УДК 539.3

УПРУГОПЛАСТИЧЕСКИЙ НЕОСЕСИММЕТРИЧНЫЙ УДАР ПАРАБОЛИЧЕСКОГО ТЕЛА ПО СФЕРИЧЕСКОЙ ОБОЛОЧКЕ

Д. Г. Бирюков, И. Г. Кадомцев

Ростовский государственный университет, 344090 Ростов-на-Дону E-mail: diminna@mail.ru

Изложен способ расчета сферической оболочки при неосесимметричном ударе массивного тела. Использованы безмоментные уравнения движения оболочки, решение которых получено с помощью преобразования Лапласа и асимптотического метода разложения искомых величин по малому параметру. Контактная сила взаимодействия P(t) определялась на основе упругопластической модели местного смятия для параболического ударника. Результаты решения представлены в виде графиков. Достоверность полученных результатов подтверждается хорошим совпадением решения с предельными случаями — осесимметричным ударом и ударом по полупространству.

Ключевые слова: контактная задача, упругопластический удар, параболическое тело, сферическая оболочка.

Рассмотрим неосесимметричный нормальный удар массивного тела по круговому сектору сферической оболочки, шарнирно опертой по контуру. Общие перемещения оболочки считаем упругими, а местные, в зоне контакта тела с оболочкой, — упругопластическими. В начальный момент времени оболочка находится в покое, а тело обладает скоростью V_0 , которая много меньше скорости упругих волн в оболочке. Это позволяет пренебречь инерцией местного смятия в области контакта. В результате зависимость местного смятия α от контактной силы P можно определять так же, как и в статической задаче.

Направим координатные линии по меридиану φ и параллели θ . Удар происходит в точке ($\varphi_1, 0$) телом массы m с упругими постоянными E_2, ν_2 , пластической постоянной k_2 и радиусом кривизны в точке контакта R_2 . Угол раствора купола оболочки — φ_0 .

Если обозначить нормальное перемещение оболочки в точке контакта через w, а перемещение падающего тела — через s, то имеет место зависимость [1]

$$s = w + \alpha. \tag{1}$$

Перемещение ударника *s* определяем из дифференциального уравнения движения тела $m\ddot{s} = -P(t)$, интегрируя которое с учетом начальных условий $s_0 = 0$, $\dot{s}_0 = V_0$, получаем

$$s(t) = V_0 t - \frac{1}{m} \int_0^t \int_0^{t_1} P(t_2) dt_1 dt_2.$$
(2)

Перемещение оболочки под действием силы P(t) определим из безмоментных уравнений движения сферической оболочки, которые имеют вид [2]

$$(N_{\varphi}\sin\varphi)_{,\varphi} + N_{\varphi\theta,\theta} - N_{\theta}\cos\varphi = \rho h R_1 \ddot{u}_{\varphi}\sin\varphi,$$

$$(N_{\varphi\theta}\sin\varphi)_{,\varphi} + N_{\theta,\theta} + N_{\varphi\theta}\cos\varphi = \rho h R_1 \ddot{u}_{\theta}\sin\varphi,$$

$$N_{\varphi} + N_{\theta} = -\rho h R_1 \ddot{w} + q_3 R_1,$$
(3)

где

$$N_{\varphi} = E_1 h((1 - \nu_1^2) R_1)^{-1} (u_{\varphi,\varphi} + w + \nu_1 (u_{\varphi} \operatorname{ctg} \varphi + u_{\theta,\theta} \sin^{-1} \varphi + w)),$$

$$N_{\theta} = E_1 h((1 - \nu_1^2) R_1)^{-1} (u_{\varphi} \operatorname{ctg} \varphi + u_{\theta,\theta} \sin^{-1} \varphi + w + \nu_1 (u_{\varphi,\varphi} + w)),$$

$$N_{\varphi\theta} = E_1 h(2(1 + \nu_1) R_1)^{-1} (u_{\theta,\varphi} - u_{\theta} \operatorname{ctg} \varphi + u_{\varphi,\theta} \sin^{-1} \varphi).$$

Здесь ρ — плотность материала; h, R_1 — толщина и радиус оболочки; q_3 — нагрузка; E_1 , u_1 — упругие постоянные оболочки. Пластическую постоянную оболочки обозначим k_1 .

Принимаются граничные условия

$$u_{\varphi}\big|_{\varphi=\varphi_0} = 0, \qquad w\big|_{\varphi=\varphi_0} = 0.$$
 (4)

Введем следующие безразмерные величины:

$$v = \frac{u_{\varphi}}{R_1}, \qquad u = \frac{u_{\theta}}{R_1}, \qquad w = \frac{w}{R_1}, \qquad \tau = \frac{tc}{R_1}, \qquad c^2 = \frac{E_1}{(1 - \nu_1^2)\rho},$$

Тогда после исключения усилий $N_{\varphi}, N_{\theta}, N_{\varphi\theta}$ система (3) примет вид

$$\begin{aligned} v_{,\varphi\varphi}\sin\varphi + 0.5(1-\nu_1)v_{,\theta\theta}\sin^{-1}\varphi + 0.5(1+\nu_1)u_{,\theta\varphi} + v_{,\varphi}\cos\varphi - \\ &- (\operatorname{ctg}\varphi\cos\varphi + \nu_1\sin\varphi)v - 0.5(3-\nu_1)u_{,\theta}\operatorname{ctg}\varphi + (1+\nu_1)w_{,\varphi}\sin\varphi = v_{,\tau\tau}\sin\varphi, \\ 0.5(1-\nu_1)u_{,\varphi\varphi}\sin\varphi + u_{,\theta\theta}\sin^{-1}\varphi + 0.5(1+\nu_1)v_{,\theta\varphi} + 0.5(1-\nu_1)u_{,\varphi}\cos\varphi + \\ &+ 0.5(1-\nu_1)(\sin\varphi - \operatorname{ctg}\varphi\cos\varphi)u + 0.5(3-\nu_1)v_{,\theta}\operatorname{ctg}\varphi + (1+\nu_1)w_{,\theta} = u_{,\tau\tau}\sin\varphi, \\ &\quad (1+\nu_1)(v_{,\varphi} + v\operatorname{ctg}\varphi + 2w + u_{,\theta}\sin^{-1}\varphi) = -w_{,\tau\tau} + q, \end{aligned}$$

где $q = (1 - \nu_1^2)(E_1h)^{-1}R_1q_3.$ Сделаем замену $V = v \sin \varphi, U = u \sin \varphi$:

$$\begin{aligned} V_{,\varphi\varphi} + 0.5(1-\nu_1)V_{,\theta\theta}\sin^{-2}\varphi + 0.5(1+\nu_1)U_{,\theta\varphi}\sin^{-1}\varphi - V_{,\varphi}\operatorname{ctg}\varphi + \\ &+ (1-\nu_1)V - 2U_{,\theta}\cos\varphi\sin^{-2}\varphi + (1+\nu_1)w_{,\varphi}\sin\varphi = V_{,\tau\tau}, \\ 0.5(1-\nu_1)U_{,\varphi\varphi} + U_{,\theta\theta}\sin^{-2}\varphi + 0.5(1+\nu_1)V_{,\theta\varphi}\sin^{-1}\varphi - 0.5(1-\nu_1)U_{,\varphi}\operatorname{ctg}\varphi + \\ &+ (1-\nu_1)U + (1-\nu_1)V_{,\theta}\cos\varphi\sin^{-2}\varphi + (1+\nu_1)w_{,\theta} = U_{,\tau\tau}, \\ (1+\nu_1)(V_{,\varphi}\sin^{-1}\varphi + 2w + U_{,\theta}\sin^{-2}\varphi) = -w_{,\tau\tau} + q. \end{aligned}$$

Применяя преобразование Лапласа по времени t и обозначив изображения V, U, w и q через V^*, U^*, w^* и q^* соответственно, получим

$$V_{,\varphi\varphi}^{*} + 0.5(1 - \nu_{1})V_{,\theta\theta}^{*}\sin^{-2}\varphi + 0.5(1 + \nu_{1})U_{,\theta\varphi}^{*}\sin^{-1}\varphi - V_{,\varphi}^{*}\operatorname{ctg}\varphi + (1 - \nu_{1} - p^{2})V^{*} - 2U_{,\theta}^{*}\cos\varphi\sin^{-2}\varphi + (1 + \nu_{1})w_{,\varphi}^{*}\sin\varphi = 0,$$

$$0.5(1 - \nu_{1})U_{,\varphi\varphi}^{*} + U_{,\theta\theta}^{*}\sin^{-2}\varphi + 0.5(1 + \nu_{1})V_{,\theta\varphi}^{*}\sin^{-1}\varphi - 0.5(1 - \nu_{1})U_{,\varphi}^{*}\operatorname{ctg}\varphi + (1 - \nu_{1} - p^{2})U^{*} + (1 - \nu_{1})V_{,\theta}^{*}\cos\varphi\sin^{-2}\varphi + (1 + \nu_{1})w_{,\theta}^{*} = 0,$$

$$(5)$$

$$(1+\nu_1)(V^*_{,\varphi}\sin^{-1}\varphi + (2+p^2(1+\nu_1)^{-1})w^* + U^*_{,\theta}\sin^{-2}\varphi) = q^*.$$

Из третьего уравнения находим выражение для $U^*_{,\theta}$:

$$U_{,\theta}^* = (q^* - (1+\nu_1)V_{,\varphi}^* \sin^{-1}\varphi - (2(1+\nu_1) + p^2)w^*)(1+\nu_1)^{-1} \sin^{-2}\varphi.$$

Подставим $U_{,\theta}^*$ в (5), предварительно продифференцировав второе уравнение по θ . В результате система примет следующий вид:

$$\begin{aligned} 0.5(1-\nu_{1})V_{,\varphi\varphi}^{*} + 0.5(1-\nu_{1})V_{,\theta\theta}^{*}\sin^{-2}\varphi + 0.5(1-\nu_{1})V_{,\varphi}^{*}\operatorname{ctg}\varphi + (1-\nu_{1}-p^{2})V^{*} - \\ &\quad -0.5p^{2}w_{,\varphi}^{*}\sin\varphi + (1-\nu_{1})(2+p^{2}(1+\nu_{1})^{-1})w^{*}\cos\varphi + \\ &\quad +0.5q_{,\varphi}^{*}\sin\varphi - (1-\nu_{1})(1+\nu_{1})^{-1}q^{*}\cos\varphi = 0, \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} -0.5(1-\nu_{1}^{2})V_{,\varphi\varphi\varphi}^{*}\sin\varphi - 0.5(1-\nu_{1}^{2})V_{,\theta\theta\varphi}^{*}\sin^{-1}\varphi + (1-\nu_{1}^{2})V_{,\theta\theta}^{*}\operatorname{ctg}\varphi - \end{aligned} (6) \\ -0.5(1-\nu_{1}^{2})V_{,\varphi\varphi}^{*}\cos\varphi + ((1+\nu_{1})p^{2}\sin\varphi + 0.5(1-\nu_{1}^{2})(\cos^{2}\varphi - \sin^{2}\varphi)\sin^{-1}\varphi)V_{,\varphi}^{*} - \\ &\quad -0.5(1-\nu_{1})(2(1+\nu_{1})+p^{2})w_{,\varphi\varphi}^{*}\sin^{2}\varphi + ((1+\nu_{1})^{2} - (2(1+\nu_{1})+p^{2}))w_{,\theta\theta}^{*} - \\ &\quad -1.5(1-\nu_{1})(2(1+\nu_{1})+p^{2})w_{,\varphi\varphi}^{*}\sin\varphi\cos\varphi + p^{2}(2(1+\nu_{1})+p^{2})w^{*}\sin^{2}\varphi + \\ &\quad +0.5(1-\nu_{1})q_{,\varphi\varphi}^{*}\sin^{2}\varphi + q_{,\theta\theta}^{*} + 1.5(1-\nu_{1})q_{,\varphi}^{*}\sin\varphi\cos\varphi - p^{2}q^{*}\sin^{2}\varphi = 0. \end{aligned}$$

Решение (6) ищем в виде рядов по полиномам Лежандра, которые удовлетворяют граничным условиям (4):

$$w^* = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{\infty} w_{2n+1m} P_{2n+1}(\cos \delta_1 \varphi) \cos m\theta,$$
$$V^* = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{\infty} V_{2n+1m} P_{2n+1}(\cos \delta_1 \varphi) \cos m\theta, \qquad \delta_1 = \pi/(2\varphi_0).$$

Нагрузку $q(t, \varphi, \theta)$ от сосредоточенной силы $P(t)\delta(\varphi - \varphi_1)\delta(\theta - 0)$ также раскладываем в ряд по полиномам Лежандра:

$$q = \frac{P(t)}{2\pi R_1^2 (1 - \cos\varphi_0)} \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{\infty} (4n+3) P_{2n+1} (\cos\delta_1\varphi_1) P_{2n+1} (\cos\delta_1\varphi) \cos m\theta,$$
$$q^* = \frac{P^*(p)}{2\pi R_1^2 (1 - \cos\varphi_0)} \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{\infty} (4n+3) P_{2n+1} (\cos\delta_1\varphi_1) P_{2n+1} (\cos\delta_1\varphi) \cos m\theta.$$

Подставив разложения w^* , V^* и q^* в (6) и используя свойство ортогональности системы косинусов на отрезке $[-\pi, \pi]$, получим

$$\begin{aligned} 0.5(1-\nu_1)\sum_{n=0}^{\infty}V_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi\varphi} &- 0.5(1-\nu_1)m^2\sin^{-2}\varphi\sum_{n=0}^{\infty}V_{2n+1m}P_{2n+1} + \\ &+ 0.5(1-\nu_1)\operatorname{ctg}\varphi\sum_{n=0}^{\infty}V_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi} + (1-\nu_1-p^2)\sum_{n=0}^{\infty}V_{2n+1m}P_{2n+1} - \\ &- 0.5p^2\sin\varphi\sum_{n=0}^{\infty}w_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi} + (1-\nu_1)(2+p^2(1+\nu_1)^{-1})\cos\varphi\sum_{n=0}^{\infty}w_{2n+1m}P_{2n+1} + \\ &+ 0.5C\sin\varphi\sum_{n=0}^{\infty}(4n+3)P_{2n+1}(\cos\delta_1\varphi_1)P_{2n+1,\varphi} - \\ &- (1-\nu_1)(1+\nu_1)^{-1}C\cos\varphi\sum_{n=0}^{\infty}(4n+3)P_{2n+1}(\cos\delta_1\varphi_1)P_{2n+1} = 0, \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} -0.5(1-\nu_1^2)\sin\varphi\sum_{n=0}^{\infty}V_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi\varphi\varphi} + 0.5(1-\nu_1^2)m^2\sin^{-1}\varphi\sum_{n=0}^{\infty}V_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi} - \\ &-(1-\nu_1^2)m^2\operatorname{ctg}\varphi\sum_{n=0}^{\infty}V_{2n+1m}P_{2n+1} - 0.5(1-\nu_1^2)\cos\varphi\sum_{n=0}^{\infty}V_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi\varphi} + \\ &+((1+\nu_1)p^2\sin\varphi+0.5(1-\nu_1^2)(\cos^2\varphi-\sin^2\varphi)\sin^{-1}\varphi)\sum_{n=0}^{\infty}V_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi} - \\ &-0.5(1-\nu_1)(2(1+\nu_1)+p^2)\sin^2\varphi\sum_{n=0}^{\infty}w_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi\varphi} + \\ &+((1+\nu_1)^2-(2(1+\nu_1)+p^2))m^2\sum_{n=0}^{\infty}w_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi\varphi} + \\ &+(1+\nu_1)^2(2(1+\nu_1)+p^2)\sin\varphi\cos\varphi\sum_{n=0}^{\infty}w_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi\varphi} + \\ &+p^2\sin^2\varphi(2(1+\nu_1)+p^2)\sum_{n=0}^{\infty}w_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi} + \\ &+p^2\sin^2\varphi(2(1+\nu_1)+p^2)\sum_{n=0}^{\infty}w_{2n+1m}P_{2n+1,\varphi} - \\ &-m^2C\sum_{n=0}^{\infty}(4n+3)P_{2n+1}(\cos\delta_1\varphi_1)P_{2n+1,\varphi} - \\ &-m^2C\sum_{n=0}^{\infty}(4n+3)P_{2n+1}(\cos\delta_1\varphi_1)P_{2n+1,\varphi} - \\ &-p^2C\sin^2\varphi\sum_{n=0}^{\infty}(4n+3)P_{2n+1}(\cos\delta_1\varphi_1)P_{2n+1,\varphi} = 0. \end{aligned}$$
3gech $C = P^*(p)(2\pi R_1^2(1-\cos\varphi_0))^{-1}, P_{2n+1} = P_{2n+1}(\cos\delta_1\varphi).$

Коэффициенты V_{2n+1m} , w_{2n+1m} находим с помощью метода малого параметра $\varepsilon = p^{-2}$. Отметим, что с помощью этого метода Н. А. Кильчевский исследовал удар по произвольной бесконечной оболочке без учета граничных условий и получил ряд качественных результатов [3]. Представим искомые величины в виде

$$V_{2n+1m}(p) = V_{2n+1m}^{0}\varepsilon^{0} + V_{2n+1m}^{1}\varepsilon^{1} + V_{2n+1m}^{2}\varepsilon^{2} + O(\varepsilon^{3}),$$

$$w_{2n+1m}(p) = w_{2n+1m}^{0}\varepsilon^{0} + w_{2n+1m}^{1}\varepsilon^{1} + w_{2n+1m}^{2}\varepsilon^{2} + O(\varepsilon^{3}).$$

Подставляя эти разложения в систему (7) и собирая коэффициенты при одинаковых степенях ε , находим V_{2n+1m}^i , w_{2n+1m}^i , i = 0, 1, 2. Для w_{2n+1m} получаем

$$w_{2n+1m}(p) = C(4n+3)P_{2n+1}(\cos\delta_1\varphi_1)(p^{-2} - 2(1+\nu_1)p^{-4}) + O(\varepsilon^3).$$

После применения обратного преобразования Лапласа для перемещения оболочки w, учитывая первые три члена разложения по $(\tau - \tau_1)$, имеем

$$w(\varphi,\theta,\tau) = \frac{1-\nu_1^2}{2\pi h E_1 R_1 (1-\cos\varphi_0)} \int_0^{\prime} \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{\infty} (4n+3) P(\tau_1) \Big((\tau-\tau_1) - \frac{2}{3!} (1+\nu_1) (\tau-\tau_1)^3 \Big) \times P_{2n+1} (\cos\delta_1\varphi_1) P_{2n+1} (\cos\delta_1\varphi) \cos m\theta \, d\tau_1.$$
(8)



Рис. 2. Зависимости P(t) при $\varphi_1 = 0.01$ рад: $P_1 = 18.5$ кH; $P_2 = 36.7$ кH; $P_3 = 54.4$ кH; $t_1 = 4.165 \cdot 10^{-5}$ c; $t_2 = 7.720 \cdot 10^{-5}$ c; $t_3 = 10.767 \cdot 10^{-4}$ c

Рис. 3. Зависимости P(t) при $\varphi_1=0,1$ рад: $P_1=18,5$ к
H; $P_2=51,6$ к H; $P_3=54,4$ к H; $t_1=4,165\cdot10^{-5}$ с;
 $t_2=10,361\cdot10^{-4}$ с; $t_3=10,767\cdot10^{-4}$ с

Для α используем упругопластическую модель [4]:

$$\alpha = \begin{cases} bP^{2/3}, & dP/dt > 0, \ P_{\max} < P_1, \\ b_f P^{2/3} + \alpha_p(P_{\max}), & dP/dt < 0, \ P_{\max} > P_1, \\ (1+\beta)c_1 P^{1/2} + (1-\beta)Pd, & dP/dt > 0, \ P_{\max} > P_1, \end{cases}$$
(9)

где $b = (9/(16E^2R))^{1/3}$; $E = E_1E_2((1 - \nu_1^2)E_2 + (1 - \nu_2^2)E_1)^{-1}$; $R^{-1} = R_2^{-1} - R_1^{-1}$; $P_1 = \chi^3(3R/(4E))^2$; $\chi = \pi k\lambda$; k — наименьшая из двух пластических констант соударяющихся тел; $\lambda = 5,7$; $b_f = R_f^{-1/3}(3/(4E))^{2/3}$; $R_f = (4/3)EP_{\max}^{1/2}\chi^{-3/2}$; $\alpha_p(P_{\max}) = (1 - \beta)P_{\max}(2\chi R_p)^{-1}$; $R_p^{-1} = R^{-1} - R_f^{-1}$; $\beta = 0,33$; $c_1 = 3\chi^{1/2}(8E)^{-1}$; $d = (2\chi R)^{-1}$.

Подставив (2), (8) и (9) в (1), приходим к нелинейному интегральному уравнению относительно P(t), которое решается по итерационной схеме Тимошенко [1, 5].

Результаты численного решения рассмотренной задачи приведены на рис. 1–3 в виде графиков зависимости P(t) для следующих значений параметров задачи: $R_1 = 1$ м, h =

0,01 м, $\varphi_0 = 90^\circ$, $R_2 = 0,02$ м, m = 0,25 кг, материал — сталь. Скорость $V_0 = 10$ м/с. Кривая 1 на рисунках соответствует осесимметричному удару, 2 — неосесимметричному удару, 3 — удару по полупространству.

Из графиков видно, что при стремлении угла удара φ_1 к нулю сила взаимодействия P(t) в неосесимметричном случае приближается к значению P(t) в осесимметричном случае. И наоборот, при стремлении φ_1 к φ_0 происходит сближение графиков, соответствующих неосесимметричному случаю и случаю удара по полупространству. Физический смысл заключается в том, что при приближении точки удара к месту закрепления оболочка ведет себя более жестко.

ЛИТЕРАТУРА

- 1. Тимошенко С. П. Прочность и колебания элементов конструкций. М.: Наука, 1975.
- 2. Гольденвейзер А. Л. Теория упругих тонких оболочек. М.: Гостехиздат, 1953.
- 3. Кильчевский Н. А. Динамическое контактное сжатие твердых тел. Удар. Киев: Наук. думка, 1976.
- 4. Александров В. М., Кадомцев И. Г., Царюк Л. Б. Осесимметричные контактные задачи для упругопластических тел // Трение и износ. 1984. Т. 1, № 1. С. 16–26.
- 5. Бирюков Д. Г., Кадомцев И. Г. Динамический упругопластический контакт ударника и сферической оболочки // ПМТФ. 2002. Т. 43, № 5. С. 171–175.

Поступила в редакцию 1/III 2004 г., в окончательном варианте — 22/VI 2004 г.