

О МЕТОДЕ ЭЛЕКТРОАКУСТИЧЕСКОГО ПРЕОБРАЗОВАНИЯ, ОСНОВАННОМ НА ЭЛЕКТРОКИНЕТИЧЕСКИХ ЯВЛЕНИЯХ

© 2020 г. Б. П. Шарфарец^{а, *}, В. Е. Курочкин^{а, **}, В. А. Сергеев^б, Ю. В. Гуляев^с

^аИнститут аналитического приборостроения Российской академии наук,
ул. Ивана Черных 31–33, Санкт-Петербург, 198095 Россия

^бАО «АКВАМАРИН», Баррикадная ул. 17, Санкт-Петербург, 198097 Россия

^сИнститут радиотехники и электроники имени В.А. Котельникова Российской академии наук,
ул. Моховая 11, стр. 7, Москва, 125009 Россия

*e-mail: sharb@mail.ru

**e-mail: lavrovas@yandex.ru

Поступила в редакцию 04.09.2019 г.

После доработки 16.12.2019 г.

Принята к публикации 24.12.2019 г.

Предложены в линейном и нелинейном приближении (ламинарный режим) физическая и математическая модели для описания механизма функционирования нового вида акустического преобразователя. Кратко даны сведения о таком электрокинетическом явлении, как электроосмос. Приведены необходимые уравнения для описания акустических полей, вызываемых электрокинетическими явлениями: наличием двойного электрического слоя и приложенного суммарного электрического поля, состоящего из постоянного поля и поля, несущего акустическую информацию. Уравнения рассматриваются для жидкости в круговом цилиндрическом капилляре применительно к расчету гидродинамики стационарного электроосмотического процесса и гармонического акустического процесса. Теоретически, на вычислительной модели и экспериментально показано, что учет нелинейности стационарного процесса приводит, в отличие от линейного стационарного процесса, к перекачке энергии постоянного электрического поля в акустическое поле, вызываемого переменным электрическим полем. Полученные результаты при некоторых ограничениях верны для широкого класса пористых структур. Экспериментально для бумажной мембраны в качестве капиллярно-пористой структуры с помощью накачки получено усиление первой гармоники акустического давления от 5.9 до 28 раз для различных значений амплитуды переменного электрического поля. Полученные в работе теоретические и экспериментальные результаты позволяют решить приоритетную научно-техническую проблему проектирования и создания акустических излучателей нового типа.

Ключевые слова: электроакустическое преобразование, линейный и нелинейный режим течения жидкости, электрокинетические явления, гидродинамика электроосмоса, акустика электроосмоса, накачка энергии

DOI: 10.31857/S0320791920030053

ВВЕДЕНИЕ

В работе [1] предложен оригинальный способ электроакустического преобразования, основанный на подходе, заключающемся в том, что к пористому телу, заполненному жидкостью или газом, подается сумма постоянного напряжения и переменного напряжения, связанного с амплитудой акустического сигнала. Этот подход отличается от стандартного электрокинетического преобразования, основанного на явлении электроосмоса и изложенного, например, в работе [2] или обзорах [3, 4] (см., также библиографию в этих работах), тем, что существенную роль в элек-

троакустическом преобразовании играет обязательное наличие наряду с переменной (акустической) составляющей прикладываемого к жидкости напряжения еще и постоянного напряжения (называемого в дальнейшем напряжением накачки). Причиной накачки, как будет показано в работе, является нелинейность возникающей гидродинамической части задачи. Аналогичные явления возникают при изучении нелинейных течений жидкости вблизи диэлектрических и идеально поляризованных частиц при воздействии на них внешнего электрического поля [5],

но в этом случае нелинейность возникает в электрической части физической модели проблемы.

Отметим, что отдаленно похожие процессы в смысле одновременного воздействия постоянных и переменных магнитных или электрических полей описаны в работах [6, 7]. Так, при создании магнитогидродинамического генератора псевдозвука, описанного в работе [6], показано, что при возбуждении в некотором объеме периодических движений проводящей жидкости, помещенной в постоянное магнитное поле, при прохождении через эту жидкость переменного тока возникают звуковые волны вследствие отражения от границ объема псевдозвуковых течений, возбуждаемых МГД генератором. Течение жидкости при этом рассмотрено в рамках линейной системы уравнений Эйлера. В работе [7] описан вибрационный преобразователь, вынуждающее усилие в котором создается системой катушек с переменным током, магнитное поле которых поляризуется полем постоянных магнитов и взаимодействует с индуцированными в системе токами.

Приведенное в [1] описание принципа действия преобразователя никак не увязано с электрогидродинамикой (ЭГД), предметом которой является данная проблематика. Кроме того, никак не учтено такое электрокинетическое явление, как электроосмос, неизбежно возникающий при подаче разности потенциалов к пористому телу, наполненному жидкостью, где на границе раздела фаз имманентно присутствует двойной электрический слой (ДЭС), в котором нарушается электронейтральность жидкости.

В настоящей работе подробно излагаются детали, предложенных кратко в [8] физической и математической моделей, описывающих принцип действия этого электроакустического преобразователя на примере одиночного цилиндрического капилляра, заполненного жидкостью. Уравнения движения жидкости здесь рассматриваются и на основе линеаризованной системы уравнений Навье–Стокса, изложенной в [8], и на основе ее нелинейной версии применительно к ламинарному движению жидкости.

Учитывая пограничный характер научных явлений, лежащих в основе принципа действия рассматриваемого акустического преобразователя, целесообразно изложить основные положения такой неакустической дисциплины, как электроосмос.

СТАЦИОНАРНЫЙ ЭЛЕКТРООСМОС

К настоящему времени теория стационарного электроосмоса устоялась и опубликована в солидном количестве источников, из которых упомянем работы [9–11]. Электроосмос является одним

из электрокинетических явлений, т.е. явлений, происходящих в системах, содержащих капилляры или пористые мембраны, размещенные в электролите при наложении электрического поля, и обратных им эффектов [12, с. 534]. Основную роль в электрокинетических явлениях играет ДЭС, формирующийся на границе раздела фаз, одна из которых должна обязательно быть жидкой или газообразной, и его поляризация. Таким образом, электроосмос – это движение жидкости (газа) через капилляры или пористые среды при наложении внешнего электрического поля. В силу различных причин безотносительно к тому, присутствует или нет внешний электрический потенциал, на поверхности раздела твердой и жидкой (газообразной) фаз образуется ДЭС (см., например, [9, глава 1; 10, глава 7]). На поверхности твердой фазы образуется слой потенциал-определяющих ионов одного знака, имеющий молекулярные размеры. Вследствие законов электростатики противоионы в жидкости при контакте с твердой фазой притягиваются к твердой границе; ионы жидкости, заряженные одноименно заряду границы, отталкиваются от границы. Часть противоионов (адсорбционная плотная, неподвижная часть ДЭС) остаются неподвижными даже при движении жидкости. Остальные противоионы и коионы остаются подвижными и образуют подвижную (диффузную) часть ДЭС. Область, где касаются адсорбционный и диффузный слои, называется поверхностью скольжения, которая получается несколько отодвинутой от реальной границы. Диффузный слой имеет толщину, равную дебаевской длине λ_D . Подвижная часть ДЭС за небольшое время переходного процесса приходит к стационарной концентрации. Концентрации противоионов и коионов в ДЭС и значение образовавшегося распределения электрического потенциала ϕ в ДЭС связаны между собой распределением Больцмана [9, с. 15]. Потенциал ϕ вектора электрической напряженности является электрической характеристикой ДЭС. Выделяют несколько характерных потенциалов, важнейшим из которых является электрокинетический потенциал (дзета-потенциал или ζ -потенциал; во избежание путаницы в обозначениях с динамической вязкостью дзета-потенциал далее обозначаем $\tilde{\zeta}$), соответствующий поверхности скольжения. Часть диффузного слоя не является электронейтральной, что в конечном итоге и приводит к движению жидкости под воздействием стороннего электрического поля, т.е. к явлению электроосмоса.

В ДЭС формируется электростатическое поле, электрический потенциал ϕ которого при задан-

ном распределении свободных зарядов удовлетворяет уравнению Пуассона [9, с. 16; 10, с. 220]

$$\Delta\phi = -\frac{\rho_{el}}{\varepsilon\varepsilon_0} \quad (\text{в СИ}), \quad \Delta\phi = -\frac{4\pi\rho_{el}}{\varepsilon} \quad (\text{в СГСЭ}). \quad (1)$$

Здесь ε_0 – электрическая постоянная; ε – относительная диэлектрическая проницаемость среды; ρ_{el} – объемная плотность электрического заряда. В случае, когда тепловая энергия превосходит электрическую энергию [10, с. 97; 11, с. 147] $Ze\zeta \ll k_B T$ (Z – заряд иона в единицах заряда протона; k_B – постоянная Больцмана; T – абсолютная температура; e – элементарный электрический заряд (заряд протона)), уравнение (1) переходит в линейное уравнение Дебая–Хюккеля

$$\Delta\phi(\mathbf{r}) = \frac{1}{\lambda_D^2} \phi(\mathbf{r}). \quad \text{Длина Дебая определяется выра-$$

жением [10, с. 97; 11, с. 147] $\lambda_D = \sqrt{\frac{\varepsilon\varepsilon_0 k_B T}{2(Ze)^2 c_0}}$, где c_0 –

равновесная концентрация ионов вне ДЭС. Решение $\phi(\mathbf{r})$, полученное из уравнения Дебая–Хюккеля, позволяет рассчитать объемную плотность электрического заряда ρ_{el} из уравнения (1), например, в СИ в виде $\rho_{el} = -\varepsilon\varepsilon_0 \Delta\phi$.

УРАВНЕНИЯ ДВИЖЕНИЯ ЖИДКОСТИ. ЛИНЕЙНЫЙ СЛУЧАЙ

Поскольку здесь рассматриваются акустические процессы, закон сохранения импульса принимаем в виде уравнения Навье–Стокса для движения вязкой сжимаемой однородной жидкости [13, с. 73]

$$\rho_\Sigma \left(\frac{\partial \mathbf{v}_\Sigma}{\partial t} + (\mathbf{v}_\Sigma \nabla) \mathbf{v}_\Sigma \right) = -\nabla p_\Sigma + \eta \Delta \mathbf{v}_\Sigma + \left(\zeta + \frac{2}{3} \eta \right) \nabla \nabla \mathbf{v}_\Sigma + \rho_{el} \mathbf{E}_\Sigma. \quad (2)$$

В (2) учтено внешнее электрическое поле [10, с. 309; 11, с. 141] напряженностью $\mathbf{E}_\Sigma = \mathbf{E}_0 + \mathbf{E}$, где постоянное электрическое поле $\mathbf{E}_0 = \text{const}$ модулируется коллинеарным ему электрическим вектором \mathbf{E} , зависящим от времени ($\mathbf{E} \times \mathbf{E}_0 = 0$). В (2) η , ζ – динамическая и объемная вязкости соответственно; p_Σ – давление, \mathbf{v}_Σ – вектор скорости в среде; ρ_Σ – плотность среды. Величины, помеченные индексом Σ , обозначают поля, возбужденные полем \mathbf{E}_Σ . Пометим поля, вызванные электрическим полем \mathbf{E}_0 , нижним индексом 0: p_0 , \mathbf{v}_0 . Кроме того, обозначим через ρ_0 невозмущенное значение плотности, имеющее место в том числе и при воздействии только стационарного

поля \mathbf{E}_0 . Соответственно, акустические поля обозначим через \mathbf{v} , p , ρ .

Если принять допущение о том, что скорости процессов \mathbf{v}_0 и \mathbf{v} соответствуют малым значениям числа Рейнольдса $Re \ll 1$, то в (2) можно пренебречь конвективным членом [13, с. 89], что делает уравнение (2) линейным

$$\rho_\Sigma \frac{\partial \mathbf{v}_\Sigma}{\partial t} = -\nabla p_\Sigma + \eta \Delta \mathbf{v}_\Sigma + \left(\zeta + \frac{2}{3} \eta \right) \nabla \nabla \mathbf{v}_\Sigma + \rho_{el} \mathbf{E}_\Sigma. \quad (3)$$

Поскольку в этом случае справедлив принцип суперпозиции, то можно записать $\rho_\Sigma = \rho_0 + \rho$, $p_\Sigma = p_0 + p$, $\mathbf{v}_\Sigma = \mathbf{v}_0 + \mathbf{v}$.

При описании стационарного электроосмоса пользуются усеченной версией уравнения (3) [9, с. 33; 10, с. 220]

$$\eta \Delta \mathbf{v}_0 + \rho_{el} \mathbf{E}_0 = 0, \quad (4)$$

которое формально следует из (3) при выполнении условий $\nabla p_0 = 0$, $\frac{\partial \mathbf{v}_0}{\partial t} = 0$. Уравнение (4) описывает стационарное электроосмотическое течение под воздействием постоянного электрического поля \mathbf{E}_0 при рассмотрении баланса электрических сил и сил трения.

Далее рассматриваем случай кругового цилиндрического капилляра. Отличным от нуля решением (4) при условии $\mathbf{v}_0|_{r=a} = 0$ для капилляра с осью, совпадающей с Oz , и $\mathbf{E}_0 = (0, 0, E_0)$, является составляющая $v_{0z}(r)$ скорости \mathbf{v}_0 [10, с. 220; 11, с. 161]

$$v_{0z}(r) = E_0 \frac{\varepsilon\varepsilon_0 \zeta}{\eta} \left(1 - \frac{I_0(r/\lambda_D)}{I_0(a/\lambda_D)} \right). \quad (5)$$

Здесь a – радиус поверхности скольжения; I_0 – модифицированная функция Бесселя первого рода нулевого порядка. Асимптотика (5) при $r \rightarrow 0$ называется электроосмотической скоростью и равна $U_0(r) = E_0 \frac{\varepsilon\varepsilon_0 \zeta}{\eta} = \text{const}$. Известно, что при выполнении соотношения $\lambda_D \ll a$, практически для всех $r \in [0, a]$ будет справедливо соотношение $v_{0z}(r) \approx U_{eo}$ [11, с. 162].

На долю возмущенного решения приходится остающаяся часть уравнения (3), которое с точностью до акустических величин второго порядка малости имеет следующий вид

$$\rho_0 \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} = -\nabla p + \eta \Delta \mathbf{v} + \left(\zeta + \frac{2}{3} \eta \right) \nabla \nabla \mathbf{v} + \rho_{el} \mathbf{E}. \quad (6)$$

К уравнению движения (6) необходимо добавить линеаризованное уравнение непрерывности

$$\frac{\partial p}{\partial t} + \rho_0 \nabla \mathbf{v} = 0. \quad (7)$$

Принимая среду баротропной, выписываем уравнение состояния в линеаризованном виде

$$p = \left(\frac{\partial p_\Sigma}{\partial \rho_\Sigma} \Big|_{\rho_\Sigma = \rho_0} \right) \rho = c^2 \rho, \quad (8)$$

где c – скорость звука в среде. Система (6)–(8) представляет собой замкнутую систему линейных уравнений акустики для однородной, вязкой, баротропной среды.

Принимая представление вектора скорости \mathbf{v} в виде суммы потенциальной \mathbf{v}_l и соленоидальной \mathbf{v}_t частей

$$\mathbf{v} = \mathbf{v}_l + \mathbf{v}_t, \quad \mathbf{v}_l = \nabla \Phi, \quad \mathbf{v}_t = \nabla \times \Psi, \quad \nabla \Psi = 0, \quad (9)$$

где Φ и Ψ – соответственно скалярный и векторный потенциалы поля скоростей \mathbf{v} , и подставляя (9) в уравнение (6), получаем

$$\left[\rho_0 \frac{\partial \mathbf{v}_l}{\partial t} + \nabla p - \left(\zeta + \frac{4}{3} \eta \right) \Delta \mathbf{v}_l - \rho_{el} \mathbf{E} \right] + \left[\rho_0 \frac{\partial \mathbf{v}_t}{\partial t} - \eta \Delta \mathbf{v}_t \right] = 0. \quad (10)$$

В (10) учтено, что $\mathbf{E} = -\nabla \psi$ – потенциальный вектор, где ψ – скалярный потенциал поля \mathbf{E} . Из (10) получаем для потенциального течения

$$\rho_0 \frac{\partial \mathbf{v}_l}{\partial t} = -\nabla p + \left(\zeta + \frac{4}{3} \eta \right) \Delta \mathbf{v}_l + \rho_{el} \mathbf{E} \quad (11)$$

и соленоидального течения

$$\rho_0 \frac{\partial \mathbf{v}_t}{\partial t} = \eta \Delta \mathbf{v}_t. \quad (12)$$

Подстановка в (11), (12) значений для \mathbf{v}_l и \mathbf{v}_t из (9) преобразует их к виду

$$\rho_0 \frac{\partial \Phi}{\partial t} = -p + \left(\zeta + \frac{4}{3} \eta \right) \Delta \Phi - \rho_{el} \psi, \quad (13)$$

$$\rho_0 \frac{\partial \Psi}{\partial t} = \eta \Delta \Psi.$$

Далее при условии, что глубина проникновения вязких волн δ мала, соленоидальным течением пренебрегаем (см., например, [14, с. 63]).

По предположению векторы \mathbf{E}_0 и \mathbf{E} направлены вдоль оси Oz ($\mathbf{E}_0 = (0, 0, E_0)$, $\mathbf{E} = (0, 0, E)$) и вектор \mathbf{E} , вызывающий акустические колебания, имеет гармоническую зависимость от времени $E = \bar{E} e^{-i\omega t}$, где $\bar{E} = \text{const}$ – амплитуда колебаний. Тогда потенциал ψ вектора \mathbf{E} определяется из соотношения $\nabla \psi = \frac{\partial \psi}{\partial z} \mathbf{e}_z = -\bar{E} e^{-i\omega t} \mathbf{e}_z$. Интегрируя последнее равенство, имеем при условии $\psi(0) = \psi(z)|_{z=0} = 0$

$$\psi = -z \bar{E} e^{-i\omega t}. \quad (14)$$

Преобразуем уравнение (13). Для этого воспользуемся условием непрерывности (7) и соотношением $p = c^2 \rho$. Получаем $\frac{\partial p}{\partial t} = -\rho_0 c^2 \nabla \mathbf{v}$ или через скалярный потенциал $\frac{\partial p}{\partial t} = -\rho_0 c^2 \Delta \Phi$. В гармоническом случае, сохраняя те же обозначения для амплитуд, для амплитуды давления p получаем

$$p = \frac{\rho_0 c^2}{i\omega} \Delta \Phi. \quad (15)$$

С учетом (14) и (15) выражение (13) для гармонического сигнала примет вид

$$-i\omega \rho_0 \Phi = -\frac{\rho_0 c^2}{i\omega} \Delta \Phi + \left(\zeta + \frac{4}{3} \eta \right) \Delta \Phi + \rho_{el} z \bar{E}. \quad (16)$$

В круговом капилляре в дебаевском приближении справедливо выражение [11, с. 149]

$$\rho_{el}(r) = -\frac{\varepsilon \varepsilon_0 \tilde{\zeta} I_0(r/\lambda_D)}{\lambda_D^2 I_0(a/\lambda_D)}. \quad (16)$$

С учетом этого уравнение (16) преобразуется к виду

$$\left\{ \left[\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right] + k^2 \right\} \Phi = -\frac{ik^2 \varepsilon \varepsilon_0 \tilde{\zeta} I_0(r/\lambda_D)}{\omega \rho_0 \lambda_D^2 I_0(a/\lambda_D)} \bar{E} z. \quad (17)$$

Здесь $k = \frac{\omega}{c} \left(1 - i\omega \left(\zeta + \frac{4}{3} \eta \right) / \rho_0 c^2 \right)^{1/2}$ – волновое число потенциальных волн.

Таким образом, для амплитуды скалярного потенциала скорости Φ получено неоднородное уравнение Гельмгольца (17). Правая часть этого уравнения, как и скорость (5) в случае стационарного электроосмоса, пропорциональна амплитуде электрического потенциала \bar{E} и величине $\tilde{\zeta}$ -потенциала и обратно пропорциональна величине динамической вязкости η , а также, в отличие от стационарного электроосмоса, еще и объемной вязкости ζ . Кроме того, Φ , как и в стационарном случае, пропорциональна произведению диэлектрической проницаемости среды и электрической постоянной $\varepsilon \varepsilon_0$. Разумеется, эти зависимости в силу линейности уравнения (17) сохраняются для скорости потока \mathbf{v} .

Формально при сделанных выше допущениях задача считается решенной, если определен скалярный потенциал Φ . Скалярный потенциал определяется выражением (17). Вектор колебательной скорости $\mathbf{v} = \mathbf{v}_l$ определяется после этого

из (9). Поле давления определяется из (15). В случае пренебрежения вихревым течением на скалярный потенциал Φ на поверхности скольжения можно наложить краевое условие $v|_a \approx v_t|_a = \nabla\Phi|_a = 0$. Краевые условия для стационарного электроосмоса приведены в [9, с. 34; 10, с. 218].

УРАВНЕНИЯ ДВИЖЕНИЯ ЖИДКОСТИ. НЕЛИНЕЙНЫЙ СЛУЧАЙ, ЛАМИНАРНЫЙ РЕЖИМ

Далее снимается допущение о возможности линеаризации уравнения (2), но сохраняется допущение о ламинарности потоков жидкости в рассматриваемом процессе.

За основу вновь берется уравнение движения Навье–Стокса (2). Примем, что стационарное электрическое поле много больше переменного $|\mathbf{E}_0| \gg |\mathbf{E}|$. Число Рейнольдса Re_{v_0} для скорости \mathbf{v}_0 уже не считаем пренебрежимо малым, и конвективным членом слева в (2) для скорости \mathbf{v}_0 пренебрегать нельзя. Уравнение (4) в этом случае приводится к виду (как и выше, полагаем величину стационарного давления постоянной $\nabla p_0 = 0$)

$$\rho_0 (\mathbf{v}_0 \nabla) \mathbf{v}_0 = \eta \Delta \mathbf{v}_0 + \rho_{el} \mathbf{E}_0. \quad (18)$$

Вычтем из уравнения (2) для суммарных полей уравнение движения из (18) для стационарного потока. Получившееся уравнение для акустических полей линеаризуем. В результате получаем линеаризованную версию уравнения Навье–Стокса для акустических полей (см. также рассуждения в работе [13, § 26])

$$\begin{aligned} \rho_0 \left(\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + (\mathbf{v}_0 \cdot \nabla) \mathbf{v} + (\mathbf{v} \nabla) \mathbf{v}_0 \right) = \\ = -\nabla p + \eta \Delta \mathbf{v} + \left(\zeta + \frac{\eta}{3} \right) \nabla \nabla \mathbf{v} + \rho_{el} \mathbf{E}. \end{aligned} \quad (19)$$

К уравнению движения (19) следует добавить линеаризованное уравнение непрерывности (7).

Как и выше, рассматриваем безвихревое акустическое движение. Тогда, после подстановки выражения $\mathbf{v} = \nabla \Phi$ в уравнение (19), получаем уравнение для потенциала Φ

$$\begin{aligned} \rho_0 \left(\frac{\partial \nabla \Phi}{\partial t} + (\mathbf{v}_0 \nabla) \nabla \Phi + (\nabla \Phi \nabla) \mathbf{v}_0 \right) = \\ = -\nabla p + \eta \Delta \nabla \Phi + \left(\zeta + \frac{\eta}{3} \right) \nabla \Delta \Phi - \rho_{el} \nabla \psi. \end{aligned} \quad (20)$$

Из (20) после простых преобразований получаем

$$\rho_0 \left(\frac{\partial \Phi}{\partial t} + 2(\mathbf{v}_0 \nabla) \Phi \right) = -p + \left(\zeta + \frac{4}{3} \eta \right) \Delta \Phi - \rho_{el} \psi. \quad (21)$$

Выражение (21) следует из (20), если учесть, что скорость \mathbf{v}_0 электроосмотического течения по-

тенциальна [9, с. 38] и в члене $(\nabla \Phi \nabla) \mathbf{v}_0$ из (20) сделать замену $\mathbf{v}_0 = \nabla \Phi_0$, а затем опустить во всех членах (20) правый оператор градиента ∇ .

Рассматриваем далее гармонический процесс с множителем $e^{-i\omega t}$ (амплитуды полей вновь обозначаем теми же буквами). Вектора \mathbf{E}_0 и \mathbf{E} по-прежнему являются коллинеарными и направлены вдоль оси Oz ($\mathbf{E}_0 = (0, 0, E_0)$, $\mathbf{E} = (0, 0, E)$), а модуль вектора \mathbf{E} имеет гармоническую зависимость от времени $E = \bar{E} e^{-i\omega t}$, где $\bar{E} = \text{const}$. Тогда амплитуда потенциала ψ вектора \mathbf{E} равна $\psi = -\bar{E} z$. После подстановки амплитуды давления и потенциала в (21) имеем в гармоническом случае

$$\begin{aligned} \rho_0 (-i\omega \Phi + 2(\mathbf{v}_0 \nabla) \Phi) = \\ = -\frac{\rho_0 c^2}{i\omega} \Delta \Phi + \left(\zeta + \frac{4}{3} \eta \right) \Delta \Phi + \rho_{el} \bar{E} z, \end{aligned}$$

или, используя введенное в (17) волновое число,

$$\Delta \Phi + k^2 \Phi = \frac{2k^2}{i\omega} (\mathbf{v}_0 \nabla) \Phi - \frac{k^2}{i\omega \rho_0} \rho_{el} \bar{E} z. \quad (22)$$

Уравнение (22) представляет собой подобие неоднородного уравнения Гельмгольца относительно скалярного потенциала Φ акустической составляющей осмотической скорости \mathbf{v} , однако, с тем отличием, что в правую часть уравнения (22) входит искомая величина $\nabla \Phi$. Решение таких уравнений сводится к линейному интегральному уравнению с ядром, представляющим собой функцию Грина соответствующего уравнения Гельмгольца, которое здесь подробно не рассматривается. Проделаем лишь качественное рассуждение, касающееся того, что справа в (22) стоит скалярное произведение $(\mathbf{v}_0 \nabla) \Phi$ вектора стационарной осмотической скорости \mathbf{v}_0 и вектора $\nabla \Phi$, а следовательно, искомое решение Φ скалярного потенциала акустической составляющей осмотической скорости \mathbf{v} прямо пропорционально модулю $|\mathbf{v}_0|$ скорости \mathbf{v}_0 стационарного осмотического течения. Поскольку имеет место линейная связь между потенциалом Φ и скоростью \mathbf{v} , а также давлением p (см. (9) и (15)), то при росте амплитуды $|\mathbf{v}_0|$ будет расти и акустическое давление p и модуль $|\mathbf{v}|$ акустической составляющей осмотической скорости, а следовательно, и интенсивность звука $I \sim p|\mathbf{v}|$.

Подставляя в (22) соответствующее значение для $\rho_{el}(r)$, получаем

$$\left\{ \left[\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right] + k^2 \right\} \Phi = \frac{k^2}{i\omega} \left(2(\mathbf{v}_0 \nabla \Phi) + \frac{1}{\rho_0} \frac{\varepsilon \varepsilon_0 \tilde{\zeta} I_0(r/\lambda_D)}{\lambda_D^2 I_0(a/\lambda_D)} \bar{E} z \right). \quad (23)$$

Выражение (23) отличается от выражения (17)

только стоящим справа членом $\frac{2k^2}{i\omega}(\mathbf{v}_0 \nabla \Phi)$, появившимся в результате учета нелинейности в уравнении Навье—Стокса (2). Таким образом, с ростом числа Рейнольдса для скорости стационарного электроосмотического потока \mathbf{v}_0 уравнения движения для стационарного потока и нестационарного акустического потока перестают быть несвязанными, как в линейном случае при получении уравнения (17). Это выражается в появлении в уравнениях (22), (23), описывающих акустический поток \mathbf{v} , члена $\frac{2k^2}{i\omega}(\mathbf{v}_0 \nabla \Phi)$, непосредственно связанного со скоростью \mathbf{v}_0 стационарного электроосмотического потока. В этом и состоит возможность увеличения мощности акустического процесса за счет энергии стационарного процесса, т.е. возникает эффект накачки энергии из стационарного потока в энергию акустического процесса.

Остановимся на оценке члена $\frac{2k^2}{i\omega}(\mathbf{v}_0 \nabla \Phi)$ в выражении (23). Стационарная электроосмотическая скорость \mathbf{v}_0 является решением уравнения (18), которое отличается от уравнения, рассматриваемого в классическом электроосмосе (см., например в [9, с. 33, 34])

$$\eta \Delta \mathbf{v}_0 + \rho_{el} \mathbf{E}_0 = 0. \quad (24)$$

Уравнение (18) преобразуется в (24) при пренебрежении конвективным членом $\rho_0(\mathbf{v}_0 \nabla) \mathbf{v}_0$. Это возможно при условии $|\rho_0(\mathbf{v}_0 \nabla) \mathbf{v}_0| \ll |\rho_{el} \mathbf{E}_0|$. Если это условие справедливо, то можно воспользоваться оценкой для скорости \mathbf{v}_0 при условии $a \gg \lambda_D$ [11, с. 161, 162]: $\mathbf{v}_0 \approx U_{eo} \mathbf{e}_z$, где U_{eo} — электроосмотическая скорость; $\mathbf{E}_0 = |\mathbf{E}_0| \mathbf{e}_z$ — единичный орт оси Oz , совпадающей с осью капилляра. С учетом приведенных рассуждений уравнение (23) переписывается в следующем виде

$$\left\{ \left[\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right] + k^2 \right\} \Phi = \frac{k^2}{i\omega} \varepsilon \varepsilon_0 \tilde{\zeta} E_0 \left(\frac{2}{\eta} (\mathbf{e}_z \nabla \Phi) + \frac{1}{\rho_0 \lambda_D^2 I_0(a/\lambda_D)} \frac{\bar{E}}{E_0} z \right), \quad (25)$$

из которого видна зависимость процесса от его основных физических параметров, т.е. величин $\omega, c, \eta, \zeta, \varepsilon, \varepsilon_0, \tilde{\zeta}, E_0, \bar{E}, \rho_0, a$ и λ_D .

При решении задачи (25) следует наложить специфичные для электроосмотических задач краевые условия (см., например, [9, с. 33, 34; 10, с. 220]). После вычисления потенциала Φ вектор колебательной скорости и давления определяются стандартно, как описано выше. Плотность определяется из условия баротропности жидкости $\rho = \frac{p}{c^2}$.

Замечание 1. Уравнения (3) и (10) описывают процессы линейной акустики. В случае, когда нельзя пренебречь нелинейным слагаемым $(\mathbf{v} \nabla) \mathbf{v}$, опущенным слева в (19), уравнение (25) трансформируется к нелинейному, что, в частности, объясняет появление кратных гармоник, которые в процессе эксперимента и сигнализируют о возникновении нелинейности акустического процесса.

МОДЕЛЬНЫЙ ЭКСПЕРИМЕНТ

Для проверки рассмотренной теории был проведен модельный эксперимент в вычислительном пакете COMSOL. В качестве пористой структуры был выбран круговой стеклянный капилляр, заполненный воздухом с параметрами: радиус капилляра 10 мкм, длина капилляра 0.1 мм, амплитуда переменной разности потенциалов сохранялась в эксперименте постоянной $U = 1000$ В (переменное напряжение $u(t)$ определялось так $u(t) = U \sin(2\pi \cdot 1000t)$), частота 1000 Гц, дзета-потенциал был принят равным 100 мВ.

На сетке фиксированных значений постоянного напряжения U_{0i} , $i = \overline{1, N}$ решалась задача расчета уровня акустического давления $p = f(U_{0i}, U = \text{const})$ на торце капилляра в случае наиболее общего уравнения движения (2). На рис. 1 представлены зависимости $p_i(t) = f(U_{0i}, U = \text{const})$ при дискретной вариации величины U_{0i} в интервале $i \in \overline{1, N}$. С правой стороны рисунка отдельно приведены дискретные значения U_{0i} . Из рис. 1 видно, что начиная с некоторых значений U_{0i} , функции давления $p_i(t)$ становятся нелинейными вследствие нелинейности задачи (2), на что указывает отклонение их формы от синусоидальной. Кроме того, видна прямая зависимость амплитуд колебаний $p_i(t)$ от величины амплитуды накачки U_{0i} .

Далее с помощью разложений в ряд Фурье кривых $p_i(t)$ были получены амплитуды p_{li} пер-

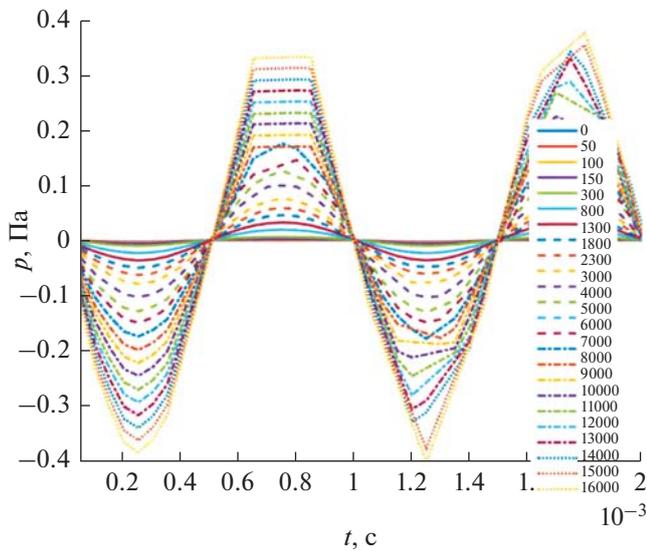


Рис. 1. Поведение результирующего акустического давления p на торце капилляра в зависимости от времени t при различных напряжениях накачки U_0 при значении величины амплитуды переменного напряжения $U = 1000$ В. Значения U_0 , В приведены в правой стороне графика.

вых гармоник функций $p_i(t)$. На рис. 2, 3 приведены в режиме линейной интерполяции зависимости величины $20\lg(p_1)$ от напряжения накачки U_0 в интервале соответственно $U_0 \in [0, 150]$ и $U_0 \in [0, 16000]$ В при значении величины амплитуды переменного напряжения $U = 1000$ В. Здесь p_1 – первая гармоника давления $p(t)$.

Замечание 2. Полученный выше теоретически и на модельном эксперименте результат, заключающийся в том, что в нелинейном режиме при подаче постоянного и переменного электрических полей к электродам электроакустического преобразователя происходит перекачка энергии от постоянного электрического поля непосредственно к энергии акустического поля, был применительно к пористой структуре в виде кругового капилляра. Прежде чем переходить к описанию натурных экспериментов, приведем условия, когда эти результаты можно экстраполировать на достаточно широкий класс пористых структур. В § 2.2 работы [9] показано подобие системы уравнений электроосмотического течения применительно к капиллярно-пористой среде со сколь угодно сложной геометрией внутренней поверхности системе уравнений для простейших случаев границ (плоскость, плоский слой, капилляр) при выполнении следующих условий:

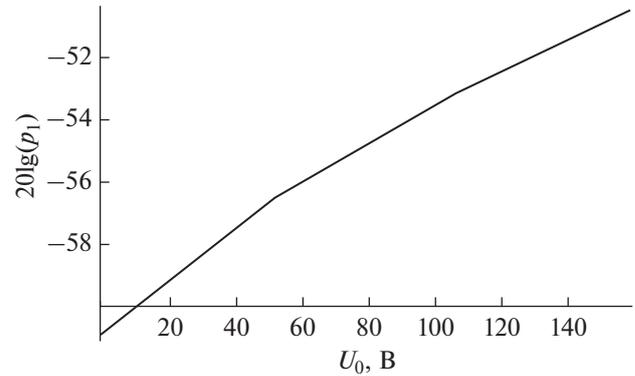


Рис. 2. Зависимость величины $20\lg(p_1)$ от напряжения накачки U_0 в интервале $U_0 \in [0, 150]$ В при значении величины амплитуды переменного напряжения $U = 1000$ В. Здесь p_1 – первая гармоника давления p (см. рис. 1).

1. толщина двойного слоя достаточно мала, а радиусы кривизны внутренней поверхности пор больше некоторой величины, значительно превышающей длину Дебая λ_D , обычно принимаемую за толщину ДЭС;

2. минимальный линейный размер пор существенно превышает толщину двойного слоя.

В экспериментах, описанных ниже, в качестве капиллярно-пористой структуры используется писчая бумага. Согласно [15, с. 67], средний радиус пор бумаги составляет от 20–30 нм для мелованной бумаги, 270 нм для газетной бумаги и до 450 нм для фильтровальной бумаги. Для обычной писчей бумаги средний радиус пор лежит внутри интервала (30 нм, 270 нм). Порядок величины длины Дебая составляет $\lambda_D \sim 10$ нм [11, с. 47]. Таким

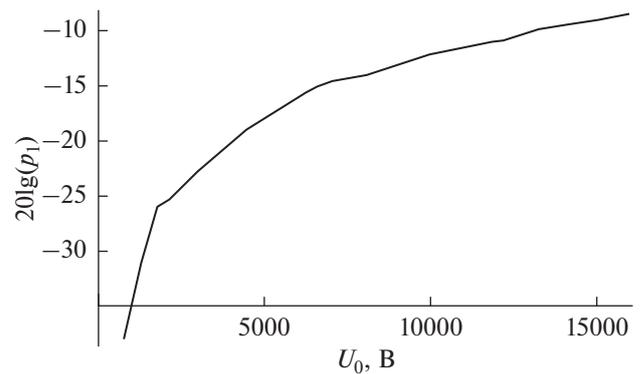


Рис. 3. Зависимость величины $20\lg(p_1)$ от напряжения накачки U_0 в интервале $U_0 \in [0, 16000]$ В при значении величины амплитуды переменного напряжения $U = 1000$ В. Здесь p_1 – первая гармоника давления p (см. рис. 1).

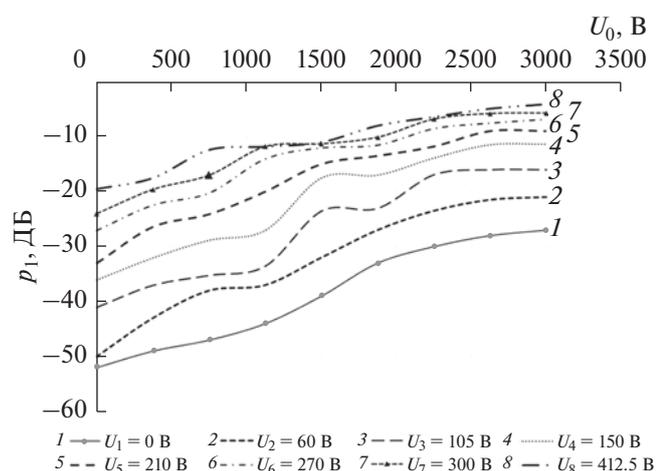


Рис. 4. Амплитуда давления первой гармоники p_1 в некоторой фиксированной точке волновой зоны излучателя в зависимости от изменения напряжения накачки U_0 при дискретных постоянных значениях U (кривые 1–8; маркеры на кривых 1 и 7 служат для идентификации кривых).

образом, для обычной писчей бумаги выполняются условия подобия, описанные в замечании 2.

НАТУРНЫЙ ЭКСПЕРИМЕНТ

Для проверки описанной теории был проведен ряд экспериментов. В качестве излучающей системы использовалась расположенная в воздушной среде пачка писчей бумаги постоянной толщины Δ (15 листов толщиной по ~ 0.1 мм каждый) формата А4, помещенная между двумя соразмерными бумаге перфорированными алюминиевыми пластинами-электродами. К электродам подводились постоянное E_0 и гармоническое E электрические поля, направленные по нормали к электродам. При постоянной величине Δ далее вместо полей E_0 и E оперируем соответствующими величинами приложенных к электродам разностей потенциалов U_0 и $Ue^{-i\omega t}$. Частота колебаний переменного электрического поля в опытах составляла $f = 3$ кГц. В волновой зоне описываемого преобразователя в точке на оси, проходящей нормально к его центру, был установлен микрофон, измерявший излучаемое давление, которое фиксировалось на анализаторе спектра в условных дБ¹.

В процессе экспериментов был получен ряд зависимостей давления первой гармоники давления

¹ Отсутствие привязки к конкретной величине, относительно которой оценивалась измеряемая величина, не меняет, как известно, характера соответствующей зависимости, а приводит лишь к ее сдвигу по оси ординат.

p_1 на входе микрофона от напряжения накачки $p_1 = f_i(U_0, U_i)$ при фиксированных значениях величины амплитуды гармонической составляющей электрического поля $U = U_i$, $i = \overline{1,8}$, равных соответственно $U_1 = 30$ В; $U_2 = 60$ В; $U_3 = 105$ В; $U_4 = 150$ В; $U_5 = 210$ В; $U_6 = 270$ В; $U_7 = 300$ В; $U_8 = 412.5$ В. Кривые зависимостей $p_1 = f_i(U_0, U_i)$ представлены на рис. 4 под соответствующими номерами. На приведенных графиках значения уровня первой гармоники давления p_1 в дБ являются относительными, показывающими только соотношение его амплитуд в процессе эксперимента при различных значениях амплитуд U и U_0 . Напряжение накачки U_0 при фиксированной величине $U = U_i$, $i = \overline{1,8}$ варьировалось на дискретном множестве точек от 20 до 3000 В с переменным шагом: 30 В на интервале $U_0 \in [20, 500]$ В и с шагом 100 В на интервале $U_0 \in (500, 3000]$ В.

Из рис. 4 следует, что кривые $p_1 = f_i(U_0, U_i = \text{const})$ имеют сходный характер поведения в зависимости от напряжения накачки U_0 (т.е. от величины осмотической скорости v_0 , пропорциональной величине U_0): вначале все кривые достаточно монотонно возрастают с ростом величины U_0 . В интервале значений $U_0 \in [2600, 3000]$ В наступает режим насыщения.

Фаза нарастания давления p_1 с ростом накачки U_0 прогнозировалась выше в теоретической части работы. Фаза насыщения давления p_1 с ростом напряжения накачки требует дополнительного пояснения. Участок насыщения кривых $p_1 = f_i(U_0, U_i = \text{const})$ можно объяснить тремя факторами. Во-первых, суммарная энергия при входе в нелинейный режим излучения начинает перераспределяться от первой гармоники акустических колебаний к появляющимся кратным гармоникам. Это отчетливо проявилось и при проведении модельного эксперимента в вычислительном пакете, что выразилось во все большем отклонении формы акустического давления p от синусоидальной при росте напряжения накачки U_0 . Во-вторых, как будет показано в следующей работе авторов, при некоторых значениях U_0 , зависящих от размера пор, ламинарный режим течения жидкости (газа) в порах преобразователя переходит в турбулентный режим течения, который сопровождается появлением паразитных широкополосных пульсационных шумов, на что также идут затраты энергии. В-третьих, как показано в работе [16], с ростом U_0 возрастают диссипативные поте-

ри в теле преобразователя. Этим и объясняется поведение представленных на рисунке кривых.

Из результатов эксперимента, представленных на рис. 4, следует, что величины давления без накачки $p_1 = f_i(U_0, U_i)$ при $U_0 = 0$ (т.е. соответствующие значения давления p_1 на оси $U_0 = 0$ для $i = \overline{1, 8}$) при фиксированных значениях U_i по мере увеличения накачки U_0 возрастают по-разному. Рост составляет от 15.4 дБ при $U_i = 412.5$ В (в 5.9 раза) до 29 дБ при $U_i = 60$ В (в 28.2 раза). Эти результаты с учетом замечания 2 подтверждают теоретические прогнозы данной работы.

Замечание 3. Сравнение результатов модельного (рис. 2) и натурального (рис. 4) экспериментов в совпадающем интервале напряжения накачки $U_0 \in [0, 150]$ В показывает, что при изменении напряжения накачки в этом интервале амплитуда давления растет на ~ 10.4 дБ для модельного эксперимента и на 1-3 дБ для натурального эксперимента. Объяснить это можно следующим образом. При проведении модельного эксперимента задавалось возможное верхнее предельное значение электрокинетического потенциала $\tilde{\zeta} = 0.1$ В (интервал принимаемых значений на практике составляет $\tilde{\zeta} \in [0.001, 0.1]$ В [15, с. 320]). Как видно из выражения (25), снижение величины дзета-потенциала в 2 раза до $\tilde{\zeta} = 0.05$ В по сравнению с принятым в модельном эксперименте влечет к уменьшению скалярного потенциала Φ и связанного с ним линейно давления p на ~ 6 дБ. Реально в натурном эксперименте дзета-потенциал вероятно был еще меньше, однако в настоящей работе он специально не измерялся.

Замечание 4. Получение идентичных результатов качественной зависимости величины первой гармоники давления p_1 , получаемого в преобразователе, от величины напряжения накачки U_0 при разных частотах переменного напряжения (соответственно 1000 и 3000 Гц для модельного и натурального экспериментов) лишь подчеркивает общий характер предложенной теоретической модели процесса.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В работе предложены в линейном и нелинейном приближении (ламинарный режим движения жидкости) необходимые уравнения и крайние условия для описания акустических полей, вызываемых электрокинетическими явлениями: наличием двойного электрического слоя и приложенного электрического поля, являющегося суммой постоянного поля и электрического поля,

несущего акустическую информацию. Уравнения рассматриваются применительно к цилиндрическому капилляру.

В линейном режиме электроосмотических явлений наличие стационарного электроосмоса не оказывает влияния на протекание электроосмоса, вызванного переменным электрическим полем. В нелинейном ламинарном режиме происходит перекачка энергии постоянного электрического поля в энергию акустического поля. Результаты модельного эксперимента на капилляре качественно подтверждают верность проведенных теоретических исследований. Различие степени накачки в модельном и натурном экспериментах можно объяснить меньшим значением дзета-потенциала в натурном эксперименте.

Результаты натурального эксперимента на такой нетривиальной пористой структуре, как бумага, также подтверждают верность развитой в работе для кругового капилляра теории в части ее основного прогноза – возникновения процесса перекачки энергии постоянного электрического поля в акустическую энергию и демонстрируют правомерность ее экстраполяции на сложные пористые структуры. В натурном эксперименте усиление первой гармоники давления с помощью накачки составляло для различных значений переменного давления от 5.9 до 28 раз. В модельном эксперименте, в отличие от натурального эксперимента не происходит режима насыщения даже при изменении напряжения накачки до величины 16000 В. Причины этого будут вскрыты в следующей публикации авторов.

Полученные результаты могут быть использованы при проектировании и оптимизации преобразователей нового типа.

Авторы благодарны С.П. Дмитриеву и С.Г. Телятнику за содействие в проведении экспериментов.

Работа выполнена в ИАП РАН в рамках Государственного задания 075-00780-20-00 по теме № 0074-2019-0013 Министерства науки и высшего образования.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. *Shishov S.V., Andrianov S.A., Dmitriev S.P., Ruchkin D.V.* Method of converting electric signals into acoustics oscillations and an electric gas-kinetic transducer. United States Patent # US 8,085,957, B2. Dec. 27, 2011.
2. *Касимзаде М.С., Халилов Р.Ф., Балашов А.Н.* Электрокинетические преобразователи информации. М.: Энергия, 1973. 136 с.
3. *O'Brien R.W.* Electro-acoustic effects in a dilute suspension of spherical particles // *J. Fluid Mech.* 1988. V. 190. P. 71–86.

4. *Hunter R.J.* Review. Recent developments in the electroacoustic characterization of colloidal suspensions and emulsions // *Colloids and Surfaces A: Physicochemical and Engineering Aspects*. 1998. V. 14. P. 37–65.
5. *Мурцовкин В.А.* Нелинейные течения вблизи поляризованных дисперсных частиц // *Коллоидн. журн.* 1996. Т. 58. № 3. С. 358–367.
6. *Данилян А.В., Дорофеев Д.Л., Наскидашвили В.И., Пахомов Г.В., Зон Б.А.* Магнитогидродинамический генератор псевдозвука // *Акуст. журн.* 2005. Т. 51. № 5. С. 694–696.
7. *Гладилин А.В., Пирогов В.А., Голямина И.П., Кулаев Ю.В.* Вибрационный преобразователь с магнитной левитацией // *Акуст. журн.* 2015. Т. 61. № 3. С. 409–415.
8. *Курочкин В.Е., Сергеев В.А., Шарфарец Б.П., Гуляев Ю.В.* Теоретическое обоснование нового метода электроакустического преобразования. Линейное приближение // *Докл. Акад. наук.* 2018. Т. 483. № 3. С. 265–268.
9. *Духин С.С., Дерягин Б.В.* Электрофорез. М.: Наука, 1976. 332 с.
10. *Ньюмен Дж.* Электрохимические системы. М.: Мир, 1977. 464 с.
11. *Bruus H.* *Theoretical Microfluidics*. Oxford University Press, 2008. 346 p.
12. *Физическая энциклопедия*. Т. 5. М.: БРЭ, 1998. 760 с.
13. *Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М.* Теоретическая физика. Т. 6. Гидродинамика. М.: Наука, 1988. 736 с.
14. *Исакович М.А.* Общая акустика. М.: Наука, 1973. 496 с.
15. *Шахкельдян Б.Н., Загаринская Л.А.* Полиграфические материалы. М.: “Книга”, 1988. 328 с.
16. *Шарфарец Б.П.* О диссипации энергии в электроосмотическом процессе // *Научное приборостроение*. 2019. Т. 29. № 3. С. 30–40.
17. *Глинка Н.Л.* Общая химия. Л.: Химия. 702 с.