

УДК 539.37

Ю. С. Ишанян

О двух задачах, связанных с кручением составной сферы

(Представлено академиком АН Армянской ССР Н. Х. Арутюняном 12/X 1970)

В работе рассматриваются две задачи кручения составной сферы, когда сфера скручивается произвольной осесимметричной нагрузкой. В первой задаче скручивается сфера, составленная из различных материалов и соединенных вдоль диаметральной поверхности. Решение этой задачи дается в замкнутом виде. Во второй задаче соединение двух полусфер из различных материалов ослаблено экваториальным кольцевым разрезом. Решение этой задачи сводится к решению интегрального уравнения Фредгольма второго рода. Простейший случай, когда сплошная сфера скручивается сосредоточенными моментами, рассматривается в работах (1-2). В постановке аналогичной нашей, задача кручения двухслойной полой полусферы исследуется в работе (3), а когда часть торца закреплена — в работах (4, 5). Некоторым контактными задачам, связанным с кручением упругой сферы, посвящены работы (6, 11).

1°. Задачу будем решать в координатной системе  $(\xi, t)$  при помощи функции перемещения  $\Psi(t, \xi)$ . Координаты  $t, \xi$  связаны со сферической системой  $(\rho, \theta)$  (рис. 1) соотношениями

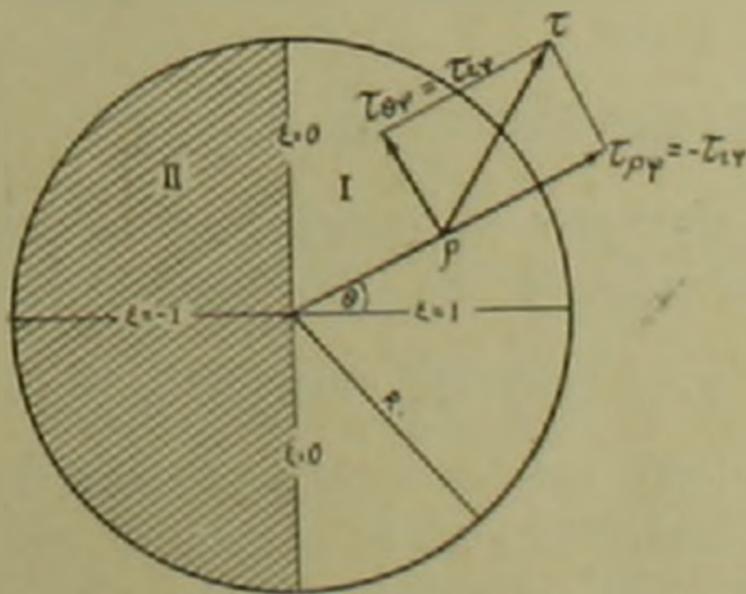


Рис. 1.

$$\xi = \cos \theta, \quad t = \ln \frac{R}{\rho}; \quad (R - \text{радиус сферы}) \quad (1.1)$$

Функция перемещения  $\Psi(t, \xi)$ , которая в области осевого сечения тела вращения удовлетворяет дифференциальному уравнению

$$\frac{\partial^2 \Psi}{\partial t^2} - 3 \frac{\partial \Psi}{\partial t} + (1 - \xi^2) \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \xi^2} - 4\xi \frac{\partial \Psi}{\partial \xi} = 0, \quad (1.2)$$

связывается с перемещением и напряжениями следующими формулами:

$$\tau_{\xi\varphi} = G(1 - \xi^2) \frac{\partial \Psi}{\partial \xi}; \quad \tau_{t\xi} = G \sqrt{1 - \xi^2} \frac{\partial \Psi}{\partial t}; \quad (1.3)$$

$$v = R e^{-t} \sqrt{1 - \xi^2} \Psi(t, \xi).$$

Решая уравнение (1.2) методом разделения переменных, функцию  $\Psi(t, \xi)$  представим в виде

$$\Psi(\xi, t) = \sum_{k=1}^{\infty} A_{2k-1} e^{-\alpha_{k-1} t} P_{2k-1}(\xi) + \int_0^{\infty} B(\mu) P_{-\frac{1}{2}+i\mu}(\xi) T_{\mu}(t) d\mu, \quad (1.4)$$

где  $T_{\mu}(t) = e^{\frac{3}{2}t} \left( \frac{3}{2} \sin \mu t - \mu \cos \mu t \right)$ ,  $P_n(\xi)$  полиномы Лежандра

$$P_{-\frac{1}{2}+i\mu}(\xi) \text{ конические функции } P_n(\xi) = \frac{dP_n(\xi)}{d\xi}; \quad P_{-\frac{1}{2}+i\mu}(\xi) = \frac{dP_{-\frac{1}{2}+i\mu}(\xi)}{d(\xi)},$$

а  $A_{2k-1}$  и  $B(\mu)$  неопределенные коэффициенты.

2°. Рассмотрим задачу кручения сферы радиуса  $R$  составленной из двух полусфер, изготовленных из различных материалов и соединенных вдоль плоскости  $\xi = 0$ , когда на сферической поверхности действуют крутящие напряжения (рис. 1). Пусть  $G_1$  модуль сдвига первого материала,  $G_2$  — второго. Для такой задачи граничные условия примут вид

$$\tau_{\xi\varphi}^{(1)}(0, \xi) = f_1(\xi) \quad (0 < \xi \leq 1); \quad \tau_{\xi\varphi}^{(2)}(0, \xi) = f_2(\xi) \quad (-1 \leq \xi < 0), \quad (2.1)$$

где  $f_1$  и  $f_2$  известные функции  $\xi$ . Должны иметь место также условия сопряжения на поверхности раздела материалов.

$$\tau_{\xi\varphi}^{(1)}|_{\xi=0} = \tau_{\xi\varphi}^{(2)}|_{\xi=0}; \quad v_1(t, 0) = v_2(t, 0) \quad (0 \leq t \leq \infty) \quad (2.2)$$

Здесь и далее значок (1) означает, что соответствующие величины относятся к правой области  $0 < \xi \leq 1$ , а (2) к левой —  $-1 \leq \xi < 0$ . Функцию перемещения  $\Psi(t, \xi)$  ищем в виде

$$\Psi(t, \xi) = \begin{cases} \Psi_1(t, \xi) & \text{в области 1 } 0 < \xi \leq 1 \\ \Psi_2(t, \xi) & \text{в области 2 } -1 \leq \xi < 0 \end{cases} \quad (2.3)$$

Причем функции  $\Psi_1(t, \xi)$  берем в виде (1, 4), где вместо коэффици-

ентов  $A_{2k-1}$  и  $B(\mu)$  берем соответственно  $A_{2k-1}^{(1)}$  и  $B^{(1)}(\mu)$  в первой области и  $A_{2k-1}^{(2)}$  и  $B^{(2)}(\mu)$  во второй. Для касательных напряжений и перемещения  $v$  согласно (1.3) будем иметь:

$$\tau_{\xi\varphi}^{(i)} = G_l V \sqrt{1 - \xi^2} \left\{ - \sum_{k=1}^{\infty} 2(k-1) A_{2k-1}^{(i)} e^{-2(k-1)t} P_{2k-1}'(\xi) + \int_0^{\infty} B_{(\mu)}^{(i)} T_{\mu}(t) P_{-\frac{1}{2}+i\mu}'(\xi) d\mu \right\}, \quad (2.4)$$

$$\tau_{\xi\varphi}^{(i)} = G_l V \sqrt{1 - \xi^2} \left\{ \sum_{k=1}^{\infty} A_{2k-1}^{(i)} e^{-2(k-1)t} P_{2k-1}'(\xi) + \int_0^{\infty} B_{(\mu)}^{(i)} T_{\mu}(t) P_{-\frac{1}{2}+i\mu}'(\xi) d\mu \right\}, \quad (2.5)$$

$$v_i(t, \xi) = R e^{-t} V \sqrt{1 - \xi^2} \left\{ \sum_{k=1}^{\infty} A_{2k-1}^{(i)} e^{-2(k-1)t} P_{2k-1}'(\xi) + \int_0^{\infty} B_{(\mu)}^{(i)} P_{-\frac{1}{2}+i\mu}'(\xi) T_{\mu}(t) d\mu \right\}, \quad (i = 1, 2), \quad (2.6)$$

Далее учитывая соотношения

$$\int_0^1 (1 - \xi^2) P_{2k-1}'(\xi) P_{2m-1}'(\xi) d\xi = \int_{-1}^0 (1 - \xi^2) P_{2k-1}'(\xi) P_{2m-1}'(\xi) d\xi = \begin{cases} 0, & m \neq k \\ \frac{2k(2k-1)}{4k-1}, & m = k \end{cases} \quad (2.7)$$

и удовлетворяя граничным условиям (2.1) получаем

$$A_{2k-1}^{(i)} = - \frac{1}{2(k-1)} \frac{f_k^{(i)}}{G_l} \quad (i = 1, 2), \quad (2.8)$$

где обозначено

$$f_k^{(i)} = \frac{4k-1}{2k(2k-1)} \int_{\alpha_1}^{\beta_1} (1 - \xi^2)^{1/2} f_i(\xi) P_{2k-1}'(\xi) d\xi \quad (i = 1, 2) \quad (2.9)$$

$$(\alpha_1 = \beta_2 = 0; \quad \alpha_2 = -\beta_1 = 1).$$

Первому из условий сопряжения удовлетворяем, положив

$$B_{(\mu)}^{(1)} = m_0 B_{(\mu)}^{(2)}, \quad \text{где } m_0 = \frac{G_2}{G_1}. \quad (2.10)$$

Предполагая наличие второго из условий контакта приходим к равенству

$$\int_0^{\infty} B_{(\mu)}^{(2)} P_{-\frac{1}{2}+i\mu}^{(0)} T_{\mu}(t) d\mu = F(t) \quad (0 < t < \infty), \quad (2.11)$$

где

$$F(t) = \frac{1}{m_0 - 1} \sum_{k=1}^{\infty} [A_{2k-1}^{(2)} - A_{2k-1}^{(1)}] e^{-\alpha(k-1)t} P_{2k-1}^{(0)}. \quad (2.12)$$

Далее заметим, что для функции  $T_{\mu}(t)$  имеет место тождество

$$\begin{aligned} f(z) = & \frac{2}{\pi} \int_0^{\infty} \frac{T_{\mu}(z)}{z^2 + \mu^2} d\mu - \int_0^{\infty} T_{\mu}(t) e^{-2\mu t} f(t) dt + \\ & + 2\alpha \int_0^{\infty} e^{-2\mu t} f(t) dt; \quad \left( \alpha = \frac{3}{2} \right) \end{aligned} \quad (2.13)$$

подобное соотношение было получено в работе А. А. Баблюна <sup>(11)</sup>.

Покажем, что для функции  $F(t)$  имеет место соотношение.

$$\int_0^{\infty} e^{-\mu t} F(t) dt = 0 \quad \text{или что идентично } F'(0) = 0 \quad (2.14)$$

Последнее, как легко видеть, вытекает из условия сопряжения (2.2) в точке  $t=0, \xi=0$

Таким образом из (2.13) имеем

$$B_{(\mu)}^{(2)} = \frac{2}{\pi \left( \mu^2 + \frac{9}{4} \right) P_{-\frac{1}{2}+i\mu}^{(0)}} \cdot \int_0^{\infty} e^{-3t} F(t) T_{\mu}(t) dt \quad (2.15)$$

или

$$B^{(2)}(\mu) =$$

$$\frac{2\mu}{\pi (m_0 - 1) \left( \frac{9}{4} + \mu^2 \right) P_{-\frac{1}{2}+i\mu}^{(0)}} \sum_{k=1}^{\infty} \left[ \frac{f_k^{(2)}}{G_2} - \frac{f_k^{(1)}}{G_1} \right] \frac{P_{2k-1}^{(0)}}{\left( 2k - \frac{1}{2} \right)^2 + \mu^2}; \quad (2.16)$$

и окончательно

$$B^{(2)}(\mu) = \frac{2\mu}{\pi (m_0 - 1) \left( \frac{9}{4} + \mu^2 \right) P_{-\frac{1}{2}+i\mu}^{(0)}} \cdot \int_{-1}^1 \varphi(\xi) f(\xi) d\xi, \quad (2.17)$$

где

$$f(\xi) = \begin{cases} \frac{f_1}{G_1} & 0 < \xi \leq 1 \\ \frac{f_2}{G_2} & -1 \leq \xi < 0 \end{cases}; \quad \varphi(\xi) = (1 - \xi^2)^{1/2} \frac{P_{-\frac{1}{2} + i\mu}^{(0)}(\xi)}{P_{-\frac{1}{2} + i\mu}^{(0)}(0)} \quad \text{при } 0 < \xi \leq 1,$$

а на отрезок  $-1 < \xi < 0$  продолжается нечетно.

Таким образом имея (2.17), (2.10), (2.8) и пользуясь соотношениями (2.4) — (2.8) можно определить напряжение  $\tau_{\xi r}^{(i)}$  и  $\tau_{\xi \varphi}^{(i)}$  перемещения  $v_i$  ( $i = 1, 2$ ) в любой точке осевого сечения шара.

3°. Рассмотрим теперь задачу о кручении составной сплошной сферы при условии, что соединение из двух полусфер ослаблено кольцевым разрезом на плоскости  $\xi = 0$ ,  $0 \leq t < t_1$ . Для такой задачи граничными условиями будут:

на сферической поверхности заданные касательные напряжения

$$\tau_{\xi r}^{(1)} = f_1(\xi) \quad (0 < \xi \leq 1); \quad \tau_{\xi r}^{(2)} = f_2(\xi) \quad (-1 \leq \xi < 0) \quad (3.1)$$

на поверхности разреза

$$\tau_{\xi r}^{(1)} = \tau_{\xi r}^{(2)} = 0 \quad (0 \leq t < t_1) \quad (3.2)$$

и наконец условиями сопряжения материалов будут

$$\tau_{\xi r}^{(1)} = \tau_{\xi r}^{(2)}; \quad v_1(t, \xi) = v_2(t, \xi) \quad (t_1 < t \leq \infty). \quad (3.3)$$

Как и в 2° функцию перемещения возьмем в виде (1.4). Удовлетворяя (3.1) для коэффициентов  $A_{2k-1}^{(i)}$  получаем выражение

$$A_{2k-1}^{(i)} = -\frac{1}{2(k-1)} \frac{f_k^{(i)}}{G_i} \quad (i = 1, 2). \quad (3.4)$$

Здесь для  $f_k^{(i)}$  и  $G_i$  использованы такие же обозначения как и в 2°. Первое из условий сопряжения удовлетворим, положив

$$B^{(1)}(\mu) = m_0 B^{(2)}(\mu), \quad \text{где } m_0 = \frac{G_2}{G_1} \quad (3.5)$$

далее из (3.2) и (3.3), получим

$$\int_0^{t_1} B^{(2)}(\mu) P_{-\frac{1}{2} + i\mu}^{(0)}(0) T_\mu(t) d\mu = 0 \quad (0 \leq t < t_1) \quad (3.6)$$

$$\int_0^{t_1} B^{(2)}(\mu) P_{-\frac{1}{2} + i\mu}^{(0)}(0) T_\mu(t) d\mu = F(t) \quad (t_1 < t < \infty), \quad (3.7)$$

где

$$F(t) = \frac{1}{m_0 - 1} \sum_{k=1}^{\infty} [A_{2k-1}^{(2)} - A_{2k-1}^{(1)}] e^{-\alpha(k-1)t} P_{2k-1}^{(0)}(0). \quad (3.8)$$

Системой (3, 6), (3,7) представляются парные интегральные уравнения. Для разрешения этих уравнений поступим следующим образом. Умножаем уравнение (3.6) на  $e^{-\mu t}$  и полученное выражение интегрируем по  $t$  в пределах от нуля до  $t$ , а уравнение (3.7) дифференцируем по  $t$ , тогда система (3,6) — (3,7) представится в виде:

$$\int_0^{\infty} A(\mu) [1 + N(\mu)] \sin \mu t d\mu = 0 \quad (0 \leq t < t_1),$$

$$\int_0^{\infty} A(\mu) \sin \mu t d\mu = F_1(t) \quad (t_1 < t \leq \infty),$$
(3.9)

где использованы обозначения

$$A(\mu) = B^{(2)}(\mu) P_{-\frac{1}{2}+i\mu}^{(0)}\left(\mu^2 + \frac{9}{4}\right); \quad F_1(t) = e^{-\frac{3}{2}t} F'(t)$$

$$1 + N(\mu) = \left(\mu^2 + \frac{9}{4}\right)^{-2} \frac{P_{-\frac{1}{2}+i\mu}^{(0)}}{P_{-\frac{1}{2}+i\mu}^{(0)}}$$

Далее положим

$$\int_0^{\infty} A(\mu) N(\mu) \sin \mu t d\mu = G(t) \quad \text{и} \quad f(t) = \begin{cases} -G(t); & 0 \leq t < t_1 \\ F_1(t); & t_1 < t \leq \infty \end{cases} \quad (3.10)$$

откуда

$$A(\mu) = \Phi(\mu) - \frac{2}{\pi} \int_0^{t_1} G(t) \sin \mu t dt. \quad (3.11)$$

Здесь

$$\Phi(\mu) = \frac{2}{\pi} \int_{t_1}^{\infty} F_1(t) \sin \mu t dt.$$

и если положить

$$K(s, \mu) = k(s, \mu) N'(\mu), \quad \text{где} \quad k(s, \mu) = \frac{1}{2} \left[ \frac{\sin(\mu - s)t_1}{\mu - s} - \frac{\sin(\mu + s)t_1}{\mu + s} \right]. \quad (3.12)$$

то для определения  $A(\mu)$  получим интегральное уравнение Фредгольма второго рода

$$A(\mu) = \Phi(\mu) - \frac{2}{\pi} \int_0^{\infty} A(s) K(s, \mu) ds. \quad (3.13)$$

Заметим, что ядро уравнения (3.13) суммируемо в  $L_2$ , это с очевидностью вытекает из неравенства

$$|1 + N(\mu)| \leq \left| \frac{P'_{-\frac{1}{2}+i\mu}(0)}{P'_{-\frac{1}{2}+i\mu}(0)} \left( \mu^2 + \frac{9}{4} \right)^{-2} \right| < \frac{1}{3} \quad (3.14)$$

и полученного выражения для  $k(s, \mu)$

Автор выражает признательность Б. Л. Абрамяну за постановку задачи и ценные указания в ходе ее решения.

Ереванский государственный университет

ՅՈՒ. Ս. ՆՇԱՆՅԱՆ

Բաղադրյալ գնդի ոլորման հետ կապված երկու խնդիրների մասին

Հոդվածում դիտարկվում են բաղադրյալ գնդի ոլորման հետ կապված երկու խնդիրներ: Ոլորումն իրագործվում է գնդի մակերևույթի վրա կիրառված կամայական առանցքասիմետրիկ բեռով:

Առաջին խնդրում ոլորվող պոնդր կազմված է երկու տարբեր կիսագնդերի միացումով: Խնդրի լուծումը տրվում է փակ տեսքով:

Երկրորդ խնդրում դիտարկվում է երկու կիսագնդերից կազմված բաղադրյալ գնդի ոլորումը, երբ միացումը թուլացված է գնդի եզրից սկսվող տրամագծային օղակաձև ճնդրով:

Խնդրի լուծումը բերվում է զույգ ինտեգրալ հավասարումների Այդ հավասարումների լուծումը իր հերթին բերվում է Ֆրեդհոլմի երկրորդ սեռի ինտեգրալ հավասարման լուծմանը: Ցույց է տրվում, որ այդ հավասարման կորիզը գումարելի է  $L_2$ -ում:

#### ЛИТЕРАТУРА — ԿՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

- <sup>1</sup> C. Snell, *Mathematica*, vol., 1, № 8 (1957). <sup>2</sup> A. Huber, *Quart. Appl. Math.*, vol. 13 (1955). <sup>3</sup> Б. Л. Абрамян, Н. О. Гулканян, *Известия АН Арм. ССР*, сер. физ. мат. наук, т. XIV, № 6 (1961). <sup>4</sup> Б. Л. Абрамян, А. А. Баблоян, *ПММ*, т. XXVI (1962). <sup>5</sup> А. А. Баблоян, Н. О. Гулканян, *Известия АН Арм. ССР*, *Механика*, т. 19, № 5 (1966). <sup>6</sup> R. S. Srivastav, *Natalin Prem. J. Math. and Mech.* № 4, vol. 14 (1965). <sup>7</sup> А. А. Баблоян, Н. О. Гулканян, *Известия АН Армянской ССР*, *Механика*, т. 20, № 20 (1967). <sup>8</sup> А. А. Баблоян, *ДАН Арм. ССР*, т. 39, № 3 (1964). <sup>9</sup> А. А. Баблоян, *ПММ*, т. 28, в. № 6 (1964). <sup>10</sup> Н. Х. Арутюнян, Б. Л. Абрамян, А. А. Баблоян, *ПММ*, т. 28, в. 4 (1964). <sup>11</sup> А. А. Баблоян, *ПММ*, т. 31, в. 4 (1967).