|f\|_c$$

Теорема 2. Пусть ядра интегральных уравнений $Kq=f$ и $K_*q_* = f$ подчинены условию

$$|K(u) - K_*(u)| (1+u)^\alpha < \delta, \quad \delta > 0, \quad \alpha > 3/2 \quad (0 \leq u < \infty)$$

Тогда при достаточно малых δ справедливо неравенство

$$\|(q - q_*) \sqrt{a^2 - r^2}\|_c < \varepsilon \|q \sqrt{a^2 - r^2}\|_c$$

причем $\varepsilon \rightarrow 0$ при $\delta \rightarrow 0$.

На основании этой теоремы для построения приближенного решения интегрального уравнения (1.1) проводится аппроксимация функции $K(u)$ выражением

$$K(u) = K_0(u) H(u) c, \quad H(u) = \prod_{k=1}^n \frac{u^2 - z_k^2}{u^2 - p_k^2}, \quad K_0(u) = \frac{1}{\sqrt{u^2 + B^2}} \quad (1.2)$$

Параметр $B > 0$ (о его выборе будет упомянуто ниже). Функция $H(u)$ допускает представления, которые в дальнейшем будут использоваться, вида

$$H(u) = 1 + H_1(u), \quad H^{-1}(u) = 1 + H_2(u)$$

$$H_1(u) = \sum_{i=1}^n \alpha_i (u^2 - p_i^2)^{-1}, \quad H_2(u) = \sum_{j=1}^n \beta_j (u^2 - z_j^2)^{-1}$$

$$\alpha_i = \prod_{k=1}^n (p_i^2 - z_k^2) \prod_{\substack{k=1 \\ k \neq i}}^n (p_i^2 - p_k^2)^{-1}, \quad \beta_j = \prod_{k=1}^n (z_j^2 - p_k^2) \prod_{\substack{k=1 \\ k \neq j}}^n (z_j^2 - z_k^2)^{-1}$$

Для решения интегрального уравнения (1.1) с ядром (1.2) воспользуемся методом фиктивного поглощения [1], согласно которому решение ищется в форме

$$q(r) = q_0(r) + \varphi(r) \quad (1.3)$$

Неизвестная функция $\varphi(r)$ подбирается из условия равенства функционалов

$$\int_0^a q(r) J_n(p_k r) r dr = \int_0^a \varphi(r) J_n(p_k r) r dr \quad (k=1, 2, \dots, n)$$

что равносильно тождеству

$$\int_0^a q_0(r) J_n(p_k r) r dr = 0 \quad (k=1, 2, \dots, n) \quad (1.4)$$

Здесь p_k — полюса функции $H(u)$, такие, что $\text{Im } p_k \geq 0$.

После подстановки (1.3) в (1.1) и ряда преобразований приходим к интегральному уравнению вида

$$\int_0^a k_0(r, \rho) t(\rho) \rho d\rho = c^{-1} f(r) - \int_0^a k_0(r, \rho) \varphi(\rho) \rho d\rho - \int_0^a k_1(r, \rho) \varphi(\rho) \rho d\rho \quad (0 \leq r \leq a)$$

$$k_0(r, \rho) = \int_0^\infty K_0(u) J_n(ur) J_n(u\rho) u du, \quad k_1(r, \rho) = \int_\sigma^\infty K_0(u) H_1(u) J_n(ur) J_n(u\rho) u du \quad (1.5)$$

$$t(r) = \int_\sigma^\infty T(u) J_n(ur) u du, \quad T(u) = H(u) Q_0(u) \quad (1.6)$$

Функция $q_0(r)$, введенная формулой (1.3), дается соотношением

$$q_0(r) = \int_{\sigma} Q_0(u) J_n(ur) u du \quad (1.7)$$

Заметим, что условие (1.4) выполнено, так как

$$Q_0(p_k) = H^{-1}(p_k) T(p_k) = 0 \quad (k=1, 2, \dots, n)$$

Рассмотрим случай, когда $f(r) = J_n(\eta r)$, $\eta > 0$, $\text{Im } \eta = 0$. Если необходимо построить решение для произвольной части $f(r)$, то $f(r)$ нужно разложить в интегралы Бесселя и затем проинтегрировать полученное решение по параметру η , предварительно умножив на соответствующую трансформацию.

Применение метода работы [1] предполагает разложение функции $\varphi(r)$ по любой полной в L_1 линейно-независимой системе функций, в качестве которой возьмем дельта-функции Дирака с непересекающимися носителями в точках r_k , т. е.

$$\varphi(r) = \sum_{k=1}^n c_k \delta(r, r_k) \quad (0 < r_k < a), \quad \delta(r, r_k) = \int_0^{\infty} J_n(ur) J_n(ur_k) u du$$

где c_k — подлежащие определению неизвестные постоянные, r_k — точки, делящие интервал $(0, a)$ на равные отрезки.

Уравнение (1.5) принимает вид

$$\int_0^a k_0(r, \rho) t(\rho) \rho d\rho = c^{-1} J_n(\eta r) - \sum_{k=1}^n c_k k_1(r, r_k) - \int_0^a k_0(r, \rho) \varphi(\rho) \rho d\rho \quad (1.8)$$

Пусть $t_0(r, \eta)$ есть решение интегрального уравнения

$$\int_0^a k_0(r, \rho) t_0(\rho, \eta) \rho d\rho = J_n(\eta r) \quad (0 \leq r \leq a) \quad (1.9)$$

которое является типичным для статических задач [2, 3] и может быть решено любым из методов, указанных в этих работах.

Тогда решение уравнения (1.8) будет иметь вид

$$t(r) = c^{-1} t_0(r, \eta) - \sum_{k=1}^n c_k \delta(r, r_k) - \sum_{k=1}^n \int_{\sigma} K_0(\eta) H_1(\eta) J_n(\eta r_k) t_0(r, \eta) \eta d\eta$$

и соответственно

$$T(u) = c^{-1} T_0(u, \eta) - \sum_{k=1}^n c_k J_n(ur_k) - \sum_{k=1}^n c_k \int_{\sigma} K_0(\eta) H_1(\eta) J_n(\eta r_k) T_0(u, \eta) \eta d\eta \quad (1.10)$$

На основании (1.6) неизвестные c_k определяются из условия

$$T(z_l) = 0 \quad (l=1, 2, \dots, n) \quad (1.11)$$

Здесь z_l — нули функции $H(u)$, причем такие, что $\text{Im } z_l \geq 0$.

Соотношения (1.11) представляют собой n равенств относительно n неизвестных c_k . Определив функцию $T(u)$ из (1.10) и коэффициенты c_k ,

найдем $q_0(r)$ по формулам (1.6), (1.7):

$$q_0(r) = t(r) + \int_{\sigma} T(u) H_2(u) J_n(ur) u du$$

Теперь с учетом (1.3) нетрудно получить контактные напряжения под штампом

$$q(r) = c^{-1} t_0(r, \eta) + c^{-1} \int_{\sigma} H_2(u) J_n(ur) T_0(u, \eta) u du -$$

$$- \sum_{k=1}^n c_k \left\{ \int_{\sigma} L(u, r_k) J_n(ur) u du + \right.$$

$$\left. + \int_{\sigma} H_2(u) J_n(ur) J_n(ur_k) u du + \int_{\sigma} L(u, r_k) H_2(u) J_n(ur) u du \right\} \quad (1.12)$$

$$L(u, r_k) = \int_{\sigma} K_0(\eta) H_1(\eta) T_0(u, \eta) \eta J_n(\eta r_k) d\eta$$

2. Построим решение $q(r)$ вдали от края штампа. Решение интегрального уравнения (1.9) $t_0(r, \eta)$ ищем в виде

$$t_0(r, \eta) = a_1 J_n(\eta r) \quad (2.1)$$

После подстановки (2.1) в (1.9) и ряда несложных преобразований получаем $a_1 = K_0^{-1}(\eta)$.

Преобразованием Бесселя функции $t_0(r, \eta)$ является

$$T_0(u, \eta) = K_0^{-1}(\eta) \int_0^u J_n(\eta r) J_n(ur) r dr.$$

Подставляя последнее соотношение в (1.10), согласно (1.11) при помощи теории вычетов получаем систему для определения коэффициентов c_k :

$$\sum_{k=1}^n c_k \sum_{i=1}^n \alpha_i J_n(p_i r_k) \int_0^a J_n(z_i \rho) H_n^{(4)}(p_i \rho) \rho d\rho =$$

$$= 2[\pi i c K_0(\eta)]^{-1} \int_0^a J_n(\eta \rho) J_n(z_l \rho) \rho d\rho \quad (l=1, 2, \dots, n) \quad (2.2)$$

В силу (1.12) неизвестные контактные напряжения будут определяться по формуле

$$q(r) = J_n(\eta r) K^{-1}(\eta) + \pi i [2c K_0(\eta)]^{-1} \sum_{j=1}^n \beta_j J_n(z_j r) \int_0^a J_n(\eta \rho) H_n^{(4)}(z_j \rho) \rho d\rho +$$

$$+ \frac{1}{4} \pi^2 \sum_{k=1}^n c_k \sum_{j=1}^n \beta_j J_n(z_j r) \sum_{i=1}^n \alpha_i J_n(p_i r_k) \int_0^a H_n^{(4)}(z_j \rho) H_n^{(4)}(p_i \rho) \rho d\rho \quad (2.3)$$

Интегралы в системе (2.2) и решении (2.3) легко берутся в явном виде.

3. Вычисление $q(r)$ вблизи края штампа. Будем искать решение уравнения (1.9) в форме

$$t_0(r, \eta) = \frac{a_2}{\sqrt{a^2 - r^2}} \quad (a - \varepsilon \leq r \leq a) \quad (3.1)$$

Коэффициент a_2 определим, зная поведение решения вблизи края штампа плоской задачи для полубесконечного штампа. Для этого в уравнении (1.9) сделаем замену $r = a - x$, $\rho = a - y$ и $a \rightarrow \infty$. В этом случае круговая область $0 \leq r \leq a$ перейдет в полуплоскость $x \geq 0$.

Воспользовавшись асимптотикой функции Бесселя, приходим к уравнению плоской задачи следующего вида:

$$\int_0^{\infty} k_0(x - \xi) t_1(\xi, \eta) d\xi = 2\pi f(x) \quad (0 \leq x \leq \infty)$$

$$k_0(x) = \int_{-\infty}^{\infty} \frac{e^{-iux}}{\sqrt{u^2 + B^2}} du, \quad f(x) = \sqrt{\frac{2}{\pi\eta}} \cos \left[(a-x)\eta - \frac{\pi}{4} - \frac{\pi n}{2} \right]$$

$$t_1(x, \eta) = \sqrt{a-x} t_0(a-x, \eta) = \sqrt{r} t_0(r, \eta) \quad (3.2)$$

Поведение решения этой задачи для правой части $f(x) = e^{-i\eta(a-x)}$, $\text{Im } \eta \geq 0$ вблизи края полубесконечного штампа описывается формулой

$$t_2(x, \eta) = a_3 / \sqrt{x}, \quad a_3 = e^{-i\eta a} \sqrt{(B - i\eta) / \pi}$$

Очевидно, что $t_1(x, \eta)$ и $t_2(x, \eta)$ связаны соотношением

$$t_1(x, \eta) = \frac{1}{2\sqrt{\pi\eta}} [(1-i)(-i)^n t_2(x, -\eta) + (1+i)i^n t_2(x, \eta)]$$

По формуле (3.2) находим $t_0(r, \eta)$ и, следовательно, получаем коэффициент

$$a_2 = \sqrt{\frac{a}{2\pi}} [H_n^{(1)}(\eta a) \sqrt{B + i\eta} + H_n^{(2)}(\eta a) \sqrt{B - i\eta}]$$

Заметим, что a_2 принимает действительные значения при действительном η и $a_2 = (2aB\pi^{-1})^{1/2}$ при $\eta = 0$.

Преобразование Бесселя $T_0(u, \eta)$ решения $t_0(r, \eta)$ определяется следующим образом:

$$T_0(u, \eta) = \int_{a-\varepsilon}^a t_0(r, \eta) J_n(ur) r dr \approx \sqrt{2a\varepsilon} J_n(ua) \quad (3.3)$$

Соотношение (3.3) получено при помощи замены переменных и разложения подынтегральной функции при $\varepsilon \rightarrow 0$.

Система (1.11) для определения неизвестных постоянных c_h преобразуется к виду

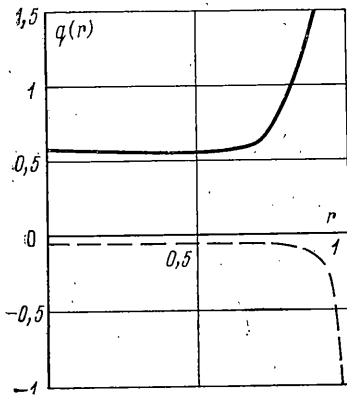
$$\sum_{h=1}^n c_h \left[J_n(z_i r_h) + ia \sqrt{\pi\varepsilon} J_n(z_i a) \sum_{i=1}^n \alpha_i J_n(p_i r_h) H_n^{(1)}(p_i a) (B - ip_i)^{-1/2} \right] =$$

$$= c^{-1} \sqrt{2a\varepsilon} a_2 J_n(z_i a) \quad (3.4)$$

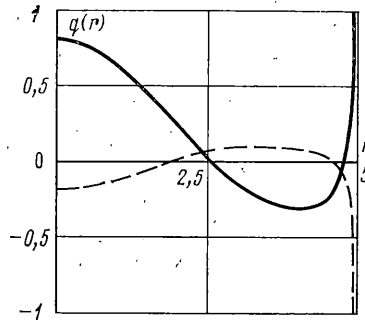
Подставляя найденные выражения для $t_0(r, \eta)$, $T_0(u, \eta)$ в (1.12) и применяя теорию вычетов, получим решение, описывающее поведение контактных напряжений вблизи края штампа

$$\begin{aligned}
 q(r) = & \frac{a_2}{c\sqrt{a^2-r^2}} + \frac{\pi i}{c} \sqrt{\frac{a\varepsilon}{2}} a_2 \sum_{j=1}^n \beta_j H_n^{(1)}(z_j a) J_n(z_j r) - \\
 & - \pi i \sqrt{\frac{a}{2\pi(a^2-r^2)}} \sum_{k=1}^n c_k \sum_{i=1}^n \alpha_i H_n^{(1)}(p_i a) J_n(p_i r_k) (B-ip_i)^{-1/2} + \\
 & + \frac{\pi^2 a}{2} \sqrt{\frac{\varepsilon}{\pi}} \sum_{k=1}^n c_k \sum_{j=1}^n \beta_j H_n^{(1)}(z_j a) J_n(z_j r) \sum_{i=1}^n \alpha_i J_n(p_i r_k) H_n^{(1)}(p_i a) (B-ip_i)^{-1/2} - \\
 & - \frac{\pi i}{2} \sum_{k=1}^n c_k \sum_{j=1}^n \beta_j \begin{cases} H_n^{(1)}(z_j r) J_n(z_j r_k) & (r \geq r_k) \\ H_n^{(1)}(z_j r_k) J_n(z_j r) & (r < r_k) \end{cases} \quad (3.5)
 \end{aligned}$$

4. В качестве примера рассмотрим осесимметричную задачу о вибрации круглого в плане штампа радиуса a , лежащего без трения на упругом слое толщины h ,



Фиг. 1



Фиг. 2

жестко сцепленным с недеформируемым основанием. Задача приводится к интегральному уравнению вида (1.1).

В случае, когда на поверхности слоя в области $0 \leq r \leq a$ заданы вертикальные перемещения штампа, изменяющиеся по гармоническому закону, ядро $K(u)$ имеет вид

$$\begin{aligned}
 K(u) = & 1/4 \kappa_2^2 \sigma_1 (\sigma_1 \sigma_2 \operatorname{sh} h \sigma_1 \operatorname{ch} h \sigma_2 - u^2 \operatorname{ch} h \sigma_1 \operatorname{sh} h \sigma_2) \{ (2u^4 - u^2 \kappa_2^2) \sigma_1 \sigma_2 - \\
 & - (2u^4 - u^2 \kappa_2^2 + 1/4 \kappa_2^4) \sigma_1 \sigma_2 \operatorname{ch} \sigma_1 h \operatorname{ch} h \sigma_2 + u^2 [2u^4 - u^2 (\kappa_1^2 + 2\kappa_2^2) + \\
 & + 1/4 \kappa_2^4 + \kappa_1^2 \kappa_2^2] \operatorname{sh} h \sigma_1 \operatorname{sh} h \sigma_2 \}^{-1}
 \end{aligned}$$

$$\sigma_h = \sqrt{u^2 - \kappa_h^2}, \quad \operatorname{Re} \sigma_h \geq 0, \quad \operatorname{Im} \sigma_h \leq 0 \quad (h=1,2), \quad \kappa_1^2 = \frac{\rho \omega^2}{\lambda + 2\mu}$$

$$\kappa_2^2 = \frac{\rho \omega^2}{\mu}, \quad \kappa_1^2 = \frac{1-2\nu}{2(1-\nu)} \kappa_2^2, \quad K(u) \rightarrow c|u|^{-1}, \quad |u| \rightarrow \infty, \quad c=1-\nu$$

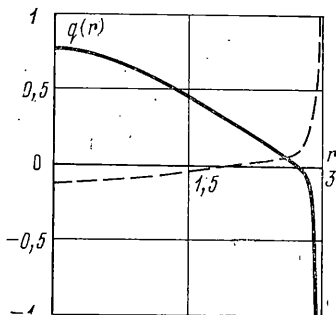
(λ, μ — коэффициенты Ламе, ν, ρ, ω — соответственно коэффициент Пуассона, плотность материала и частота колебаний штампа).

Функция $K(u)$ обладает перечисленными свойствами и аппроксимируется функцией (1.2).

Для построения аппроксимации (1.2) при помощи ЭЦВМ строятся и детально исследуются кривые вещественных нулей и полюсов в зависимости от параметра κ_2 . Затем при помощи полиномов Бернштейна или Лагранжа производится приближение $K(u)$ рациональной функцией (1.2), при этом достигается любая наперед заданная точность. Построение аппроксимации также осуществляется при помощи ЭЦВМ.

Параметр B выбирается наибольшим, однако чрезмерное его увеличение ведет к возрастанию погрешности аппроксимации или резкому повышению порядка аппроксимирующих полиномов. При численных расчетах полагали $B=10$.

По формулам (2.3), (3.5) составлен пакет программ на ЭЦВМ БЭСМ-6 для расчета амплитудных значений контактных напряжений $q(r)$ и определения постоянных c_n из линейных алгебраических систем (2.2), (3.4). Изучено изменение напряжений с ростом приведенной частоты κ_2 для поставленной выше краевой задачи. На фиг. 1–3 приводятся графи-



Фиг. 3

ки действительной (сплошная линия) и мнимой (штриховая линия) частей $q(r)$ для $\kappa_2=2,6$, $\eta=1$ и $a=1, 3, 5$.

При решении задач для относительно узких штампов (безразмерный параметр $\lambda=a/h \ll 1$) метод, используемый в публикуемой работе, также полностью применим.

При этом в качестве решения $i_0(r, \eta)$ (2.1), (3.1), можно воспользоваться решением, представленным в [2, § 42, (42.5)].

ЛИТЕРАТУРА

1. Бабешко В. А. Новый метод в теории пространственных динамических смешанных задач.— Докл. АН СССР, 1978, т. 242, № 1, с. 62.
2. Воронич И. И., Александров В. М., Бабешко В. А. Неклассические смешанные задачи теории упругости. М.: Наука, 1974. 455 с.
3. Рвачев В. Л., Проценко В. С. Контактные задачи теории упругости для неклассических областей. Киев: Наукова думка, 1977. 235 с.
4. Бабешко В. А. Новый эффективный метод решения динамических контактных задач.— Докл. АН СССР, 1974, т. 217, № 4, с. 777.
5. Бабешко В. А. Об условиях излучения для упругого слоя.— Докл. АН СССР, 1973, т. 213, № 3, с. 547.
6. Бабешко В. А. К теории динамических контактных задач.— Докл. АН СССР, 1971, т. 201, № 3, с. 556.

Ростов-на-Дону

Поступила в редакцию
2.XI.1979