

Министерство высшего и среднего специального образования  
Р С Ф С Р

Горьковский ордена Трудового Красного Знамени  
научно-исследовательский радиофизический институт (НИРФИ)

П р е п р и н т № 2 5 4

К РЕШЕНИЮ ЗАДАЧИ ЛЭМБА  
ДЛЯ ОДНОРОДНОГО ПОЛУПРОСТРАНСТВА

А.В. Разин

Горький 1988

Р а з и н А.В.

К РЕШЕНИЮ ЗАДАЧИ ЛЭМБА ДЛЯ ОДНОРОДНОГО ПОЛУПРОСТРАНСТВА//  
Препринт № 254. - Горький: НИРФИ. - 1988. - 34 с.

УДК 534.232

Рассмотрена генерация упругих волн в однородном полупространстве поверхностным точечным импульсным источником силы, действующей нормально к границе. Двойные интегралы Фурье, описывающие скалярный и векторный потенциалы, а также смещения, преобразованы к однократным контурным интегралам, что позволяет подробно проанализировать поля вблизи фронтов продольной, поперечной и конической волн. Описана процедура получения выражений для смещений в виде легко вычисляемых на ЭВМ однократных интегралов от действительных гладких функций в конечных пределах. Получены точные аналитические выражения для вертикальных смещений на границе полупространства и на вертикали под источником.

## I. Введение

В теории упругих волн одной из фундаментальных проблем является задача Лэмба, впервые поставленная в 1904 г. В работе /1/ Г. Лэмб, в частности, рассмотрел смещение поверхности однородного полупространства под воздействием импульсного поверхностного источника, который записывался в виде вертикальных напряжений, заданных на некотором конечном участке границы. В настоящее время под термином "задача Лэмба" понимается возбуждение упругих волн в твердом полупространстве самыми разнообразными как поверхностными, так и заглубленными источниками /2/, причем обычно рассматриваются два типа источников: поверхностные силовые нагрузки, распределенные по области в виде бесконечно длинной полосы (или тонкой нити) и круга конечного или бесконечно малого радиуса (точечный источник) /2-7/. Наибольший интерес для приложений, в частности, для проблем вибрационного просвечивания Земли, представляет исследование источников второго типа.

Для выяснения физических процессов, происходящих при генерации упругих волн в полупространстве поверхностными источниками, наиболее целесообразным является рассмотрение точечной нормальной к границе нагрузки, зависимость которой от времени описывается дельта-функцией Дирака. Решение задачи Лэмба для точечного импульсного источника позволяет подробно проанализировать вклад в поле смещений различных типов волн, которые разделяются по временам прихода.

Решение осесимметричной нестационарной задачи Лэмба нетрудно записать в виде двойных интегралов Фурье, для вычисления которых разработан ряд методов, основанных на теории функций комплексной переменной и контурном интегрировании /2, 8/. При использовании метода Каньяра-де Хула путь интегрирования, первоначально проходящий по действительной оси, преобразуется в кривую сложного вида, проходящей в

комплексной плоскости и определяемой свойствами среды и взаимным расположением источника и приемника /2/. В этом случае отыскание пути интегрирования, например, для сложных сред оказывается довольно сложным. Аналогичные трудности возникают и при использовании методов контурного интегрирования, описанных в монографии /8/. Указанные затруднения снимаются при использовании развитого в /9/ метода вычисления двойных интегралов Фурье, описывающих импульсные акустические поля. Применяемый в /9/ подход удобен тем, что он позволяет свести двойные интегралы с бесконечными пределами к однократному контурному интегралу, причем контур интегрирования имеет универсальный вид для сред как с одной, так и со многими плоскими границами раздела. Представление импульсных волновых полей в виде однократного интеграла по замкнутому контуру является весьма удобным для их аналитических оценок вблизи фронтов волн. При произвольном расположении источника и точек наблюдения поле может быть записано в виде суммы некоторого алгебраического выражения, содержащего только элементарные функции, и однократного интеграла от гладкой действительной функции в конечных пределах, вычисление которого с помощью ЭВМ не представляет труда.

Метод контурного интегрирования /9/ использовался для рассмотрения отражения акустических импульсов от границы раздела двух газобразных сред, а также переходного излучения в акустике /10,11/. Представляет интерес применение этого метода для исследования процессов генерации сейсмических колебаний.

В настоящей работе решена задача о возбуждении упругих волн в однородном полупространстве поверхностным точечным импульсным воздействием, перпендикулярным границе. Проведено подробное исследование выражений для скалярного и векторного потенциалов смещений вблизи фронтов продольной и поперечной сферических волн, а также вблизи переднего и заднего фронтов конической волны. Описана процедура сведения двойных интегралов Фурье, определяющих сейсмические поля к легко вычисляемым на ЭВМ однократным интегралам от действительных функций в конечных пределах. Для практически важных частных случаев — для точек наблюдения, расположенных на поверхности полупространства и на вертикали под источником, получены точные аналитические выражения для вертикальных смещений в элементарных функциях.

## 2. Постановка задачи и интегральные выражения для потенциалов

Итак, пусть плоскость  $xOy$  декартовой системы координат совпадает с поверхностью однородного изотропного твердого тела, занимающего полупространство  $z > 0$  и характеризуемого плотностью  $\rho$  и скоростями продольной и поперечной волн соответственно  $c_l$  и  $c_t$ . На границе твердого тела  $z = 0$  заданы условия

$$\sigma_{xz} = \sigma_{yz} = 0, \quad \sigma_{zz} = -\rho, \quad (1)$$

где  $\sigma_{ik}$  - тензор напряжений, а величина  $\rho$ , имеющая размерность давления, характеризует нормальное к границе воздействие. Будем рассматривать точечный импульсный источник

$$\rho = F \delta(x) \delta(y) \delta(t), \quad (2)$$

где  $t$  - время и  $\delta(\xi)$  - дельта-функция Дирака.

Введем скалярный  $\psi$  и векторный  $\vec{A}$  потенциалы смещений  $\vec{u}$  так, что

$$\vec{u} = \text{grad } \psi + \text{rot } \vec{A}, \quad \text{div } \vec{A} = 0.$$

Для потенциалов смещений справедливы уравнения

$$\Delta \psi - \frac{1}{c_l^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} = 0,$$

$$\Delta \vec{A} - \frac{1}{c_t^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = 0,$$

решения которых совместно с граничными условиями (1), (2) нетрудно представить в следующем интегральном виде:

$$\psi = \int_{-\infty}^{\infty} d\omega \int_0^{\infty} T_l(\omega, k) e^{-i\omega t + i z_l z} J_0(kr) k dk, \quad (3)$$

$$A = \int_{-\infty}^{\infty} d\omega \int_0^{\infty} T_t(\omega, k) e^{-i\omega t + i z_t z} J_1(kr) k dk, \quad (4)$$

причем при выводе последнего соотношения учтено, что вследствие цилиндрической симметрии задачи вектор  $\vec{A}$  может иметь только одну компоненту в направлении единичного орта азимутального угла  $\vec{e}_\varphi$ :  $\vec{A} = A \vec{e}_\varphi$ . В выражениях (3), (4)

$$T_l(\omega, k) = \frac{F(k_t^2 - 2k^2)}{4\pi^2 \rho c_t^2 R_0(\omega, k)}, \quad T_t(\omega, k) = \frac{F i k x_t}{2\pi^2 \rho c_t^2 R_0(\omega, k)},$$

$$R_0(\omega, k) = (k_t^2 - 2k^2)^2 + 4k^2 x_t x_t,$$

$$x_{l,t} = \sqrt{k_{l,t}^2 - k^2},$$

$k_{l,t} = \omega/c_{l,t}$  - волновые числа продольной и поперечной волн для циклической частоты  $\omega$ ,  $r = \sqrt{x^2 + y^2}$  - горизонтальное расстояние от источника до точки наблюдения,  $J_0$  и  $J_1$  - функции Бесселя соответственно нулевого и первого порядка. Из условия отсутствия возмущений в среде при  $t < 0$  следует, что контур интегрирования по  $\omega$  в (3), (4) должен проходить выше точек ветвления  $\omega = \pm c_{l,t} k$ , т.е.  $\text{Im } \omega > 0$ . Из условия ограниченности подынтегральных выражений в (3), (4) при  $z \rightarrow \infty$  следует считать, что

$$\sqrt{\omega^2/c_{l,t}^2 - k^2} = i \left| \sqrt{k^2 - \omega^2/c_{l,t}^2} \right| \text{ при } k > \frac{|\omega|}{c_{l,t}}.$$

### 3. Исследование скалярного потенциала

Рассмотрим вначале скалярный потенциал, определяющий поле смещений в продольной волне. В интеграле (3) сделаем замену переменной интегрирования /9/

$$\omega = c_l k' x, \quad k = k'. \quad (5)$$

При этом

$$\psi = \int_{l_x} T_l(x) I_l(x) dx,$$

где

$$T_l(x) = \frac{FC_l(a^2x^2 - 2)}{4\pi^2 \rho c_t^2 \left[ (a^2x^2 - 2)^2 + 4\sqrt{x^2 - 1}\sqrt{a^2x^2 - 1} \right]},$$

$$a^2 = c_l^2 / c_t^2,$$

$$I_l(x) = \int_0^\infty \exp[-ik'(c_l t x - z\sqrt{x^2 - 1})] J_0(k'r) dk'. \quad (6)$$

Поскольку контур интегрирования по  $\omega$  в (3) проходит выше действительной оси,  $\text{Im} \omega > 0$ , то в соответствии с (5) контур  $L_x$  также проходит в области  $\text{Im} x > 0$ . Однако при некоторых значениях  $\text{Im} x$  интеграл (6) может стать расходящимся. Следовательно, контур  $L_x$  не может проходить произвольно в области  $\text{Im} x > 0$ , и на величину  $\text{Im} x$  необходимо наложить ограничение. Это удобно сделать путем введения в подынтегральное выражение (6) регуляризирующего множителя  $\exp(-\lambda k')$ ,  $\lambda \rightarrow +0$  /9/:

$$I_l(x) = \int_0^\infty \exp[-ik'(c_l t x - z\sqrt{x^2 - 1} - i\lambda)] J_0(k'r) dk'. \quad (6')$$

Величина  $\text{Im} x$  на пути интегрирования  $L_x$  будет при этом определяться значением  $\lambda$ . Обоснование замены (5) и исследование сходимости интеграла (6) содержится в /9/. Здесь лишь отметим, что введение регуляризирующего множителя соответствует переходу от точечного источника к распределенному,

$$\delta(x) \delta(y) \rightarrow \frac{\lambda}{2\pi(\lambda^2 + r^2)^{3/2}}.$$

Все дальнейшие вычисления будут выполнены при  $\lambda \neq 0$ , результаты для точечного источника можно получить путем предельного перехода  $\lambda \rightarrow +0$ .

Вычисляя интеграл (6'), выражение для скалярного потенциала запишем в виде:

$$\Psi = \frac{FC_l}{4\pi^2 \rho c_t^2} \int_{L_x} \frac{(a^2x^2 - 2) dx}{\left[ (a^2x^2 - 2)^2 + 4\sqrt{x^2 - 1}\sqrt{a^2x^2 - 1} \right] F_l(x)}, \quad (7)$$

где  $F_l(x) = \sqrt{r^2 - (c_l t x - z\sqrt{x^2 - 1} - i\lambda)^2}$ . Входящие под интеграл (7) аналитические функции  $\sqrt{x^2 - 1}$ ,  $\sqrt{a^2x^2 - 1}$ ,  $F_l(x)$  опреде -

лены на комплексной плоскости  $X$  следующим образом:

$$\lim_{x \rightarrow \infty} \sqrt{x^2 - 1} = x, \quad (8)$$

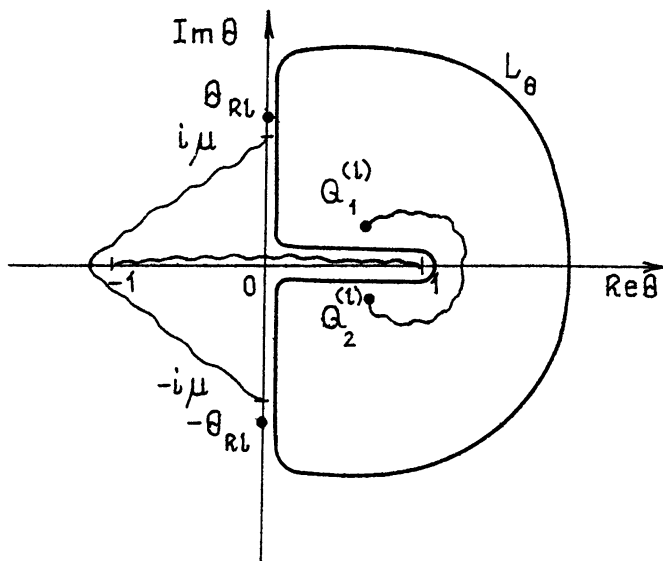
$$\lim_{x \rightarrow \infty} \sqrt{a^2 x^2 - 1} = ax,$$

$$\lim_{x \rightarrow 0} F_1(x) = \sqrt{r^2 + z^2} = R > 0.$$

В интеграле (7) сделаем еще одну замену /9/:

$$x = \frac{1}{\sqrt{1-\theta^2}}, \quad \theta = \frac{\sqrt{x^2-1}}{x}. \quad (9)$$

При этом контур интегрирования  $L_x$  переходит в замкнутый контур  $L_\theta$  (рис.1). Для совместного выполнения (8), (9) необходимо считать, что  $\lim_{\theta \rightarrow \infty} \sqrt{1-\theta^2} = -i\theta$ .



Р и с. 1. Контур интегрирования и особые точки подынтегрального выражения (12). Разрезы показаны волнистыми линиями.



Это соотношение определяет аналитическую функцию  $\sqrt{1-\theta^2}$  на комплексной плоскости  $\theta$ . Поскольку функция  $F_L(x)$  определена при  $x \rightarrow 0$  как положительное число, то в результате замены (9) получим

$$F_L(x) = - \frac{iR}{\sqrt{1-\theta^2}} E_L(\theta),$$

где корень

$$E_L(\theta) = \sqrt{(\theta - q_{11}^{(l)})(\theta - q_{12}^{(l)}) - \frac{2i\lambda}{R^2} \sqrt{1-\theta^2} (c_L t - \theta z)} \quad (10)$$

определен как положительное число при  $\theta \rightarrow \infty$  и введено обозначение

$$q_{1,2}^{(l)} = \frac{1}{R^2} (c_L t z \pm R \sqrt{R^2 - c_L^2 t^2}). \quad (11)$$

Таким образом, выражение для скалярного потенциала смещений принимает вид интеграла по замкнутому контуру:

$$\psi(r, z, t) = \frac{i F c_L}{4\pi^2 \rho c_t^2 R} \oint_{L_\theta} \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2) \theta d\theta}{R_L(\theta) E_L(\theta)}, \quad (12)$$

где

$$R_L(\theta) = (2\theta^2 - 2 + a^2)^2 + 4\theta(1-\theta^2) \sqrt{\theta^2 + \mu^2}, \quad (13)$$

$$\mu^2 = \frac{c_L^2}{c_t^2} - 1, \quad \lim_{\theta \rightarrow i\infty} \sqrt{\theta^2 + \mu^2} = i|\theta|.$$

Особыми точками подынтегрального выражения (12) внутри контура интегрирования  $L_\theta$  являются точки ветвления функции  $E_L(\theta)$ . Особые точки функции  $R_L(\theta)$  (13) (точки ветвления  $\theta_{RL} = \pm i\mu$  аналитической функции  $\sqrt{\theta^2 + \mu^2}$  и определяемые из уравнения  $R_L(\theta) = 0$  полюса  $\theta_{RL} = \pm i\sqrt{c_L^2/c_t^2 - 1}$ , где  $c_R$  - скорость поверхностной волны Рэлея) лежит вне контура  $L_\theta$  (рис.1). Анализ, аналогичный проведенному в [9], показывает, что при  $z > c_L t$  функция  $E_L(\theta)$  не имеет точек ветвления на выбранном месте римановой

поверхности и скалярный потенциал равен нулю. Если  $z < C_l t$ , то внутри контура  $L_\theta$  имеются точки ветвления функции  $E_l(\theta^{(1)}) / 9/$ :

$$Q_{1,2}^{(1)} = q_{1,2}^{(1)} \pm i \frac{\lambda \sin^2(\delta - \delta_l)}{R \sin \delta_l},$$

где  $\delta = \arccos(z/R)$ ,  $\delta_l = \arccos(C_l t/R)$ . Выражение для скалярного потенциала дается интегралом по берегам разреза, соединяющего точки ветвления  $Q_1^{(1)}$  и  $Q_2^{(1)}$ . При вычислении этого интеграла необходимо учесть наличие у подкоренного выражения (10) точек ветвления  $\theta = \pm I$  и рассмотреть две возможности:  $R > C_l t$  и  $R < C_l t$ .

Неравенство  $R > C_l t$  означает, что продольная волна еще не пришла в рассматриваемую область пространства. В этом случае (12) можно переписать в виде:

$$\psi = \frac{i F C_l}{2\pi^2 \rho C_t^2 R} \left[ \int_{\substack{Q_1^{(1)} \\ 0 < \text{Im} \theta \rightarrow 0}}^{Q_2^{(1)}} \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)\theta d\theta}{R_l(\theta) E_l(\theta)} + \int_{\substack{Q_2^{(1)} \\ 0 > \text{Im} \theta \rightarrow 0}}^{Q_1^{(1)}} \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)\theta d\theta}{R_l(\theta) E_l(\theta)} \right].$$

В предельном случае  $\lambda \rightarrow 0$  точки ветвления  $Q_1^{(1)}$  и  $Q_2^{(1)}$  лежат сколь угодно близко к действительной оси, причем  $\text{Re} Q_1^{(1)} = \text{Re} Q_2^{(1)}$ , так что  $\psi = 0(\lambda)$ .

В случае  $R < C_l t$  (продольная волна пришла в рассматриваемую область пространства) в интеграле (12) можно сразу перейти к пределу  $\lambda \rightarrow 0$ , поскольку величины  $q_{1,2}^{(1)}$  и  $q_{1,2}^{(2)}$  имеют собственные отличные от нуля мнимые части при  $\lambda = 0$ . Таким образом, скалярный потенциал для точечного источника можно записать в виде:

$$\psi(r, z, t) = \frac{i F C_l H(t - R/C_l)}{4\pi^2 \rho C_t^2 R} \oint_{L(q_{1,2}^{(1)}, q_{1,2}^{(2)})} \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)\theta d\theta}{R_l(\theta) E_l(\theta)}, \quad (14)$$

где контур интегрирования  $L(q_{1,2}^{(1)}, q_{1,2}^{(2)})$  охватывает разрез, соединяющий точки ветвления  $q_{1,2}^{(1)}$ ,

$$H\left(t - \frac{R}{C_l}\right) = \begin{cases} 1, & t > R/C_l \\ 0, & t < R/C_l \end{cases} \quad - \text{ ступенчатая функция Хевисайда,}$$

$$\varepsilon_l(\theta) = \sqrt{(\theta - q_1^{(l)})(\theta - q_2^{(l)})}.$$

Вычислить интеграл (I4) аналитически при произвольных координатах точки наблюдения не представляется возможным, однако он может быть легко оценен численно. Для этого необходимо растянуть контур интегрирования  $L(q_1^{(l)}, q_2^{(l)})$  на бесконечность и перейти в подынтегральной функции к пределу  $\theta \rightarrow \infty$ . Интеграл по окружности бесконечно большого радиуса и вычеты в затрагиваемых при деформации контура полюсах вычисляются аналитически. Поскольку при  $\lambda = 0$  разрез, соединяющий точки ветвления  $\theta = \pm 1$ , исчезает; численный расчет не обходимо лишь для интеграла по берегам проходящего по оси  $\text{Im } \theta$  разреза, соединяющего точки ветвления  $\theta = \pm i\mu$ . Замена  $\theta = i\tau$  делает пределы интегрирования и подынтегральную функцию действительными. Таким образом, скалярный потенциал в произвольной точке наблюдения может быть записан в виде суммы некоторого алгебраического выражения, содержащего только элементарные функции, и однократного интеграла от гладкой действительной функции в конечных пределах.

Аналитически интеграл (I4) можно вычислить вблизи фронта продольной волны,  $R \approx Ct$ . При этом условии в выражении (II) для  $q_1^{(l)}$ ,  $C_1 t z \gg |r\sqrt{R^2 - C_1^2 t^2}|$ , так что  $q_1^{(l)} \approx q_2^{(l)} \approx z/R$ ,  $E_l(\theta) \approx \theta - z/R$  и скалярный потенциал пропорционален вычету в полюсе  $\theta = z/R$ :

$$\psi \approx - \frac{F C_l z (2z^2/R^2 - 2 + a^2) H(t - R/C_l)}{2\pi \rho_2 C_1^2 R^2 \left[ (2z^2/R^2 - 2 + a^2)^2 + 4(z/R)(1 - z^2/R^2)\sqrt{z^2/R^2 + \mu^2} \right]} \quad (I5)$$

На вертикали прямо под источником, т.е. при  $r_1 = 0$ , интеграл (I4) вычисляется точно. Действительно, в этом случае  $q_1^{(l)} = q_2^{(l)} = C_1 t/z$ ,  $E_l(\theta) = \theta - C_1 t/z$ , и значение интеграла пропорционально вычету в полюсе  $\theta = C_1 t/z$ :

$$\psi = - \frac{F C_l^2 t (2C_1^2 t^2/z^2 - 2 + a^2) H(t - z/C_l)}{2\pi \rho_2 C_1^2 z^2 \left[ (2C_1^2 t^2/z^2 - 2 + a^2)^2 + 4(C_1 t/z)(1 - C_1^2 t^2/z^2)\sqrt{C_1^2 t^2/z^2 + \mu^2} \right]} \quad (I6)$$

Дифференцируя (I6) по координате  $z$ , можно получить точное аналитическое выражение для  $z$  - компоненты смещений в продольной волне

при  $r = 0$ :

$$\begin{aligned}
 u_z \Big|_{r=0} = & \frac{F}{2\pi\rho c_l^2 z} \delta\left(t - \frac{z}{c_l}\right) + \left\{ \left[ 2c_l^2 t^2 + (a^2 - 2)z^2 \right]^2 + 4c_l t (z^2 - c_l^2 t^2) \sqrt{c_l^2 t^2 + \mu^2 z^2} \right\}^{\frac{1}{2}} \\
 & \times \left\{ 2z(a^2 - 2) \left[ 2c_l^2 t^2 + (a^2 - 2)z^2 \right]^2 + 8c_l^3 t^3 a^2 z \sqrt{z^2 \mu^2 + c_l^2 t^2} - \right. \\
 & \left. - \frac{4c_l t \mu^2 z (c_l^2 t^2 - z^2) \left[ 2c_l^2 t^2 + (a^2 - 2)z^2 \right]}{\sqrt{\mu^2 z^2 + c_l^2 t^2}} \right\} \frac{F t a^2 H(t - z/c_l)}{2\pi\rho}.
 \end{aligned}$$

Вблизи фронта продольной волны,  $z \leq c_l t$ , (16) переходит в выражение (15), в котором следует положить  $\frac{z}{c_l t} = R$

#### 4. Исследование векторного потенциала

Перейдем к рассмотрению векторного потенциала, определяющего поле смещений в поперечной волне. Делая в (4) замену  $\omega = c_t \kappa' x$ ,  $\kappa = \kappa'$ , а затем замену (9), представим векторный потенциал в виде однократного интеграла по замкнутому контуру  $L_\theta$  (рис.2):

$$A = \frac{i F r}{2\pi^2 \rho c_t R} \oint_{L_\theta} \frac{(1 - \theta^2) \sqrt{\theta^2 - \alpha^2} \theta d\theta}{E_t(\theta) R_t(\theta) D(\theta)}, \quad (17)$$

где

$$E_t(\theta) = \sqrt{(\theta - q_{1,2}^{(+)}) (\theta - q_{1,2}^{(-)}) - \frac{2i\lambda}{R^2} \sqrt{1 - \theta^2} (c_t t - \theta z)}$$

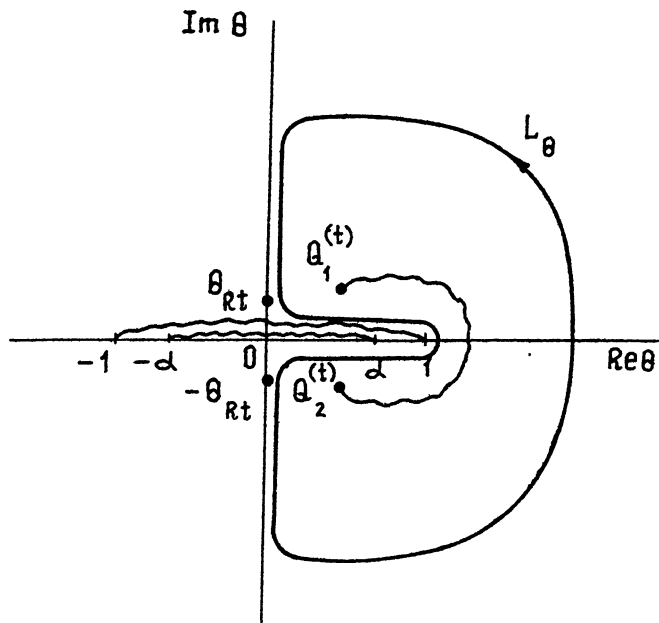
$$q_{1,2}^{(\pm)} = \frac{1}{R^2} (c_t t z \pm r \sqrt{R^2 - c_t^2 t^2}),$$

$$R_t(\theta) = (1 - 2\theta^2)^2 + 4\theta(1 - \theta^2) \sqrt{\theta^2 - \alpha^2},$$

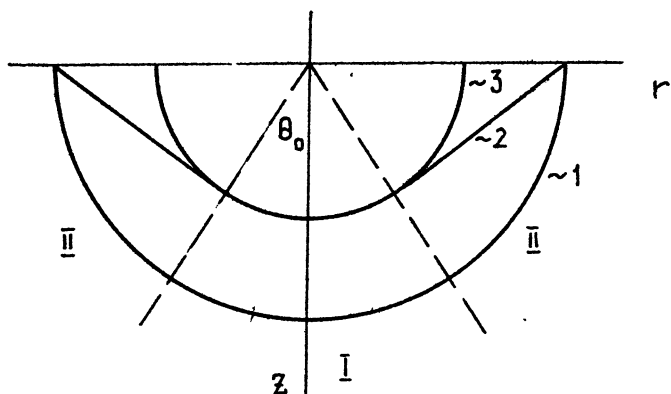
$$D(\theta) = c_t t - z\theta - R E_t(\theta) - i\lambda \sqrt{1 - \theta^2},$$

$$\alpha^2 = 1 - n^2 > 0, \quad n = c_t / c_l,$$

$$\lim_{\theta \rightarrow \infty} \sqrt{\theta^2 - \alpha^2} = \theta.$$



Р и с. 2. Контур интегрирования и особые точки полывтегрального выражения (17).



Р и с. 3. Картина фронтов упругих волн. Арабскими цифрами обозначены: 1 - фронт продольной сферической волны, 2 - фронт конической волны, 3 - фронт поперечной сферической волны. Коническая волна существует в области II

Особыми точками подынтегрального выражения в (I7), лежащими внутри контура  $L_\theta$ , являются точки ветвления функции  $E_t(\theta)$ , возникающие при  $z < C_t t$ :

$$Q_{1,2}^{(t)} = q_1^{(t)} \pm i \frac{\lambda \sin(\delta - \delta_t)}{R \sin \delta_t}, \quad (I8)$$

где  $\delta_t = \arccos(C_t t / R)$ . Отметим, что при  $\theta = i$  обращается в нуль (с точностью до членов, пропорциональных  $\lambda$  в степени не выше первой) функция  $D(\theta)$ , стоящая в знаменателе подынтегрального выражения в (I7), однако при этом числитель также обращается в нуль.

При вычислении интеграла по берегам разреза, соединяющего точки ветвления  $Q_1^{(t)}$  и  $Q_2^{(t)}$  необходимо учесть наличие у подынтегральной функции (I7) точек ветвления  $\theta = \pm \alpha$  и рассмотреть две возможности:  $\text{Re } Q_1^{(t)} > \alpha$  и  $\text{Re } Q_1^{(t)} < \alpha$ .

Условие  $\text{Re } Q_1^{(t)} = \alpha$ , пользуясь (I8), можно переписать в виде:

$$t_{\text{кон}} = \frac{r}{C_t} + \frac{z}{C_t} \sqrt{1 - \frac{C_t^2}{C_1^2}},$$

где  $t_{\text{кон}}$  есть время прихода в точку с координатами  $(r, z)$  конической волны (рис.3). Коническую волну можно интерпретировать как излучение Вавилова-Черенкова, которое генерируется в среде с фазовой скоростью волн  $C_t$  источником, движущимся со скоростью  $C_1$  и представляющим собой возмущения поверхности полупространства при прохождении фронта продольной волны. Очевидно, что коническая волна существует в интервале углов, больших  $\theta_0 = \arcsin n$  (область II на рис.3).

В области I, т.е. при  $\delta < \theta_0$  (или  $\text{Re } Q_1^{(t)} > \alpha$ ), рассмотрение, аналогичное проведенному выше для скалярного потенциала, приводит к следующему выражению для  $A$  ( $\lambda = 0$ ):

$$A = \frac{i F r H(t - R/C_t)}{2\pi^2 \rho C_t R} \oint_{L(q_1^{(t)}, q_2^{(t)})} \frac{(1 - \theta^2) \sqrt{\theta^2 - \alpha^2} \theta d\theta}{\varepsilon_t(\theta) R_t(\theta) d(\theta)}, \quad (I9)$$

где

$$\varepsilon_t(\theta) = \sqrt{(\theta - q_1^{(t)})(\theta - q_2^{(t)})}, \quad d(\theta) = C_t t - z\theta - R\varepsilon_t(\theta)$$

и контур  $L(q_1^{(t)}, q_2^{(t)})$  охватывает разрез, проведенный между точками ветвления  $q_1^{(t)}$  и  $q_2^{(t)}$ .

Перейдем к рассмотрению векторного потенциала в области углов  $\theta > \theta_0$ , или при  $\text{Re } Q^{(t)} < \alpha$ . В этом случае уже при  $R > c_t t$  интеграл по берегам разреза, соединяющего точки ветвления  $\theta = Q_{1,2}$ , оказываются отличными от нуля в пределе  $\lambda \rightarrow 0$ . Это связано с тем, что входящий под интеграл (I7) корень  $\sqrt{\theta^2 - \alpha^2}$  имеет разные знаки на верхнем и нижнем берегах разреза  $(-\alpha, \alpha)$ . Таким образом, при  $t_{\text{кон}} < t < R/c_t$  векторный потенциал описывает поле конической волны и представляется в виде ( $\lambda \rightarrow 0$ )

$$A_{\text{кон}} = - \frac{2 \text{Fr} H(\alpha - q_1^{(t)}) H(R/c_t - t)}{\pi^2 \rho c_t R} \int_{\alpha}^{q_1^{(t)}} \frac{(1-\theta^2)(1-2\theta^2)^2 \sqrt{\alpha^2 - \theta^2} \theta d\theta}{\epsilon_t(\theta) d(\theta) W_t(\theta)}, \quad (20)$$

где

$$W_t(\theta) = (1-2\theta^2)^4 - 16\theta^2(1-\theta^2)^2(\theta^2 - \alpha^2) = \\ = 16\alpha^2\theta^6 + 8(1-4\alpha^2)\theta^4 + 8(2\alpha^2 - 1)\theta^2 + 1.$$

Если  $R < c_t t$  (в точку наблюдения пришла сферическая поперечная волна), то под интегралом (I7) можно перейти к пределу  $\lambda \rightarrow 0$ . Поскольку наличие разреза  $(-\alpha, \alpha)$  не существенно для тех слагаемых, которые не содержат корень  $\sqrt{\theta^2 - \alpha^2}$ , векторный потенциал можно представить в виде суммы  $A = A_1 + A_2$ , где

$$A_1 = \frac{2i \text{Fr} H(t - R/c_t)}{\pi^2 \rho c_t R} \oint_{L(q_1^{(t)}, q_2^{(t)})} \frac{(1-\theta^2)^2 (\alpha^2 - \theta^2) \theta^2 d\theta}{\epsilon_t(\theta) d(\theta) W_t(\theta)}, \quad (21)$$

$$A_2 = - \frac{\text{Fr} H(\alpha - \text{Re } q_1^{(t)}) H(t - R/c_t)}{\pi^2 \rho c_t R} \int_{\alpha}^{q_1^{(t)}} \frac{(1-\theta^2)(1-2\theta^2)^2 \sqrt{\alpha^2 - \theta^2} \theta d\theta}{\epsilon_t(\theta) d(\theta) W_t(\theta)} + \text{к.л.} \quad (22)$$

Рассмотрим асимптотики векторного потенциала вблизи фронтов сфе-

рической и конической волн.

Асимптотические выражения для потенциалов поперечной сферической волны вблизи ее фронта получим, полагая в (19) и (21)  $c_t t z \gg |z| \sqrt{R^2 - c_t^2 t^2}$ , так что  $q_{11}^{(t)} \approx q_{12}^{(t)} \approx \frac{z}{R}$ ,  $\varepsilon_t(\theta) \approx \theta - \frac{z}{R}$ . Для областей I ( $\delta < \theta_0$ ) и II ( $\delta > \theta_0$ ) на рис.3 соответственно имеем

$$A \approx \frac{Frz(1 - z^2/R^2)\sqrt{z^2/R^2 - d^2} H(t - R/c_t)}{\pi \rho c_t R^2 (z^2/R - c_t) \left[ (1 - 2z^2/R^2)^2 + 4(z/R)(1 - z^2/R^2)\sqrt{z^2/R^2 - d^2} \right]} \quad (23)$$

$$A_1 \approx \frac{4Frz^2(1 - z^2/R^2)(d^2 - z^2/R^2) H(t - R/c_t)}{\pi \rho c_t R^3 (z^2/R - c_t) \left[ (1 - 2z^2/R^2)^4 + 16(z^2/R^2)(1 - z^2/R^2)^2(d^2 - z^2/R^2) \right]} \quad (24)$$

При рассмотрении асимптотики потенциала  $A_2$  вблизи фронта поперечной сферической волны следует отметить, что основной вклад в интеграл (22) при  $R \leq c_t t$  дает область  $\theta \approx q_{11}^{(t)} \approx \frac{z}{R}$  и его приближенно можно переписать в виде:

$$A_2 \approx - \frac{2Frz \left(1 - \frac{z^2}{R^2}\right) \left(1 - \frac{2z^2}{R^2}\right)^2 \sqrt{d^2 - \frac{z^2}{R^2}} H\left(d - \frac{z}{R}\right) H\left(t - \frac{R}{c_t}\right) \int_0^{\frac{z}{R}} \frac{d\theta}{\sqrt{\left(\theta - \frac{z}{R}\right)^2 + y^2}}}{\pi^2 \rho c_t R^2 d(z/R) W_t(z/R)} \quad (25)$$

где  $y^2 = \frac{r^2}{R^2} \left( \frac{c_t^2 t^2}{R^2} - 1 \right)$ . Вычисляя входящий в (25) интеграл, получаем асимптотику потенциала  $A_2$  вблизи фронта поперечной сферической волны:

$$A_2 \approx \frac{-2Frz \left(1 - \frac{z^2}{R^2}\right) \left(1 - \frac{2z^2}{R^2}\right)^2 \sqrt{d^2 - \frac{z^2}{R^2}} H\left(d - \frac{z}{R}\right) H\left(t - \frac{R}{c_t}\right)}{\pi^2 \rho c_t R^2 \left(c_t t - \frac{z}{R}\right) \left[ \left(1 - \frac{2z^2}{R^2}\right)^4 + 16 \frac{z^2}{R^2} \left(1 - \frac{z^2}{R^2}\right)^2 \left(d^2 - \frac{z^2}{R^2}\right) \right]} \ln \left( \frac{r}{R} \sqrt{\frac{c_t^2 t^2}{R^2} - 1} \right) \quad (26)$$

Аналогично может быть вычислена асимптотика потенциала конической волны вблизи ее заднего фронта, т.е. при  $R \geq c_t t$ :



$$A_{\text{кон}} \approx \frac{-2Frz \left(1 - \frac{z^2}{R^2}\right) \left(1 - \frac{2z^2}{R^2}\right)^2 \sqrt{\alpha^2 - \frac{z^2}{R^2}} H\left(\alpha - \frac{z}{R}\right) H\left(\frac{R}{C_t} - t\right)}{\pi^2 \rho C_t R^2 \left(C_t t - \frac{z^2}{R}\right) \left[\left(1 - \frac{2z^2}{R^2}\right)^4 + 16 \frac{z^2}{R^2} \left(1 - \frac{z^2}{R^2}\right) \left(\alpha^2 - \frac{z^2}{R^2}\right)\right]} \ln\left(\frac{r}{R} \sqrt{1 - \frac{C_t^2 t^2}{R^2}}\right). \quad (27)$$

Рассмотрим теперь потенциал конической волны вблизи ее переднего фронта, когда  $\alpha \approx q_1^{(t)}$ . В этом случае интеграл (20) можно приближенно записать в виде

$$A_{\text{кон}} \approx \frac{2Fr\pi^2 \alpha \sqrt{2\alpha} H(\alpha - q_1^{(t)}) H\left(\frac{R}{C_t} - t\right)}{\pi^2 \rho C_t R (z\alpha - C_t t) (1 - 2\alpha^2) \sqrt{q_1^{(t)} - q_2^{(t)}}} \int_{\alpha}^{q_1^{(t)}} \frac{\sqrt{\alpha - \theta}}{\sqrt{\theta - q_1^{(t)}}} d\theta. \quad (28)$$

Входящий в (28) интеграл, согласно /II/, равен  $(\pi/2)(q_1^{(t)} - \alpha)$ , так что окончательное выражение для асимптотики потенциала конической волны вблизи ее переднего фронта имеет вид

$$A_{\text{кон}} \approx \frac{Fr\pi^2 \alpha^{3/2} (q_1^{(t)} - \alpha) H(\alpha - q_1^{(t)}) H(R/C_t - t)}{\pi \rho C_t R (z\alpha - C_t t) (1 - 2\alpha^2) \sqrt{\frac{r}{R}} \sqrt{1 - \frac{C_t^2 t^2}{R^2}}}. \quad (29)$$

Асимптотические выражения (15), (23), (24), (26), (27), (29) для потенциалов позволяют проанализировать поле смещений вблизи фронтов продольной и поперечной волн, а также переднего и заднего фронтов конической волны. Для произвольных координат точек наблюдения выражения для скалярного и векторного потенциалов могут быть сведены к  $n$ -кратным интегралам от действительных гладких функций в конечных пределах.

## 5. Представление вертикальных смещений контурными интегралами

Вертикальную компоненту смещений частиц среды представим в виде суммы  $u_z = u_z^{(l)} + u_z^{(t)}$ , где

$$u_z^{(l)} = \frac{\partial \psi}{\partial z}, \quad u_z^{(t)} = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (rA). \quad (30)$$

Рассмотрим величину  $u_z^{(1)}$ , определяемую скалярным потенциалом. Ее можно записать в следующем интегральном виде:

$$u_z^{(1)} = \frac{i F c_L}{4\pi^2 \rho c_t^2 R^3} \oint_{L_\theta} \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)(c_L t - z\theta - i\lambda\sqrt{1-\theta^2})\theta^2 d\theta}{R_L(\theta) E_L^3(\theta)}. \quad (31)$$

При  $R > c_L t$  контур  $L_\theta$  можно стянуть к разрезу, соединяющему точки ветвления  $Q_1^{(1)}$  и  $Q_2^{(1)}$ , так что

$$u_z^{(1)} = \frac{i F c_L}{2\pi^2 \rho c_t^2 R^3} \left\{ \int_1^{Q_1^{(1)}} \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)(c_L t - z\theta - i\lambda\sqrt{1-\theta^2})\theta^2 d\theta}{R_L(\theta) \left[ \left( \theta - \frac{c_L t z}{R^2} \right)^2 - \frac{r^2}{R^2} \left( 1 - \frac{c_L^2 t^2}{R^2} \right) - 2i \frac{\lambda}{R^2} \sqrt{1-\theta^2} (c_L t - \theta z) \right]^{3/2}} + \right. \\ \left. + \int_{Q_2^{(1)}}^1 \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)(c_L t - z\theta + i\lambda\sqrt{1-\theta^2})\theta^2 d\theta}{R_L(\theta) \left[ \left( \theta - \frac{c_L t z}{R^2} \right)^2 - \frac{r^2}{R^2} \left( 1 - \frac{c_L^2 t^2}{R^2} \right) + 2i \frac{\lambda}{R^2} \sqrt{1-\theta^2} (c_L t - \theta z) \right]^{3/2}} \right\}. \quad (32)$$

Если величины  $R$  и  $c_L t$  отличаются значительно, то в (32) знаменатели всегда отличны от нуля и  $u_z^{(1)} \sim O(\lambda)$ . При  $R \approx c_L t$  подынтегральные выражения имеют острый максимум в области  $\theta \approx z/R$ . Эта область дает основной вклад в интегралы (32), поэтому выражение для  $u_z^{(1)}$  вблизи фронта продольной волны можно приближенно записать в виде ( $R - c_L t \rightarrow +0$ )

$$u_z^{(1)} = \frac{i F c_L (2z^2/R^2 - 2 + a^2)}{2\pi^2 \rho c_t^2 R^3 R_L(z/R)} \left\{ \left( c_L t - \frac{z}{R} - i\lambda\sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} \right) \int_1^{Q_1^{(1)}} \left[ \left( \theta - \frac{c_L t z}{R^2} \right)^2 - \frac{r^2}{R^2} \left( 1 - \frac{c_L^2 t^2}{R^2} \right) - 2i \frac{\lambda}{R^2} \sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} \left( c_L t - \frac{z}{R} \right) \right]^{-3/2} d\theta - \left( c_L t - \frac{z}{R} + i\lambda\sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} \right) \times \right. \\ \left. \times \int_1^{Q_2^{(1)}} \left[ \left( \theta - \frac{c_L t z}{R^2} \right)^2 - \frac{r^2}{R^2} \left( 1 - \frac{c_L^2 t^2}{R^2} \right) + 2i \frac{\lambda}{R^2} \sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} \left( c_L t - \frac{z}{R} \right) \right]^{-3/2} d\theta \right\}. \quad (33)$$

Вычисляя интегралы в (33) и полагая  $R - c_L t \rightarrow +0$  (при этом существенным является вклад от подстановки нижних пределов интегрирования)

ния), а затем  $\lambda \rightarrow 0$ , получаем следующее выражение для особенности поля вертикальных смещений вблизи фронта продольной волны:

$$U_z^{(1)} = \frac{F z^2 (a^2 - 2r^2/R^2) \delta(t - R/c_t)}{2\pi \rho c_t^2 R^3 \left[ (a^2 - 2r^2/R^2)^2 + 4(zr^2/R^3) \sqrt{z^2/R^2 + \mu^2} \right]} \quad (34)$$

Если  $R < c_t t$ , то при  $R \rightarrow c_t t - 0$  существует особенность поля вида (34). Кроме того, при  $R < c_t t$  точки ветвления  $Q_{1,2}^{(1)}$  имеют отличные от нуля мнимые части в пределе  $\lambda \rightarrow 0$ , так что интеграл по контуру  $L(Q_1^{(1)}, Q_2^{(1)})$  отличен от нуля. Таким образом, выражение для определяемых скалярным потенциалом вертикальных смещений имеет вид

$$U_z^{(1)} = \frac{i F c_t H(t - R/c_t)}{4\pi^2 \rho c_t^2 R^3} \oint_{L(Q_1^{(1)}, Q_2^{(1)})} \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)(c_t t - z\theta)\theta^2 d\theta}{R_t(\theta) \varepsilon_t^3(\theta)} + \frac{F z^2 (a^2 - 2r^2/R^2) \delta(t - R/c_t)}{2\pi \rho c_t^2 R^3 \left[ (a^2 - 2r^2/R^2)^2 + 4(zr^2/R^3) \sqrt{z^2/R^2 + \mu^2} \right]} \quad (35)$$

Перейдем к рассмотрению вертикальных смещений, соответствующих векторному потенциалу. Выражение для них имеет вид

$$U_z^{(t)} = \frac{i F}{2\pi^2 \rho c_t R^3} \oint_{L_\theta} \frac{\sqrt{\theta^2 - a^2} (1 - \theta^2) (c_t t - z\theta - i\lambda \sqrt{1 - \theta^2}) \theta d\theta}{R_t(\theta) \varepsilon_t^3(\theta)} \quad (36)$$

Исследование, аналогичное проведенному выше для  $U_z^{(1)}$ , показывает, что в области углов  $\theta < \theta_0$  ( $a < z/R$ ), где коническая волна отсутствует, вертикальные смещения в поперечной волне описываются формулой:

$$U_z^{(t)} = \frac{i F H(t - R/c_t)}{2\pi^2 \rho c_t R^3} \oint_{L(Q_1^{(t)}, Q_2^{(t)})} \frac{\sqrt{\theta^2 - a^2} (1 - \theta^2) (c_t t - z\theta) \theta d\theta}{R_t'(\theta) \varepsilon_t^3(\theta)} + \quad (37)$$

$$+ \frac{F z r^2 \sqrt{z^2/R^2 - d^2} \delta(t - R/c_t)}{\pi \rho c_t^2 R^4 \left[ (1 - 2z^2/R^2)^2 + 4(zr^2/R^3) \sqrt{z^2/R^2 - d^2} \right]}$$

В области углов  $\delta > \theta_0$  ( $d > z/R$ ), где существует коническая волна, в моменты времени, предшествующие приходу сферической поперечной волны,  $R > c_t t$ , смещения  $U_z^{(t)}$  можно представить в виде

$$U_z^{(t)} = \frac{4iF}{\pi^2 \rho c_t R^3} \left\{ \int_1^{Q_t^{(t)}} \frac{(d^2 - \theta^2)(1 - \theta^2)^2 (c_t t - z\theta - i\lambda\sqrt{1 - \theta^2}) \theta^2 d\theta}{W_t(\theta) E_t^3(\theta)} - \int_1^{Q_t^{(t)}} \frac{(d^2 - \theta^2)(1 - \theta^2)^2 (c_t t - z\theta + i\lambda\sqrt{1 - \theta^2}) \theta^2 d\theta}{W_t(\theta) E_t^{*3}(\theta)} \right\} + \frac{iF}{\pi^2 \rho c_t R^3} \left\{ \int_1^{d+i0} \frac{\sqrt{\theta^2 - d^2} (1 - \theta^2)(1 - 2\theta^2)^2 (c_t t - z\theta - i\lambda\sqrt{1 - \theta^2}) \theta d\theta}{W_t(\theta) E_t^3(\theta)} - \int_1^{d-i0} \frac{\sqrt{\theta^2 - d^2} (1 - \theta^2)(1 - 2\theta^2)^2 (c_t t - z\theta + i\lambda\sqrt{1 - \theta^2}) \theta d\theta}{W_t(\theta) E_t^{*3}(\theta)} \right\} - \frac{F}{\pi^2 \rho c_t R^3} \left\{ \int_{d+i0}^{Q_t^{(t)}} \frac{\sqrt{d^2 - \theta^2} (1 - \theta^2)(1 - 2\theta^2)^2 (c_t t - z\theta - i\lambda\sqrt{1 - \theta^2}) \theta d\theta}{W_t(\theta) E_t^3(\theta)} + \int_{d-i0}^{Q_t^{(t)}} \frac{\sqrt{d^2 - \theta^2} (1 - \theta^2)(1 - 2\theta^2)^2 (c_t t - z\theta + i\lambda\sqrt{1 - \theta^2}) \theta d\theta}{W_t(\theta) E_t^{*3}(\theta)} \right\}, \quad (38)$$

где

$$E_t^*(\theta) = \left[ \left( \theta - \frac{c_t t z}{R^2} \right)^2 - \frac{r^2}{R^2} \left( 1 - \frac{c_t^2 t^2}{R^2} \right) + 2i \frac{\lambda}{R^2} \sqrt{1 - \theta^2} (c_t t - \theta z) \right].$$

Можно показать, что разность интегралов в первых фигурных скобках в (38) дает вблизи фронта поперечной сферической волны особенность поля смещений в виде дельта-функции:

$$U_{z\delta}^{(t)} = \frac{4Fz^2r^4(d^2 - z^2/R^2)}{\pi\rho c_t^2 R^7 W_t(z/R)} \delta(t - R/c_t). \quad (39)$$

При исследовании интегралов, стоящих во второй фигурной скобке в (38), следует учесть, что область  $\theta \approx \frac{z}{R}$ , где подынтегральные выражения имеют острый максимум при  $R \approx c_t t$ , лежит вне интервала интегрирования. Поэтому в пределе точечного источника,  $\lambda \rightarrow 0$ , рассматриваемая группа членов обращается в нуль.

Рассмотрим теперь члены в третьей фигурной скобке в (38). Вблизи фронта поперечной сферической волны основной вклад в интегралы даст область  $\theta \approx z/R$ , поэтому соответствующую часть смещений (будем называть ее распределенным возмущением) можно приближенно записать в виде

$$U_{z\rho} = - \frac{F \sqrt{d^2 - z^2/R^2} (1 - z^2/R^2) (1 - 2z^2/R^2) z}{\pi^2 \rho c_t R^4 W_t(z/R)} \left\{ \left( c_t t - \frac{z}{R} - i\lambda \sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} \right) \times \right. \\ \times \int_{d+i0}^{Q_1^{(t)}} \left[ \left( \theta - \frac{c_t t z}{R^2} \right)^2 - \frac{r^2}{R^2} \left( 1 - \frac{c_t^2 t^2}{R^2} \right) - 2i \frac{\lambda}{R^2} \sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} \left( c_t t - \frac{z}{R} \right) \right]^{-3/2} d\theta + \\ \left. + \left( c_t t - \frac{z}{R} + i\lambda \sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} \right) \times \right. \\ \left. \times \int_{d-i0}^{Q_2^{(t)}} \left[ \left( \theta - \frac{c_t t z}{R^2} \right)^2 - \frac{r^2}{R^2} \left( 1 - \frac{c_t^2 t^2}{R^2} \right) + 2i \frac{\lambda}{R^2} \sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} \left( c_t t - \frac{z}{R} \right) \right]^{-3/2} d\theta \right\}. \quad (40)$$

Выполняя в (40) интегрирование (при этом существенный вклад дает подстановка нижних пределов интегрирования) для распределенного возмуще-

ния получаем

$$U_{z\rho} = \frac{F z r^2 (1 - 2z^2/R^2) \sqrt{\alpha^2 - z^2/R^2}}{\pi^2 \rho c_t^2 R^4 W_t(z/R)} \cdot \frac{t - R/c_t}{(t - R/c_t)^2 + (\lambda r/c_t R)^2} \quad (41)$$

В предельном случае точечного источника

$$\lim_{\lambda \rightarrow 0} \frac{t - R/c_t}{(t - R/c_t)^2 + (\lambda r/c_t R)^2} = \frac{\rho}{t - R/c_t},$$

где  $\rho$  есть символ главного значения.

Если  $R$  и  $c_t t$  отличаются значительно, то можно в (38) положить  $\lambda = 0$ . Это приводит к выражению для вертикальных смещений в конической волне.

$$U_{z \text{ кон}} = - \frac{2FH(\alpha - q_1^{(t)})H(R - c_t t)}{\pi^2 \rho c_t^2 R^3} \int_{\alpha}^{q_1^{(t)}} \frac{\sqrt{\alpha^2 - \theta^2} (1 - \theta^2) (1 - 2\theta^2)^2 (c_t t - z\theta) \theta d\theta}{W_t(\theta) \varepsilon_t^3(\theta)} \quad (42)$$

Если  $R < c_t t$ , то при  $R \rightarrow c_t t - 0$  существуют особенности поля вида (39) и (41). Далее, поскольку при  $R < c_t t$  величины  $q_1^{(t)}$  и  $q_2^{(t)}$  имеют отличные от нуля мнимые части, то можно сразу перейти в (36) к пределу  $\lambda \rightarrow 0$ , что приводит к следующему выражению для вертикальных смещений в сферической поперечной волне:

$$U_{z \text{ сф}}^{(t)} = \frac{iFH(t - R/c_t)}{2\pi^2 \rho c_t^2 R^3} \int_{L_{\theta}} \frac{\sqrt{\theta^2 - \alpha^2} (1 - \theta^2) (c_t t - z\theta) \theta d\theta}{R_t(\theta) \varepsilon_t^3(\theta)} \quad (43)$$

Для тех членов под интегралом (43), которые не содержат корня  $\sqrt{\alpha^2 - \theta^2}$ , наличие разреза  $(-\alpha, \alpha)$  не существенно, и для них контур интегрирования  $L_{\theta}$  может быть стянут к разрезу, соединяющему точки ветвления  $q_1^{(t)}$  и  $q_2^{(t)}$  функции  $\varepsilon_t(\theta)$ . Для членов, содержащих функцию  $\sqrt{\alpha^2 - \theta^2}$ , необходимо учитывать разрез  $(-\alpha, \alpha)$ . Таким образом, выражение для  $U_{z \text{ сф}}^{(t)}$  при  $R < c_t t$  имеет вид

$$U_{z \text{ сф}}^{(t)} = \frac{2iFH(t - R/c_t)}{\pi^2 \rho c_t^2 R^3} \int_{L(q_1^{(t)}, q_2^{(t)})} \frac{(\alpha^2 - \theta^2) (1 - \theta^2)^2 (c_t t - z\theta) \theta d\theta}{W_t(\theta) \varepsilon_t^3(\theta)}$$

$$\begin{aligned}
& - \left[ \frac{FH(\alpha - \operatorname{Re} q_1^{(t)}) H(t - R/c_t)}{\pi^2 \rho c_t R^3} \int_{\alpha}^{q_1^{(t)}} \frac{\sqrt{\alpha^2 - \theta^2 (1 - \theta^2)} (1 - 2\theta^2) (c_t t - z) \theta d\theta}{W_t(\theta) \varepsilon_t^3(\theta)} + \text{к.с.} \right] + \\
& + \frac{4Fz^2 r^4 (\alpha^2 - z^2/R^2) \delta(t - R/c_t)}{\pi \rho c_t^2 R^7 \left[ 16\alpha^2 (z/R)^6 + 8(1 - 4\alpha^2) (z/R)^4 + 8(2\alpha^2 - 1) (z/R)^2 + 1 \right]} + \\
& + \frac{Fzr^2 (1 - 2z^2/R^2) \sqrt{\alpha^2 - z^2/R^2} H(\alpha - \operatorname{Re} q_1^{(t)})}{\pi^2 \rho c_t^2 R^4 \left[ 16\alpha^2 (z/R)^6 + 8(1 - 4\alpha^2) (z/R)^4 + 8(2\alpha^2 - 1) (z/R)^2 + 1 \right]} \frac{\rho}{t - \frac{R}{c_t}} \quad (44)
\end{aligned}$$

Контурные интегралы в (35) и (43) могут быть сведены к однократным интегралам от действительных функций в конечных пределах. Для этого нужно растянуть контур интегрирования  $L_{\theta}$  на бесконечность. Интегралы по окружности бесконечно большого радиуса, как нетрудно показать, равны нулю. Вычеты в полюсах  $\theta = \pm \theta_{Rl}$  и  $\theta = \pm \theta_{Rt}$  вычисляются аналитически. Таким образом, необходимо вычислить только интегралы по берегам разрезов, проведенных между парами точек  $\theta = \pm i\mu$  в интеграле (35) и  $\theta = \pm \alpha$  в интеграле (43), причем в (35) необходимо рассмотреть случаи  $|\operatorname{Im} q_1^{(t)}| < \mu$ ,  $\mu < |\operatorname{Im} q_1^{(t)}| < |\theta_{Rl}|$  и  $|\operatorname{Im} q_1^{(t)}| > |\theta_{Rl}|$ , а в (43) — случаи  $|\operatorname{Im} q_1^{(t)}| < |\theta_{Rt}|$  и  $|\operatorname{Im} q_1^{(t)}| > |\theta_{Rt}|$ .

Рассмотрение горизонтальных смещений частиц среды в упругих волнах может быть проведено аналогично.

## 6. Вычисление вертикальных смещений поверхности полупространства

При экспериментальных исследованиях сейсмических волн обычно измеряются вертикальные смещения земной поверхности. Поэтому ниже будут вычислены  $z$ -компоненты смещений границы полупространства.

Из (35) следует, что при  $z = 0$  вертикальные смещения в продольной волне можно переписать в виде

$$U_z^{(1)}(0) = \frac{i F a^2 t}{4\pi^2 \rho r^3} H(C_L t - r)(I_1 - 4I_2), \quad (45)$$

где

$$I_1 = \oint_{L_\theta} \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)^3 \theta^2 d\theta}{W_L(\theta) (\theta^2 + \gamma^2)^{3/2}}, \quad (46)$$

$$I_2 = \oint_{L_\theta} \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)(1 - \theta^2)\sqrt{\theta^2 + \mu^2} \theta^3 d\theta}{W_L(\theta) (\theta^2 + \gamma^2)^{3/2}}, \quad (47)$$

$$W_L(\theta) = (2\theta^2 - 2 + a^2)^4 - 16\theta^2(1 - \theta^2)^2(\theta^2 + \mu^2) =$$

$$= 16\mu^2\theta^6 + 8(3\mu^4 - 2\mu^2 + 1)\theta^4 + 8(\mu^6 - 3\mu^4 + \mu^2 - 1)\theta^2 + (\mu^2 - 1)^4,$$

$$\gamma^2 = \frac{C_L^2 t^2}{r^2} - 1 > 0, \quad \lim_{\theta \rightarrow i\infty} \sqrt{\theta^2 + \gamma^2} = i|\theta|.$$

Особыми точками подынтегральных выражений в (46), (47) являются полюса  $\theta = \pm i\gamma$  и совпадающие с ними точки ветвления аналитической функции  $\sqrt{\theta^2 + \gamma^2}$ , точки ветвления  $\theta = \pm i\mu$  функции  $\sqrt{\theta^2 + \mu^2}$  и шесть полюсов, даваемых решением уравнения  $W_L(\theta) = 0$ . Для определенности рассмотрим среду, в которой  $C_L^2 / C_t^2 = a^2 = 3$ . Тогда для полюсов имеем:

$$\theta_{1,2}^{(1)2} = 1 - \frac{a^2}{S_1} > 0, \quad \theta_{3,4}^{(1)2} = 1 - \frac{a^2}{S_2} > 0, \quad \theta_{5,6}^{(1)2} = \theta_{R1}^2 = 1 - \frac{a^2}{S_3} < 0,$$

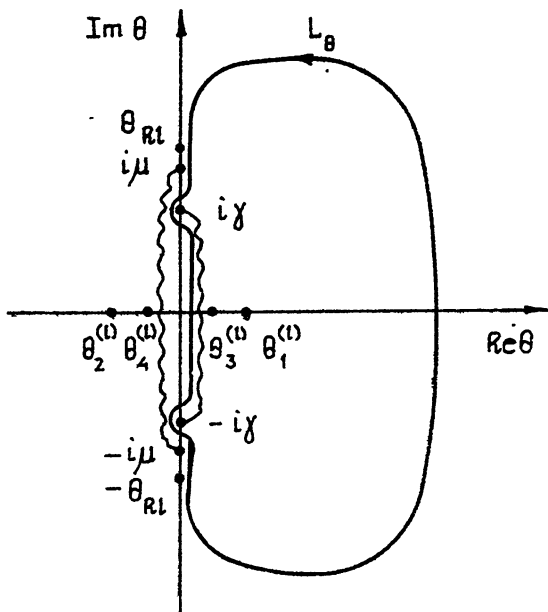
где

$$S_1 = 4, \quad S_2 = 2 + \frac{2}{\sqrt{3}} \approx 3,1547, \quad S_3 = 2 - \frac{2}{\sqrt{3}} \approx 0,8453 \text{ /3/}.$$

Внутри контура интегрирования  $L_\theta$  лежит разрез, соединяющий точки вет-



вления  $\theta = \theta_3^{(1)} = \pm i\gamma$ , а также полюса  $\theta = \pm i\gamma$ ,  $\theta = \theta_1^{(1)}$  и  $\theta = \theta_3^{(1)}$  (рис.4).



Р и с. 4. Контур интегрирования  $L_\theta$  и особые точки подынтегральных выражений (46), (47) для случая  $C_2 t < r < C_1 t$

Для вычисления интеграла  $I_1$  растянем контур интегрирования  $L_\theta$  на бесконечность. При деформации контура затрагиваются полюса  $\theta = \theta_2^{(1)}$ ,  $\theta = \theta_4^{(1)}$  и  $\theta = \pm \theta_{R1}$ . Если  $\gamma < |\theta_{R1}|$ , т.е.  $C_2 t < r < C_1 t$ , то вклад вычетов в полюсах  $\theta = \pm \theta_{R1}$  отличен от нуля, поскольку знаки корней  $\sqrt{\theta^2 + \gamma^2}$  при  $\theta = \theta_{R1}$  и  $\theta = -\theta_{R1}$  различны. При  $\gamma > |\theta_{R1}|$  (или  $r < C_2 t$ ) вычеты в полюсах  $\theta = \pm \theta_{R1}$  равны по модулю, но противоположны по знаку. Таким образом, для  $I_1$  имеем:

$$I_1 = 2\pi i \left[ \frac{1}{2\mu^2} \varphi_1(\theta_2^{(1)}) \frac{\theta_2^{(1)}}{\sqrt{\theta_2^{(1)} + \gamma^2}} - \varphi_1(\theta_4^{(1)}) \frac{\theta_4^{(1)}}{\sqrt{\theta_4^{(1)} + \gamma^2}} - \right]$$

$$- 2\varphi_1(\theta_{R1}) \frac{|\theta_{R1}|}{|\sqrt{\theta_{R1}^2 + \gamma^2}|} H(r - c_R t) \quad (48)$$

где

$$\varphi_1(\theta) = \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)^3}{[96\mu^2\theta^4 + 32(3\mu^4 - 2\mu^2 + 1)\theta^2 + 16(\mu^6 - 3\mu^4 + \mu^2 - 1)](\theta^2 + \gamma^2)}$$

Необходимо учесть, что в полюсах  $\theta_2^{(1)}$  и  $\theta_4^{(1)}$  корень  $\sqrt{\theta^2 + \gamma^2}$  определен как отрицательное число.

При вычислении интеграла  $I_2$  следует рассмотреть три случая:  $\gamma < \mu$ ,  $\mu < \gamma < |\theta_{R1}|$ ,  $\gamma > |\theta_{R1}|$  или, соответственно  $c_+ t < r < c_+ t$ ,  $c_+ t < r < c_+ t$ ,  $r < c_+ t$ . Если  $\gamma < \mu$ , то интеграл по контуру, охватывающему разрез  $(-i\gamma, i\gamma)$ , равен нулю вследствие нечетности подынтегральной функции и симметричности пределов интегрирования, так что значение  $I_2$  определяется вычетами в полюсах  $\theta_1^{(1)}$  и  $\theta_3^{(1)}$ . При выполнении условия  $\gamma > \mu$  контур интегрирования  $L_\theta$  следует растянуть на бесконечность. Учитывая, что возникающий при деформации контура интеграл по берегам разреза  $(-i\mu, i\mu)$  равен нулю, получаем следующее значение интеграла  $I_2$ :

$$I_2 = 2\pi i \left\{ \left[ \varphi_2(\theta_1^{(1)}) \frac{\sqrt{\theta_1^{(1)2} + \mu^2}}{\sqrt{\theta_1^{(1)2} + \gamma^2}} + \varphi_2(\theta_3^{(1)}) \frac{\sqrt{\theta_3^{(1)2} + \mu^2}}{\sqrt{\theta_3^{(1)2} + \gamma^2}} \right] \times \right. \\ \times H(c_+ t - r) H(r - c_+ t) - \left[ \frac{1}{\theta_2^2} + \varphi_2(\theta_2^{(1)}) \frac{\sqrt{\theta_2^{(1)2} + \mu^2}}{\sqrt{\theta_2^{(1)2} + \gamma^2}} + \right. \\ \left. \left. + \varphi_2(\theta_4^{(1)}) \frac{\sqrt{\theta_4^{(1)2} + \mu^2}}{\sqrt{\theta_4^{(1)2} + \gamma^2}} + 2H(r - c_R t) \varphi_2(\theta_{R1}) \frac{|\sqrt{\theta_{R1}^2 + \mu^2}|}{|\sqrt{\theta_{R1}^2 + \gamma^2}|} \right] H(c_+ t - r) \right\}, \quad (49)$$

где

$$f_2(\theta) = \frac{(2\theta^2 - 2 + a^2)(1 - \theta^2)\theta^2}{[96\mu^2\theta^4 + 32(3\mu^4 - 2\mu^2 + 1)\theta^2 + 16\mu(\mu^6 - 3\mu^4 + \mu^2 - 1)](\theta^2 + \gamma^2)}$$

Подстановка (48) и (49) в формулу (45) приводит к выражению для части вертикальных смещений поверхности полупространства, определяемой скалярным потенциалом.

Перейдем к рассмотрению вертикальных смещений, соответствующих векторному потенциалу. Для расстояний из интервала  $C_1 t < r < C_1 t + z$   $z$ -компонента смещений поверхности полупространства определяется суммой смещений  $\psi_z^{(1)}(0)$  и смещений  $\psi_z^{\text{кон}}(0)$  в конической волне. Из (42) следует, что

$$\psi_z^{\text{кон}}(0) = -\frac{2Ft}{\pi^2 \rho r^3} H(C_1 t - r) H(r - C_1 t) I_3, \quad (50)$$

где

$$I_3 = \int_{\alpha}^{\xi} \frac{(1 - 2\theta^2)^2 (1 - \theta^2) \sqrt{a^2 - \theta^2} \theta d\theta}{W_t(\theta) (\theta^2 - \xi^2)^{3/2}},$$

$$\xi^2 = 1 - C_1^2 t^2 / r^2 > 0, \quad \lim_{\theta \rightarrow \infty} \sqrt{\theta^2 - \xi^2} = \theta.$$

Вычислим интеграл  $I_3$ . Можно показать //II/, что справедливо соотношение

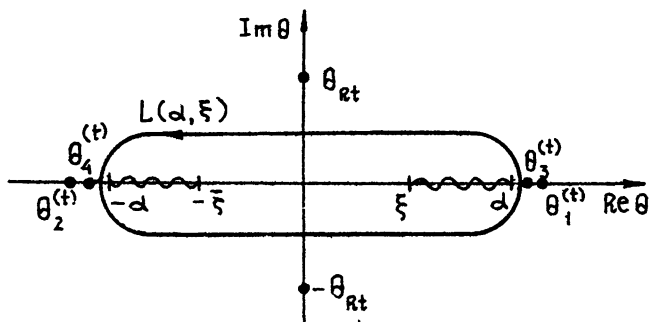
$$I_3 = -\frac{i}{4} \Omega, \quad (51)$$

где

$$\Omega = \oint_{L(\alpha, \xi)} \frac{(1 - 2\theta^2)^2 (1 - \theta^2) \sqrt{\theta^2 - a^2} \theta d\theta}{W_t(\theta) (\theta^2 - \xi^2)^{3/2}}. \quad (52)$$

Интегрирование в (52) проводится по замкнутому контуру, охватывающему разрезы, проведенные по оси  $\text{Re } \theta$  между парами точек  $(-\alpha, -\xi)$ ,

(  $\xi$  ,  $\alpha$  ) (рис.5).



Р и с. 5. Контур интегрирования  $L(\alpha, \xi)$

Разрезы показаны волнистыми линиями

Интеграл  $\Omega$  можно вычислить, растягивая контур интегрирования  $L(\alpha, \xi)$  на бесконечность. При этом необходимо учесть наличие шести полюсов, даваемых решениями уравнения  $W_t(\theta) = 0$ . Полагая, как и выше,  $C_l^2 / C_t^2 = 3$  ( $\alpha = \sqrt{2/3} \approx 0,816$ ), для полюсов  $\theta_t^2 = 1 - 1/S_{1,2,3}$  имеем

$$\theta_{1,2}^{(t)} \approx \pm 0,866, \quad \theta_{3,4}^{(t)} \approx \pm 0,826, \quad \pm \theta_{Rt} = 0,428i.$$

Вычисляя интеграл по окружности бесконечно большого радиуса и вычеты в перечисленных полюсах, получаем

$$\Omega = -2\pi i \left[ \frac{1}{4\alpha^2} + 2f_3(\theta_1^{(t)}) \frac{\sqrt{\theta_1^{(t)2} - \alpha^2}}{\sqrt{\theta_1^{(t)2} - \xi^2}} + 2f_3(\theta_3^{(t)}) \frac{\sqrt{\theta_3^{(t)2} - \alpha^2}}{\sqrt{\theta_3^{(t)2} - \xi^2}} + 2f_3(\theta_{Rt}) \frac{\sqrt{\alpha^2 - \theta_{Rt}^2}}{\sqrt{\xi^2 - \theta_{Rt}^2}} \right] \quad (53)$$

где

$$f_3(\theta) = \frac{(1 - 2\theta^2)^2 (1 - \theta^2)}{[96\alpha^2 \theta^4 + 32(1 - 4\alpha^2)\theta^2 + 16(2\alpha^2 - 1)] (\theta^2 - \xi^2)}$$

Подстановка (53), (51) в (50) приводит к следующему выражению

для вертикальных смещений поверхности полупространства в конической волне:

$$U_z^{\text{кон}}(0) = \frac{Ft}{\pi \rho r^3} \left[ \frac{1}{4\alpha^2} + 2f_3(\theta_1^{(t)}) \frac{\sqrt{\theta_1^{(t)^2 - \alpha^2}}}{\sqrt{\theta_1^{(t)^2 - \xi^2}} + 2f_3(\theta_3^{(t)}) \frac{\sqrt{\theta_3^{(t)^2 - \alpha^2}}}{\sqrt{\theta_3^{(t)^2 - \xi^2}} - 2f_3(\theta_{Rt}) \frac{\sqrt{\alpha^2 - \theta_{Rt}^2}}{\sqrt{\xi^2 - \theta_{Rt}^2}} \right] H(c_t t - r) H(r - c_t t), \quad (54)$$

Как следует из (43), выражение для вертикальных смещений поверхности полупространства в сферической поперечной волне можно записать в виде

$$U_z^{\text{сф}}(0) = \frac{iFt}{2\pi^2 \rho r^3} (I_4 - 4I_5) H(c_t t - r), \quad (55)$$

где

$$I_4 = \oint_{L_0} \frac{(1-2\theta^2)^2 (1-\theta^2) \sqrt{\theta^2 - \alpha^2} \theta d\theta}{W_t(\theta) (\theta^2 + \gamma_0^2)^{3/2}},$$

$$I_5 = \oint_{L_0} \frac{(\theta^2 - \alpha^2) (1-\theta^2)^2 \theta^2 d\theta}{W_t(\theta) (\theta^2 + \gamma_0^2)^{3/2}},$$

$$\gamma_0^2 = c_t^2 t^2 / r^2 - 1 > 0, \quad \lim_{\theta \rightarrow i\infty} \sqrt{\theta^2 + \gamma_0^2} = i|\theta|.$$

Интегралы  $I_4$ ,  $I_5$  легко вычислить, растягивая контур интегрирования  $L_0$  на бесконечность. При этом следует учесть, что возникающий при деформации контура в  $I_4$  интеграл по берегам разреза  $(-\alpha, \alpha)$  равен нулю, поскольку подынтегральная функция нечетна, а пределы интегрирования симметричны. После проведения необходимых выкладок для  $I_4$  и  $I_5$  получаем

$$I_4 = -2\pi i \left[ \frac{1}{4\alpha^2} + f_4(\theta_2^{(t)}) \frac{\sqrt{\theta_2^{(t)^2 - \alpha^2}}}{\sqrt{\theta_2^{(t)^2 + \gamma_0^2}} + f_4(\theta_4^{(t)}) \frac{\sqrt{\theta_4^{(t)^2 - \alpha^2}}}{\sqrt{\theta_4^{(t)^2 + \gamma_0^2}} + \right.$$

$$+ 2f_4(\theta_{Rt}) \frac{|\sqrt{\theta_{Rt}^2 - \alpha^2}|}{|\sqrt{\theta_{Rt}^2 + \gamma_0^2}|} H(r - c_{Rt}) \Big], \quad (56)$$

$$f_4(\theta) = \frac{(1-2\theta^2)^2(1-\theta^2)}{[96\alpha^2\theta^4 + 32(1-4\alpha^2)\theta^2 + 16(2\alpha^2-1)](\theta^2 + \gamma_0^2)},$$

$$I_5 = 2\pi i \left[ \frac{1}{16\alpha^2} - f_5(\theta_2^{(t)}) \frac{\theta_2^{(t)}}{\sqrt{\theta_2^{(t)2} + \gamma_0^2}} - f_5(\theta_4^{(t)}) \frac{\theta_4^{(t)}}{\sqrt{\theta_4^{(t)2} + \gamma_0^2}} - \right. \\ \left. - 2f_5(\theta_{Rt}) \frac{|\theta_{Rt}|}{|\sqrt{\theta_{Rt}^2 + \gamma_0^2}|} H(r - c_{Rt}) \right], \quad (57)$$

$$f_5(\theta) = \frac{(\theta^2 - \alpha^2)(1 - \theta^2)^2}{[96\alpha^2\theta^4 + 32(1-4\alpha^2)\theta^2 + 16(2\alpha^2-1)](\theta^2 + \gamma_0^2)}.$$

Подстановка (56), (57) в (55) приводит к выражению для  $U_z^{(t)}(0)$ , при чем необходимо учитывать, что корни  $\sqrt{\theta^2 - \alpha^2}$ ,  $\sqrt{\theta^2 - \gamma_0^2}$  определены в полюсах  $\theta_2^{(t)}$  и  $\theta_4^{(t)}$  как отрицательные числа.

После вычисления величин  $U_z^{(l)}(0)$ ,  $U_{z \text{ кон}}(0)$  и  $U_z^{(t)}(0)$  выражение для  $z$ -компоненты смещений поверхности полупространства может быть представлено в виде

$$U_z(0) = \frac{Ft}{\pi \rho r^3} \left[ U_1 H(c_l t - r) H(r - c_t t) + \right. \\ \left. + U_2 H(c_t t - r) H(r - c_{Rt} t) \right], \quad (58)$$

где

$$U_1 = \alpha^2 \left[ f_1(\theta_1^{(l)}) \frac{\theta_1^{(l)}}{\sqrt{\theta_1^{(l)2} + \gamma^2}} + f_1(\theta_3^{(l)}) \frac{\theta_3^{(l)}}{\sqrt{\theta_3^{(l)2} + \gamma^2}} + \right. \\ \left. + f_1(\theta_{Rl}) \frac{|\theta_{Rl}|}{|\sqrt{\theta_{Rl}^2 + \gamma^2}|} \right] + 2 \left[ f_3(\theta_1^{(t)}) \frac{\sqrt{\theta_1^{(t)2} - \alpha^2}}{\sqrt{\theta_1^{(t)2} - \xi^2}} + \right.$$

$$+ f_3(\theta_3^{(t)}) \frac{\sqrt{\theta_3^{(t)^2} - d^2}}{\sqrt{\theta_3^{(t)^2} - \xi^2}} + f_3(\theta_{Rt}) \frac{\sqrt{d^2 - \theta_{Rt}^2}}{\sqrt{\xi^2 - \theta_{Rt}^2}} \quad (59)$$

$$U_2 = 2 \left[ a^2 f_1(\theta_{Rl}) \frac{|\theta_{Rl}|}{|\sqrt{\theta_{Rl}^2 + \gamma^2}|} + 2 f_4(\theta_{Rt}) \frac{|\sqrt{\theta_{Rt}^2 - d^2}|}{|\sqrt{\theta_{Rt}^2 + \gamma_0^2}|} \right] \quad (60)$$

Учитывая явный вид всех входящих в (59), (60) величин, выражение (58) можно записать в следующей форме:

$$U_z(0) = \frac{Ft a H(r - c_t t) H(c_t t - r)}{16\pi\rho} \left\{ \frac{s_1(s_1 - 2)^2 \sqrt{s_1 - a^2}}{(s_1 c_t^2 t^2 - r^2)^{3/2} [a^2(s_1^2 - 6s_1 + 6) + 2(2s_1 - 3)]} + \right. \\ \left. + \frac{s_2(s_2 - 2)^2 \sqrt{s_2 - a^2}}{(s_2 c_t^2 t^2 - r^2)^{3/2} [a^2(s_2^2 - 6s_2 + 6) + 2(2s_2 - 3)]} - \right. \\ \left. - \frac{s_3(s_3 - 2)^2 \sqrt{a^2 - s_3}}{(r^2 - c_R^2 t^2)^{3/2} [a^2(s_3^2 - 6s_3 + 6) + 2(2s_3 - 3)]} \right\} - \\ - \frac{Ft a s_3 (s_3 - 2)^2 \sqrt{a^2 - s_3} H(c_t t - r) H(r - c_R t)}{8\pi\rho (r^2 - c_R^2 t^2)^{3/2} [a^2(s_3^2 - 6s_3 + 6) + 2(2s_3 - 3)]} \quad (61)$$

Таким образом, метод контурного интегрирования /9/ позволяет получить точное аналитическое выражение в элементарных функциях для вертикальных смещений границы упругого полупространства при воздействии на нее нормальной точечной нагрузки, зависимость которой от времени описывает дельта-функция Дирака. Для произвольно меняющейся по времени нагрузки  $p(t)$  смещения  $U_p$  могут быть вычислены по формуле Дюамеля (/7/, стр.209):

$$U_p(t) = \int_0^t p(t-\tau) U_\delta(\tau) d\tau,$$

где  $U_z(\tau)$  - отклик среды на воздействие в форме дельта-импульса.

Из (6I) следует, что на расстоянии  $r$  от источника вертикальная компонента смещений поверхности полупространства отлична от нуля в моменты времени  $r/c_l < t < r/c_R$ . Короткоимпульсный источник вертикальной силы генерирует на поверхности полупространства  $\zeta$  распределенное возмущение, длительность которого определяется дистанцией до точки наблюдения и скоростями упругих волн.

При рассмотрении возбуждения упругих волн в полупространстве гармоническими источниками принято отождествлять поле рэлеевской волны с вычетом в полюсе  $K = K_R$ , даваемом решением уравнения /2, 3/

$$(K_t^2 - 2K_R^2)^2 + 4K_R^2 \sqrt{K_l^2 - K_R^2} \sqrt{K_t^2 - K_R^2} = 0.$$

Представляет интерес выяснить, насколько подобная операция правомерна для импульсных источников.

Вертикальные смещения поверхности полупространства можно записать в следующем виде

$$U_z(0) = \frac{iF}{4\pi\rho c_t^4} \int_{-\infty}^{\infty} d\omega \int_0^{\infty} \frac{\omega^2 \sqrt{\omega^2/c_l^2 - k^2} e^{-i\omega t}}{\left(\frac{\omega^2}{c_t^2} - 2k^2\right)^2 + 4k^2 \sqrt{\frac{\omega^2}{c_l^2} - k^2} \sqrt{\frac{\omega^2}{c_t^2} - k^2}} J_0(kr) k dk. \quad (62)$$

В интеграле по  $\omega$  в (62) замкнем контур интегрирования полуокружностью бесконечно большого радиуса в нижней полуплоскости и примем во внимание только вклад вычетов в полюсах  $\omega = \pm C_R k$ . Оставшийся интеграл по  $K$  является табличным (/I2/, стр.183, № 2.I2.8.4). В результате интегрирования получаем:

$$U_{zR}(0) = - \frac{F t a S_3 (S_3 - 2)^2 \sqrt{a^2 - S_3} H(r - C_R t)}{8\pi\rho (r^2 - C_R^2 t^2)^{3/2} [a^2 (S_3^2 - 6S_3 + 6) + 2(2S_3 - 3)]}. \quad (63)$$

Сравнивая (63) с точной формулой (6I) видим, что сумма вычетов в рэлеевских полюсах правильно описывает вертикальные смещения поверхности полупространства при возбуждении ее точечным импульсным источником во временном интервале  $r/c_t < t < r/c_R$ .



Автор выражает глубокую благодарность Б.Е.Немцову за плодотворные дискуссии и ряд ценных замечаний.

### Л и т е р а т у р а

1. Lamb H. On the propagation of tremors over the surface of an elastic solid.//Philos.Trans.Roy.Soc.London. - 1904. - V. A203. - P.1-42.
2. Аки К., Ричардс П. Количественная сейсмология./Пер.с англ. под ред. А.Л.Левшина. Т.1. - М.: Мир. - 1983. - 520 с.
3. Ewing W.M., Jardetsky W.S., Press F. Elastic waves in layered media.//New York, McGraw-Hill Book Co., Inc. - 1957. - 380 p.
4. Новацкий В. Теория упругости. - М.: Мир. - 1975. - 872 с.
5. Петрашень Г.И. Основы математической теории распространения упругих волн. В кн. : Вопросы динамической теории распространения сейсмических волн. Вып.18. - Л.: Наука (ленинград. отделение). - 1978. - С.1-248.
6. Чичинин И.С. Вибрационное излучение сейсмических волн. -М.: Недра. - 1984. - 224 с.
7. Сагомоян А.Я. Волны напряжения в сплошных средах. - М.:Изд-во МГУ. - 1985. - 416 с.
8. Петрашень Г.И., Молотков Л.А., Крауклис П.В. Волны в слоисто-однородных изотропных упругих средах (метод контурных интегралов в нестационарных задачах динамики). - Л.: Наука(ленинград.отделение). - 1982. - 288 с.
9. Курин В.В., Немцов Б.Е., Эйдман В.Я. Предвестник и боковые волны при отражении импульсов от границы раздела двух сред //УФН. - 1985. - Т.147, Вып.1. - С.157-180.

- Ю. Немцов Б.Е., Эйдман В.Я. Переходное излучение в акустике. Точные решения//Акуст.ж. - 1987. - Т.33, № 2. - С.362-363.
- И. Немцов Б.Е., Разин А.В. Излучение звука источником массы, пересекающим границу раздела сред.//Препринт № 221. - Горький: НИРФИ. - 1986. - 37 с.
- И2. Прудников А.П., Брычков Ю.А., Маричев О.И. Интегралы и ряды. Специальные функции. - М.: Наука. - 1983. - 752 с.

Дата поступления статьи  
26 февраля 1988 г.

Андрей Владимирович Разин

К РЕШЕНИЮ ЗАДАЧИ ЛЭМБА  
ДЛЯ ОДНОРОДНОГО ПОЛУПРОСТРАНСТВА

---

Подписано к печати 19.04.88 г. МЦ 00779. Формат 60x84/16  
Бумага писчая. Печать офсетная. Объем 2,03 усл. п. л.  
Заказ 4687. Тираж 120. Бесплатно

---

Отпечатано на ротационте в НИРФИ