



УДК 539.3

**В. И. ЕРОФЕЕВ**, д-р физ.-мат. наук, директор<sup>1</sup>, проф. кафедры теоретической, компьютерной и экспериментальной механики<sup>2</sup>;  
**А. А. АВДЕЕВА**<sup>2</sup>, студент; **К. А. ГРОМОВА**<sup>2</sup>, студент

### **ПЕРЕНОС ЭНЕРГИИ ЛИНЕЙНЫМИ И НЕЛИНЕЙНЫМИ ПОПЕРЕЧНЫМИ ВОЛНАМИ, РАСПРОСТРАНЯЮЩИМИСЯ В ПЛАСТИНАХ, ЛЕЖАЩИХ НА УПРУГИХ ОСНОВАНИЯХ**

<sup>1</sup>Институт проблем машиностроения РАН – филиал ФГБНУ «Федеральный исследовательский центр Институт прикладной физики им. А. В. Гапонова-Грехова Российской академии наук»

Россия, 603024, г. Н. Новгород, ул. Белинского, д. 85. Тел.: (831) 432-03-00; эл. почта: erof.vi@yandex.ru

<sup>2</sup>ФГАОУ ВО «Национальный исследовательский Нижегородский государственный университет им. Н. И. Лобачевского»

Россия, 603022, г. Н. Новгород, пр. Гагарина, д. 23. Тел.: (952) 445-35-76, (969) 606-12-34; эл. почта: a.a.avdeeva2001@gmail.com; KtGromova99@yandex.ru

*Ключевые слова:* перенос энергии, волна, пластина, мембрана, упругое основание.

---

*Рассматриваются задачи о распространении поперечной волны в мембране, лежащей на упругом основании, и о распространении сдвиговой волны в пластине, лежащей на нелинейно-упругом основании. Основное внимание уделяется анализу особенностей переноса энергии волнами в линейных и нелинейных системах.*

---

#### **Введение**

Пластина, лежащая на упругом основании и совершающая при этом поперечные колебания, является распространенным элементом многих машиностроительных конструкций [1], зданий и сооружений [2, 3]. Именно из теории сооружений пришел термин «упругое основание», под которым подразумевается расчетная механическая модель среды, сопротивляющейся деформированию конструкции, взаимодействующей с ней. В задачах строительной механики таким основанием выступает грунтовое основание. Исторически первая и самая распространенная ныне модель упругого основания базируется на гипотезе Винклера (1867 г.) [4], предполагающей, что зависимость между давлением на грунт ( $p$ ) и осадкой точки ( $u$ ), вызванной этим давлением, является прямо пропорциональной, т. е.  $p \sim u$ .

Вибрации, вызванные динамическими воздействиями внешних сил на пластины, могут распространяться в виде бегущих волн [1]. Важной характеристикой волнового поля, наряду с амплитудой и фазой, является количество переносимой волнами энергии.

Публикуемая работа посвящена изучению особенностей переноса энергии поперечными волнами в пластинах, лежащих на упругих основаниях. Рассмотрены две задачи: в двумерной постановке рассматривается мембрана (тонкая пластина с исчезающе малой жесткостью на изгиб [5]), по которой распространяется линейная поперечная волна; в одномерной постановке рассматривается пластина, лежащая на нелинейно-упругом основании, в которой распространяется плоская сдвиговая волна.



### Поперечные волны в мембране, лежащей на линейно-упругом основании

С точки зрения аналитической механики мембрана, совершающая поперечные колебания, принадлежит к классу систем, имеющих лагранжиан вида:  $L = L(u, u_t, u_x, u_y)$  и описываемых уравнением динамики:

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial L}{\partial u_t} \right) + \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial L}{\partial u_x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left( \frac{\partial L}{\partial u_y} \right) - \frac{\partial L}{\partial u} = 0. \quad (1)$$

Здесь  $u(x, y, t)$  – обобщенная координата, в качестве которой выбрано поперечное перемещение частиц мембраны, индексами  $x, y, t$  обозначены частные производные по пространственным координатам и времени, соответственно.

Для мембраны лагранжиан, задаваемый как разность плотностей кинетической ( $W_k$ ) и потенциальной ( $W_{\Pi}$ ) энергий, имеет вид:

$$L = \frac{1}{2} (\rho u_t^2 - N(u_x^2 + u_y^2) - hu^2), \quad (2)$$

где  $W_k = \frac{1}{2} \rho u_t^2$ ,  $W_{\Pi} = \frac{1}{2} (N(u_x^2 + u_y^2) + hu^2)$ .

Здесь введены обозначения:  $\rho$  – плотность материала, из которого изготовлена мембрана;  $h$  – коэффициент, характеризующий жесткость основания;  $N$  – натяжение.

Подставляя (2) в (1), получим уравнение колебаний мембраны, лежащей на упругом основании Винклера:

$$\rho u_{tt} - Nu_{xx} - Nu_{yy} + hu = 0. \quad (3)$$

Задавая решение уравнения (3) в виде бегущей гармонической волны

$$u(x, y, t) = A e^{i(\omega t - k_x x - k_y y)} + A^* e^{-i(\omega t - k_x x - k_y y)}, \quad (4)$$

где  $A$  – комплексная амплитуда;  $k_x, k_y$  – компоненты волнового вектора;  $\omega$  – частота волны, получим дисперсионное уравнение:

$$-\omega^2 + c^2 k_x^2 + c^2 k_y^2 + \frac{h}{\rho} = 0, \quad (5)$$

где  $c = \sqrt{N/\rho}$  – скорость распространения возмущений при отсутствии упругого основания;

Далее находим как частота связана с компонентами волнового вектора

$$\omega = \pm \sqrt{c^2 (k_x^2 + k_y^2) + \frac{h}{\rho}}. \quad (6)$$

Из последнего соотношения видно, что искомая связь нелинейна, следовательно, поперечные волны в мембране, лежащей на упругом основании, обладают дисперсией. При этом наличие упругого основания приводит к существованию критической частоты  $\omega_{kp} = \sqrt{h/\rho}$  (частота отсечки), при превышении которой колебания мембраны носят волновой характер. Волны распространяются в двух направлениях (на что указывают знаки перед радикалом).

Соотношение (6) позволяет вычислить фазовую и групповую скорости поперечной волны.

Фазовая скорость гармонической волны – это скорость перемещения в пространстве точки, в которой фаза остается постоянной [6].

Компоненты вектора фазовой скорости задаются соотношениями:



$$v_{\phi(x)} = \frac{\omega}{k_x} = \frac{\sqrt{c^2(k_x^2 + k_y^2) + \omega_{kp}^2}}{k_x}, \quad (7)$$

$$v_{\phi(y)} = \frac{\omega}{k_y} = \frac{\sqrt{c^2(k_x^2 + k_y^2) + \omega_{kp}^2}}{k_y}. \quad (8)$$

Групповая скорость – это скорость движения группы волн, которые образуют в каждый момент времени локализованный в пространстве волновой пакет [6].

Компоненты вектора групповой скорости задаются соотношениями:

$$v_{gp(x)} = \frac{d\omega}{dk_x} = \frac{c^2 k_x}{\sqrt{c^2(k_x^2 + k_y^2) + \omega_{kp}^2}}, \quad (9)$$

$$v_{gp(y)} = \frac{d\omega}{dk_y} = \frac{c^2 k_y}{\sqrt{c^2(k_x^2 + k_y^2) + \omega_{kp}^2}}. \quad (10)$$

Из (7) – (10) можно определить: как для мембраны компоненты вектора групповой скорости связаны с компонентами вектора фазовой скорости. Эта связь выглядит следующим образом:

$$v_{gp(x)} = \frac{c^2 k_x^2}{c^2(k_x^2 + k_y^2) + \omega_{kp}^2} v_{\phi(x)}, \quad (11)$$

$$v_{gp(y)} = \frac{c^2 k_y^2}{c^2(k_x^2 + k_y^2) + \omega_{kp}^2} v_{\phi(y)}. \quad (12)$$

Заметим, что групповая скорость меньше фазовой при любых значениях параметров, входящих в (11) и (12), а, это значит, что более длинные волны распространяются быстрее более коротких. Такой случай называют нормальной дисперсией.

Для систем, принадлежащих к классу  $L = L(u, u_t, u_x, u_y)$ , уравнение переноса энергии запишется в виде:

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial L}{\partial u_t} u_t - L \right) + \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial L}{\partial u_x} u_t \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left( \frac{\partial L}{\partial u_y} u_t \right) = 0, \quad (13)$$

которое удобно переписать в виде уравнения Умова – Пойнтинга [7]

$$\frac{\partial W}{\partial t} + \frac{\partial S_x}{\partial x} + \frac{\partial S_y}{\partial y} = 0, \quad (14)$$

где  $\vec{S} = (S_x, S_y)$  – вектор плотности потока энергии,  $W$  – плотность энергии, связанные с лагранжианом формулами:

$$W = \frac{\partial L}{\partial u_t} u_t - L, \quad (15)$$

$$S_x = \frac{\partial L}{\partial u_x} u_t, \quad (16)$$

$$S_y = \frac{\partial L}{\partial u_y} u_t. \quad (17)$$

Для изучаемой мембраны соотношения (15) – (17) переписутся в виде:



$$W = \frac{1}{2}(\rho u_t^2 + N(u_x^2 + u_y^2) + hu^2), \quad (18)$$

$$S_x = \frac{\partial L}{\partial u_x} u_t = -Nu_x u_t, \quad (19)$$

$$S_y = \frac{\partial L}{\partial u_y} u_t = -Nu_y u_t. \quad (20)$$

Для ответа на вопрос: с какой скоростью переносится энергия поперечных волн, распространяющихся в мембране, лежащей на упругом основании Винклера, кроме плотности энергии (18) и компонент плотности потока энергии (19), (20), нужно знать средние за период гармонической волны значения этих величин, поскольку скорость переноса энергии определяются как

$$\vec{v}_{\text{эн}} = \frac{\langle \vec{S} \rangle}{\langle W \rangle}, \quad (21)$$

$$\text{где } \langle S_x \rangle = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} S_x d(\theta), \quad \langle S_y \rangle = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} S_y d(\theta), \quad \langle W \rangle = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} W d(\theta),$$

$\theta = \omega t - k_x x - k_y y$  – фаза бегущей гармонической волны.

Чтобы воспользоваться формулой (21), подставляем решение в виде (4), вычислив необходимые производные и произведя усреднение. Получим:

$$v_{\text{эн}(x)} = \frac{\langle S_x \rangle}{\langle W \rangle} = \frac{2Nk_x \omega}{\rho \omega^2 + Nk_x^2 + Nk_y^2 + h} = \frac{Nk_x}{\sqrt{\rho(N(k_x^2 + k_y^2) + h)}}, \quad (22)$$

$$v_{\text{эн}(y)} = \frac{\langle S_y \rangle}{\langle W \rangle} = \frac{2Nk_y \omega}{\rho \omega^2 + Nk_x^2 + Nk_y^2 + h} = \frac{Nk_y}{\sqrt{\rho(N(k_x^2 + k_y^2) + h)}}. \quad (23)$$

Здесь  $\langle S_x \rangle = 2Nk_x \omega |A|^2$ ,  $\langle S_y \rangle = 2Nk_y \omega |A|^2$ ,  $\langle W \rangle = |A|^2(\rho \omega^2 + Nk_x^2 + Nk_y^2 + h)$ ,  $|A|^2 = AA^*$ .

Сравним (22), (23) с компонентами групповой скорости (9), (10), предварительно преобразовав последние

$$v_{\text{гр}(x)} = \frac{c^2 k_x}{\sqrt{c^2(k_x^2 + k_y^2) + \omega_{kp}^2}} = \frac{Nk_x}{\sqrt{\rho(N(k_x^2 + k_y^2) + h)}}, \quad (24)$$

$$v_{\text{гр}(y)} = \frac{c^2 k_y}{\sqrt{c^2(k_x^2 + k_y^2) + \omega_{kp}^2}} = \frac{Nk_y}{\sqrt{\rho(N(k_x^2 + k_y^2) + h)}}. \quad (25)$$

Из (22), (24) и (23), (25) легко заметить, что

$$v_{\text{гр}(x)} = v_{\text{эн}(x)}, \quad v_{\text{гр}(y)} = v_{\text{эн}(y)}.$$

Итак, в линейном случае энергия переносится со скоростью движения волнового пакета – групповой скоростью волн. Скорость переноса энергии и групповая скорость волн зависят от компонент волнового вектора  $k_x$ ,  $k_y$  и частоты колебаний  $\omega$  и не зависят от амплитуды колебаний  $A$ .

### Плоские сдвиговые волны в пластине, лежащей на нелинейно-упругом основании

С точки зрения аналитической механики исследуемый объект принадлежит к классу систем, имеющих лагранжиан вида:  $L = L(u, u_t, u_x)$ , описываемый уравнением динамики (1) при  $\frac{\partial}{\partial y} \left( \frac{\partial L}{\partial u_y} \right) = 0$ , поскольку в этом случае  $u = u(x, t)$ .



Подставляя лагранжиан

$$L = \frac{1}{2}(\rho u_t^2 - Gu_x^2 - h_1 u^2 - h_2 u^4), \quad (26)$$

где  $G$  – модуль сдвига;  $h_1$  и  $h_2$  – коэффициенты, характеризующие жесткость нелинейно-упругого основания;  $u$  – поперечное перемещение (в направлении оси  $ou$ ) срединной плоскости пластины, получим уравнение, описывающее плоскую сдвиговую волну

$$\rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} - G \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + h_1 u + 2h_2 u^3 = 0. \quad (27)$$

Задавая решение уравнения (27) в виде бегущей гармонической волны (3) при  $k_x = k, k_y = 0$ , получим нелинейное дисперсионное уравнение:

$$-\rho \omega^2 + Gk^2 + h_1 + 4h_2 |A|^2 = 0. \quad (28)$$

Выразим из уравнения (28) частоту:

$$\omega = \sqrt{\frac{Gk^2 + h_1 + 4h_2 |A|^2}{\rho}}. \quad (29)$$

Заметим, что в отличие от линейной задачи в нелинейной задаче частота  $\omega$  зависит от амплитуды волны  $A$ .

Пользуясь формулой (29), найдем фазовую и групповую скорости:

$$v_\phi = \frac{1}{k} \sqrt{\frac{Gk^2 + h_1 + 4h_2 |A|^2}{\rho}}, \quad (30)$$

$$v_{гр} = \frac{Gk \sqrt{Gk^2 + h_1 + 4h_2 |A|^2}}{\sqrt{\rho}(Gk^2 + h_1 + 4h_2 |A|^2)}. \quad (31)$$

Для того чтобы определить вид дисперсии, необходимо найти отношение этих скоростей:

$$\frac{v_\phi}{v_{гр}} = \frac{Gk^2 + h_1 + 4h_2 |A|^2}{Gk^2}, \quad (32)$$

то есть

$$v_\phi = \frac{Gk^2 + h_1 + 4h_2 |A|^2}{Gk^2} v_{гр}. \quad (33)$$

Из формулы (33) следует, что фазовая скорость больше групповой скорости, а значит, дисперсия является нормальной.

Исходя из лагранжиана (26), определим среднюю плотность энергии и среднюю плотность потока энергии:

$$\langle W \rangle = |A|^2 (\rho \omega^2 + Gk^2 + h_1 + 3h_2 |A|^2), \quad (34)$$

$$\langle S \rangle = 2G\omega k |A|^2. \quad (35)$$

Вычислим скорость переноса энергии

$$v_{эн} = \frac{\langle S \rangle}{\langle W \rangle} = \frac{2G\omega k}{\rho \omega^2 + Gk^2 + h_1 + 3h_2 |A|^2}. \quad (36)$$

Учитывая формулу (29), запишем скорость энергии в виде:

$$v_{эн} = \frac{Gk}{\sqrt{\rho}} \cdot \frac{\sqrt{Gk^2 + h_1 + 4h_2 |A|^2}}{Gk^2 + h_1 + \frac{7}{2}h_2 |A|^2}. \quad (37)$$

Из (37) очевидно, что скорость переноса энергии не равна групповой скорости.

Сравним групповую скорость и скорость переноса энергии волн. Найдем их отношение:



$$\frac{v_{гр}}{v_{эн}} = 1 - \frac{h_2 |A|^2}{2\rho\omega^2}, \quad (38)$$

показывающее, что скорость переноса энергии больше групповой скорости.

По результатам проведенных исследований можно сделать следующие **выводы**: в нелинейной системе (27) присутствует нормальная дисперсия; скорость переноса энергии больше групповой скорости, при увеличении частоты отношение групповой скорости к скорости переноса энергии увеличивается, его предельное значение при частоте, стремящейся к бесконечности и фиксированной амплитуде, равно единице, то есть при большой частоте скорость переноса энергии и групповая скорость равны. При уменьшении частоты отношение групповой скорости к скорости переноса энергии уменьшается. При меньших частотах колебания не будут иметь волнового характера. При увеличении амплитуды колебаний значение отношения групповой скорости к скорости переноса энергии будет стремиться к 7/8, а при уменьшении амплитуды колебаний отношение этих скоростей будет стремиться к единице.

*Работа выполнена в рамках государственного задания на фундаментальные научные исследования на 2021–2023 годы по теме № 0030-2021-0025.*

#### БИБЛИОГРАФИЧЕСКИЙ СПИСОК

1. Вибрации в технике. Том 1. Колебания линейных систем / под редакцией В. В. Болотина. – Москва : Машиностроение, 1999. – 504 с. – Текст : непосредственный.
2. Расчет конструкций на упругом основании / М. И. Горбунов-Посадов, Т. А. Маликова, В. И. Соломин. – Москва : Стройиздат, 1984. – 679 с. – Текст : непосредственный.
3. Основы теории балок и плит на деформируемом основании / Н. Н. Леонтьев, А. Н. Леонтьев, Н. Н. Анохин, Д. Н. Соболев – Москва : МИСИ, 1982. – 120 с. – Текст : непосредственный.
4. Winkler E. Die Lehre von der Elastizitat und Festigkeit.. – Prague, 1867.
5. Большая российская энциклопедия. – Москва : Большая российская энциклопедия, 2012. – Том 19. – С. 704–705.
6. Физический энциклопедический словарь. – Москва : Советская энциклопедия, 1984. – 944 с. – Текст : непосредственный.
7. Задачи волновой динамики элементов конструкций : монография : в 2 частях. Часть 1 / С. И. Герасимов, В. И. Ерофеев ; ФГУП "Российский федеральный ядерный центр - Всероссийский научно-исследовательский институт экспериментальной физики". – Саров : Изд-во РФЯЦ – ВНИИЭФ, 2015. – 254 с. – ISBN 978-5-9515-0278-0. – Текст : непосредственный.

**EROFEEV Vladimir Ivanovich, doctor of physical and mathematical sciences, director<sup>1</sup>, professor of the chair of theoretical, computer and applied mechanics<sup>2</sup>, AVDEEVA Anastasiya Aleksandrovna, student<sup>2</sup>, GROMOVA Kristina Aleksandrovna, student<sup>2</sup>**

#### **TRANSFER OF ENERGY BY LINEAR AND NONLINEAR SHEWER WAVES PROPAGATED IN PLATES LAYING ON ELASTIC FOUNDATIONS**



<sup>1</sup>Mechanical Engineering Research Institute of the RAS – Branch of the “Federal Research Center A.V. Gaponov – Grekhov Institute of Applied Physics of the Russian Academy of Sciences”

85, Belinsky St., Nizhny Novgorod, 603024, Russia. Tel.: +7 (831) 432-03-00;  
e-mail: erof.vi@yandex.ru

<sup>2</sup>National Research Lobachevsky Nizhny Novgorod State University

23, Gagarin Ave, Nizhny Novgorod, 603022, Russia. Tel.: +7 (952) 445-35-76;  
+7 (969) 606-12-34; e-mail: a.a.avdeeva2001@gmail.com ; KrGromova99@yandex.ru

*Key words:* energy transfer, wave, plate, membrane, elastic foundation.

---

*The problems of propagation of a transverse wave in a membrane lying on an elastic foundation and on the propagation of a shear wave in a plate lying on a non-linear elastic foundation are considered. The main attention is paid to the analysis of peculiarities of energy transfer by waves in linear and nonlinear systems.*

---

#### REFERENCES

1. Vibratsii v tekhnike. Tom 1. Kolebaniya lineynykh sistem [Vibrations in technology. Vol. 1. Oscillations of linear systems] / pod red. V.V. Bolotina. Moscow: Mashinostroenie. 1999. 504 p.
2. Gorbunov-Posadov M. I., Malikova T. A., Solomin V. I. Raschyot konstruksiy na uprugom osnovanii [Calculation of structures on an elastic foundation]. Moscow: Stroiyizdat. 1984. 679 p.
3. Leontev N. N., Leontev A. N., Anokhin N. N., Sobolev D. N. Osnovy teorii balok i plit na deformiruемом osnovanii [Fundamentals of the theory of beams and slabs on a deformable foundation]. Moscow: MISI. 1982. 120 p.
4. Winkler E. Die Lehre von der Elastizitat und Festigkeit, Prague. 1867.
5. Bolshaya rossiyskaya entsiklopediya [Great Russian encyclopedia]. Moscow: Bolshaya Rossiyskaya Entsiklopediya, 2012. Vol. 19. P. 704–705.
6. Fizicheskiy entsiklopedicheskiy slovar [Physical Encyclopedic Dictionary]. Moscow: Sovetskaya entsiklopediya. 1984. 944 p.
7. Gerasimov S. I., Erofeev V. I. Zadachi volnovoy dinamiki konstruksiy [Problems of wave dynamics of structural elements]. Ross. fed. yader. tsentr – Vseross. nauchno-issled. in-t eksperiment. Fiziki. – Sarov: Izd-vo RFYaTs – VNIIEF, 2015. 254 p. ISBN 978-5-9515-0278-0.

© В. И. Ерофеев, А. А. Авдеева, К. А. Громова, 2023

Получено: 05.04.2023 г.