

СОДЕРЖАНИЕ

ВВЕДЕНИЕ	3
1. МАТЕМАТИЧЕСКОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ	4
1.1. Распространение звука в идеальной жидкости	5
1.2. Распространение звуковых волн в упругих телах	6
2. ДИФРАКЦИЯ ЗВУКОВЫХ ВОЛН НА УПРУГОМ ЦИЛИНДРЕ, ИМЕЮЩЕМ ПРОИЗВОЛЬНО РАСПОЛОЖЕННУЮ ПОЛОСТЬ И НЕОДНОРОДНОЕ ПОКРЫТИЕ	7
2.1. Обзор литературы по проблеме исследования	8
2.2. Постановка задачи	9
2.3. Аналитическое решение задачи	10
2.4. Решение краевой задачи для системы обыкновенных дифферен- циальных уравнений	16
3. ЧИСЛЕННЫЕ ИССЛЕДОВАНИЯ	17
3.1. Диаграмма направленности	18
3.2. Частотные характеристики	19
ЗАКЛЮЧЕНИЕ	20
ЛИТЕРАТУРА	21
ПРИЛОЖЕНИЕ	22

ВВЕДЕНИЕ

Существуют различные подходы к изменению звукоотражающих характеристик тел в определенных направлениях. Изменение характеристик рассеяния звука упругих тел можно осуществить с помощью специальных покрытий. Представляет интерес исследовать звукоотражающие свойства тел с покрытиями в виде непрерывно неоднородного упругого слоя. Такой слой легко реализовать с помощью системы тонких однородных упругих слоев с различными значениями механических параметров (плотности и упругих постоянных).

В настоящей работе решается задача о рассеянии плоской монохроматической звуковой волны, падающей наклонно на упругий круговой цилиндр с неконцентрической полостью, покрытый радиально-неоднородным упругим слоем.

1. МАТЕМАТИЧЕСКОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ

1.1. Распространение звука в идеальной жидкости

1.2. Распространение звуковых волн в упругих телах

**2. ДИФРАКЦИЯ ЗВУКОВЫХ ВОЛН НА
УПРУГОМ ЦИЛИНДРЕ, ИМЕЮЩЕМ
ПРОИЗВОЛЬНО РАСПОЛОЖЕННУЮ
ПОЛОСТЬ И НЕОДНОРОДНОЕ
ПОКРЫТИЕ**

2.1. Обзор литературы по проблеме исследования

2.2. Постановка задачи

Рассмотрим бесконечный однородный упругий цилиндр с внешним радиусом R_\odot , материал которого характеризуется плотностью ρ_\odot и упругими постоянными λ_\odot и μ_\odot . Цилиндр имеет произвольно расположенную цилиндрическую полость с радиусом R_o . Оси цилиндра и полости являются параллельными. Цилиндр имеет покрытие в виде неоднородного изотропного упругого слоя, внешний радиус которого равен R_\odot . Для решения задачи введем цилиндрические системы координат $\rho_\odot, \varphi_\odot, z_\odot$ и ρ_o, φ_o, z_o , связанные с цилиндром и его полостью соответственно.

Полагаем, что модули упругости λ_\odot и μ_\odot материала неоднородного цилиндрического слоя описываются дифференцируемыми функциями цилиндрической радиальной координаты ρ_\odot , а плотность ρ_\odot – непрерывной функцией координаты ρ_\odot .

Будем считать, что окружающая цилиндр и находящаяся в его полости жидкость являются идеальными и однородными, имеющими в невозмущенном состоянии плотности ρ_e, ρ_o и скорости звука c_e, c_o соответственно.

Пусть из внешнего пространства на цилиндр произвольным образом падает плоская звуковая волна, потенциал скоростей которой равен

$$\Psi_o = A_o \exp\{i[(\bar{k}_e) \cdot \bar{r}_o] - \omega t\},$$

где A_o – амплитуда волны; \bar{k}_e – волновой вектор падающей волны; \bar{r}_o – радиус-вектор; ω – круговая частота. В дальнейшем временной множитель $\exp\{-i\omega t\}$ будем опускать.

В цилиндрической системе координат падающая волна запишется в виде

$$\Psi_o = A_o \exp\{ik_e[r_o \sin \hat{\theta}_e \cos(\varphi_e - \hat{\varphi}_e) + z \cos \hat{\theta}_e]\},$$

где $\hat{\theta}_e$ и $\hat{\varphi}_e$ – полярный и азимутальный углы падения волны; $k_e = \omega/c_e$ – волновое число во внешней области.

Определим отраженную от цилиндра волну и возбужденную в его полости звуковые волны, а также найдем поля смещений в упругом цилиндре и неоднородном слое.

2.3. Аналитическое решение задачи

Потенциал скоростей падающей плоской волны представим в виде

$$\Psi_o(\rho_\odot, \varphi_\odot, z_\odot) = A_0 \exp\{i\alpha_\odot z_\odot\} \sum_{n=-\infty}^{\infty} i^n J_n(\beta_\odot \rho_\odot) \exp\{in(\varphi_\odot - \hat{\varphi}_\odot)\},$$

где $J_n(x)$ – цилиндрическая функция Бесселя порядка n ; $\alpha_\odot = k_\odot \cos \hat{\theta}_e$; $\beta_\odot = k_\odot \sin \hat{\theta}_e$.

В установившемся режиме колебаний задача определения акустических полей вне цилиндра и внутри его полости заключается в нахождении решений уравнений Гельмгольца

$$\Delta \Psi_o + k_o^2 \Psi_o = 0, \quad (1)$$

$$\Delta \Psi_e + k_e^2 \Psi_e = 0, \quad (2)$$

где Ψ_o – потенциал скоростей акустического поля в полости цилиндра; $k_o = \frac{\omega}{c_o}$ – волновое число жидкости в полости цилиндра; Ψ_e – потенциал скоростей полного акустического поля во внешней среде.

В силу линейной постановки задачи

$$\Psi_e = \Psi_o + \Psi_s, \quad (3)$$

где Ψ_s – потенциал скоростей рассеянной звуковой волны.

Тогда из (2) получаем уравнение для нахождения Ψ_s :

$$\Delta \Psi_s + k_s^2 \Psi_s = 0. \quad (4)$$

Уравнения (4) и (2) запишем в цилиндрических системах координат $\rho_\odot, \varphi_\odot, z_\odot$ и $\rho_\odot, \varphi_\odot, z_\odot$ соответственно.

Отраженная волна Ψ_s должна удовлетворять условиям излучения на бесконечности, а звуковая волна в полости цилиндра Ψ_o – условию ограниченности.

Поэтому потенциалы Ψ_s и Ψ_o будем искать в виде

$$\Psi_s(\rho_\odot, \varphi_\odot, z_\odot) = \exp\{i\alpha_\odot z_\odot\} \sum_{n=-\infty}^{\infty} A_n H_n(\beta_\odot \rho_\odot) \exp\{in(\varphi_\odot - \hat{\varphi}_e)\}, \quad (5)$$

$$\Psi_o(\rho_\odot, \varphi_\odot, z_\odot) = \exp\{i\alpha_\odot z_\odot\} \sum_{n=-\infty}^{\infty} B_n H_n(\beta_\odot \rho_\odot) \exp\{in(\varphi_\odot - \hat{\varphi}_e)\}, \quad (6)$$

где $H_n(x)$ – цилиндрическая функция Ханкеля первого рода порядка n .

Скорости частиц жидкости и акустические давления вне и внутри цилиндра определяются по следующим формулам соответственно:

$$\bar{\nu}_o = \text{grad } \Psi_o; \quad P_o = i\rho_o \omega \Psi_o,$$

$$\bar{\nu}_e = \text{grad } \Psi_e; \quad P_e = i\rho_e \omega \Psi_e.$$

Распространение малых возмущений в упругом теле для установившегося режима движения частиц тела описывается скалярным и векторным уравнениями Гельмгольца:

$$\Delta \bar{\Phi} + k_{\downarrow}^2 \bar{\Phi} = 0, \quad (7)$$

$$\Delta \Psi + k_{\leftrightarrow}^2 \Psi = 0, \quad (8)$$

где $k_{\downarrow} = \omega/c_{\downarrow}$ и $k_{\leftrightarrow} = \omega/c_{\leftrightarrow}$ – волновые числа продольных и поперечных упругих волн соответственно; Ψ и $\bar{\Phi}$ – скалярный и векторный потенциалы смещения соответственно; $c_{\leftrightarrow} = \sqrt{(\lambda_o + 2\mu_o)/\rho_o}$ и $c_{\downarrow} = \sqrt{\mu_o/\rho_o}$ – скорости продольных и поперечных волн соответственно.

При этом вектор смещения \bar{u} представляется в виде:

$$\bar{u} = \text{grad } \Psi + \text{rot } \bar{\Phi}. \quad (9)$$

Векторное уравнение (8) в цилиндрической системе координат в общем случае не распадается на три независимых скалярных уравнения относительно проекций вектора $\bar{\Phi}$, а представляет собой систему трех уравнений, решение которой сопряжено со значительными математическими трудностями.

Представим вектор $\bar{\Phi}$ в виде

$$\bar{\Phi} = \text{rot}(L\bar{e}_z) + \frac{1}{k_{\downarrow}} \text{rot rot}(M\bar{e}_z) = \text{rot}(L\bar{e}_z) + k_{\downarrow} M\bar{e}_z + \frac{1}{k_{\downarrow}} \text{grad} \left(\frac{\partial M}{\partial z} \right),$$

где L и M – скалярные функции пространственных координат ρ_o, φ_o, z_o ; \bar{e}_z – единичный вектор оси z_o .

Тогда векторное уравнение (8) заменится двумя скалярными уравнениями Гельмгольца относительно функций L и M

$$\Delta L + k_{\downarrow}^2 L = 0,$$

$$\Delta M + k_{\downarrow}^2 M = 0.$$

С учетом условия ограниченности функции Ψ , L и M будем искать в виде

$$\Psi(\rho_{\odot}, \varphi_{\odot}, z_{\odot}) = \exp\{i\alpha_{\odot}z_{\odot}\} \sum_{n=-\infty}^{\infty} C_n H_n(k_1\rho_{\odot}) \exp\{in(\varphi_{\odot} - \hat{\varphi}_{\odot})\}, \quad (10)$$

$$L(\rho_{\odot}, \varphi_{\odot}, z_{\odot}) = \exp\{i\alpha_{\odot}z_{\odot}\} \sum_{n=-\infty}^{\infty} D_n H_n(k_2\rho_{\odot}) \exp\{in(\varphi_{\odot} - \hat{\varphi}_{\odot})\}, \quad (11)$$

$$M(\rho_{\odot}, \varphi_{\odot}, z_{\odot}) = \exp\{i\alpha_{\odot}z_{\odot}\} \sum_{n=-\infty}^{\infty} E_n H_n(k_2\rho_{\odot}) \exp\{in(\varphi_{\odot} - \hat{\varphi}_{\odot})\}, \quad (12)$$

где $k_1 = \sqrt{k_{\leftrightarrow}^2 - \alpha_{\odot}^2}$, $k_2 = \sqrt{k_{\downarrow}^2 - \alpha_{\odot}^2}$.

Компоненты вектора смещения \bar{u} , записанные через функции Ψ , L и M в цилиндрической системе координат, имеют вид

$$u_{\rho_{\odot}} = \frac{\partial \Psi}{\partial \rho_{\odot}} + \frac{\partial^2 L}{\partial \rho_{\odot} \partial z_{\odot}} + \frac{k_{\downarrow}}{\rho_{\odot}} \frac{\partial M}{\partial \varphi_{\odot}}, \quad (13)$$

$$u_{\varphi_{\odot}} = \frac{1}{\rho_{\odot}} \frac{\partial \Psi}{\partial \varphi_{\odot}} + \frac{1}{\rho_{\odot}} \frac{\partial^2 L}{\partial \varphi_{\odot} \partial z_{\odot}} - k_{\downarrow} \frac{\partial M}{\partial \rho_{\odot}}, \quad (14)$$

$$u_{z_{\odot}} = \frac{\partial \Psi}{\partial z_{\odot}} - \frac{\partial^2 L}{\partial \rho_{\odot}^2} - \frac{1}{\rho_{\odot}} \frac{\partial L}{\partial \rho_{\odot}} - \frac{1}{\rho_{\odot}^2} \frac{\partial^2 L}{\partial \varphi_{\odot}^2}. \quad (15)$$

Соотношения между компонентами тензора напряжений σ_{ij} и вектора смещения \bar{u} в однородном изотропном упругом цилиндре записываются следующим образом:

$$\begin{aligned} \sigma_{\rho_{\odot}\rho_{\odot}} &= \lambda \left(\frac{\partial u_{\rho_{\odot}}}{\partial \rho_{\odot}} + \frac{1}{\rho_{\odot}} \left(\frac{\partial u_{\varphi_{\odot}}}{\partial \varphi_{\odot}} + u_{\rho_{\odot}} \right) + \frac{\partial u_{z_{\odot}}}{\partial z_{\odot}} \right) + 2\mu \frac{\partial u_{\rho_{\odot}}}{\partial \rho_{\odot}}, \\ \sigma_{\varphi_{\odot}\varphi_{\odot}} &= \lambda \left(\frac{\partial u_{\rho_{\odot}}}{\partial \rho_{\odot}} + \frac{1}{\rho_{\odot}} \left(\frac{\partial u_{\varphi_{\odot}}}{\partial \varphi_{\odot}} + u_{\rho_{\odot}} \right) + \frac{\partial u_{z_{\odot}}}{\partial z_{\odot}} \right) + 2\mu \left(\frac{1}{\rho_{\odot}} \frac{\partial u_{\varphi_{\odot}}}{\partial \varphi_{\odot}} + \frac{u_{\rho_{\odot}}}{\rho_{\odot}} \right), \\ \sigma_{z_{\odot}z_{\odot}} &= \lambda \left(\frac{\partial u_{\rho_{\odot}}}{\partial \rho_{\odot}} + \frac{1}{\rho_{\odot}} \left(\frac{\partial u_{\varphi_{\odot}}}{\partial \varphi_{\odot}} + u_{\rho_{\odot}} \right) + \frac{\partial u_{z_{\odot}}}{\partial z_{\odot}} \right) + 2\mu \frac{\partial u_{z_{\odot}}}{\partial z_{\odot}}, \\ \sigma_{\rho_{\odot}\varphi_{\odot}} &= \mu \left(\frac{1}{\rho_{\odot}} \frac{\partial u_{\rho_{\odot}}}{\partial \varphi_{\odot}} + \frac{\partial u_{\varphi_{\odot}}}{\partial \rho_{\odot}} - \frac{u_{\varphi_{\odot}}}{\rho_{\odot}} \right), \\ \sigma_{\rho_{\odot}z_{\odot}} &= \mu \left(\frac{\partial u_{z_{\odot}}}{\partial \rho_{\odot}} + \frac{\partial u_{\rho_{\odot}}}{\partial z_{\odot}} \right), \\ \sigma_{\varphi_{\odot}z_{\odot}} &= \mu \left(\frac{\partial u_{\varphi_{\odot}}}{\partial z_{\odot}} + \frac{1}{\rho_{\odot}} \frac{\partial u_{z_{\odot}}}{\partial \varphi_{\odot}} \right). \end{aligned} \quad (16)$$

Уравнения движения неоднородного изотропного упругого цилиндрического слоя в случае установившихся колебаний в цилиндрической системе координат имеют вид:

$$\begin{aligned}\frac{\partial \sigma_{\rho\rho}}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \sigma_{\rho\varphi}}{\partial \varphi} + \frac{\partial \sigma_{\rho z}}{\partial z} + \frac{\sigma_{\rho\rho} - \sigma_{\varphi\varphi}}{\rho} &= -\omega^2 p(\rho) u_\rho, \\ \frac{\partial \sigma_{\rho\varphi}}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \sigma_{\varphi\varphi}}{\partial \varphi} + \frac{\partial \sigma_{\varphi z}}{\partial z} + \frac{2}{\rho} \sigma_{\rho\varphi} &= -\omega^2 p(\rho) u_\varphi, \\ \frac{\partial \sigma_{\rho z}}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \sigma_{\varphi z}}{\partial \varphi} + \frac{\partial \sigma_{zz}}{\partial z} + \frac{1}{\rho} \sigma_{\rho z} &= -\omega^2 p(\rho) u_z,\end{aligned}\tag{17}$$

где u_ρ, u_φ, u_z – компоненты вектора смещения \bar{u} частиц неоднородного слоя; σ_{ij} – компоненты тензора напряжений в неоднородном слое.

Соотношения между компонентами тензора напряжений σ_{ij} и вектора смещения \bar{u} в неоднородном упругом цилиндрическом слое аналогичны соотношениям для однородного упругого цилиндра, при этом упругие постоянные λ и μ следует заменить на функции $\lambda = \lambda(\rho)$ и $\mu = \mu(\rho)$.

Используя эти соотношения, запишем уравнения (17) через компоненты вектора смещения μ . Получим

$$\begin{aligned}&\left(\lambda + 2\mu\right) \frac{\partial^2 u_\rho}{\partial \rho^2} + \left(\frac{\partial \lambda}{\partial \rho} + 2 \frac{\partial \mu}{\partial \rho} + \frac{\lambda + 2\mu}{\rho}\right) \frac{\partial u_\rho}{\partial \rho} + \frac{\mu}{\rho^2} \frac{\partial^2 u_\rho}{\partial \varphi^2} + \\&+ \mu \frac{\partial^2 u_\rho}{\partial z^2} + \frac{\lambda + \mu}{\rho} \frac{\partial^2 u_\varphi}{\partial \rho \partial \varphi} + \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial \lambda}{\partial \rho} - \frac{\lambda + 3\mu}{\rho}\right) \frac{\partial u_\varphi}{\partial \varphi} + \\&+ \left(\lambda + \mu\right) \frac{\partial^2 u_z}{\partial \rho \partial z} + \frac{\partial \lambda}{\partial \rho} \frac{\partial u_z}{\partial z} + \left(\frac{1}{\rho} \frac{\partial \lambda}{\partial \rho} - \frac{\lambda + 2\mu}{\rho^2} + \omega^2 p\right) u_\rho = 0, \\&\frac{\lambda + \mu}{\rho} \frac{\partial^2 u_\rho}{\partial \rho \partial \varphi} + \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial \mu}{\partial \rho} + \frac{\lambda + 3\mu}{\rho}\right) \frac{\partial u_\rho}{\partial \varphi} + \mu \frac{\partial^2 u_\varphi}{\partial \rho^2} + \frac{\lambda + 2\mu}{\rho^2} \frac{\partial^2 u_\varphi}{\partial \varphi^2} + \\&+ \left(\frac{\partial \mu}{\partial \rho} + \frac{\mu}{\rho}\right) \frac{\partial u_\varphi}{\partial \rho} + \mu \frac{\partial^2 u_\varphi}{\partial z^2} + \frac{\lambda + \mu}{\rho} \frac{\partial^2 u_z}{\partial \varphi \partial z} + \left(-\frac{1}{\rho} \frac{\partial \mu}{\partial \rho} - \frac{\mu}{\rho^2} + \omega^2 p\right) u_\varphi = 0, \\&\left(\lambda + \mu\right) \frac{\partial^2 u_\rho}{\partial \rho \partial z} + \left(\frac{\partial \mu}{\partial \rho} + \frac{\lambda + \mu}{\rho}\right) \frac{\partial u_\rho}{\partial z} + \frac{\lambda + \mu}{\rho} \frac{\partial^2 u_\varphi}{\partial \varphi \partial z} + \mu \frac{\partial^2 u_z}{\partial \rho^2} + \frac{\mu}{\rho^2} \frac{\partial^2 u_z}{\partial \varphi^2} + \\&+ \left(\lambda + 2\mu\right) \frac{\partial^2 u_z}{\partial z^2} + \left(\frac{\partial \mu}{\partial \rho} + \frac{\mu}{\rho}\right) \frac{\partial u_z}{\partial \rho} + \omega^2 p u_z = 0.\end{aligned}\tag{18}$$

Функции $u_\rho(\rho, \varphi, z)$, $u_\varphi(\rho, \varphi, z)$ и $u_z(\rho, \varphi, z)$ будем искать в виде разложений

$$\begin{aligned} u_\rho(\rho, \varphi, z) &= \exp\{i\alpha z\} \sum_{n=-\infty}^{\infty} u_{\rho n}(\rho) \exp\{in(\varphi - \hat{\varphi})\}, \\ u_\varphi(\rho, \varphi, z) &= \exp\{i\alpha z\} \sum_{n=-\infty}^{\infty} u_{\varphi n}(\rho) \exp\{in(\varphi - \hat{\varphi})\}, \\ u_z(\rho, \varphi, z) &= \exp\{i\alpha z\} \sum_{n=-\infty}^{\infty} u_{zn}(\rho) \exp\{in(\varphi - \hat{\varphi})\}. \end{aligned} \quad (19)$$

Коэффициенты A_n , B_n , C_n , D_n , E_n разложений (5), (6), (5), (10), (11), (12) и функции $u_{\rho n}(\rho)$, $u_{\varphi n}(\rho)$ и $u_{zn}(\rho)$ из разложений (19) подлежат определению из граничных условий.

Граничные условия на внешней поверхности слоя заключаются в равенстве нормальных скоростей частиц упругой неоднородной среды и жидкости, равенстве на ней нормального напряжения и акустического давления, отсутствии касательных напряжений:

$$\rho_\odot = R_\odot : -i\omega u_{\rho_\odot} = v_{\rho_e}, \quad \sigma_{\rho\rho_\odot} = -P_e, \quad \sigma_{\rho\varphi_\odot} = 0, \quad \sigma_{\rho z_\odot} = 0. \quad (20)$$

На внутренней поверхности слоя при переходе через границу раздела упругих сред должны быть непрерывны составляющие вектора смещения частиц, а также нормальные и тангенциальные напряжения:

$$\begin{aligned} \rho_\odot = R_\odot : \quad u_{\rho_\odot} &= u_{\rho_\odot}, \quad u_{\varphi_\odot} = u_{\varphi_\odot}, \quad u_{z_\odot} = u_{z_\odot}, \\ \sigma_{\rho\rho_\odot} &= \sigma_{\rho\rho_\odot}, \quad \sigma_{\rho\varphi_\odot} = \sigma_{\rho\varphi_\odot}, \quad \sigma_{\rho z_\odot} = \sigma_{\rho z_\odot}. \end{aligned} \quad (21)$$

На границе полости $\rho_o = R_o$ должны выполняться граничные условия, заключающиеся в отсутствии нормальных и тангенциальных составляющих тензора напряжений

$$\rho_o = R_o : -i\omega u_{\rho_o} = v_{\rho_o}, \quad \sigma_{\rho\rho_o} = -P_o, \quad \sigma_{\rho\varphi_o} = 0, \quad \sigma_{\rho z_o} = 0. \quad (22)$$

Используя формулы

$$v_{\rho_e} = \frac{\partial(\Psi_o + \Psi_s)}{\partial \rho}, \quad P_e = i\omega p_e(\Psi_o + \Psi_s)$$

и выражение (16) запишем граничные условия (20) через функции Ψ_s , u_ρ , u_φ ,

u_z . Получим при $\rho_\odot = R_\odot$

$$\frac{\partial(\Psi_o + \Psi_s)}{\partial \rho} = -i w u_{\rho_\odot}, \quad (23)$$

$$\lambda \left(\frac{\partial u_\rho}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial u_\varphi}{\partial \varphi} + u_\rho \right) + \frac{\partial u_z}{\partial z} \right) + 2 \mu \frac{\partial u_\rho}{\partial \rho} = -i w p_e (\Psi_o + \Psi_s), \quad (24)$$

$$\lambda \left(\frac{\partial u_\rho}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial u_\varphi}{\mu} \left(\frac{1}{\rho} \frac{\partial u_\rho}{\partial \varphi} + \frac{\partial u_\varphi}{\partial \rho} - \frac{u_\varphi}{\rho} \right) \right) \right) = 0, \quad (25)$$

$$\mu \left(\frac{\partial u_z}{\partial \rho} + \frac{\partial u_\rho}{\partial z} \right) = 0. \quad (26)$$

Аналогично, используя выражения (13), (16) запишем граничные условия (21) через функции u_ρ , u_φ , u_z , Ψ_\odot , L и M , а граничные условия (21) через Ψ_\odot , L и M .

Подставив разложения (19) в уравнения (18), воспользовавшись уравнением для присоединенных многочленов Лежандра и свойством ортогональности этих многочленов, получим для каждого индекса n ($n = 0, 1, \dots$; системе линейных однородных обыкновенных дифференциальных уравнений второго порядка относительно неизвестных функций $u_{\rho n}(\rho_\odot)$, $u_{\varphi n}(\rho_\odot)$ и $u_{z n}(\rho_\odot)$). А подставив разложения (19) в полученные граничные условия, найдем краевые условия и сможем решить систему дифференциальных уравнений. После ее решения определим коэффициенты A_n , B_n , C_n , D_n , E_n разложений (5), (6), (5), (10), (11), (12) для каждой индекса n , а зная коэффициенты A_n , по формуле (5) найдем акустическое поле, рассеяное упругим цилиндром, имеющим произвольно расположенную полость и неоднородное покрытие.

2.4. Решение краевой задачи для системы обыкновенных дифференциальных уравнений

3. ЧИСЛЕННЫЕ ИССЛЕДОВАНИЯ

3.1. Диаграмма направленности

3.2. Частотные характеристики

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Была поставлена задача о дифракции плоских звуковых волн на упругой сфере, имеющей произвольно расположенную полость и неоднородное покрытие. В данной работе приведены основные уравнения колебаний, а также разложения в ряд искомым функций для внешней среды сферы, а также полости тела.

ЛИТЕРАТУРА

ПРИЛОЖЕНИЕ