# TEPEXOB C.B.



15.09.1954

Посвящается всем коллегам, благодаря которым автор состоялся, как ученый

# ИЗБРАННЫЕ НАУЧНЫЕ ТРУДЫ

Том 3. 2015-2018 годы

Донецк - 2018

УДК 531.3: 536:536.7: 539.0: 539.2 PACS 64.10.+h; 65; 66.10; 66.30.Qa; 66.30.Ny ББК 22.96: 22.317 T 35

**Т 35** Терехов С.В. Избранные научные труды. Том 3. 2015-2018 годы / С.В. Терехов – Донецк: Цифровая типография, 2018. – 191 с.

Терехов Сергей Владимирович родился 15.09.1954 г. в г. Донецке (УССР). В 1979 г. окончил с отличием физический факультет Донецкого государственного университета. 28 января 1987 г. защитил кандидатскую, а 29 мая 2008 г. – докторскую диссертации по специальности «Физика твердого тела». В 1996 г. присвоено ученое звание доцент кафедры «Высшая математика».

В монографии собраны избранные научные труды Терехова С.В., изданные им в период 1979-2018 г.г. В приведенных работах сохранен стиль и изложение текста оригинальных статей с небольшой коррекцией мелких неточностей. Содержание работ охватывает разнообразную тематику: течение вякопластической жидкости; термодинамика чистых веществ и их растворов; теория необратимых процессов; физика гиперпространства и синергетика. Терехову С.В. выдано одиннадцать авторских свидетельств СССР на изобретения.

Тереховым С.В. опубликованы такие книги: «Математический практикум для абитуриентов» (2006) «Моделирование тепловых и кинетических свойств реальных систем» (2007), «Введение в синергетику» (2009), «Фракталы и физика подобия» (2011), «Математический инструментарий для студентов» (в двух томах, 2011), «Физика нанообъектов» (2013), «Наноматериалы» (2016), «Математическая библиотечка студента-физика» (в трех томах, 2018), «Нанотехнологии» (2018) – и целый ряд научно-методических изданий.

Автор надеется, что монография окажется полезной всем, кто заинтересуется ее содержанием.

© Терехов С.В., 2018

# Содержание

Стр.

# <u>Том 3. 2015-2018 годы</u>

39.	<i>Терехов С.В.</i> Физико-геометрические характеристики гиперпространства. І. Обобщенная система Серре-Френе. Физический изоморфизм кватернионной алгебры Гамильтона	5
40.	<i>Терехов С.В.</i> Физико-геометрические характеристики гиперпространства. II. Базисные кватернионы. Механика материальной точки	26
41.	<i>Терехов С.В.</i> Физико-геометрические характеристики гиперпространства. III. Целлярный и субстанциональный операторы. Дефект кватернионной производной.	41
42.	<i>Терехов С.В.</i> Физико-геометрические характеристики гиперпространства. IV. Солитон Хасимото. Механическое движение целлы	57
43.	<i>Терехов С.В.</i> Физико-геометрические характеристики гиперпространства. V. Поле гипердвойных кватернионов	74
44.	<i>Терехов С.В.</i> Физико-геометрические характеристики гиперпространства. VI. Закон сохранения физической величины и закон изменения ее потока.	88
45.	Локтионов И.К., <b>Терехов С.В.</b> , Ткач В.И. Тепло-	

емкости вакансионной и корпускулярной подси-

	стем конденсированной среды	98
46.	<i>Терехов С.В.</i> , <i>Варюхин В.Н.</i> , <i>Мельник Т.Н.</i> , <i>Юр-ченко В.М.</i> Термодинамическая концепция неравновесности. I. Функция неравновесности. Модели компенсации.	113
47.	<b>Терехов С.В.</b> , Варюхин В.Н., Мельник Т.Н., Пе- тренко А.Г., Юрченко В.М. Термодинамическая концепция неравновесности. II. Состояния нерав- новесной системы и их эволюция	132
48.	<b>Терехов С.В.</b> , Варюхин В.Н., Мельник Т.Н., Пе- тренко А.Г., Юрченко В.М. Термодинамическая концепция неравновесности. III. Реакция систе- мы. Возникновение иерархий	151
49.	<i>Терехов С.В.</i> Термодинамическая модель размытого фазового перехода в металлическом стекле Fe <sub>40</sub> Ni <sub>40</sub> P <sub>14</sub> B <sub>6</sub>	163
50.	<i>Терехов С.В.</i> , <i>Лимановский А.И.</i> «Фаза пустоты» и размытый фазовый переход	173
51.	Приложение А. Обложки книг	186



**39.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2015, т. 25, № 1-2, с. 5-19

PACS numbers: 02.10.De; 02.40.Hw; 03.30. p

Терехов С.В.

# ФИЗИКО-ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ГИПЕРПРОСТРАНСТВА. І. ОБОБЩЕННАЯ СИСТЕМА СЕРРЕ-ФРЕНЕ. ФИЗИЧЕСКИЙ ИЗОМОРФИЗМ КВАТЕРНИОННОЙ АЛГЕБРЫ ГАМИЛЬТОНА

Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина ул. Р. Люксембург, 72, Донецк, 83114

Рукопись поступила в редакцию 5 мая 2014 года

Исследована система дифференциальных уравнений первого порядка Серре-Френе с учетом возможности поворота тройки базисных векторов вокруг вектора бинормали. Показано, что пренебрежение одной из геометрических характеристик (кривизной, кручением или поворотом) пространственной кривой приводит к осциллирующему характеру поведения соответствующего базисного вектора подвижной системы отсчета. Указано на необходимость различать геометрическую структуру траектории движения и физические свойства материальной частицы. Предложена модификация гиперкомплексной алгебры Гамильтона, отображающая поведение релятивистских объектов.

Ключевые слова: экстремаль, кривизна, кручение, кватернион, интервал между событиями

Досліджена система диференціальних рівнянь першого порядку Серре-Френе з урахуванням можливості повороту трійки базисних векторів навколо вектору бінормалі. Показано, що зневага однієї з геометричних характеристик (кривизною, крученням або поворотом) просторової кривої приводить до осцилюючого характеру поведінки відповідного базисного вектору рухливої системи відліку. Вказано на необхідність розрізняти геометричну структуру траєкторії руху і фізичні властивості матеріальної частки. Запропонована модифікація гіперкомплексної алгебри Гамильтона, що відображає поведінку релятивістських об'єктів.

**Ключові слова**: екстремаль, кривизна, кручення, кватерніон, інтервал між подіями

#### 1. ВВЕДЕНИЕ

В специализированных областях физики накоплен достаточно обширный массив теоретических и экспериментальных данных о различных физических явлениях и процессах. В частности, исследования нелинейных динамических и неравновесных термодинамических систем продемонстрировали существование универсальных закономерностей [1–4]. Поэтому моделирование общих характеристик масштабных уровней структурирования природы требует адекватного математического аппарата, позволяющего описывать разнообразные системы и процессы самоорганизации в них.

Одним из подходов к решению этой проблемы является применение гиперкомплексного исчисления Гамильтона [5–8], финслеровой [9] и фрактальной [10, 11] геометрии, а также других алгебраических и геометрических построений. Например, в работах [12–16] продемонстрирована возможность применения классических гиперструктур и псевдокватернионов к описанию электромагнитного поля и необратимых кинетических процессов. Однако построение последовательной физической теории гиперпространства с учетом результатов ранее предложенных теоретических построений требует поиска такого изоморфизма алгебры Гамильтона, который отображал бы всю совокупность данных.

Широкое использование теории гиперкомплексных функций сдерживается отсутствием дифференциального и интегрального исчислений кватернионов (например, правила вычисления гиперпроизводной от произведения двух и более кватернионов; теории дифференциальных гипероператоров, вычисление неопределенных интегралов от гиперкомплексных функций и т.д.). Сложности в развитии теории связаны с некоммутативностью, неассоциативностью и изменением произведения гиперфункций при взятии операции комплексного сопряжения. Эти особенности алгебры кватернионов приводят, в частности, к необходимости вывода правила вычисления гиперпроизводной от произведения двух кватернионов.

Выбор материальным миром определенной алгебры и геометрии указывает на необходимость проведения анализа геометрических и физических характеристик физического гиперпространства с учетом *теоремы Гельмгольца* [17, 18] на основе системы дифференциальных уравнений первого порядка типа *Серре-Френе* [19] для базисных кватернионов с единичной нормой. Это позволит выяснить роль геометрии экстремали (траектории движения частицы в пространственно-временном континууме) в формировании физических свойств материальной точки.

## 2. ТРОЙКА БАЗИСНЫХ ВЕКТОРОВ ПРОСТРАНСТВЕННОЙ КРИВОЙ



Рис. 1. Экстремали и трансверсали механического движения

Скалярные, векторные и тензорные поля формируют в пространстве потенциальный рельеф, по которому происходит движение материальных объектов. Его топографическая карта изображается в виде эквипотенциальных линий (трансверсалей [20], рис. 1). В евклидовом пространстве траектория движения точки (экс-

тремаль, рис. 1) является линией, на которой действие достигает экстремального значения. Касательные векторы к экстремали

(касательный орт) и трансверсали (орт бинормали) определяют касательную плоскость к пространственной кривой. Вектор, который перпендикулярен к касательной плоскости и направлен в сторону вогнутости экстремальной кривой, называют нормалью. Сформулируем и докажем теорему о тройке векторов

 $A(A_1, A_2, A_3)$ , **B** $(B_1, B_2, B_3)$  и **C** $(C_1, C_2, C_3)$ ( $A_i$ ,  $B_i$  и  $C_i$  (*i* = 1,2,3) – проекции соответствующих векторов на координатную ось *i*) на пространственной линии с естественной параметризацией, т.е. зависящих, например, от длины пространственной линии *s*.

<u>Теорема 1.</u> Пусть векторы A(s), B(s) и C(s) зависят от естественного параметра *s* и удовлетворяют системе линейных дифференциальных уравнений первого порядка вида

$$\begin{cases} \frac{dA}{ds} = K_1 B - K_2 C \\ \frac{dB}{ds} = K_3 C - K_1 A , \\ \frac{dC}{ds} = K_2 A - K_3 B \end{cases}$$
(1)

здесь  $K_i$  (*i* = 1,2,3) – постоянные действительные числа. Тогда: *a*) система дифференциальных уравнений первого порядка (1) является *системой Серре-Френе* [3, с. 84; 19, с. 23–36; 21, с.190– 191] при нулевом значении параметра  $K_2$ ;

**б)** приращения векторов A(s), B(s) и C(s) удовлетворяют соотношению

$$K_3 d\boldsymbol{A} + K_2 d\boldsymbol{B} + K_1 d\boldsymbol{C} = 0; \qquad (2)$$

*в*) любая тройка взаимно перпендикулярных векторов ( $A \perp B$ ,  $B \perp C$  и  $C \perp A$ ) является решением системы (1);

*г*) если базисный вектор не входит в соотношение (2) (например, для вектора *A* число  $K_3 = 0$ ), то этот вектор по параметру *s* определяется решением уравнения осцилляторного типа;

d) если один из векторов A(s), B(s) и C(s) выбрать в качестве основного, то другие векторы этой тройки можно выразить че-

рез основной вектор, его первую и вторую производные по параметру s;

*е*) если любые два параметра в системе (1) равны нулю (например,  $K_1 = K_2 = 0$ ), то один из векторов не зависит от параметра *s* (в примере – вектор *A*(*s*)), а два других вектора (*B*(*s*) и *C*(*s*)) базисной тройки, подчиняются уравнению осцилляторного типа.



Рис. 2. Тройка подвижных векторов пространственной линии

<u>Доказательство</u>: *а*) Система уравнений (1) совпадает по виду с *системой Серре-Френе* при значении параметра  $K_2 = 0$ , если векторы A(s), B(s) и C(s) являются ортами касательной  $\tau$ , нормали *n* и бинормали *b* кривой *s* в заданной точке (рис. 2), т.е. образуют подвижную систему отсчета. Число  $K_1$  ( $K_1 = R_1^{-1}$ ,  $R_1$  –

радиус сферы, которая имеет с линией одну общую точку) в *модели Серре-Френе* задает кривизну пространственной линии, а параметр  $K_3$  – ее кручение, т.е. вращение касательной плоскости *СОА* вокруг вектора *A*. Следовательно, параметр  $K_2$  определяет второе кручение (поворот) линии при вращении плоскости *СОА* вокруг вектора бинормали *C*. Пренебрежение вращением касательной плоскости вокруг вектора *C* (параметр  $K_2 = 0$ ) приводит к коллинеарности векторов  $\frac{dA}{ds}$  и  $\frac{dC}{ds}$ , что является необязательным условием. Другими словами, *система уравнений Серре-Френе* не определяет тройку базисных векторов единственным образом в отличие от системы (1). *б*) Умножим первое равенство системы (1) на множитель  $K_3 ds$ ,

второе – на  $K_2 ds$ , а третье – на  $K_1 ds$ , затем сложим полученные уравнения, придем к соотношению (2). *в*) Так как векторы A(s), B(s) и C(s) взаимно перпендикуляр-

ные, то их можно связать между собой векторными произведениями  $A = [B \times C]; B = [C \times A];$ 

$$C = [A \times B] = \begin{vmatrix} i & j & k \\ A_1 & A_2 & A_3 \\ B_1 & B_2 & B_3 \end{vmatrix} = (A_2 B_3 - A_3 B_2) i + , \qquad (3)$$
$$+ (A_3 B_1 - A_1 B_3) j + (A_1 B_2 - A_2 B_1) k$$

здесь i, j и k – орты декартовой системы координат, причем векторное произведение некомутативно, т.е.

$$[A \times B] = -[B \times A]. \tag{4}$$

Дифференцируя векторные произведения по параметру *s*, учитывая уравнения системы (1) и равенство (4), получим

$$\frac{dA}{ds} = \left[\frac{dB}{ds} \times C\right] + \left[B \times \frac{dC}{ds}\right] = -K_1[A \times C] + K_2[B \times A] = K_1B - K_2C;$$
  

$$\frac{dB}{ds} = \left[\frac{dC}{ds} \times A\right] + \left[C \times \frac{dA}{ds}\right] = -K_3[B \times A] + K_1[C \times B] = K_3C - K_1A;$$
(5)  

$$\frac{dC}{ds} = \left[\frac{dA}{ds} \times B\right] + \left[A \times \frac{dB}{ds}\right] = -K_2[C \times B] + K_3[A \times C] = K_2A - K_3B.$$

*с*) Продифференцируем первое уравнение системы (1) по параметру *s*, с учетом двух других равенств этой системы найдем

$$\begin{cases} \frac{d^{2}A}{ds^{2}} = -(K_{1}^{2} + K_{2}^{2})A + K_{2}K_{3}B + K_{1}K_{3}C \\ \frac{dA}{ds} = K_{1}B - K_{2}C \end{cases}$$
(6)

Пусть базисный вектор A(s) не входит в соотношение (2), тогда параметр  $K_3 = 0$ . Из первого уравнения системы (6) видно, что при обнулении параметра  $K_3$  основной вектор A будет удовлетворять уравнению осцилляторного типа

$$\frac{d^2 A}{ds^2} + \omega_{10}^2 A = 0, \qquad (7)$$

где частота колебаний  $\omega_{10} = \sqrt{K_1^2 + K_2^2}$ .

*d*) Общее решение системы (6) относительно векторов *B*(*s*) и *C*(*s*) ( $K_3 \neq 0$ ) имеет вид (в качестве основного вектора базисной тройки выбран вектор *A*(*s*))

$$\boldsymbol{B} = \frac{K_2}{K_3 \omega^2} \frac{d^2 A}{ds^2} + \frac{K_1}{\omega^2} \frac{dA}{ds} + \frac{K_2}{K_3} A, \qquad (8)$$

$$C = \frac{K_1}{K_3 \omega^2} \frac{d^2 A}{ds^2} - \frac{K_2}{\omega^2} \frac{dA}{ds} + \frac{K_1}{K_3} A.$$
(9)

Формулы (8) и (9) показывают, что для введения системы отсчета на пространственной линии необходимо и достаточно знать естественную параметризацию одного вектора из базисной тройки. При выполнении равенства

$$\frac{K_2}{K_3}\frac{d^2A}{ds^2} + K_1\frac{dA}{ds} = 0$$
 (10)

$$\left(\frac{K_{1}}{K_{3}}\frac{d^{2}A}{ds^{2}} - K_{2}\frac{dA}{ds} = 0\right)$$
(11)

происходит вырождение пространственной кривой в плоскую линию. Одновременное соблюдение условий (10) и (11) приводит к одномерному движению вдоль прямой, так как векторы B и C будут коллинеарные с вектором A и сонаправленные с ним. Это возможно только тогда, когда базисные векторы не зависят от параметра s.

*e*) Пусть, например, параметры  $K_1$  и  $K_2$  равны нулю, тогда вектор *A* не зависит от параметра *s* ( $\frac{dA}{ds} = 0$ ), а векторы *B* и *C* не связаны с вектором *A*. В этом случае вектор *A* сохраняет постоянное значение, а векторы *B* и *C* осциллируют вдоль пространственной линии с частотой  $\omega = K_3$ , согласно пункту *z*).

Изменение базисных векторов при смещении точки вдоль заданной пространственной кривой в зависимости от значений геометрических факторов указывает на необходимость разделять геометрические особенности траектории движения и физические свойства частицы. Для описания перемещения материальной частицы в пространственно-временном континууме введем в рассмотрение гиперкомплексные структуры, алгебра которых изоморфна *алгебре Гамильтона*.

# 3. КВАТЕРНИОНЫ ГАМИЛЬТОНА-ГИББСА

Рассмотрим гиперкомплексные структуры (кватернионы) вида  $A = a + A_1 i + A_2 j + A_3 k$ , где a,  $A_n$  (n=1,2,3) – действительные числа. Исследуем изоморфизм *алгебры Гамильтона*, когда комплексные единицы i, j, k подчиняются правилам умножения, приведенным в таблице (более общий случай *алгебры Клиффорда* рассмотрен в работе [14]). Отметим, что обход чисел i, j, k осуществляется против часовой стрелки, т.е. они образуют левую упорядоченную тройку чисел (рис. 36).



В векторной алгебре Гиббса такому правилу соответствует выбор левой тройки базисных векторов, поэтому запишем левоориентированные кватернионы Гамильтона-Гиббса в скалярно-векторной форме:

$$A = a + \gamma A \,, \tag{12}$$

где a = Sc(A) - скалярная, A = Ve(A) - векторная части кватер $ниона A, <math>\gamma - ero$  «цвет» ( $\gamma^2 = 1$ ). Комплексно-сопряженным кватернионом называется гиперкомплексная структура вида

$$A^* = a - \gamma A. \tag{13}$$

Отметим, что выражение (13) можно получить из (12) также путем замены вектора A на ему противоположный вектор -A, поэтому комплексно-сопряженный кватернион (13) будем называть зеркальным по векторной составляющей к кватерниону (12). Вещественно-сопряженный (или зеркальный по скалярной компоненте) кватернион \* $A = -a + \gamma A = -A^*$  отличается от комплексно-сопряженного кватерниона (13) только знаком. Кватернион вида  $O = 0 + \gamma \theta$  назовем нулевым, а кватернион  $E = 1 + \gamma \theta - еди-$ ничным ( $\theta$  – нуль-вектор). Две гиперкомплексные структуры  $A = a + \gamma A$  и  $B = b + \gamma B$  равны между собой, если  $\begin{cases} a = b \\ A = B \end{cases}$ .

Для гиперструктур вида (12) выполняются все арифметические действия:

1) сумма (разность) кватернионов  $A = a + \gamma A$  и  $B = b + \gamma B$  равна

$$C = c + \gamma C = A \pm B = a \pm b + \gamma (A \pm B),$$

следовательно,

$$A + A^* = A - A^* = 2a = 2 \operatorname{Sc}(A),$$
  
 $A - A^* = A + A^* = 2\gamma A = 2\gamma \operatorname{Ve}(A).$ 

Если выполняется равенство A - B = O, то векторы A и B сонаправленные  $(A \uparrow \uparrow B)$  и имеют одинаковую длину (|A| = |B|), а при выполнении равенства  $A - B^* = O$  равные по длине векторы A и B направлены в противоположные стороны  $(A \uparrow \downarrow B)$ , т.е. для обоих равенств векторные части кватернионов являются коллинеарными (A || B). В общем случае такие векторы связаны

между собой соотношением  $\boldsymbol{B} = \beta A$ , причем  $\begin{cases} A \uparrow \uparrow \boldsymbol{B}, \beta > 0 \\ A \uparrow \downarrow \boldsymbol{B}, \beta < 0 \end{cases}$  [18],

поэтому кватернионы, удовлетворяющие равенству  $B = \beta A$ , будем называть пропорциональными.

2) Произведение кватернионов  $A = a + \gamma A$  и  $B = b + \gamma B$  зависит от порядка следования сомножителей и равно:

#### левое

$$D_1 = d_1 + \gamma D_1 = BA = (b + \gamma B)(a + \gamma A) = ab + A \cdot B + \gamma \{aB + bA - [B \times A]\},$$
  
npagoe

 $D_2 = d_2 + \gamma D_2 = AB = (a + \gamma A)(b + \gamma B) = ab + A \cdot B + \gamma \{aB + bA - [A \times B]\},(14)$ С учетом правила (4) левое и правое произведения кватернионов *A* и *B* отличаются друг от друга только знаком в последнем слагаемом. Отметим, что произведение векторных частей кватернионов *А* и *В* выполняется по правилу

$$\gamma A \gamma B = A \cdot B - \gamma [A \times B], \qquad (15)$$

где первое слагаемое задает скалярное (коммутативное)

$$\boldsymbol{A} \cdot \boldsymbol{B} = A_1 B_1 + A_2 B_2 + A_3 B_3, \quad \boldsymbol{A} \cdot \boldsymbol{B} = \boldsymbol{B} \cdot \boldsymbol{A} \quad , \tag{16}$$

а второе – векторное (некоммутативное) произведение векторных частей кватернионов A и B (см. (3) и (4)). Используя правило (14), легко проверить, что произведение AE = EA = A. Произведение гиперкомплексных структур  $A = a + \gamma A$  и  $B = b + \gamma B$  равно единичному кватерниону при выполнении условий

$$AB = E : \begin{cases} ab + A \cdot B = 1 \\ aB + bA - [A \times B] = 0 \end{cases}$$

Второе равенство этой системы (в силу того, что вектор [ $A \times B$ ] перпендикулярен плоскости, в которой лежат векторы A и B) выполняется только тогда, когда векторы A и B связаны между собой условием коллинеарности aB + bA = 0 или при выполнении равенств A = B = 0.

Произведение комплексно-сопряженных гиперструктур (12) и (13) равно квадрату нормы кватерниона *А* 

$$AA^* = A^*A = a^2 - |A|^2 = ||A||^2.$$
(17)

Если квадрат нормы положителен ( $||A||^2 > 0$ , норма кватерниона вещественна), то кватернион будем называть скаляро-подобным, в противном случае ( $||A||^2 < 0$ , норма кватерниона является комплексной величиной) – векторо-подобным. Кватернион с нулевой нормой (||A|| = 0) назовем изохронным.

<u>Теорема 2.</u> Пусть дан неизохронный кватернион  $A = a + \gamma A$ , причем модули его скалярной и векторной частей  $\begin{cases} a \neq 0 \\ |A| \neq 0 \end{cases}$ . Если его

норма вещественна, то вектор A имеет ограниченную длину. <u>Доказательство</u>: Согласно определению (17), вещественная норма кватерниона  $A=a+\gamma A$  равна

$$||A|| = \sqrt{a^2 - |A|^2} = |a| \sqrt{1 - \left(\frac{|A|}{a}\right)^2} > 0.$$

Так как кватернион *A* скаляро-подобный, то выражение, стоящее под квадратным корнем, положительное. Следовательно, |A| < |a|, т.е. модуль векторной части кватерниона *A* ограничен. <u>*Теорема 3.*</u> Пусть даны кватернионы  $A = a + \gamma A$  и  $B = b + \gamma B$ . Их произведение AB = A (или BA = A), если: *a*) при значениях параметров  $\begin{cases} a \neq 0 \\ b \neq 1 \end{cases}$  кватернион A – изохронный, а норма кватер-

ниона *B* равна 
$$||B|| = \sqrt{2b-1}$$
; **б**) при значениях параметров  $\begin{cases} a \neq 0 \\ b=1 \end{cases}$ 

или  $\begin{cases} a=0\\b\neq 1 \end{cases}$  векторы *A* и *B* перпендикулярные.

<u>Доказательство</u>: *а*) Пусть при значениях параметров  $\begin{cases} a \neq 0 \\ b \neq 1 \end{cases}$  про-

изведение AB = A. Тогда выполняется система равенств

$$\begin{cases} ab + A \cdot B = a \\ aB + bA - [A \times B] = A \end{cases} \text{ или } \begin{cases} a(b-1) + A \cdot B = 0 \\ aB + (b-1)A - [A \times B] = 0 \end{cases}.$$

Умножим первое уравнение системы на число  $a \neq 0$  и вычтем из результата второе уравнение, умноженное скалярно на вектор *A*, получим  $(a^2 - |A|^2)(b-1) = ||A||^2(b-1) = 0$ . При значении параметра  $b \neq 1$  норма кватерниона *A* равна нулю ( $||A||^2 = 0$ ,  $|A| = |a|, A = |a|e_A, e_A - единичный вектор в направлении вектора$ *A*), т.е. кватернион*A*является изохронным. Умножим первое $уравнение системы на число <math>b - 1 \neq 0$  и вычтем из результата второе уравнение, умноженное скалярно на вектор *B*, получим  $a((b-1)^2 - |B|^2) = 0$  ( $|B| = |b-1|, B = |b-1|e_B, e_B - единичный вектор в$ направлении вектора*B* $). По условию теоремы число <math>a \neq 0$ , тогда норма кватерниона *B* равна

$$|B||^{2} = b^{2} - |B|^{2} = 2b - 1$$
или  $||B|| = \sqrt{2b - 1}$ .

С другой стороны, с учетом найденных выражений для векто-

ров *A* и *B* первое уравнение преобразованной системы можно записать в виде  $a(b-1)(1 \pm \cos \xi) = 0$  ( $\xi$  – угол между единичными векторами  $e_A$  и  $e_B$ ). Из этого равенства следует, что единичные векторы  $e_A$  и  $e_B$  коллинеарные ( $e_A \mid \mid e_B$ ), так как угол между ними будет равен 0 ( $e_A \uparrow \uparrow e_B$ ) или  $\pi (e_A \uparrow \downarrow e_B)$ .

*б*) Если параметры  $\begin{cases} a \neq 0 \\ b=1 \end{cases}$  или  $\begin{cases} a=0 \\ b\neq 1 \end{cases}$ , то система уравнений сво-

дится к одному равенству  $A \cdot B = 0$ , т.е. векторы A и B перпендикулярные  $(A \perp B)$ .

Отметим, что <u>Теорема 3</u> указывает на существование в гиперпространстве необычных кватернионов, отличных от единичной гиперструктуры  $E=1+\gamma \theta$ , произведение которых равно одному из них.

Операция комплексного сопряжения от произведения двух кватернионов приводит к выражению

$$(AB)^* = B^* A^*, (18)$$

т.е. она приводит не только к комплексному сопряжению перемножаемых кватернионов, но и к перестановке местами сомножителей.

Произведение двух кватернионов Гиббса некоммутативно, поэтому их коммутатор отличен от нуля и равен

$$[A, B] = AB - BA = -2\gamma[A \times B], \qquad (19)$$

при этом выполняются равенства

 $[A, B] = -[A^*, B] = -[A, B^*] = [A^*, B^*].$ 

Антикоммутатор равен

$$\{A, B\} = AB + BA = 2(ab + A \cdot B + \gamma(aB + bA))$$
(20)

и справедливы соотношения

 $\{A, B\} = (\{A^*, B^*\})^*; \{A^*, B\} = (\{A, B^*\})^*.$ 

Удвоенное произведение кватернионов А и В равно

$$2AB = [A, B] + \{A, B\}, \qquad (21)$$

т.е. произведение двух кватернионов представляется в виде полусуммы их коммутатора и антикоммутатора. В случае комплексно-сопряженных гиперструктур коммутатор равен нулю, а антикоммутатор – удвоенному значению квадрата нормы:

$$[A, A^*] = 0 \quad \text{if } \{A, A^*\} = 2 \|A\|^2.$$
(22)

Произведение трех и более *кватернионов Гамильтона*– *Гиббса* неассоциативно, т.е. зависит от порядка умножения гиперструктур. В этой связи введем понятие коммутатора ассоциации (ассоциатор), который, например, для трех гиперкомплексных чисел равен

$$[(A, B, C)] = (AB)C - A(BC) = 2\gamma\{[[A \times B] \times C] - [A \times [B \times C]]\} =$$
$$= 2\gamma((A \cdot B)C - A(B \cdot C))$$
(23)

(использована формула [21, с. 20]:

 $[[A \times B] \times C] = (A \cdot C)B - A(B \cdot C)),$ 

и ассоциатор комплексного сопряжения (астратор), например,

$$<(A, B, C) >= (AB)C - (A^{*}(B^{*}C^{*}))^{*};$$
  
$$<(A^{*}, B, C) >= (A^{*}B)C - (A(B^{*}C^{*}))^{*}$$
(24)

и т.д. Выполнив две циклические перестановки кватернионов в формуле (23) и просуммировав все полученные ассоциаторы, находим

$$[(A, B, C)] + [(C, A, B)] + [(B, C, A)] = 0$$
(25)

ИЛИ

$$[[A \times B] \times C] + [[C \times A] \times B] + [[B \times C] \times A] = 0, \qquad (26)$$

т.е. сумма двойных векторных произведений с циклической перестановкой векторов равна нулю.

3) Деление кватерниона  $A = a + \gamma A$  на неизохронный ( $||B|| \neq 0$ ) кватернион  $B = b + \gamma B$  выполняется по правилам [6]:

левое частное 
$$-\frac{A}{B} = \frac{B^*A}{B^*B} = \frac{B^*A}{\|B\|^2};$$
  
правое частное  $-\frac{A}{B} = \frac{AB^*}{BB^*} = \frac{AB^*}{\|B\|^2}.$ 

Если коммутатор (19)  $[A, B^*] = 2\gamma[A \times B] = 0$  ( $A \parallel B$  – векторы A и **В** коллинеарные), то левое и правое частные равны между собой. Таким образом, совместное использование алгебры *кватер*нионов Гамильтона и векторного исчисления Гиббса порождает алгебру комплексных структур с новыми свойствами. Отличие этих кватернионов от множеств действительных и комплексных чисел состоит в том, что их произведение некоммутативно, неассоциативно и изменяется при выполнении над ним операции комплексного сопряжения, поэтому необходимо указывать порядок перемножения кватернионов и тип вычисляемого частного. Индикаторами этих свойств являются отличные от нуля коммутаторы, ассоциаторы и астраторы кватернионов. С учетом особенностей исследуемого изоморфизма алгебр Гамильтона-Гиббса рассмотрим движение частицы в гиперпространстве.

#### 4. ПРЕОБРАЗОВАНИЕ ЛОРЕНЦА

Гиперпространством будем называть скалярно-векторное (1 + 3) – пространство гиперкомплексных структур вида (12). Положение математической точки в пространственно-временном континууме инерциальной системы отсчета будем задавать безразмерным кватернионом

$$r = \tau + \gamma \, \boldsymbol{r} \,, \tag{27}$$

где  $\tau = ct/l$ , *с* и *l* – предельная скорость (например, скорость света в вакууме, скорость звука в среде и др.) и характерное значение длины (длина свободного пробега частицы, корреляционная длина и др.) для рассматриваемой задачи, *t* – время;  $r = \mathbf{R}(x, y, z)/l$ , в выбранной системе отсчета  $\mathbf{R}(x, y, z) -$ радиусвектор, определяющий положение точки с пространственными координатами *x*, *y* и *z*.

Произведение кватерниона (27) самого на себя равно гиперструктуре

$$rr = r^{2} = \tau^{2} + |\mathbf{r}|^{2} + 2\gamma(\tau \mathbf{r}) = L^{2} + 2\gamma(\tau \mathbf{r}), \qquad (28)$$

где L =  $\sqrt{\tau^2 + |\mathbf{r}|^2}$  – евклидово расстояние от точки гиперпространства до начала координат. Движение математической точ-

ки порождает мировую линию, на которой интервал между событиями *s* во времениподобной области [22, с. 17] гиперпространства определяется нормой кватерниона (27)

$$s^{2} = ||r||^{2} = rr^{*} = r^{*}r = \tau^{2} - |r|^{2}.$$
 (29)

На пространственно-временной евклидовой плоскости  $\tau O |\mathbf{r}|$ формула (29) определяет равнобочную гиперболу, ветви которой вытянуты вдоль временной оси. Если ввести тригонометрические функции для гиперболы [23] (синус sh $\psi = \frac{e^{\psi} - e^{-\psi}}{2}$  и ко-

синус ch $\psi = \frac{e^{\psi} + e^{-\psi}}{2}$ ), то в гиперболической полярной системе координат ( $\psi$  – полярный угол)

$$\begin{cases} \tau = s \cdot \operatorname{ch} \psi \\ |r| = s \cdot \operatorname{sh} \psi \end{cases}$$
(30)

равенство (29) превращается в гиперболическое тождество  $ch^2 \psi - sh^2 \psi = 1.$ 

Гиперболический поворот отвечает в евклидовом пространстве гомотетии (сжатию или растяжению) гиперболы к координатным осям [23], т.е. скейлинговому преобразованию гиперболы. Модуль векторной части гиперкомплексной структуры (28) за счет поворота на угол 45° координатных осей плоскости  $\tau O|r|$  может быть приведен к норме (29). Таким образом, квадрат кватерниона положения (27) равен  $r^2 = L^2 + \gamma(s^2 e_r)$ , где  $e_r$  – единичный вектор в направлении вектора r. Следовательно, интервал между событиями s является таким же естественным параметром, как и евклидово расстояние L. Вещественность нормы кватерниона (28) приводит к ограниченности интервала  $s \leq L$  (*meopema 2*).

Из формул (30) видно, что при равномерном прямолинейном движении скорость перемещения инерциальной системы отсчета определяется равенством

$$u = \frac{|\mathbf{r}|}{\tau} = \frac{v}{c} = \operatorname{th} \psi \left( \operatorname{th} \psi = \frac{\operatorname{sh} \psi}{\operatorname{ch} \psi} \right), \tag{31}$$

где v – модуль скорости движения инерциальной системы. <u>Теорема 4.</u> Если интервал между событиями *s* не изменяется ( $s_1 = s$ ) при переходе в новую гиперболическую полярную систему координат, то новые и старые координаты событий связаны между собой *преобразованием Лоренца*.



Рис. 4. Старая (G) и новая (G<sub>1</sub>) гиперболические полярные системы координат.

<u>Доказательство</u>: Пусть новая гиперболическая полярная ось  $G_1$  расположена под углом  $\alpha$  к старой полярной оси G, причем угол  $\alpha$  отсчитывается в том же направлении, что и угол  $\psi$  (рис. 4). Новые координаты события вычислим по формулам (30):

$$\begin{cases} \boldsymbol{\tau}_1 = \boldsymbol{s}_1 \cdot \operatorname{ch} \boldsymbol{\psi}_1 \\ |\boldsymbol{r}_1| = \boldsymbol{s}_1 \cdot \operatorname{sh} \boldsymbol{\psi}_1 \end{cases}$$

По условию теоремы интервал между событиями остается неизменным ( $s_1 = s$ ), следовательно, изменяется только полярный угол  $\psi_1 = \psi - \alpha$  (согласно (31), новая система координат отличается от старой системы только скоростью прямолинейного равномерного движения). Тогда новые координаты события связаны со старыми координатами соотношениями

$$\begin{cases} \tau_1 = s_1 \cdot \operatorname{ch} \psi_1 = s \operatorname{ch}(\psi - \alpha) = s \operatorname{ch} \psi \operatorname{ch} \alpha - s \operatorname{sh} \psi \operatorname{sh} \alpha = \\ = \tau \operatorname{ch} \alpha - |r| \operatorname{sh} \alpha \\ |r_1| = s_1 \cdot \operatorname{sh} \psi_1 = s \operatorname{sh}(\psi - \alpha) = s \operatorname{sh} \psi \operatorname{ch} \alpha - s \operatorname{ch} \psi \operatorname{sh} \alpha \\ = |r| \operatorname{ch} \alpha - \tau \operatorname{sh} \alpha \end{cases}$$
(32)

В силу того, что (с учетом формул (31))

$$\operatorname{ch} \alpha = \frac{1}{\sqrt{1 - \operatorname{th}^2 \alpha}}, \ \operatorname{sh} \alpha = \frac{\operatorname{th} \alpha}{\sqrt{1 - \operatorname{th}^2 \alpha}}, \ \operatorname{th} \alpha = \frac{v_0}{c} = u_0,$$
 (33)

где  $u_0$  – скорость относительного движения координатных систем, равенства (32) принимают вид *преобразований Лоренца*:

$$\begin{cases} \tau_{1} = \frac{\tau - u_{0} |\mathbf{r}|}{\sqrt{1 - u_{0}^{2}}} \\ |\mathbf{r}_{1}| = \frac{|\mathbf{r}| - u_{0} \tau}{\sqrt{1 - u_{0}^{2}}}. \end{cases}$$
(34)

Обратные *преобразования Лоренца* получают из равенств (34) путем замены скорости относительного движения  $u_0$  на противоположное значение  $(-u_0)$ :

$$\begin{cases} \tau = \frac{\tau_1 + u_0 |\mathbf{r}_1|}{\sqrt{1 - u_0^2}} \\ |\mathbf{r}| = \frac{|\mathbf{r}_1| + u_0 \tau_1}{\sqrt{1 - u_0^2}}. \end{cases}$$
(35)

Формулы (34) позволяют объяснить эффекты замедления времени и сокращения длины при скоростях движения, близких к скорости *c* [22, с. 22–26]. Из соотношений (35) следует связь между скоростью частицы *u* (31) в старой инерциальной системе и ее скоростью  $u_1$  в новой инерциальной системе (формула преобразования скоростей [22, с. 26; 23, с. 96]):

$$u = \frac{u_1 + u_0}{1 + u_1 u_0}.$$
 (36)

Из формулы (36) видно, что при выполнении равенства  $u_1 = 1$ , скорость u = 1 вне зависимости от величины скорости относительного перемещения  $u_0$  одной инерциальной системы по отношению к другой. Этот эффект связан с обращением в нуль интервала между событиями в обеих системах координат, т.е. точки, движущиеся со скоростью c, описываются изохронными кватернионами.

В гиперпространстве интервал между событиями *s*, определяемый формулой (29), является вещественным и естественным параметром мировой линии таким же, как и параметр длины пространственной линии при движении в трехмерном *пространстве Евклида*. Если на мировой линии выбрать начало отсчета и положительное направление увеличения интервала между событиями (например, в сторону возрастания времени), то кватернион (27) r(s) будет функцией интервала s, а его первые и вторые производные по этому параметру будут характеризовать геометрию мировой линии: кривизну, кручение, повороты и гомотетии. С физической точки зрения эти величины определяются скоростью и ускорением частицы, поэтому в следующей работе вычислим физико-геометрические характеристики частицы на мировой линии.

#### 5. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В евклидовом пространстве геометрический вид экстремали (траектории движения) формируют потенциальные поля. Они изменяют кривизну и кручения пространства, что при определенных условиях может привести к периодическим и связанным между собой изменениям векторов подвижной системы координат. Эволюционные уравнения содержат характеристики сопряженного пространства (первые производные базисных векторов по естественному параметру) к *пространству Евклида*. Пренебрежение одним из геометрических факторов приводит к частным случаям описания эволюции базисной тройки векторов, причем один из этих случаев был исследован в *модели Серре-Френе*.

Для описания перемещения частиц в пространственно-временном континууме предлагается применение физического изоморфизма алгебры *кватернионов Гамильтона* в сочетании с векторным *исчислением Гиббса*. Соединение неассоциативной, некоммутативной и зависящей от операции комплексного сопряжения *теории Гамильтона* с *векторным анализом Гиббса* существенно увеличивает возможности используемого математического аппарата для отображения физической сущности реального мира. В частности, предлагаемый подход описывает поведение релятивистских частиц без привлечения дополнительных гипотез и позволяет получить все соотношения специальной теории относительности Эйнштейна. Отметим, что на мировой линии координаты частицы, которая движется с предельной скоростью, описываются изохронным кватернионом положения. Таким образом, предлагаемое теоретическое построение можно использовать для исследования физико-геометрических свойств гиперпространства на базе установленных соотношений.

1. *Хакен Г.*, Синергетика. Иерархии неустойчивостей в самоорганизующихся системах и устройствах, Мир, Москва (1985).

2. *Хакен* Г., Тайны природы. Синергетика: учение о взаимодействии, Мир, Москва (2003).

3. *Терехов С.В.*, Введение в синергетику, Цифровая типография, Донецк (2009).

4. Терехов С.В., ФТВД 22, № 1, 33 (2012).

5. Синг Д., Классическая динамика, Физматгиз, Москва (1963).

6. *Girard P.R.*, Eur. J. Phys., № 5, 25 (1984).

7. *Yefremov A.P.*, Гиперкомплексные числа в геометрии и физике, № 1, 104 (2004).

8. *Vargas Jose G.*, Гиперкомплексные числа в геометрии и физике 7, № 1 (13), 165 (2010).

9. *Гарасько Г.И.*, Начала финслеровой геометрии для физиков, ТЕТРУ, Москва (2009).

10. Мандельброт Б., Фрактальная геометрия природы, Институт компьютерных исследований, Москва (2002).

11. Терехов С.В., Фракталы и физика подобия, Цифровая типо-графия, Донецк (2011).

12. *Kruglov S.I.*, Annales de la Fondation Louis de Broglie **27**, № 2, 343 (2002).

13. *Терехов С.В.*, Вісник Донецького університету. Сер. А: Природничі науки, № 2, 287 (2002).

14. *Терехов С.В.*, Вестник Новгородского государственного университета. Серия: Технические науки, № 26, 56 (2004).

15. Терехов С.В., ФТВД 16, № 2, 55 (2006).

16. Терехов С.В., Локтионов И.К., ФТВД 23, № 4, 5 (2013).

17. Корн Г., Корн Т., Справочник по математике, Наука, Москва (1973).

18. Кочин Н.Е., Векторное исчисление и начала тензорного анализа, Наука, Москва (1965).

19. *Блашке В.*, Введение в дифференциальную геометрию, Удмуртский университет, Ижевск (2000).

20. Веретенников В.Г., Синицын В.А., Метод переменного действия, ФИЗМАТЛИТ, Москва (2005).

21. Борисенко А.И., Тарапов И.Е., Векторный анализ и начала тензорного исчисления, Вища школа, Харьков (1986).

22. *Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М.*, Теоретическая физика. Т. II. Теория поля, Наука, Москва (1973).

23. *Морс Ф.М., Фешбах Г.*, Методы теоретической физики, Т.1, ИИЛ, Москва (1958).

# Terekhov S.V.

# PHYSICS-GEOMETRICAL DESCRIPTIONS OF HYPERSPACE. I. SERRE-FREINET THE GENERALIZED SYSTEM. PHYSICAL ISOMORPHISM OF HAMILTON ALGEBRA OF THE QUATERNIONS

Motion of particle along an extremal it is possible to describe with the use of three of vectors of movable frame of reference. The evolution of vectors with natural parametrization (beginning of counting out moves along the trajectory of motion and depends on distance to the point, chosen as beginning) is described by the system of differential equalizations of first-order. As permanent parameters curvature, twisting and turn of extremal, is included in these equalizations. An appeal in the zero of one of these parameters results in the system of equalizations of type of Serret-Freinet system and periodic change of one of vectors of base triad. Such behavior of movable frame of reference represents geometrical properties of space, which are necessary to be distinguished from physical properties of material particle.

For description of the mechanical moving of particle in a spatiotemporal continuum it is suggested to use modification of Hamilton algebra in combination with Gibbs vectorial algebra. Algebra of such quaternions saves property of non-associativeness, noncommutativity and dependence on the operation of complex interface of hypercomplex algebra, but complemented by correlations of theory of the scalar and vectorial fields. Such approach allowed to describe behavior of relativist objects, leaning against constancy of interval between events in transition from one inertial reference frame in other without bringing in of additional hypotheses. The receipt of all formulas of the special theory of relativity shows possibility of the use of physical algebra for research of not only even but also speed-up motion. In next work the association of physical parameters of particle will be shown with geometrical descriptions of world line.

Fig. 1. Extremals and transversals of mechanical motion

Fig. 2. Three of movable vectors of spatial line

Fig. 3. Right (a) and left ( $\delta$ ) well-organized three of numbers

**Fig. 4**. Old (G) and new (G<sub>1</sub>) hyperbolic arctic systems of coordinates



**40.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2015, т. 25, № 3-4, с. 112-121

PACS numbers: 02.10.De; 02.40.Hw; 03.30.+p; 45.20.-d

# Терехов С.В.

# ФИЗИКО-ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ГИПЕРПРОСТРАНСТВА. II. БАЗИСНЫЕ КВАТЕРНИОНЫ. МЕХАНИКА МАТЕРИАЛЬНОЙ ЧАСТИЦЫ

Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина ул. Р. Люксембург, 72, Донецк, 83114

Рукопись поступила в редакцию 5 мая 2014 года

Исследованы геометрические характеристики мировой линии (экстремали) и установлены зависимости норм скоростей изменения базисных кватернионов от геометрических параметров траектории движения материальной точки в гиперпространстве. В рамках физической алгебры получены выражения для кватернионов импульса, силы и их моментов; показано, что они определяются касательным кватернионом при его естественной параметризации.

Ключевые слова: кватернион положения, мировая линия, энергия, импульс, сила

Досліджені геометричні характеристики світової лінії (екстремалі) і встановлені залежності норм швидкостей зміни базисних кватерніонів від геометричних параметрів траєкторії руху матеріальної точки в гіперпросторі. У рамках фізичної алгебри отримані вирази для кватерніонів імпульсу, сили і їх моментів; показано, що вони визначаються дотичним кватерніоном при його природній параметризації.

**Ключові слова:** кватерніон положення, світова лінія, енергія, імпульс, сила

#### 1. ВВЕДЕНИЕ

В работе [1] была рассмотрена физическая алгебра, возника-

ющая при совместном применении алгебры гиперкомплексных структур Гамильтона и векторного исчисления Гиббса. В рамках этой алгебры точка в гиперпространстве характеризуется кватернионом положения r(s) ([1], формула (27)), нормой которого в (1+3)-пространстве является интервал между событиями s ([1], формула (29)). Если события в гиперпространстве бесконечно близки, то изменение интервала между событиями в инерциальной системе отсчета [2, с. 16] равно норме бесконечно малого изменения кватерниона положенния

$$ds = \| dr \| = \sqrt{d\tau^2 - |d\mathbf{r}|^2} = d\tau \sqrt{1 - u^2}, \qquad (1)$$

где  $\tau = ct / l$ , *c* и *l* – предельная скорость и характерное значение длины для рассматриваемой задачи, *t* – время; u = v/c – безразмерная скорость движения точки, v = |v| – модуль размерной скорости движения точки в 3-мерном пространстве. Из формулы (1) видно, что изменение интервала между событиями:

а) равно промежутку времени, если система координат покоится (u = 0) или движется со скоростью, значительно меньшей скорости c ( $u \ll 1$ );

б) принадлежит области вещественных чисел (времениподобная область гиперпространства) тогда, когда скорость движения точки не превышает скорость c (u < 1, *meopema 2* из [1]);

в) равно нулю (кватернион положения гиперточки становится изохронным (ds = ||dr|| = 0)), если скорость перемещения точки достигает величины скорости c (u > 1);

г) становится комплексной величиной (частица переходит в пространственноподобную область гиперпространства), если гиперточка перемещается со скоростью, превышающей скорость c (u > 1).

Бесконечно малое изменение евклидова расстояния L в гиперпространстве равно

$$d L = d\tau \sqrt{1 + u^2} , \qquad (2)$$

следовательно, величины (1) и (2) связаны между собой соотно-

шением

$$d L = ds \sqrt{\frac{1+u^2}{1-u^2}},$$
 (3)

т.е. интервал между событиями является такой же характеристикой мировой линии, как ее длина. При малых скоростях движения ( $u \ll 1$ ) евклидово расстояние и интервал между событиями практически неразличимы. Рассмотрим поведение тройки базисных кватернионов инерциальной системы отсчета, если в качестве естественного параметра мировой линии выбрать интервал между событиями *s*.

#### 2. ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ МИРОВОЙ ЛИНИИ

Исследуем свойства касательного кватерниона, так как он определяет сопряженные характеристики к кватерниону положения и два других базисных кватерниона гиперпространства. Касательный кватернион  $\kappa = \kappa_0 + \gamma \kappa$  определяется нормированным значением бесконечно малого изменения кватерниона положения [1] и имеет вид

$$\kappa = \frac{dr}{\|dr\|} = \frac{d\tau}{ds} + \gamma \frac{d\mathbf{r}}{ds} = \kappa_0 + \gamma \kappa , \qquad (4)$$

причем его норма равна единице ( $\|\kappa_0 + \gamma \kappa\|^2 = \kappa_0^2 - |\kappa|^2 = 1$ ). Гиперструктура  $\kappa = \kappa_0 + \gamma \kappa$  лежит в пространстве, касательном к мировой линии, при этом ее скалярная и векторная части задаются формулами

$$\kappa_0 = \frac{1}{\sqrt{1 - u^2}}, \ \kappa = \kappa_0 u \tag{5}$$

( $\kappa$  – касательный вектор к мировой линии) и определяются безразмерной скоростью движения u и ее модулем u = |u|. Вектор  $\kappa$  будет ортом ( $|\kappa|=1$ ), если гиперточка будет двигаться по мировой линии со скоростью  $u = \sqrt{2}/2$ . Изменения времени  $d\tau$ и радиус-вектора dr равны

$$d\tau = \kappa_0 ds , \ d\mathbf{r} = \kappa ds = \kappa_0 \mathbf{u} ds \tag{6}$$

Согласно формулам (8) и (9) работы [1], базисные кватернионы нормали  $n = n_0 + \gamma n$  и бинормали  $b = b_0 + \gamma b$  задаются выражениями

$$n = \frac{K_2}{K_3 \omega^2} \frac{d^2 \kappa}{ds^2} + \frac{K_1}{\omega^2} \frac{d \kappa}{ds} + \frac{K_2}{K_3} \kappa , \qquad (7)$$

$$b = \frac{K_1}{K_3 \omega^2} \frac{d^2 \kappa}{ds^2} - \frac{K_2}{\omega^2} \frac{d \kappa}{ds} + \frac{K_1}{K_3} \kappa, \qquad (8)$$

где первая и вторая производные равны  $\frac{d\kappa}{ds} = \frac{d\kappa_0}{ds} + \gamma \frac{d\kappa}{ds}$  и

$$\frac{d^{2}\kappa}{ds^{2}} = \frac{d^{2}\kappa_{0}}{ds^{2}} + \gamma \frac{d^{2}\kappa}{ds^{2}}.$$
В этих равенствах  

$$\frac{d\kappa_{0}}{ds} = \kappa_{0}^{4}uw , \frac{d\kappa}{ds} = \frac{d\kappa_{0}}{ds}u + \kappa_{0}^{2}w ,$$

$$\frac{d^{2}\kappa_{0}}{ds^{2}} = \kappa_{0}^{5} \left( 4\kappa_{0}^{2}u^{2}w^{2} + w^{2} + u\frac{dw}{d\tau} \right),$$

$$\frac{d^{2}\kappa}{ds^{2}} = \frac{d^{2}\kappa_{0}}{ds^{2}}u + 3\kappa_{0}\frac{d\kappa_{0}}{ds}w + \kappa_{0}^{3}\frac{dw}{d\tau},$$

$$w = |w| = \frac{l}{c^{2}}a -$$
безразмерное ускорение,  $a = \left| \frac{dv}{dt} \right| -$ модуль раз-

мерного ускорения точки.

Норма кватерниона 
$$\frac{d\kappa}{ds}$$
 равна
$$\left\|\frac{d\kappa}{ds}\right\| = \kappa_0^3 w \sqrt{4u^2 \sin^2\left(\frac{\phi}{2}\right) - 1},$$
 (9)

где *ф* – угол между направлениями скорости и ускорения частицы. Она вещественна при выполнении неравенств совокупнос-

ти  $\begin{vmatrix} 2u \sin\left(\frac{\phi}{2}\right) \leq -1 \\ 2u \sin\left(\frac{\phi}{2}\right) \geq 1 \end{vmatrix}$ . В силу ограниченности синуса скорость

перемещения частицы должна принадлежать интервалу [0,5; 1].

В этом случае подкоренное выражение (45) неотрицательно, а тригонометрическая функция  $\sin\left(\frac{\phi}{2}\right)$  принимает значения из интервала  $\left[-1; -\frac{1}{2u}\right]$  или  $\left[\frac{1}{2u}; 1\right]$ . При малых скоростях движения частицы ( $0 \le u < 0,5$ ) норма  $\left\|\frac{d\kappa}{ds}\right\|$  является мнимой величиной. Для исследования геометрии мировой линии предположим, что базисные кватернионы  $\kappa = \kappa_0 + \gamma \kappa$ ,  $n = n_0 + \gamma n$  и  $b = b_0 + \gamma b$  с единичными нормами ( $\|\kappa\| = \|n\| = \|b\| = 1$ ) удовлетворяют системе дифференциальных уравнений вида (1) из [1]. Тогда квадраты норм естественных скоростей изменения кватернионов равны

$$\begin{cases} \left\|\frac{d\kappa}{ds}\right\|^2 = \omega_{10}^2 - \omega_1^2 \\ \left\|\frac{dn}{ds}\right\|^2 = \omega_{20}^2 - \omega_2^2 , \qquad (10) \\ \left\|\frac{db}{ds}\right\|^2 = \omega_{30}^2 - \omega_3^2 \end{cases}$$

где частоты собственных колебаний  $\omega_{i0}$  кватернионов

$$\kappa = \kappa_0 + \gamma \kappa, \ n = n_0 + \gamma n \ \text{ is } b = b_0 + \gamma l$$

и частоты колебаний фазовых множителей  $\omega_i$  равны

$$\omega_{10}^{2} = K_{1}^{2} + K_{2}^{2}, \quad \omega_{1}^{2} = z_{1} \operatorname{Sc}(nb^{*}),$$
  

$$\omega_{20}^{2} = K_{1}^{2} + K_{3}^{2}, \quad \omega_{2}^{2} = z_{2} \operatorname{Sc}(b\kappa^{*}),$$
  

$$\omega_{30}^{2} = K_{2}^{2} + K_{3}^{2}, \quad \omega_{3}^{2} = z_{3} \operatorname{Sc}(\kappa n^{*}),$$
  
(11)

величины

$$\begin{cases} z_{1} = 2K_{1}K_{2} = \sqrt{\omega_{10}^{4} - (\omega_{20}^{2} - \omega_{30}^{2})^{2}} \\ z_{2} = 2K_{1}K_{3} = \sqrt{\omega_{20}^{4} - (\omega_{30}^{2} - \omega_{10}^{2})^{2}} \\ z_{3} = 2K_{2}K_{3} = \sqrt{\omega_{30}^{4} - (\omega_{10}^{2} - \omega_{20}^{2})^{2}} \end{cases},$$
(12)

а фазовые множители  $\operatorname{Sc}(nb^*) = n_0b_0 - \boldsymbol{n}\cdot\boldsymbol{b}$ ,  $\operatorname{Sc}(b\kappa^*) = b_0\kappa_0 - \boldsymbol{b}\cdot\boldsymbol{\kappa}$ ,  $\operatorname{Sc}(\kappa n^*) = \kappa_0n_0 - \kappa \cdot \boldsymbol{n}$ .

Из формул (10)–(12) следует, что вид мировой линии и процесс движения по ней определяют:

1) собственные частоты колебаний базисных кватернионов  $\omega_{i0}$ и характеристики  $z_i$ , которые связаны с кривизной и кручениями пространства-времени;

2) фазовые множители (напр.,  $Sc(nb^*) = 0,5(nb^* + (nb^*)^*)$ ), обнуление которых приводит к тому, что нормы естественных скоростей изменения базисных кватернионов равны своим собственным частотам. Из формулы (12) следует, что аналогичная картина наблюдается и тогда, когда обнуляется один из геометрических факторов  $K_i$  (две из трех характеристик  $z_i$  обращаются в нуль).

Таким образом, физико-геометрические свойства мировой линии существенно зависят от изменения потенциального рельефа, по которому происходит движение материальных точек. Поэтому исследуем механику материальной точки в гиперкомплексном пространстве с учетом указанных особенностей их траекторий движения.

#### 3. МЕХАНИКА МАТЕРИАЛЬНОЙ ТОЧКИ

Поступательное движение. Размерную скорость движения материальной точки (например, атома какого-либо вещества) в гиперпространстве вычислим по формуле (с учетом (5))

$$V = c \frac{dr}{ds} = \frac{c}{\sqrt{1 - u^2}} + \gamma \frac{v}{\sqrt{1 - u^2}} = c \kappa_0 (1 + \gamma u) = c \kappa, \qquad (13)$$

а ее кватернион энергии-импульса (частица имеет массу покоя  $m_0$ ) –

$$P = m_0 V = \frac{m_0 c}{\sqrt{1 - u^2}} + \gamma \frac{m_0 v}{\sqrt{1 - u^2}} = \frac{E}{c} + \gamma P = m_0 c \kappa = P_0 \kappa , \quad (14)$$

где  $E = mc^2$  – энергия, P = mv – импульс атома, а  $P_0 = \frac{E_0}{c} = m_0 c$ 

– его импульс в состоянии покоя,

$$m = \frac{m_0}{\sqrt{1 - u^2}}$$
(15)

– масса движущейся частицы. Норма кватерниона (14) равна

$$|P||^{2} = PP^{*} = P^{*}P = \frac{E^{2}}{c^{2}} - |P|^{2} = P_{0}^{2} ||\kappa||^{2} = P_{0}^{2} = \frac{E_{0}^{2}}{c^{2}}.$$
 (16)

При малых скоростях движения ( $u \ll 1, m \approx m_0(1 + \frac{1}{2}u^2)$ ) энер-

гия атома равна

$$E = mc^{2} \approx E_{0} + \frac{m_{0}v^{2}}{2} = E_{0} + K , \qquad (17)$$

где  $E_0 = m_0 c^2$  – энергия частицы в неподвижной системе отсчета,  $K = \frac{m_0 v^2}{2}$  – кинетическая энергия атома. Отметим, что формулы (1), (15)–(17) совпадают с соответствующими формулами специальной теории относительности [2]. Разделив выражение (14) на импульс в состоянии покоя  $P_0 = \frac{E_0}{c} = m_0 c$ , получим касательный кватернион  $\kappa$ , который запишем в физическом представлении

$$\mathbf{P} = \frac{P}{P_0} = \kappa = \frac{E}{E_0} + \gamma \frac{P}{m_0 c} = \varepsilon + \gamma p, \qquad (18)$$

где безразмерные величины энергии  $\varepsilon = \kappa_0$  и импульса  $p = \kappa_0 u = \varepsilon u$ . Последнее равенство показывает, что импульс частицы определяет поток энергии.

Определим механический момент импульса частицы кватернионом  $L = L_0 + \gamma L$ , причем векторная часть  $L = [r \times p]$ . Из кватернионов положения (формула (27) работы [1]) и импульса (18) (с учетом формулы (19) работы [1] и равенства [A,  $B^*$ ] = = -[A, B]) можно создать две гиперкомплексные структуры механического момента импульса, при этом их скалярные части будут прямо пропорциональны фазам плоских волн, первая из которых распространяется в противоположном направлении по отношению к радиус-вектору *r*, а вторая – вдоль его направления. Эти кватернионы имеют вид:

1) с фазовой скоростью волны, противоположно направленной к вектору *r*:

$$L_1 = \frac{1}{2} (r \mathbf{P} + r^* \mathbf{P}^*)^* = \operatorname{Sc}(r \mathbf{P}) - \frac{1}{2} [r, \mathbf{P}] = \varepsilon \tau + \mathbf{p} \cdot \mathbf{r} + \gamma [\mathbf{r} \times \mathbf{p}];$$
(19)

2) с фазовой скоростью волны, сонаправленной с вектором 
$$r$$
:  
 $L_2 = \frac{1}{2}(r P^* + r^* P) = Sc(r P^*) + \frac{1}{2}[r, P^*] = \varepsilon \tau - p \cdot r + \gamma [r \times p], (20)$ 

Разница кватернионов (19) и (20) равна

$$\Delta L_{12} = L_1 - L_2 = 2 \boldsymbol{p} \cdot \boldsymbol{r} . \qquad (21)$$

Обозначим через  $\varphi$  угол между радиус-вектором r и импульсом частицы p. Если этот угол принадлежит промежутку от  $0 + 2\pi n$   $(n - целое число, r \uparrow p, L = 0)$  до  $\pi + 2\pi n$   $(r \uparrow \downarrow p,$ L = 0), то изменение кватернионного момента импульса  $\Delta L_{12}$ принимает непрерывный ряд значений от 2|p||r| до -2|p||r|, а параллелограмм, построенный на векторах r и p, характеризуется положительной площадью  $(|L| = |p|| r | \sin \varphi, \sin \varphi \ge 0)$ . Дальнейшее увеличение угла  $\varphi$  от  $\pi + 2\pi n$  до  $2\pi + 2\pi n$ , порождает обратный переход значений  $\Delta L_{12}$  от -2|p||r| до 2|p||r|, но площадь указанного параллелограмма будет отрицательной (sin  $\varphi \le 0$ ), что указывает на существование запрещенных значений кватернионов (19) и (20). Таким образом, критический угол, при котором выражения (19) и (20) теряют физический смысл, равен

$$\varphi_c = 2\pi \left(n + \frac{1}{2}\right).$$

Для этого значения угла  $\varphi$  векторы *r* и *p* коллинеарные и противоположно направленные, а механический момент импульса  $L = [r \times p] = 0$ . При значениях угла  $\varphi_{\perp}$ , равных

$$\varphi_{\perp} = 2\pi \left( n + \frac{1}{4} \right)$$

 $(|L|=|p||r|=\max)$ , векторы r и p перпендикулярны друг к другу, а кватернионы (19) и (20) равны между собой.

Сила *F*, действующая на частицу в гиперпространстве, равна

$$F = \frac{c}{l}\frac{dP}{ds} = \frac{dE}{cdt\sqrt{1-u^2}} + \gamma \frac{dP}{dt\sqrt{1-u^2}} = \frac{dE}{cdt_0} + \gamma \frac{dP}{dt_0} = F_0 + \gamma F, \quad (22)$$

здесь  $dt_0 = dt\sqrt{1-u^2}$  – временной промежуток в покоящейся системе отсчета. В консервативной системе (отсутствует скалярная сила  $F_0 = 0$ , ответственная за диссипацию энергии, т.е. механическая энергия сохраняется) действует только векторная сила, поэтому  $F = \gamma F$ . При малых скоростях движения (u <<1,  $m \approx m_0$ ,  $p \approx m_0 v$ ) вектор F принимает вид силы в *meopuu Ньюто*на [4]  $F \approx \frac{dp}{dt} = m_0 \frac{dv}{dt} = m_0 a$ . Обращение силы F в нуль приводит к сохранению импульса частицы P.

Момент силы, действующей на гиперточку, задается производной по интервалу между событиями от кватернионного момента импульса  $L = L_0 + \gamma L$ :

$$\mathbf{M} = \frac{dL}{ds} = \frac{dL_0}{ds} + \gamma \frac{d\mathbf{L}}{ds} = M_0 + \gamma \mathbf{M}.$$
 (23)

где векторный момент силы равен  $M = [r \times f]$ , а сила  $f = \frac{dp}{ds}$ . Если скалярная часть кватерниона (23) равна нулю, то в процессе движения материальной точки в гиперпространстве сохраняется величина  $L_{01} = \varepsilon \tau + p \cdot r$  или  $L_{02} = \varepsilon \tau - p \cdot r$ . При обращении в нуль векторной составляющей кватерниона момента силы (M = 0) сохраняется механический момент импульса Lчастицы.

Рассмотрим случай, когда кватернионный момент импульса определен однозначно (угол  $\varphi$  между радиус-вектором r и импульсом частицы p равен  $\varphi_{\perp} = 2\pi \left(n + \frac{1}{4}\right)$ , а механический момент импульса достигает максимального значения

 $|L| = |p||r| = \max$ 

и задается формулой

$$L = \varepsilon \tau + \gamma [\mathbf{r} \times \mathbf{p}], \qquad (24)$$

т.е. при вращательном движении. Совпадение состояний, которые описываются формулами (19) и (20), указывает на вырожденность движения частицы с механическим моментом (24). Любое бесконечно малое отклонение угла  $\varphi$  от критического значения  $\varphi_{\perp} = 2\pi \left( n + \frac{1}{4} \right)$  переводит частицу в одно из состояний (19) или (20). Кроме того, согласно *гипотезе де Бройля* [3] о корпускулярно-волновом дуализме материальных объектов, можно записать ( $\hbar = \frac{h}{2}$ , h - постоянная Планка), что

кно записать (
$$\hbar = \frac{\pi}{2\pi}$$
,  $h - noстоянная Планка$ ), что  
 $E = \hbar \omega, P = \hbar k$ , (25)

т.е. любому материальному объекту можно поставить в соответствие волну с определенной частотой  $\omega$  и волновым вектором *k*. Покажем, что равенства (25) возникают в случае пропорциональности изменений кватернионов положения (см. формулу (27) работы [1]) и вращения.



Вращение. Для описания угловых характеристик вращательного движения введем в рассмотрение ориентированный угол (см. рис.) с помощью кватерниона вращения

$$\Phi = \alpha + \gamma \,\xi \tag{26}$$

Рис. Левый (а) и правый (б) углы Где  $\alpha$  определяет величину угла, а  $\xi$  – вектор-ориентир угла. Вычис-

лим размерную производную по интервалу между событиями от (26) (скорость вращения) в покоящейся системе отсчета:

$$\Omega = \frac{1}{l} \frac{d\Phi}{ds} = \frac{d\alpha}{cdt_0} + \gamma \frac{d\xi}{cdt_0} = \frac{\omega}{c} + \gamma k , \qquad (27)$$

здесь  $\omega$  – циклическая частота вращения, k – волновой вектор ( $\omega = \frac{d\xi}{dt_0} = ck$  – угловая скорость). Если кватернионы (14) и (27) пропорциональны, то выполняются равенства (25)

$$P = \hbar \Omega \,. \tag{28}$$

Вращательные моменты скорости частицы равны

$$\Psi_{1} = \frac{l}{2} (r\Omega + r^{*}\Omega^{*})^{*} = \omega t + \mathbf{k} \cdot \mathbf{r} + \gamma [\mathbf{r} \times \mathbf{k}], \qquad (29)$$
$$\Psi_{2} = \frac{l}{2} (r\Omega^{*} + r^{*}\Omega) = \omega t - \mathbf{k} \cdot \mathbf{r} + \gamma [\mathbf{r} \times \mathbf{k}]$$

следовательно, механический и вращательный моменты связаны между собой равенством:

$$L_{i} = \hbar \Psi_{i} \ (i = 1, 2). \tag{30}$$

Формулы (28) и (30) показывают, что *гипотезе де Бройля* [3] соответствует пропорциональность бесконечно малых изменений кватернионов положения (см. формулу (27) работы [1]) и вращения (26), которые связаны между собой соотношением

$$dr = a \, d\Phi, \tag{31}$$

где  $a = \frac{\hbar}{m_0 c l}$  – безразмерный коэффициент пропорциональнос-

ти. Из равенства (31) следует, что бесконечно малые изменения времени и радиус-вектора точки на мировой линии задаются равенствами

$$c dt_0 = a l d\alpha, dr = a l d\xi.$$
 (32)

Из формул (32) находим, что безразмерная скорость движения материальной точки

$$\boldsymbol{u} = \frac{\boldsymbol{v}}{c} = \frac{d\boldsymbol{r}}{cdt_0} = \frac{d\boldsymbol{\xi}}{d\alpha}.$$
 (33)

Из равенства (33) получим следующие соотношения:

a) 
$$\frac{d\alpha}{cdt_0} \boldsymbol{u} = \frac{d\boldsymbol{\xi}}{cdt_0}$$
 или  $\frac{\omega}{c^2} \boldsymbol{v} = \boldsymbol{k}$ , т.е.  $\boldsymbol{v} \parallel \boldsymbol{k}$   
б)  $\boldsymbol{v} d\alpha = \frac{d\alpha}{dt_0} d\boldsymbol{r} = \omega d\boldsymbol{r}$ , т.е.  $\boldsymbol{v} \parallel d\boldsymbol{r}$ .

Скалярное произведение полученных формул a) и б) приводит к выражению  $u^2 d\alpha = \mathbf{k} \cdot d\mathbf{r}$ , интегрирование которого по любой замкнутой траектории движения порождает неравенство ( $u^2 \le 1$ , n – целое число полных оборотов)
$$\oint \mathbf{k} \cdot d\mathbf{r} = \oint u^2 d\alpha \le \oint d\alpha = 2\pi n.$$
(34)

При вращении по окружности линейная скорость представляется в виде суммы нормальной  $v_n$  и тангенциальной  $v_{\tau}$  состав-

ляющих:  $\begin{cases} \mathbf{v}_n = \mathbf{v} \cos \alpha \\ \mathbf{v}_{\tau} = \mathbf{v} \sin \alpha \end{cases}$ . При малых углах  $d\alpha$  эти скорости рав-ны  $\begin{cases} \mathbf{v}_n \approx \mathbf{v} \\ \mathbf{v}_{\tau} \approx \mathbf{v} \, d\alpha \end{cases}$ . В пространстве скоростей эти формулы описы-

вают движение по спирали (самоподобной линии [5, с. 16]) к полюсу полярной системы координат или от него в зависимости от направления скорости *v*. Таким образом, пропорциональность кватернионов положения и вращения не только отображает корпускулярно-волновой дуализм частиц, но и указывает на спиральный тип движения частицы в пространстве скоростей.

Механическое поведение систем с большим числом частиц существенно отличается от перемещений одиночных атомов. Поэтому для описания их эволюции в следующей работе будет развит кватернионный дифференциальный анализ.

#### 4. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Естественная параметризация кватерниона положения материальной точки в гиперпространстве позволяет ввести в рассмотрение базисные кватернионы, причем их векторные части соответствуют базисной тройке векторов Серре-Френе. При малых скоростях движения точки по мировой линии норма скорости изменения касательного кватерниона имеет комплексный характер. Это указывает на то, что частота собственных осцилляций касательного кватерниона не превышает частоту колебаний, связанных с ним кватернионов нормали и бинормали.

Физические характеристики материальной точки (скорость, импульс, момент импульса, сила и момент силы) определяются касательным кватернионом и его производными по интервалу между событиями. Неоднозначность в определении момента импульса указывает на существование двух состояний, для которых радиус-вектор и импульс частицы являются коллинеарными, при этом их направления совпадают или противоположны. Превышение углом между радиус-вектором и импульсом частицы значения развернутого угла приводит к отрицательному значению модуля векторной части кватерниона момента импульса. Для описания непрямолинейного движения вводится кватернион вращения, пропорциональность которого кватерниону положения отвечает введению *гипотезы де Бройля*. Таким образом, физический изоморфизм *алгебры Гамильтона* верно отображает поведение реальных объектов.

В заключение отметим, что для изучения поведения достаточно большого числа частиц, суммарное поведение которых приводит к возникновению среды в том или ином агрегатном состоянии, требуется развитие гиперкомплексного дифференциального исчисления.

1. Терехов С.В., ФТВД 25, № 1-2, 5 (2015).

2. *Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М.*, Теоретическая физика. Т. II. Теория поля, Наука, Москва (1973).

3. *Гааз А.*, Волны материи и квантовая механика, Либроком, Москва (2010).

4. *Геронимус Я.Л.*, Теоретическая механика (очерки об основных положениях), Наука, Москва (1973).

5. Терехов С.В., Фракталы и физика подобия, Цифровая типо-графия, Донецк (2011).

### Terekhov S.V.

### PHYSICS-GEOMETRICAL OF HYPERSPACE DESCRIPTION. II. BASE QUATERNIONS. MECHANICS OF MATERIAL POINT

Making of new conceptual ideas about physical essence of the material world is impossible without systematization and axiomatization of the before accumulated experimental and theoretical data. They demonstrate existence of similarity of the phenomena, universality of flowing processes, appearance high-quality of new parties under reaching threshold values by some managing parameters, identity of mathematical description of behavior of the different systems et cetera. In this connection there is a necessity of search of universal approach, being based on application of physical algebra and geometry, to description of the natural phenomena and processes. Because wrap-round algebra in relation to material and complex numbers is algebra of quaternions, then it is natural to carry out the search of physical isomorphism exactly of Hamilton theory taking into account vectorial Gibbs algebra.

Properties of tangent quaternion, qualificatory during natural parametrization two other base quaternion and the attended sizes to the quaternion of position of point in hyperspace are considered in the second work of this cycle. It is shown that the norm of natural speed of change of tangent quaternion depends on the rate of movement of point, her acceleration and corner between the indicated vectors. If the rate of movement of point does not exceed the half of maximum speed, then the indicated description is a complex size. It means that on a world line a tangent quaternion hesitates with less frequency, what frequency of joint vibrations of pair of quaternions of normal and binormal. At other rates of movement of point on a world line the norm of natural speed of change of tangent quarternion is material, and, consequently, the module of vectorial part of this quaternion is limited to the module of his scalar constituent. In other words, the module of acceleration of point does not exceed a threshold value, determined by the module of scalar part of quaternion of acceleration.

For description of unequal motion the quaternion of rotation, which describes the oriented corner, is entered. The proportion of quaternions of position and rotation corresponds to introduction of de Broglie hypothesis, here scalar product of wavevector on the change of radius-vector, integrated on any reserved contour of phase space, does not exceed the integer value of complete turns (Born hypothesis).

Thus, application of physical algebra, leaning against the Hamilton and Gibbs calculations, allows without bringing in of additional hypotheses to describe the wide spectrum of the physical phenomena. However for research of the systems of many particles, designing behavior of different environments, development of hypercomplex differential analysis is needed, that it will be shown in next work.

# A fig. Left (a) and right ( $\delta$ ) corners



**41.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2016, т. 26, № 1-2, с. 106-117

PACS numbers: 02.10.De; 02.30.Tb; 45.20.-d; 45.50.-j

## Терехов С.В.

### ФИЗИКО-ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ГИПЕРПРОСТРАНСТВА. III. ЦЕЛЛЯРНЫЙ И СУБСТАНЦИОНАЛЬНЫЙ ОПЕРАТОРЫ. ДЕФЕКТ КВАТЕРНИОННОЙ ПРОИЗВОДНОЙ

Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина ул. Р. Люксембург, 72, Донецк, 83114

Рукопись поступила в редакцию 5 мая 2014 года

Предложен дифференциальный кватернионный анализ и исследованы волновые свойства сплошных сред. Получено правило вычисления гиперкомплексной производной от произведения двух кватернионных функций и выражение для дефекта этой производной, обращение в нуль которого приводит к классическому выражению для производной от произведения двух вещественных или комплексных функций.

Ключевые слова: локальные свойства, частная производная, кватернион, волна

Запропонований диференціальний кватерніоний аналіз і досліджені хвильові властивості суцільних середовищ. Отримано правило обчислення гіперкомплексної похідної від добутку двох кватерніоних функцій і вираження для дефекту цієї похідної, перетворення на нуль якого призводить до класичного вираження для похідної від добутку двох дійсних або комплексних функцій.

Ключові слова: локальні властивості, приватна похідна, кватерніон, хвиля

### 1. ВВЕДЕНИЕ

Для исследования локальных свойств материального объ-

екта проводят его разбиение на малые целлы ([1, с. 103]; от лат. *cella* – внутренняя ограниченная часть помещения). При выводе уравнений эволюционных преобразований локальной области во времени используют частную (целлярную) производную (в безразмерных единицах [2])  $\frac{\partial}{\partial \tau}$ , а в пространстве – *оператор Гамильтона* (оператор «набла»)

$$\nabla = \frac{\partial}{\partial r} = i \frac{\partial}{\partial x} + j \frac{\partial}{\partial y} + k \frac{\partial}{\partial z}.$$
 (1)

Если центр масс целлы перемещается со скоростью u, то в транспортных уравнениях применяют субстанциональную (материальную) производную [1, 3]  $\frac{d}{d\tau} = \frac{\partial}{\partial \tau} + u \cdot \nabla$ , где второе слагаемое с математической точки зрения определяет производную по направлению скорости, а с физической – является конвективной составляющей движения. Следовательно, частные производные описывают изменения локальной области в случае неподвижного центра масс целлы, а полная производная – при его перемещении.

Сформулируем утверждение, связанное с оператором (1), которое понадобится для последующих рассуждений: для векторных функций пространственных координат *A* и *B* справедливо равенство

$$[[A \times \nabla] \times B] = [A \times \operatorname{rot} B] + (A \cdot \nabla)B - A\operatorname{div} B, \qquad (2)$$

здесь операции ротора (вихрь) rot  $B = [\nabla \times B]$  и дивергенции (расходимость векторных линий) div  $B = \nabla \cdot B$  (см. формулы (4) и (16) работы [2]). Отметим, что для любой скалярной  $\phi$  и векторной B функций справедливы соотношения:

div(rot $\boldsymbol{B}$ )  $\equiv 0$ , rot( $\nabla \phi$ )  $\equiv 0$  и div( $\nabla \phi$ )  $= \Delta \phi$ 

 $(\Delta = \nabla \cdot \nabla - one pamop Лапласа).$ 

Для изучения поведения локальных областей гиперпространства разработаем дифференциальный кватернионный анализ, т.е. математический аппарат, учитывающий неассоциативность, некоммутативность и изменение произведения кватернионов при комплексном сопряжении (формула (18) работы [2]).

# 2. ЦЕЛЛЯРНЫЙ И СУБСТАЦИОНАЛЬНЫЙ ОПЕРАТОРЫ

*Целлярный оператор* ◊. Для характеристики изменений неподвижной целлы введем в рассмотрение гиперкомплексный 4-градиент (целлярный оператор; оператор «тетра»)

$$\diamond = \frac{\partial}{\partial \tau} + \gamma \nabla \,, \tag{3}$$

норма которого равна

$$\|\diamond\|^{2} = \diamond\diamond^{*} = \diamond^{*} \diamond = \frac{\partial^{2}}{\partial\tau^{2}} - \nabla \cdot \nabla = \frac{\partial^{2}}{\partial\tau^{2}} - \Delta = -\Box, \qquad (4)$$

где □ – оператор Даламбера.

Производной вдоль кватерниона  $A = a + \gamma A$  назовем произведение этого кватерниона с оператором «тетра»:

$$A \diamond = a \frac{\partial}{\partial \tau} + A \cdot \nabla + \gamma \left( a \nabla + A \frac{\partial}{\partial \tau} - [A \times \nabla] \right).$$
 (5)

Тогда субстанциональной (материальной) производной является производная вдоль безразмерного кватерниона  $1 + \gamma u$ , т.е. его произведение с целлярным оператором (3)

$$\mathbf{D} = (1 + \gamma \mathbf{u}) \left( \frac{\partial}{\partial \tau} + \gamma \nabla \right) = \frac{d}{d\tau} + \gamma \frac{d}{d\mathbf{r}}, \tag{6}$$

здесь  $\frac{d}{d\tau} = \frac{\partial}{\partial \tau} + u \cdot \nabla$  и  $\frac{d}{dr} = \nabla + u \frac{\partial}{\partial \tau} - [u \times \nabla] -$ субстанциональные

производные по времени и пространству, соответственно. Эти производные связаны между собой соотношениями

$$S_{1} = \frac{d}{d\tau} - \boldsymbol{u} \cdot \frac{d}{d\boldsymbol{r}} = (1 - u^{2})\frac{\partial}{\partial\tau}, \qquad (7)$$

$$S_{2} = \frac{d}{d\tau} + \boldsymbol{u} \cdot \frac{d}{d\boldsymbol{r}} = (1 + u^{2}) \frac{\partial}{\partial \tau} + 2(\boldsymbol{u} \cdot \nabla) . \qquad (8)$$

Оператор  $S_1$  описывает гиперцеллярную производную, а оператор  $S_2$  – гиперсубстанциональную производную по времени для частицы, которая движется со скоростью u; для неподвижной

частицы операторы  $S_1$  и  $S_2$  совпадают и равны частной производной по времени.

Перепишем субстанциональный оператор (6) в виде

 $D = \diamond + \Re, \qquad (9)$ где оператор перемещения целлы  $\Re = \gamma u \diamond = u \cdot \nabla + \gamma \left( u \frac{\partial}{\partial \tau} - [u \times \nabla] \right)$ 

описывает конвективную составляющую движения.

Область гипераналитичности. Функция Лагранжа. Область, в которой для гиперкомплексной функции  $F = f(\tau, r) + \gamma F(\tau, r)$ 

выполняются равенства

$$\Diamond F = 0: \begin{cases} \frac{\partial f}{\partial \tau} + \operatorname{div} F = 0\\ \frac{\partial F}{\partial \tau} + \operatorname{grad} f - \operatorname{rot} F = 0 \end{cases}, \tag{10}$$

назовем областью гипераналитичности (гиперрегулярности) кватернионной функции *F*. С математической точки зрения первое уравнение системы (10) показывает, что в выделенной целле расходимость векторного поля *F* противоположна по знаку скорости изменения скалярной составляющей *f* кватернионной функции *F*. Для интерпретации второго уравнения системы (10) обозначим целлярную производную  $\frac{\partial F}{\partial \tau} = X$ , тогда второе уравнение системы (10) отображает *теорему Гельмгольца* [4, с. 177– 178; 5, с. 209–220; 6, с. 59] (div *F* = 0) с другим выбором вида скалярного потенциала *f* (например, в работе [6, с. 59] скалярный потенциал *f* выбран в виде divW = -f, а в данной работе div W = f):  $X = -\nabla f + \operatorname{rot} F$ .

Физическая интерпретация системы равенств (10) состоит в следующем: если векторная часть кватерниона F описывает поток его скалярной составляющей ( $F = f u = \alpha \nabla f$ ,  $\alpha$  – кинетический коэффициент), то первое уравнение системы (10) описывает локальный закон сохранения величины f (кинетический

закон), при этом второе уравнение задает эволюцию потока во времени (т.е. течение) и является динамическим законом. Для полевых переменных первое уравнение системы (10) описывает калибровку Лоренца (см., напр., [6]), а второе – отсутствие внешних сил и определение внутренних локальных сил. Если же правые части уравнений системы (10) будут отличными от нуля, то первое из них описывает эволюцию скалярной компоненты *f* кватернионной функции *F* при наличии источников (или стоков) величины f, а второе – обобщение теоремы Гельмголь*ца* на случай нестационарного векторного поля *F* при наличии внешних сил. Таким образом, использование кватернионной алгебры Гамильтона в сочетании с векторной алгеброй Гиббса позволяет объединить кинетический и динамический аспекты движения целлы. Другими словами, система уравнений (10) отображает дуалистическое единство необратимости и обратимости механического перемещения целлы.

Используя соотношения теории поля [7], легко показать, что система уравнений (10) преобразовывается к виду

$$\begin{cases} \Box f(\tau, \mathbf{r}) = 0 \\ \Box F(\tau, \mathbf{r}) + 2 \operatorname{rot}(\operatorname{rot} \mathbf{F}) = 0 \end{cases}$$
 (11)

где первое уравнение системы (11) описывает продольную, а второе – поперечную волну [6]. В кватернионном виде система (11) записывается в виде  $\diamond^*(\diamond F) = 0$ . Из-за неассоциативности кватернионной алгебры это уравнение отличается от уравнения, гиперкомплексная форма которого имеет вид уравнения Даламбера  $\Box F = (\diamond^* \diamond)F = 0$  (оно описывает распространение волны, которая движется с предельной скоростью *c* [6, c. 100]). Эти уравнения совпадают при выполнении равенства rot(rot*F*) = = 0, общее решение которого можно записать, например, в виде rot *F* =  $\nabla f$  (случай стационарного векторного поля *F* или отсутствия локальной силы *X*, так как целлярная производная  $\frac{\partial F}{\partial \tau} = X = -\nabla f + \operatorname{rot} F = 0$ ) в силу выполнения очевидного равенст-

ва rot( $\nabla f$ ) = 0. Следовательно, при нарушении равенства rot(rotF)=0 поперечная волна с предельной скоростью перемещения *с* превращается в волну с уравнением распространения, соответствующим второму уравнению (11).

Процесс движения в гиперпространстве может сопровождаться сохранением каких-либо кватернионных функций. Поэтому сформулируем и докажем теорему для таких функций, а также выясним условия, при которых они остаются неизменными.

<u>Теорема 5.</u> Если целла является областью гипераналитичности функции F, то условием сохранения функция F (DF=0) при движении в гиперпространстве является компланарность векторов u, F и rot F.

<u>Доказательство</u>: В силу того, что целла является областью гипераналитичности функции F, то выполняются соотношения системы (10), т.е.  $\Diamond F = 0$ . С учетом равенства (9) кватернионная функция F сохраняется при движении в гиперпространстве (DF = 0), если выполняется условие  $\Re F = 0$ . Использование соотношений системы (10) приводит к равенству

$$(\boldsymbol{u}\cdot\nabla)\boldsymbol{F}-\boldsymbol{u}\operatorname{div}\boldsymbol{F}=0. \tag{12}$$

Используя равенство (2), перепишем (12) в виде  $[[\mathbf{u} \times \nabla] \times \mathbf{F}] - [\mathbf{u} \times \operatorname{rot} \mathbf{F}] = 0.$ 

Умножив это соотношение скалярно на вектор F, получим выражение  $F \cdot [u \times \text{rot } F] = 0$ , которое указывает на компланарность векторов F, u и rot F. Следовательно, гиперрегулярная кватернионная функция F сохраняется при движении целлы в гиперпространстве, если векторы F, u и rot F лежат в одной или параллельных плоскостях.

Например, для кватерниона энергии-импульса (см. формулу (14) работы [7]) уравнения (10) принимают вид

$$\diamond \mathbf{P} = 0: \begin{cases} \frac{\partial \varepsilon}{\partial \tau} + \operatorname{div} \boldsymbol{p} = 0\\ \frac{\partial \boldsymbol{p}}{\partial \tau} + \operatorname{grad} \varepsilon - \operatorname{rot} \boldsymbol{p} = 0 \end{cases}$$
(13)

При выполнении условия (12) движение целлы в гиперпространстве происходит так, что сохраняется кватернион энергииимпульса. Первое уравнение системы (13) описывает локальный закон сохранения массы. Второе уравнение (13) с учетом *теоремы Гельмгольца* (div A = 0)

$$\frac{\partial \boldsymbol{p}}{\partial \tau} = -\nabla U + \operatorname{rot} \boldsymbol{A} \tag{14}$$

(*U* – потенциальная энергия, *A* – потенциал векторного поля) преобразуем к виду

$$\operatorname{grad} \Lambda - \operatorname{rot} \boldsymbol{\Pi} = 0, \qquad \qquad 15)$$

здесь  $\Lambda = \varepsilon - U - \phi$ ункция Лагранжа,  $\Pi = p - A$  – импульс движущейся частицы с учетом потенциала векторного поля. Если потенциальная энергия U не зависит явно от времени, то первое уравнение системы (13) запишется в виде

$$\frac{\partial \Lambda}{\partial \tau} + \operatorname{div} \boldsymbol{\Pi} = 0.$$
 (16)

Таким образом, *функция Лагранжа* будет удовлетворять системе уравнений

$$\begin{cases} \frac{\partial \Lambda}{\partial \tau} + \operatorname{div} \boldsymbol{\Pi} = 0\\ \operatorname{grad} \Lambda - \operatorname{rot} \boldsymbol{\Pi} = 0 \end{cases}$$
(17)

Если импульс частицы-поля  $\Pi$  является потоком лагранжиана, то первое уравнение системы (17) отображает локальное сохранение функции Лагранжа. Второе уравнение системы (17) эквивалентно равенству div(grad  $\Lambda$ ) =  $\Delta\Lambda = 0$  (div(rot  $\Pi$ ) = 0) или rot(rot $\Pi$ ) = 0 (rot(grad $\Lambda$ ) = 0). Первое из этих равенств отображает в *пространстве Евклида* фрактальный характер распределения энергии Лагранжа [8, с. 38; 9, с. 142–148], а второе – волну импульса частицы-поля  $\Pi$ , которая распространяется в пространстве-времени с предельной скоростью с (см. формулу (11)).

Собственные и зеркальные состояния целлярного оператора  $pa \ll mempa \gg \diamond$ . Собственные состояния оператора  $\diamond$  удовлетворяют уравнению ( $G = g(\tau, r) + \gamma G(\tau, r)$  – собственная гиперфункция,  $k_1$  – постоянные собственные значения, принадлежащие множеству действительных чисел)

$$\diamond G = k_1 G \ . \tag{18}$$

Введение нового кватерниона  $G = F \exp(k_1 \tau)$ , приводит уравнение (18) к системе уравнений (10). Следовательно, собственными состояниями целлярного оператора являются затухающие  $(k_1 < 0)$  или нарастающие  $(k_1 > 0)$  во времени периодические движения в виде продольных и поперечных волн.

Зеркальные состояния оператора  $\diamond$  удовлетворяют уравнению ( $G^*$  – кватернион, комплексно-сопряженный к гиперструктуре G,  $k_2$  – постоянные собственные значения, принадлежащие множеству действительных чисел)

$$\diamond G = k_2 G^*. \tag{19}$$

Введение замен  $g = f \exp(k_2 \tau)$  и  $G = F \exp(-k_2 \tau)$ , приводит уравнение (19) к виду

$$\Diamond F = 0: \begin{cases} \frac{\partial f}{\partial \tau} \exp(2k_2\tau) + \operatorname{div} \mathbf{F} = 0\\ \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial \tau} - \operatorname{rot} \mathbf{F} + \exp(2k_2\tau) \nabla f = 0 \end{cases}$$
(20)

Выполнение действий, которые применялись при выводе формул системы (11), приводит к неоднородным уравнениям

$$\Box f = 2k_2 \frac{\partial f}{\partial \tau} , \qquad (21)$$

$$\Box \mathbf{F} = -2 \operatorname{rot}(\operatorname{rot} \mathbf{F}) + (2k_2 - 1) \exp(2k_2\tau) \frac{\partial \nabla f}{\partial \tau} . \qquad (22)$$

Правая часть уравнения (21) описывает появление трения [6, с. 135] или «заряда» с плотностью [6, с. 200]

$$\kappa = -\frac{k_2}{2\pi} \frac{\partial f}{\partial t} , \qquad (23)$$

а правая часть уравнения (22) определяет «ток» с плотностью

$$\boldsymbol{J} = -\frac{c}{2\pi} \operatorname{rot}(\operatorname{rot} \boldsymbol{F}) + \frac{2k_2 - 1}{4\pi} \exp(2k_2\tau) \frac{\partial \nabla f}{\partial t} . \qquad (24)$$

Отметим, что собственные и зеркальные состояния целлярного оператора  $\diamond$  являются коллинеарными состояниями по их векторной составляющей.

Таким образом, действие целлярного оператора на собственную кватернионную функцию приводит к возникновению однородных волн (собственные движения). Если его действие порождает зеркальную гиперструктуру, то возникают неоднородные периодические перемещения с образованием «зарядов» и «токов» (зеркальные состояния).

Иерархия периодических движений. Применив действия, которые использовались при выводе формул (11), к уравнению  $\Diamond G = V^*$  (кватернион  $V^* = v - \gamma V$ ), получим уравнения неоднородных продольных и поперечных волн

$$\Box g = -z \quad , \tag{25}$$

$$\Box \boldsymbol{G} + 2\operatorname{rot}(\operatorname{rot} \boldsymbol{G}) = -\boldsymbol{Z}, \qquad (26)$$

где величины  $z = \frac{\partial v}{\partial \tau} + \operatorname{div} V$  и  $-Z = \frac{\partial V}{\partial \tau} + \nabla v + \operatorname{rot} V$ . Повторение описанной процедуры для величин z и Z приводит к волновым уравнениям для функций v и V:

$$\Box v = -y, \qquad (27)$$

$$\Box V + 2 \operatorname{rot}(\operatorname{rot} V) = -Y, \qquad (28)$$

где  $y = \frac{\partial z}{\partial \tau} + \operatorname{div} \boldsymbol{Z}$  и  $-\boldsymbol{Y} = \frac{\partial \boldsymbol{Z}}{\partial \tau} + \nabla z - \operatorname{rot} \boldsymbol{Z}$ . Дальнейшее применение

описанной процедуры порождает волны величин z и Z, т.е. предлагаемая модель описывает мультимасштабное возникновение волн с различными модами. Этот сценарий развития событий в неравновесной системе возможно отвечает за появление аномального диффузионного потока и турбулентного течения.

Построение стохастико-детерминированной иерархии волн может закончиться на любой четной стадии эволюции при (са-

мо-) зацикливании развивающегося процесса. Рассмотрим, например, самозамыкание второй стадии эволюции на первоначальную ( $z = \lambda g$  и  $Z = \lambda G$  (коллинеарность векторов),  $\lambda$  – коэффициент зацикливания): состояние системы описывают *уравнения типа Клейна-Гордона* как для исходных характеристик

$$\Box g = -\lambda g , \ \Box G + \operatorname{rot}(\operatorname{rot} G) = -\lambda G , \qquad (29)$$

так и для скоростей их производства (утилизации) и компенсационных течений:

$$\Box v = -\lambda v , \ \Box V + \operatorname{rot}(\operatorname{rot} V) = -\lambda V .$$
 (30)

Состояние неравновесной области описывается системой из четырех уравнений

$$\begin{cases} \frac{\partial g}{\partial \tau} + \operatorname{div} \boldsymbol{G} = \boldsymbol{v} \\ \frac{\partial \boldsymbol{G}}{\partial \tau} - \operatorname{rot} \boldsymbol{G} + \nabla g = -\boldsymbol{V} \\ \frac{\partial v}{\partial \tau} + \operatorname{div} \boldsymbol{V} = \lambda g \\ \frac{\partial v}{\partial \tau} + \operatorname{rot} \boldsymbol{V} + \nabla v = -\lambda \boldsymbol{G} \end{cases},$$
(31)

которая описывает возникновение независимых *поперечных* и *продольных волн Клейна-Гордона*, т.е. самоорганизующийся самозацикленный процесс. Возникновение волновых движений неизбежно должно приводить к формированию новых структур, вид которых зависит от граничных условий.

Исследование перестроечных процессов проводится на основе кинетико-динамических уравнений, вывод которых требует развития гиперкомплексного дифференциального анализа, в частности, для вывода правила дифференцирования произведения кватернионных функций.

### 3. ПРАВИЛО ДИФЕРЕНЦИРОВАНИЯ ПРОИЗВЕДЕНИЯ КВАТЕРНИОННЫХ ФУНКЦИЙ

Коммутаторы, ассоциаторы и астраторы. Вычислим по формуле (19) работы [2] коммутаторы с участием гиперфункций  $F = f(\tau, r) + \gamma F(\tau, r)$  и  $G = g(\tau, r) + \gamma G(\tau, r)$ , при условии, что их 4-градиенты отличны от нуля:

$$n_{1F} = [(\Diamond F), G] = [G^*, (\Diamond F)] = 2\gamma [G \times \left(\frac{\partial F}{\partial \tau} + \nabla f - \operatorname{rot} F\right)], \quad (32)$$

$$n_{2F} = [(\Diamond F^*), G] = [G^*, (\Diamond F^*)] = 2\gamma [G \times \left(-\frac{\partial F}{\partial \tau} + \nabla f + \operatorname{rot} F\right)], (33)$$

$$n_{3F} = [(\diamond^* F), G] = [G^*, (\diamond^* F)] = 2\gamma [G \times \left(\frac{\partial F}{\partial \tau} - \nabla f + \operatorname{rot} F\right)], \quad (34)$$

$$n_{4F} = [(\Diamond^* F^*), G] = [G^*, (\Diamond^* F^*)] = 2\gamma [G \times \left(-\frac{\partial F}{\partial \tau} - \nabla f - \operatorname{rot} F\right)], (35)$$

Аналогичные формулы описывают величины  $n_{iG}$  (i = 1, 2, 3, 4), если кватернионы F и G обменять местами. Суммируя формулы (32)–(35), получим

$$n_{1F} + n_{2F} + n_{3F} + n_{4F} = 0. ag{36}$$

Кроме того, из формул (32)-(36) следует, что

$$N_{1F} = n_{1F} + n_{2F} = -(n_{3F} + n_{4F}) = 4\gamma [\mathbf{G} \times \nabla f], \qquad (37)$$

$$N_{2F} = n_{1F} + n_{3F} = -(n_{2F} + n_{4F}) = 4\gamma [\mathbf{G} \times \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial \tau}], \qquad (38)$$

$$N_{3F} = n_{1F} + n_{4F} = -(n_{2F} + n_{3F}) = -4\gamma [\mathbf{G} \times \text{rot } \mathbf{F}].$$
(39)

Согласно формуле (23) работы [2], вычислим ассоциаторы указанных гиперфункций:

$$m_{F} = [(F, \diamond, G)] = -[(F, \diamond, G^{*})] = -[(F^{*}, \diamond, G)] = -[(F, \diamond^{*}, G)] =$$
$$= [(F^{*}, \diamond, G^{*})] = [(F, \diamond^{*}, G^{*})] = [(F^{*}, \diamond^{*}, G)] = -[(F^{*}, \diamond^{*}, G^{*})] =$$
$$= 2\gamma((F \cdot \nabla)G - F \operatorname{div} G).$$
(40)

Из формулы (40) видно, что комплексное сопряжение функций или 4-градиента не меняет величину ассоциатора, но может изменить его знак, если число сопряжений нечетное. Если в формулах (40) обменять местами гиперфункции F и G, то ассоциатор

$$m_G = [(G, \diamond, F)] = 2\gamma((G \cdot \nabla)F - G\operatorname{div} F).$$
(41)

В соответствии с вышеприведенной *теоремой* 5, для подвижной целлы обращение в нуль ассоциатора вида (40) (или (41))

означает сохранение кватернионной функции F, если кватернионная функция G является скоростью перемещения центра масс локальной области. Следовательно, неассоциативности кватернионов отвечает разрушение закона сохранения той или иной гиперкомплексной функции в процессе перемещения целлы в гиперпространстве.

По формулам вида (24) работы [2] вычислим астраторы данных гиперфункций

$$h_{1F} = \langle (F, \diamond, G^*) \rangle = 2 \left\{ \boldsymbol{F} \cdot \operatorname{rot} \boldsymbol{G} + \gamma \left( f \operatorname{rot} \boldsymbol{G} + \left[ \boldsymbol{F} \times \left( \frac{\partial \boldsymbol{G}}{\partial \tau} - \nabla g \right) \right] \right) \right\}, (42)$$

$$h_{2F} = \langle (F, \diamond^*, G) \rangle = 2 \left\{ \boldsymbol{F} \cdot \operatorname{rot} \boldsymbol{G} + \gamma \left( f \operatorname{rot} \boldsymbol{G} - \left[ \boldsymbol{F} \times \left( \frac{\partial \boldsymbol{G}}{\partial \tau} - \nabla g \right) \right] \right) \right\}, (43)$$

$$h_{3F} = \langle (F^*, \diamond, G) \rangle = 2 \left\{ \boldsymbol{F} \cdot \operatorname{rot} \boldsymbol{G} + \gamma \left( -f \operatorname{rot} \boldsymbol{G} + \left[ \boldsymbol{F} \times \left( \frac{\partial \boldsymbol{G}}{\partial \tau} + \nabla g \right) \right] \right) \right\}, (44)$$

$$h_{4F} = \langle (F^*, \diamond^*, G^*) \rangle = 2 \left\{ \boldsymbol{F} \cdot \operatorname{rot} \boldsymbol{G} + \gamma \left( -f \operatorname{rot} \boldsymbol{G} - \left[ \boldsymbol{F} \times \left( \frac{\partial \boldsymbol{G}}{\partial \tau} + \nabla g \right) \right] \right) \right\}, (45)$$

Обмен местами гиперкомплексных функций F и G приводит к аналогичным формулам для величин  $h_{iG}$  (i = 1, 2, 3, 4). Из формул (42)–(45) находим, что

$$H_F = h_{1F} + h_{2F} + h_{3F} + h_{4F} = 8 \mathbf{F} \cdot \text{rot} \, \mathbf{G} \,. \tag{46}$$

Сумма астраторов обращается в нуль при перпендикулярности вектора F к вихрю rot G.

Правило дифференцирования произведения кватернионных функций. Установленные формулы позволяют получить правило дифференцирования произведения двух (и более) кватернионных функций. Например, целлярная производная от произведения двух гиперкомплексных функций F и G равна

$$\Diamond(FG) = (\Diamond F)G + F(\Diamond G) + Q_{\Delta}, \qquad (47)$$

где  $Q_{\Delta}$  – дефект кватернионной производной, связанный с неассоциативностью, некоммутативностью и операцией взятия комплексного сопряжения от гиперфункций, равный

$$Q_{\Delta} = 0,25 H_F + \{m_G + 0,5(N_{1G} - N_{3F})\}, \qquad (48)$$

здесь выражение, взятое в фигурные скобки, представляет собой векторную часть дефекта кватернионной производной.

Обращение дефекта кватернионной производной в нуль  $(Q_{\Delta} = 0)$  приводит к стандартному правилу дифференцирования произведения двух функций. Это происходит при выполнении условий:

$$\begin{cases} \boldsymbol{F} \cdot \operatorname{rot} \boldsymbol{G} = 0\\ [(-\nabla g + [\boldsymbol{G} \times \nabla]) \times \boldsymbol{F}] = 0 \end{cases}$$
(49)

Первое равенство описывает перпендикулярность вектора F к вихрю векторного поля G. Второе соотношение системы (49) с учетом формулы (2) преобразуется к виду

 $(\boldsymbol{G} \cdot \nabla)\boldsymbol{F} - \boldsymbol{G} \operatorname{div} \boldsymbol{F} + [\boldsymbol{G} \times \operatorname{rot} \boldsymbol{F}] + [\boldsymbol{F} \times \nabla g] = 0.$  (50) Рассмотрим два случая:

*a)*  $(G \cdot \nabla)F - G \operatorname{div} F = 0$  (см. *теорему 5*); *b*)  $(G \cdot \nabla)F - G \operatorname{div} F \neq 0$ . В первом случае ассоциатор (41) равен нулю, что указывает на индифферентность тройки кватернионов по отношению к способам их группировки. После скалярного умножения соотношения (50) на вектор *G* (rot*F*, *F* или  $\nabla g$ ) оно переходит в равенство

$$\boldsymbol{G} \cdot [\boldsymbol{F} \times \nabla \boldsymbol{g}] = 0 \text{ (rot} \boldsymbol{F} \cdot [\boldsymbol{F} \times \nabla \boldsymbol{g}] = 0,$$
  
$$\boldsymbol{F} \cdot [\boldsymbol{G} \times \operatorname{rot} \boldsymbol{F}] = 0, \nabla \boldsymbol{g} \cdot [\boldsymbol{G} \times \operatorname{rot} \boldsymbol{F}] = 0),$$

которое указывает на компланарность векторов G, F и  $\nabla g$ (rot F, F и  $\nabla g$ ; F, G и rot F или  $\nabla g$ , G и rot F). Во втором случае ассоциатор (41) отличен от нулю, поэтому с точностью до знака объем параллелепипеда, построенного, например, на G, F и  $\nabla g$  должен быть равен

$$\boldsymbol{G} \cdot [\boldsymbol{F} \times \nabla \boldsymbol{g}] = |\boldsymbol{G}|^2 \operatorname{div} \boldsymbol{F} - \boldsymbol{G} \cdot (\boldsymbol{G} \cdot \nabla) \boldsymbol{F}.$$
 (51)

Если объем параллелепипеда отличен от величины, стоящей в правой части равенства (51), то дефект кватернионной производной будет отличен от нуля.

Развитый математический формализм в последующих работах будет применен к решению различных физических задач, например, к выводу эволюционных уравнений неравновесной системы.

#### 4. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Исследование свойств покоящихся и подвижных локальных областей (целл) проводят с использованием целлярных и субстанциональных производных. Мобильность целлы учитывается в субстанциональном операторе конвективным слагаемым. Состояние локальной области, которое описывается гипераналитической функцией, при перемещении может сохраняться, если выполняются определенные условия. Скалярная и векторная составляющие гипераналитической функции удовлетворяют уравнениям, которые описывают продольные и поперечные волны, соответственно. Собственными состояниями целлярного оператора являются затухающие или нарастающие во времени продольные и поперечные волны. Его зеркальным состояниям отвечают области с противоположным временным поведением волн, в которых образуются «заряды» и наблюдаются «токи». Внешнее воздействие на неподвижную локальную область порождает бесконечную иерархию самозацепляющихся периодических процессов, распад которой происходит самопроизвольно в случае пропорциональности кватернионов внешних сил и их целлярных производных.

Предложенная кватернионная модель материи учитывает кинетико-динамический дуализм эволюционных процессов. Ее дальнейшее развитие требует создания гиперкомплексного анализа, в частности, вывода правил дифференцирования. Поэтому в данной работе было получено выражение для кватернионной целлярной производной от произведения двух гиперкомплексных функций. В силу особенностей физической алгебры ее вычисление сопровождается возникновением «дефекта» этой производной. При его обнулении правило дифференцирования произведения двух функций принимает классический вид.

1. Дьярмати И., Неравновесная термодинамика, Мир, Москва (1974).

2. Терехов С.В., ФТВД 25, № 1-2, 5 (2015).

3. *Лапшев Н.Н.*, Основы гидравлики и теплотехники, Академия, Москва (2012).

4. *Корн Г., Корн Т.*, Справочник по математике, Наука, Москва (1973).

5. *Кочин Н.Е.*, Векторное исчисление и начала тензорного анализа, Наука, Москва (1965).

6. *Морс* Ф.М., Фешбах Г., Методы теоретической физики, Т.1, ИИЛ, Москва (1958).

7. Борисенко А.И., Тарапов И.Е., Векторный анализ и начала тензорного исчисления, Вища школа, Харьков (1986).

8. Терехов С.В., ФТВД 22, №1, 33 (2012).

9. Терехов С.В., Фракталы и физика подобия, Цифровая типография, Донецк (2011).

# Terekhov S.V.

## PHYSICS-GEOMETRICAL DESCRIPTIONS OF HYPERSPACE. III. CELLA AND SUBSTANCE OPERATORS. DEFECT OF QUATERNION DERIVATIVE

Description of local and transport a properties of substance implies application of differential calculation at research of local areas (cella). For description of processes in an immobile area cella apply derivatives, and in movable are matireal operators. Motion of centre-of-mass cella of causes appearance of convectional constituent of moving, and there is maintenance of quaternion function at implementation of certain terms.

In area of hyperanalyticity of quaternion function operating of cella operator on a function results in the local laws of maintenance of scalar constituents (material descriptions) and calibration of the field potentials, and also to determination of local rate-of-change of vectorial sizes. The eigenstates of cellar operator are quaternion functions, which are the decisions of equalizations, describing longitudinal and transversal waves. Besides wave motions at birth of the mirror states arises up "friction" (or "charge") and stream (or "current").

The reaction of immobile cella on external influence is accompanied by formation of endless hierarchy of self-hooking batch processes. Her disintegration carries spontaneous character under reaching the proportion of quaternions, related to external influence.

Further development of quaternion model of matter is unthinkable without development of hypercomplex differential calculation and, in particular, without the conclusion of rules of differentiation. Therefore the got expression for quaternion cellar of derivative from work of two hypercomplex functions presents scientific interest. The origin of "defect" this derivative is related to the features of physical algebra.



**42.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2016, т. 26, № 3-4, с. 129-140

PACS numbers: 02.10.De; 02.30.Tb; 45.20.-d; 45.50.-j

Терехов С.В.

### ФИЗИКО-ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ГИПЕРПРОСТРАНСТВА. IV. СОЛИТОН ХАСИМОТО. МЕХАНИЧЕСКОЕ ДВИЖЕНИЕ ЦЕЛЛЫ

Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина ул. Р. Люксембург, 72, Донецк, 83114

Рукопись поступила в редакцию 11 января 2016 года

Рассмотрена изменчивость базиса сопутствующего трехгранника в обобщенной модели Серре-Френе, в которой учтен поворот локальной системы координат относительно вектора бинормали. Переменная траектория движения материальной частицы описана с учетом двухпараметрической зависимости базиса от времени и пройденного пути. Получены различные варианты нелинейного уравнения Шредингера, соответствующие областям скейлинга и трансформации солитона Хасимото. В рамках кватернионной модели установлены уравнения движения локальной области среды. Показано, что внутренняя энергия этой области расходуется на совершение работы и выделение тепла. Установлено, что в неподвижной области обратимые процессы формируют вихревые структуры.

Ключевые слова: солитон Хасимото, нелинейное уравнение Шредингера, локальная область, сила, движение

Розглянуто мінливість базису супутнього тригранника в узагальненій моделі Серрі-Френе, в якій врахований поворот локальної системи координат відносно вектора бінормалі. Мінлива траєкторія руху матеріальної частки описана з урахуванням двопараметричної залежності базису від часу і пройденого шляху. Отримано різні варіанти нелінійного рівняння Шредінгера, які відповідають областям скейлінга і трансформації солітону Хасімото. В рамках кватерніонів моделі встановлені рівняння руху локальної області середовища. Показано, що внутрішня енергія цієї області витрачається на здійснення роботи і виділення тепла. Встановлено, що в нерухомій області оборотні процеси формують вихрові структури.

Ключові слова: солітон Хасімото, нелінійне рівняння Шредінгера, локальна область, сила, рух

# 1. СОЛИТОН ХАСИМОТО

Движение физической частицы осуществляется вдоль экстремали, которая, согласно модели Эйлера-Лагранжа [1], отличается от других траекторий движения тем, что на ней действие достигает экстремального значения [2]. Кроме того, экстремаль расположена под определенным углом к силовым линиям поля (трансверсалям, см. рис. 1 из [3]), т.е. неизменность экстремали задается постоянством силовых полей. При изменении потенциальной поверхности будет меняться и геометрия экстремали, что может быть воспринято как изменение физических свойств движущейся частицы. В этой связи возникает проблема описания движения частицы в переменном потенциальном поле. С другой стороны, эту проблему можно свести к изучению влияния временной и естественной параметризации на поведение сопутствующего трехгранника (определение трехгранника см. в [4, с. 602-608]).

В этой связи следует указать на решение аналогичной задачи японским ученым Хасимото [5] в 1972 году. Он продемонстрировал связь системы уравнений Серре-Френе [6, с. 190-191; 7, с. 23-36] с нелинейным уравнением Шредингера (см., напр., [8, с. 574-578]). Тем самым было показано, как физикогеометрические характеристики пространства (кривизна и кручение) определяют волновую функцию уединенной волны (солитона) при временной и естественной параметризациях пространства.

В работе [3] исследована система уравнений типа Серре-

Френе с учетом поворота сопутствующего трехгранника относительно бинормали. Применим методику Хасимото к системе уравнений (1) из [3] для случая, когда тройка ортов *A*, *B* и *C* образуют декартов базис, т.е. взаимно перпендикулярны друг другу. Математически это означает выполнение равенств:

$$|\mathbf{A}| = |\mathbf{B}| = |\mathbf{C}| = 1$$
 и  $\mathbf{A} \cdot \mathbf{B} = \mathbf{B} \cdot \mathbf{C} = \mathbf{C} \cdot \mathbf{A} = 0$ .

В данной постановке задачи орты A, B, C и характеристики пространства: кривизна  $K_1$ , поворот вокруг бинормали  $K_2$  (для системы Серре-Френе  $K_2=0$ ) и кручения  $K_3$  зависят от двух параметров: времени t и пройденного вдоль экстремали пути s. Домножим третье уравнение системы

$$\begin{cases} \frac{\partial A}{\partial s} = K_1 \mathbf{B} - K_2 \mathbf{C} \\ \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial s} = K_3 \mathbf{C} - K_1 \mathbf{A} \\ \frac{\partial \mathbf{C}}{\partial s} = K_2 \mathbf{A} - K_3 \mathbf{B} \end{cases}, \qquad (1)$$

на мнимую единицу Эйлера  $i = \sqrt{-1}$  и прибавим результат ко второму уравнению системы (1), получим уравнение

$$\frac{\partial(\boldsymbol{B}+i\boldsymbol{C})}{\partial s} = -iK_3(\boldsymbol{B}+i\boldsymbol{C}) - (K_1 - iK_2)\boldsymbol{A}.$$
(2)

Вводя обозначения

$$\boldsymbol{B} + i\boldsymbol{C} = \boldsymbol{N} \exp(-i\varphi), \ \varphi = \int_{0}^{s} K_{3}(q, t) dq \ \mathsf{H} \ \boldsymbol{\psi} = (K_{1} - iK_{2}) \exp(i\varphi),$$

перепишем (2) в виде

$$\frac{\partial N}{\partial s} = -\psi A \,. \tag{3}$$

Орты B и C связаны с новыми комплексными векторами N и  $N^*$  соотношениями

$$\boldsymbol{B} = \frac{1}{2} \left( N \exp(-i\varphi) + N^* \exp(i\varphi) \right), \qquad (4)$$

$$\boldsymbol{C} = -\frac{i}{2} (N \exp(-i\varphi) - N^* \exp(i\varphi)).$$
 (5)

При этом векторы нового базиса A, N и  $N^*$  удовлетворяют соотношениям:

$$A \cdot A = |A|^{2} = 1, |N|^{2} = |N^{*}|^{2} = N \cdot N^{*} = 2,$$
  

$$A \cdot N = A \cdot N^{*} = N \cdot N = N^{*} \cdot N^{*} = 0.$$
(6)

Подстановка (4) и (5) в первое уравнение (1) и учет (3) (и к нему комплексно-сопряженного равенства) приводит к системе уравнений для базиса векторов A, N и  $N^*$ :

$$\begin{cases} \frac{\partial A}{\partial s} = \frac{1}{2} (\psi^* N + \psi N^*) \\ \frac{\partial N}{\partial s} = -\psi A \\ \frac{\partial N^*}{\partial s} = -\psi^* A \end{cases}$$
(7)

Вычислим вторую производную от векторной функции A(s, t) по параметру *s* с учетом двух других уравнений системы (7), получим

$$\frac{\partial^2 A}{\partial s^2} = -|\psi|^2 A + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial \psi^*}{\partial s} N + \frac{\partial \psi}{\partial s} N^* \right).$$
(8)

Из уравнения (8) видно, что в случае независимости функции  $\psi$  от параметра *s*, оно принимает осцилляторный вид с частотой  $\omega = |\psi| = \sqrt{K_1^2 + K_2^2}$ .

Для исследования противоположного случая введем в рассмотрение вектор

$$\boldsymbol{Z} = -\frac{i}{2} (\boldsymbol{\psi}^* \boldsymbol{N} - \boldsymbol{\psi} \, \boldsymbol{N}^*), \qquad (9)$$

производная от которого по параметру *s* равна

$$\frac{\partial \mathbf{Z}}{\partial s} = -\frac{i}{2} \left( \frac{\partial \psi^*}{\partial s} N - \frac{\partial \psi}{\partial s} N^* \right).$$
(10)

Из определения вектора Z следует, что  $Z^* = Z$ , следовательно, Z является вещественным вектором. Из первого уравнения (7) и определения (9) находим, что

$$\begin{cases} \boldsymbol{\psi}^* \boldsymbol{N} = \frac{\partial \boldsymbol{A}}{\partial s} + i\boldsymbol{Z} \\ \boldsymbol{\psi} \boldsymbol{N}^* = \frac{\partial \boldsymbol{A}}{\partial s} - i\boldsymbol{Z} \end{cases}$$
(11)

Уравнение (11) показывает, что в качестве базиса можно выбирать векторы A,  $\partial A/\partial s$  и Z. Аналогично, можно выбрать векторы A,  $\partial A/\partial s$  и  $\partial Z/\partial s$ , тогда выполняются равенства

$$\begin{bmatrix}
\frac{1}{2} \frac{\partial |\psi|^2}{\partial s} N = \frac{\partial \psi}{\partial s} \frac{\partial A}{\partial s} + i\psi \frac{\partial Z}{\partial s} \\
\frac{1}{2} \frac{\partial |\psi|^2}{\partial s} N^* = \frac{\partial \psi^*}{\partial s} \frac{\partial A}{\partial s} - i\psi^* \frac{\partial Z}{\partial s}.$$
(12)

С учетом (9) перепишем уравнение (8) в виде

$$\frac{\partial^2 A}{\partial s^2} - \kappa \frac{\partial A}{\partial s} + \left|\psi\right|^2 A = \lambda Z, \qquad (13)$$

где вещественные параметры  $\kappa = \frac{\partial \ln |\psi|}{\partial s}$ ,  $\lambda = \frac{i}{2} \frac{\partial \ln (\psi^* / \psi)}{\partial s}$ . Уравнение (13) описывает «осциллятор» с «затуханием» ( $\kappa < 0$ , или «раскачкой» при  $\kappa > 0$ ) и «внешним возбуждением» (вектор Z определяется векторами N и  $N^*$ , т.е. векторами B и C), которое задается правой частью (13). Умножим первое уравнение (12) на функцию  $\psi$ , а второе – на  $\psi^*$ , вычтем из первого результата второй, после несложных преобразований получим соотношение:

$$\lambda \frac{\partial A}{\partial s} = \kappa Z - \frac{\partial Z}{\partial s}.$$
 (14)

С учетом (14) уравнение (13) принимает вид

$$\frac{\partial^2 A}{\partial s^2} + |\psi|^2 A = \frac{\lambda^2 + \kappa^2}{\lambda} Z - \frac{\kappa}{\lambda} \frac{\partial Z}{\partial s} = Q \left( Z, \frac{\partial Z}{\partial s}, \kappa, \lambda \right). \quad (15)$$

Из (15) вытекает, что «свободные колебания» орта *А* на экстремале будут наблюдаться при выполнении равенства

$$Q\left(\mathbf{Z}, \frac{\partial \mathbf{Z}}{\partial s}, \kappa, \lambda\right) = 0,$$

т.е.

$$\kappa \frac{\partial \boldsymbol{Z}}{\partial s} = (\lambda^2 + \kappa^2) \boldsymbol{Z} \,. \tag{16}$$

Так как параметры уравнения (13) (а также (15))  $\kappa$  и  $\lambda$  зависят от естественного параметра *s*, то вид правой части будет меняться в зависимости от их значений. Например,

$$\boldsymbol{Q}\left(\boldsymbol{Z},\frac{\partial\boldsymbol{Z}}{\partial s},\kappa,\lambda\right) = \begin{cases} \lambda \boldsymbol{Z}, & \kappa = 0\\ 0, \phi o p M y \lambda a(16)\\ \mp i \frac{\partial \boldsymbol{Z}}{\partial s}, & \kappa = \pm i \lambda \end{cases},$$

что можно интерпретировать как воздействие переменного потенциала на сопутствующий трехгранник.

Изменения нового базиса векторов A, N и  $N^*$  с течением времени описывают локальные производные от этих векторов по времени. Выполним разложение этих производных по базису векторов A, N и  $N^*$ :

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial A}{\partial t} = aA + bN + cN^{*} \\ \frac{\partial N}{\partial t} = \alpha A + \beta N + \chi N^{*} \end{array} \right\},$$
(17)

где коэффициенты  $a, b, c, \alpha, \beta$  и  $\chi$  являются комплексными величинами. В силу вещественности вектора A выполняются равенства:  $a^* = a, b^* = c, c^* = b$ . Используя соотношения (6), продифференцированные по времени, можно показать, что  $a=0, \chi=0, \beta^* = -\beta$  (следовательно,  $\beta=iF$ , где F – вещественная функция),  $b = -\alpha^*/2$ . Следовательно, система уравнений (17) принимает вид

$$\begin{cases} \frac{\partial A}{\partial t} = -\frac{1}{2} (\alpha^* N + \alpha N^*) \\ \frac{\partial N}{\partial t} = \alpha A + iFN \end{cases}, \qquad (18)$$

причем скорости изменения базисных векторов A, N и  $N^*$  связаны между собой равенством

$$F\frac{\partial A}{\partial t} = \frac{i}{2} \left( \alpha^* \frac{\partial N}{\partial t} - \alpha \frac{\partial N^*}{\partial t} \right).$$

Так как векторы  $\partial A/\partial s$ , Z,  $\partial Z/\partial s$  и  $\partial A/\partial t$  определяются только базисными векторами N и  $N^*$ , то можно предположить, что между ними существует линейная зависимость вида

$$\frac{\partial A}{\partial t} = B_1 \frac{\partial A}{\partial s} + B_2 \mathbf{Z} + B_3 \frac{\partial \mathbf{Z}}{\partial s}, \qquad (19)$$

где коэффициенты  $B_i$  (i = 1, 2, 3) являются вещественными и независящими от параметризации пространственно-временного континуума. Из равенства (19) находим, что проективный коэффициент

$$\alpha = -\left[ (B_1 + iB_2)\psi + iB_3 \frac{\partial \psi}{\partial s} \right], \qquad (20)$$

Дифференцируя уравнения системы (18) по естественному параметру *s*, а первые два уравнения системы (7) по времени *t*, приравнивая соответствующие смешанные производные и коэффициенты при одинаковых базисных векторах, получим после несложных преобразований следующие уравнения

$$\begin{cases} -i\frac{\partial\psi}{\partial t} = i\frac{\partial\alpha}{\partial s} + F\psi\\ i\frac{\partial F}{\partial s} = \frac{1}{2}(\alpha^*\psi - \alpha\psi^*) \end{cases}$$
 (21)

Рассмотрим частные случаи полученных соотношений: **a)** *Солитон Хасимото* ( $B_1 = B_2 = 0, B_3 = 1$ ). Решение Хасимото имеет место в том случае, когда  $\alpha = -i\partial \psi / \partial s$ , что соответствует реализации равенства  $\partial A / \partial t = \partial Z / \partial s$ , которое отображает *локальное индукционное приближение* (см., напр., [9, с. 101]) в модели Хасимото ([9, с. 268-270]), при этом величина  $2\partial F / \partial s = \partial |\psi|^2 / \partial s$ 

 $(F = \frac{1}{2}|\psi|^2 + C(t))$ , а функция  $\psi$  удовлетворяет нелинейному уравнению Шредингера (см. первое уравнение из системы (21))

$$-i\frac{\partial\psi}{\partial t} = \frac{\partial^2\psi}{\partial s^2} + \left(\frac{1}{2}|\psi|^2 + C(t)\right)\psi.$$
(22)

Отметим, что систему (21) можно записать в виде

$$\begin{cases} \frac{\partial \alpha}{\partial s} = iN \cdot \frac{\partial \mathbf{Z}}{\partial t} \\ \frac{\partial F}{\partial s} = \mathbf{Z} \cdot \frac{\partial A}{\partial t} \end{cases}$$

**б)** Солитон подобный солитону Хасимото ( $B_2 = 0$ ). Иное решение системы (21) получим, если положить

$$\alpha = -B_1 \psi - i B_3 \partial \psi / \partial s \, .$$

Такой выбор проективных коэффициентов отвечает выполнению равенств

$$\frac{\partial A}{\partial t} = B_1 \frac{\partial A}{\partial s} + B_3 \frac{\partial Z}{\partial s},$$

$$\begin{cases} -i \frac{\partial \psi}{\partial t} = -iB_1 \frac{\partial \psi}{\partial s} + B_3 \frac{\partial^2 \psi}{\partial s^2} + F\psi \\ F = \frac{B_3}{2} |\psi|^2 + C(t) \end{cases}$$
(23)

в) Солитон неподобный солитону Хасимото ( $B_1 = 0$ ). В этом случае проективный параметр равен  $\alpha = -i(B_2\psi + B_3\partial\psi/\partial s)$ , следовательно, получим

$$\frac{\partial A}{\partial t} = B_2 \mathbf{Z} + B_3 \frac{\partial \mathbf{Z}}{\partial s},$$

$$\begin{cases}
-i \frac{\partial \psi}{\partial t} = B_2 \frac{\partial \psi}{\partial s} + B_3 \frac{\partial^2 \psi}{\partial s^2} + F \psi \\
F = B_2 \int_0^s |\psi(q)|^2 dq + \frac{B_3}{2} |\psi|^2 + C(t).
\end{cases}$$
(24)

Отметим, что решение Хасимото вытекает из решения системы (23) (или (24)) при  $B_1 = 0$  (или  $B_2 = 0$ ) и  $B_3 = 1$ . Из приведенных решений видно, что вид солитона и нелинейного уравнения Шредингера существенно зависит от параметра-функции  $\alpha$ , определяющего разложения локальных скоростей изменения базисных векторов по этим векторам (система (18)).

Таким образом, возникновение квантового объекта связано с изменчивостью траектории движения (кривизна, кручение и поворот пространственной кривой), что можно описать с помощью зависимости базисных векторов сопутствующего трехгранника от двух параметров – времени t и пройденного трехгранником пути *s*. Другими словами, квантовый объект – это материальная частица, которая движется вдоль изменяющейся траектории. CL(change line)-движение описывается нелинейным уравнением Шредингера, вид которого определяется связью между проективным коэффициентом  $\alpha$  и волновой функцией  $\Psi$ . При определенных значениях коэффициентов  $B_i$  (i = 1, 2, 3) (формула (19)) солитон попадает в область фрактальности (сохраняется подобие солитону Хасимото) или трансформации (нарушение подобия). Следовательно, перемещение материальной частицы по CL приводит к замене классических законов модели Эйлера-Лагранжа на законы модели Серра-Френе-Шредингера-Хасимото.

Переход с уровня квантовых объектов на уровень движения материальных сред приводит к качественному и количественному изменению параметров движения, основными из которых являются энерго-импульсные закономерности и уравнение для сил, действующих на выделенную локальную область (*целлу*) материала. В этой связи рассмотрим закономерности изменения состояния неподвижной и подвижной целл.

# 2. МЕХАНИЧЕСКОЕ ДВИЖЕНИЕ ЦЕЛЛЫ

а) Механика целлы при отсутствии внешних сил. При исследовании сплошных сред материальной точкой считают математическую точку, положение которой в выбранной системе координат задается радиус-вектором r в момент времени t (или  $\tau = ct$ , где c – характерная скорость движения в данной среде), и ее малую окрестность. Совокупность материальных точек выделенной из среды области, размеры которой значительно меньше размеров исследуемой системы, принято называть локальной областью (целлой).

Неподвижность локальной области (целлы) внутри той или иной субстанции обеспечивается протеканием внутренних процессов, которые не вызывают смещения цетра масс целлы (скорость центра масс выделенной области u = 0). Взаимодействие области с внешним окружением компенсируется появлением локальных сил. Их равнодействующая сила X задается частной производной по времени от импульса целлы p, градиентом энергии  $\varepsilon$  (grad $\varepsilon$ ) и вихрем импульсного поля (rot p). Если сила X и скорость движения центра масс целлы u отличны от нуля, то целла будет терять энергию за счет производства работы и реализации необратимых процессов, например, рассеивания тепла.

Изменение физических величин внутри локальной области с неподвижным центром масс при отсутствии внешних сил описывается формулами гипераналитичности (10) из [10]. В случае движения центра масс целлы со скоростью *и* надо рассматривать действие субстанциального оператора D (см. формулу (6) из [10]) на кватернион энергии  $\varepsilon$  - импульса *p*, который задается формулой (18)  $P = E / E_0 + \gamma P / (m_0 c) = \varepsilon + \gamma p$  из [11]. Тогда условия отсутствия субстанционального градиента движения локальной области (сохранение кватерниона энергии-импульса) сводятся к уравнениям

DP=0: 
$$\begin{cases} \frac{\partial \varepsilon}{\partial \tau} + \operatorname{div} \boldsymbol{p} = \boldsymbol{X} \cdot \boldsymbol{u} \\ -\operatorname{grad} \varepsilon + \operatorname{rot} \boldsymbol{p} - \boldsymbol{u} \frac{\partial \varepsilon}{\partial \tau} - [\boldsymbol{u} \times \boldsymbol{X}] - \{(\boldsymbol{u} \cdot \nabla) \boldsymbol{p} - \boldsymbol{u} \operatorname{div} \boldsymbol{p}\} = \boldsymbol{F} \end{cases}, (25)$$

где  $f + \operatorname{grad} \varepsilon - \operatorname{rot} p = -X$  – равнодействующая всех локальных сил, действующих на выделенную область,  $\partial p/\partial \tau = f$  – локальная, а  $dp/d\tau = F$  – глобальная реакции материальной точки на изменение ее импульса. Отметим, что при компенсации градиента энергии вихрем импульсного поля (grad  $\varepsilon$  = rot p) соблюдается третий закон Ньютона для локальной реакции: f = -X. Кроме того, по теореме 5 из [10] выражение, стоящее в фигурных скобках во втором уравнении системы (25), равно нулю  $((u \cdot \nabla)p - u \operatorname{div} p = 0)$  в силу сохранения кватерниона энергииимпульса.

Закон локального сохранения энергии целлы (первое уравнение системы (25) с нулевой правой частью) наблюдается при: а) *отсутствии локальной равнодействующей реакции* (X = 0). Отсутствие локальной (X = 0) и глобальной (F = 0) реакций для подвижной целлы приводит к выполнению равенства (с учетом первого уравнения системы (25))

$$\operatorname{grad} \boldsymbol{\varepsilon} = \operatorname{rot} \boldsymbol{p} + \boldsymbol{u} \operatorname{div} \boldsymbol{p} \,, \tag{26}$$

которое вытекает из второго уравнения системы (25). Уравнение (26) является аналогом теоремы Гельмгольца (см., напр., [12, с. 209-220; 13, с. 177-178]), которая на физическом языке означает разложение любого механического движения на прямолинейное (слагаемое  $u \operatorname{div} p$ ) и вращательное (rot p). При нулевой расходимости импульсного поля целлы ( $\operatorname{div} p = 0$  – соленоидальное поле или несжимаемая субстанция при постоянном значении массы целлы) выполняется локальный закон противодействия (f = -X), а покой и движение локальной области становятся неразличимыми. Таким образом, инерциальные системы отсчета являются следствием отсутствия локальной и глобальной реакций тел отсчета на состояния покоя или равномерного прямолинейного движения, а также нулевой расходимости импульсного поля.

Аналогичное поведение локальной области при наличии локальной ( $X \neq 0$ ) и глобальной ( $F \neq 0$ ) реакций целлы, а также при условии div  $p \neq 0$ , согласно системе (25), наблюдается при выполнении соотношений:

 $X \cdot u = 0$  ( $X \perp u$ ),  $u \operatorname{div} p - [u \times X] = F$ .

Если отсутствует локальная реакция целлы (X=0), а импульсное поле задается равенством  $p = -K \operatorname{grad} \varepsilon$ , то при постоянном

кинетическом коэффициенте *К* между глобальной *F* и локальной реакцией *f* материальной точки устанавливается соотношение  $F = f - uK\Delta\varepsilon$ , а энергия  $\varepsilon$  подчиняется уравнению параболического типа (см. первое уравнение системы (25)). Из полученного равенства следует совпадение локальной и глобальной реакций материальной точки для неподвижной целлы; б) *неподвижности целлы* (u=0), когда энергия целлы сохраняется во времени ( $\partial \varepsilon / \partial \tau = 0$  по первому уравнению системы (25)), а в пространстве (по второму уравнению системы (25)) выполняется равенство – grad $\varepsilon$  + rot p = F, т.е. в материальной среде возникает градиент энергии и вихрь импульсного поля, компенсирующие действие глобальной реакции;

в) перпендикулярности локальной силы к скорости движения центра масс локальной области ( $X \cdot u = 0$  или  $X \perp u$ ), что соответствует, например, движению материальных точек по окружности (эллипсу) вокруг притягивающего центра. В перечисленных случаях локальная область является консервативной системой с неизменной энергией.

Учитывая определение локальной силы X, перепишем первое уравнение системы (25) в виде

$$d\varepsilon + \delta A = [\mathbf{u} \cdot \operatorname{rot} \mathbf{p} - \operatorname{div} \mathbf{p}] d\tau, \qquad (27)$$

где введено обозначение  $\delta A = f \cdot u \, d \tau$  для изменения работы силы f. Так как сила f задается локальной производной по времени от импульса p, то изменение работы не является полным дифференциалом ( $f \cdot u \neq dA / d\tau$ ), поэтому обозначение изменения работы  $\delta A$  указывает на этот факт. Сравнивая (27) с первым законом термодинамики [14, с. 41] (количество «частиц» в целле будем считать неизменным), можно записать, что изменение тепла в локальной области, вызванное ее механическим движением, равно

$$\delta Q = [\mathbf{u} \cdot \operatorname{rot} \mathbf{p} - \operatorname{div} \mathbf{p}] d\tau.$$
(28)

*<u>Теорема 6.</u>* Для неподвижной целлы расходимость импульсного поля не возрастает. <u>Доказательство</u>: Так как выделяемое тепло (28) связано с хаотизацией движения частиц, т.е. с изменением энтропии (изменение энтропии dS ( $\delta Q = TdS$ , где T – температура целлы) равно нулю для обратимого процесса и положительно для необратимого процесса), то с ростом времени величина

 $\boldsymbol{u} \cdot \operatorname{rot} \boldsymbol{p} - \operatorname{div} \boldsymbol{p}$ 

не убывает. Следовательно, для неподвижной целлы (u = 0) расходимость импульсного поля не возрастает (div  $p \le 0$ ).

Следствие из <u>Теоремы 6</u>: обратимый термодинамический процесс в неподвижной целле сопровождается возникновением вихревого поля. Так как в этом случае расходимость импульсного поля равна нулю, то импульс представим в виде

 $p = \operatorname{rot} A \ (\operatorname{div}(\operatorname{rot} A) \equiv 0),$ 

где *А* – векторный потенциал, порождающий локальный вихрь. Возникающие в целлах локальные вихри формируют вихревые структуры в термодинамической системе в целом.

б) Влияние внешних сил на механическое движение целлы. Действие окружающей среды на выделенную локальную область может приводить к нарушению закона сохранения кватерниона энергии-импульса (D P  $\neq$  0), что приводит к замене системы (25) на систему уравнений

DP=
$$\Phi = \varphi - \gamma \Phi$$
:   

$$\begin{cases}
\frac{\partial \varepsilon}{\partial \tau} + \operatorname{div} p - X \cdot u = \varphi \\
F + \operatorname{grad} \varepsilon - \operatorname{rot} p + u \frac{\partial \varepsilon}{\partial \tau} + [u \times X] + \{(u \cdot \nabla) p - u \operatorname{div} p\} = -\Phi, \end{cases}$$
(29)

причем величина  $(u \cdot \nabla) p - u \operatorname{div} p \neq 0$  из-за невыполнения условий теоремы 5 из [10]. Из приведенных формул видно, что при действии внешней силы, компоненты которой удовлетворяют системе уравнений

$$\begin{cases} 0 = \varphi \\ (\boldsymbol{u} \cdot \nabla) \boldsymbol{p} - \boldsymbol{u} \operatorname{div} \boldsymbol{p} = -\boldsymbol{\Phi}' \end{cases}$$
(30)

нарушаются условия <u>Теоремы 5</u> из [10], но тем не менее выполняются уравнения (25). Система уравнений (30) указывает на то, что в глобальном масштабе кватернион энергии-импульса не сохраняется, но может оставаться неизменным на локальном уровне (DP  $\neq 0$ , но  $\diamond$ P=0) при специфическом виде внешней кватернионной силы  $\Phi = 0 - \gamma \Phi$ , где векторная часть определяется вторым уравнением системы (30).

Взаимодействие подвижных локальных областей между собой изменяет как локальные силы, так и импульсы частиц в каждой из целл. В этой связи для получения закона изменения энергии для всей термодинамической системы надо проводить осреднение выражения (27) с учетом (28) по ансамблю целл или по времени. В результате получим эмпирически установленный первый закон термодинамики, для средних величин. Следовательно, представленный подход не только демонстрирует скейлинговое подобие при переходе от уровня целл к уровню термодинамических систем, но и указывает на выполнение первого закона термодинамики для уровня локальных областей. Кроме того, в рамках данной модели выполнение первого закона термодинамики не определяет статус целлы, т.е. он не связан с термодинамической равновесностью или неравновесностью локальной области, а также с протеканием в целле обратимых и необратимых процессов. В этой связи возникает необходимость разработки термодинамической концепции неравновесности и выявления связи состояния термодинамической системы с протекающими в ней процессами.

# 3. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Движение материальных частиц и интерпретация их физических свойств существенно зависит от поведения полей, в которых они перемещаются. Если поля формируют неизменный потенциальный «ландшафт», то при отсутствии инерциальных и диссипативных сил частица движется вдоль экстремали Эйлера-Лагранжа. Изменяющийся «ландшафт» формирует переменную траекторию, которая приобретает новый вид в каждой точке пространственно-временного континуума. Это непостоянство траектории движения можно охарактеризовать параметрами самого пространства-времени (кривизна, кручение и поворот), влияющих на базисные векторы сопутствующего трехгранника (уравнения Серра-Френе). Уравнения эволюции базисных векторов в качестве коэффициентов содержат проективные величины, связанные с волновой функцией, описывающей поведение квантового объекта, называемого солитоном Хасимото (нелинейное уравнение Шредингера).

В работе данная проблема рассмотрена на основе ранее предложенной автором обобщенной модели Серра-Френе, которая учитывает дополнительно поворот сопутствующего трехгранника вокруг вектора бинормали. Получены эволюционные соотношения, зависящие от проективных коэффициентов и указано на существование солитонов иного вида, чем уединенная волна Хасимото. Кроме того, продемонстрировано наличие областей фрактальности и трансформации этого солитона в зависимости от связи скорости изменения одного из базисных векторов с двумя другими векторами и естественными скоростями изменения указанных в работе векторных функций.

Переход с уровня движения индивидуальных частиц вдоль изменяющейся траектории движения на уровень локальных областей термодинамической системы сопровождается изменением приоретитных величин (осуществляется путем перехода от векторов сопутствующего трехгранника к кватерниону энергии-импульса). Перемещение материальной частицы может происходить в покоящейся или движущейся локальной области под воздействием внутренних и внешних сил. В случае протекания обратимых термодинамических процессов в неподвижной целле возможно формирование вихревых структур. Действие специфических внешних сил может приводить к сохранению кватерниона энергии-импульса на локальном масштабном уровне.

1. *В.Ф. Гантмахер*, Лекции по аналитической механике, Физматлит, Москва (2001).

2. К. Ланцош, Вариационные принципы механики, Мир, Мос-ква (1965).

3. С.В. Терехов, ФТВД 25, № 1-2, 5 (2015).

4. М.Я. Выгодский, Справочник по высшей математике, Наука, Москва (1977).

5. *H. Hasimoto*, Journal of Fluid Mechanics **51**, № 3, 477 (1972).

6. А.И. Борисенко, И.Е. Тарапов, Векторный анализ и начала тензорного исчисления, Вища школа, Харьков (1986).

7. В. Блашке, Введение в дифференциальную геометрию, Удмуртский университет, Ижевск (2000).

8. Дж. Уизем, Линейные и нелинейные волны, Мир, Москва (1977).

9. *С.В. Алексеенко*, *П.А. Куйбин*, *В.Л. Окулов*, Введение в теорию концентрированных вихрей, Институт теплофизики СО РАН, Новосибирск (2003).

10. С.В. Терехов, ФТВД 26, № 1-2, 106 (2016).

11. С.В. Терехов, ФТВД 25, № 3-4, 112 (2015).

12. *Н.Е. Кочин*, Векторное исчисление и начала тензорного анализа, Наука, Москва (1965).

13. Г. Корн, Т. Корн, Справочник по математике, Наука, Москва (1973).

14. *И.С. Квасников*, Термодинамика и статистическая физика, Т.1. Теория равновесных систем: Термодинамика, Едиториал УРСС, Москва (2002).

### Terekhov S.V.

## PHYSICS-GEOMETRICAL DESCRIPTIONS OF HYPERSPACE. IV. SOLITON HASHIMOTO. MECHANICAL MOVEMENT CELLA.

We consider the variability basis accompanying trihedron in a generalized model of Serre-Frene, which takes into account the
rotation of the local coordinate system relative to the binormal vector. Partly trajectory of motion of a particle is described taking into account the two-parametric basis depending on the time and distance traveled. We get different versions of a nonlinear Schrödinger equation corresponding to the areas of scaling and transformation of the soliton Hashimoto. As part of the quaternion equations of motion of the model installed local area environment. It is shown that the internal energy of the field is consumed to perform the work and heat. It was found that in the area of fixed reversible processes formed vortex structures.

**Keywords**: soliton Hashimoto, nonlinear Schrödinger equation, the local area, the strength, the movement.



**43.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2017, т. 27, № 3, с. 69-79

PACS numbers: 02.10.De; 02.30.Tb; 45.20.-d; 45.50.-j

# Терехов С.В.

## ФИЗИКО-ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ГИПЕРПРОСТРАНСТВА. V. ПОЛЕ ГИПЕРДВОЙНЫХ КВАТЕРНИОНОВ

Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина ул. Р. Люксембург, 72, Донецк, 83114

Рукопись поступила в редакцию 20 июня 2017 года

Исследовано кватернионное поле гиперкомплесных структур Гамильтона-Гиббса с различными калибровками, накладываемыми на скалярную и векторную части потенциала. Показано, что при воздействии на неподвижную локальную область внешнего поля с нулевой скалярной частью, могут наблюдаться те или иные поля, связанные с различным поведением векторного потенциала. Например, отсутствие субстанционального градиента кватернионного поля приводит к наложению на потенциалы калибровки Лоренца и появлению электромагнитного поля Максвелла. Найдена связь особенностей кватернионного дифференциального исчисления с физическими характеристиками для гипераналитической плотности энергии кватернионного поля. Установлено, что произведение двух гипераналитических кватернионов не описывается гипераналитической функцией, если дефект кватернионной производной отличен он нуля. Показано, что помимо стандартных сил (напр., силы Лоренца) на «заряд» в кватернионном поле действуют дополнительные силы.

Ключевые слова: локальная область, кватернион, гипераналитичность, плотность распределения «зарядов», плотность «тока», скалярный и векторный потенциалы

## 1. ВВЕДЕНИЕ: ВИДЫ КВАТЕРИНИОНОВ

В течение последних пятидесяти лет наблюдается устойчивая тенденция к возрождению применения в геометрии и физике функций вида  $\Phi = \varphi + \gamma \frac{A}{c}$  [1-12] (скалярная Sc( $\Phi$ ) =  $\varphi$  и векторная Ve( $\Phi$ ) = A части могут зависеть, например, от пространственно-временных аргументов r и t, c – характерная скорость, а квадрат «цвета» кватерниона равен

$$\gamma^{2} = \begin{cases} -1 - гиперкомплексные \\ 0 - гипердуальные \\ +1 - гипердвойные \end{cases}$$
(1)

«Цветность» (1) однотипных кватернионов проявляется при их перемножении, т.к. произведение векторных составляющих определяется формулой

$$\gamma \mathbf{A} \gamma \mathbf{B} = \gamma^2 (\mathbf{A} \cdot \mathbf{B} - \gamma [\mathbf{A} \times \mathbf{B}]) .$$
 (2)

Кватернионные теории позволяют записать известные физические и математические соотношения в простой и наглядной форме [1, 2, 5-12]. Например, гипердуальные кватернионы используют для описания винтовых движений [1]; условия сопряженной гипераналитичности градиента псевдокватернионов [6] полностью соответствуют уравнениям Максвелла для электромагнитного поля в вакууме и т.д. Это указывает на возможность решения других проблем и задач с помощью гиперкомплексного исчисления.

Одной из таких задач является отыскание и исследование уравнений тех полей [9], которые описываются кватернионами другой «цветности». Математическая сторона проблемы связана с давними попытками аксиоматизации теоретической физики и внедрением в ее основы геометрико-алгебраических идей. С физической стороны, признание корпускулярно-волнового дуализма де Бройля [13] и попытка Максвелла записать уравнения электромагнитного поля в виде гипераналитичности ква-

тернионной функции [14, с.489] (см. также работы автора [6, 8, 9]) указывают на то, что такие попытки небезосновательны.

Для описания состояний вещества и поля необходимо ис-следовать кватернионные функции разной «цветности»; сравнить уравнения гипераналитичности и гипергармоничности с уравнениями феноменологических моделей по материальным полям; выяснить соответствие между особенностями кватернионного исчисления и их физическим содержанием.

Вначале исследуем условия гипераналитичности и гипергармоничности кватернионов Гамильтона-Гиббса, введенных в работе [15].

# 2. УСЛОВИЯ ГИПЕРАНАЛИТИЧНОСТИ И ГИПЕРГАРМОНИЧНОСТИ ПОЛЕВЫХ КВАТЕРНИОНОВ ГАМИЛЬТОНА-ГИББСА

Согласно формуле (10) из [16], гипердвойные кватернионные функции (кватернионы Гамильтона-Гиббса) удовлетворяют системе безразмерных уравнений гипераналитичности (далее по тексту положим скорость c=1)

$$\Diamond \Phi = 0: \begin{cases} \frac{\partial \varphi}{\partial \tau} + \operatorname{div} \mathbf{A} = 0\\ \frac{\partial \mathbf{A}}{\partial \tau} + \operatorname{grad} \varphi - \operatorname{rot} \mathbf{A} = 0 \end{cases},$$
(3)

где  $\diamond = \frac{\partial}{\partial \tau} + \gamma \nabla$  – оператор «тетра»,  $\nabla = \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}}$  – оператор «набла»,  $\tau = t/l$ , t – время в пространственных единицах измерения, l – характерная длина,  $\mathbf{r} = \mathbf{r}(x, y, z)/l$  – радиус-вектор, определяющий положение точки с координатами x, y и z,

div
$$\mathbf{A} = \nabla \cdot \mathbf{A}$$
; grad $\varphi = \nabla \varphi$ ; rot $\mathbf{A} = [\nabla \times \mathbf{A}]$ .

Так как кватернион  $\Phi(\tau, \mathbf{r})$  зависит от действительных переменных  $\tau$  и  $\mathbf{r}$ , то его аргументами являются гиперкомплексные структуры  $R = \tau + \gamma \mathbf{r}$  и  $R^* = \tau - \gamma \mathbf{r}$ , т.е.  $\Phi = \Phi(R, R^*)$ . Отметим тот факт, что при выполнении условий (3) выполняется также равенство  $\diamond^* \Phi^* = 0$  и не обращаются в нуль локальные кватер-

нионные производные  $\Diamond^* \Phi \neq 0$ ,  $\Diamond \Phi^* \neq 0$ .

Для неподвижной локальной области (скорость перемещения ее центра масс u=0, см. формулу (9) из [16]) условия (3) определяют независимость кватерниона  $\Phi(R, R^*)$  от комплексно-сопряженной структуры R\*. Кроме того, неоднозначность физического определения скалярного  $\varphi(R, R^*)$  и векторного потенциалов  $A(R,R^*)$  гиперкомплексной функции  $\Phi(R,R^*)$  связана с тем, что физически измеримые функции (например, напряженности материальных полей) определяются частными производными от потенциалов. Поэтому при решении физических задач на потенциалы полей накладывают дополнительные ограничения, которые определяют их калибровку. Если на неподвижную локальную область оказывает воздействие внешнее поле с напряженностью  $E^* = 0 - \gamma E$ , то во всей системе, состоящей из таких целл, будет отсутствовать субстанциональный градиент кватернионного поля при выполнении условий (формула вида (25) из [16])

$$D\Phi = 0 \Leftrightarrow \Diamond \Phi = \mathbf{E}^* : \begin{cases} \frac{\partial \varphi}{\partial \tau} + \operatorname{div} \mathbf{A} = 0\\ \frac{\partial \mathbf{A}}{\partial \tau} + \operatorname{grad} \varphi - \operatorname{rot} \mathbf{A} = -\mathbf{E} \end{cases}$$
(4)

а) *калибровка Лоренца* [17, с.228] соответствует первому уравнению (4). Введем в рассмотрение два типа поля  $\mathbf{E} = \mathbf{E}_1 + \mathbf{E}_2$ :

$$\mathbf{E}_{1} = -\frac{\partial \mathbf{A}}{\partial \tau} - \operatorname{grad} \varphi, \qquad (5)$$

$$\mathbf{E}_2 = \operatorname{rot} \mathbf{A} \,. \tag{6}$$

Применение операции дивергенции к уравнениям (5) и (6) с учетом первого уравнения (4) приводит к уравнениям

div 
$$\mathbf{E}_1 = \frac{\partial^2 \varphi}{\partial \tau^2} - \Delta \varphi = -\Box \varphi,$$
 (7)

$$\operatorname{div} \mathbf{E}_2 = 0 \tag{8}$$

$$(\Delta = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$$
 – оператор Лапласа,  $\Box = \Delta - \frac{\partial^2}{\partial \tau^2}$  – оператор

Даламбера). Действуя оператором ротора на (5), получим

$$\operatorname{rot} \mathbf{E}_{1} = -\frac{\partial \mathbf{E}_{2}}{\partial \tau}.$$
 (9)

Вычислив частную производную по времени от (5) и применив к первому уравнению системы (4) оператор «набла», найдем уравнение

$$\operatorname{rot} \mathbf{E}_{2} = \frac{\partial \mathbf{E}_{1}}{\partial \tau} + \Box \mathbf{A}.$$
 (10)

Сравнение уравнений (5)-(10) с теорией электромагнитного поля Максвелла (см., напр., [17, п.4.12]) показывает, что векторная функция  $E_1$  описывает «электрическое» поле, а  $E_2$  – «магнитное». При этом выполняются равенства

$$\Box \varphi = -4\pi \rho, \qquad (11)$$

$$\Box \mathbf{A} = -4\pi \,\mathbf{j},\tag{12}$$

здесь ρ – скалярная функция плотности распределения «заряда», а **j** – векторная функция плотности «тока». После введения гиперкомплексной плотности распределения «заряда»

$$Q = \rho + \gamma \mathbf{j} \tag{13}$$

соотношения (11) и (12) можно записать в кватернионном виде

$$\Box \Phi = -4\pi Q. \tag{14}$$

В области гипераналитичности (см. условия (3)) кватерниона (13) наблюдается локальный закон сохранения плотности распределения «заряда» р, а плотность «тока» удовлетворяет уравнению, которое имеет вид второго уравнения системы (3).

Отметим, что уравнения (11) и (12) являются волновыми уравнениями для потенциалов кватернионного поля [17, с.228]. Таким образом, *уравнения Максвелла* являются следствием отсутствия субстанционального градиента [16] кватернионного поля  $\Phi(R, R^*)$  при действии на локальную область внешнего поля специфического вида (формула вида (25) из [16]), наложения на потенциалы калибровки Лоренца и ее естественном возникновении в условиях (3) и (4); б) *калибровка Кулона* описывает соленоидальное векторное поле A (A = rot W, [17, п.4.10]), для которого выполняется равенство

$$\operatorname{div} \mathbf{A} = 0. \tag{15}$$

Из первого уравнения (4) следует, что поле Кулона характеризуется стационарным скалярным потенциалом  $\varphi$ , для которого (11) принимает вид уравнения Пуассона [18, с.56] (в единицах системы СГС)

$$\Delta \varphi = -4\pi \rho. \tag{16}$$

Отметим, что при выполнении условий (3) взятие операции дивергенции (div) от второго уравнения системы переводит его в уравнение Лапласа;

в) калибровка Лапласа ([17, п.4.11]) задается соотношениями  $\operatorname{div} \mathbf{A} = 0$ , rot  $\mathbf{A} = 0$ , (17)

а уравнение Лапласа

$$\Delta \varphi = 0 \tag{18}$$

описывает локальную область, в которой отсутствуют «заряды», «магнитное» поле и наблюдается стационарное скалярное поле  $\varphi$ , порождающее «электрическое» поле. Поле не достигает экстремального значения в областях, где выполняется уравнение Лапласа (18) и концентрируется в тех точках, где  $\Delta \varphi < 0$  [19].

г) *калибровка* вида  $\mathbf{A} = \operatorname{grad} \psi$  (div $\mathbf{A} \neq 0$ ) описывает потенциальное (безвихревое) векторное поле  $\mathbf{A}$ , так как выполняется тождество  $\mathbf{A} = \operatorname{rot}(\operatorname{grad} \psi) \equiv 0$  [17, с.179], при этом из второго уравнения системы (3) следует, что

$$\frac{\partial \psi}{\partial \tau} + \varphi = f(\tau) \,,$$

где  $f(\tau)$  – произвольная функция безразмерного времени. Подстановка этого равенства в первое уравнение системы (3) преобразовывает его в неоднородное уравнение Даламбера  $\Box \psi = -f'(\tau)$ .

Кватернион Ф(R, R<sup>\*</sup>), удовлетворяющий уравнению Даламбера

$$\Box \Phi(\mathbf{R}, \mathbf{R}^*) = 0, \qquad (19)$$

будем называть гипергармоническим. С точки зрения теории Максвелла гипергармоническая функция определяет локальные области, в которых отсутствуют «заряды» и «токи». В этих целлах скалярный и векторный потенциалы задаются периодическими во времени и по пространству функциями, которые могут формировать в синергетических системах периодические структуры Тьюринга [20].

## 3. КВАТЕРНИОН ПЛОТНОСТИ ЭНЕРГИИ В НЕПОДВИЖНОЙ ЦЕЛЛЕ

Произведение плотности «заряда» (13) Q(R,R<sup>\*</sup>) на гиперкомплексный потенциал  $\Phi(R,R^*)$  задает плотность энергии поля W = Q $\Phi$ , при этом ее скалярная и векторная части равны

$$Sc(W) = w = \rho \varphi + \mathbf{j} \cdot \mathbf{A}, \qquad (20)$$

$$Ve(W) = W = \rho A + \varphi j - [j \times A].$$
 (21)

Согласно формуле (47) из [16], гипераналитичность кватернионов Q и  $\Phi$  ( $\Diamond Q = 0$ ,  $\Diamond \Phi = 0$ , см. условия (3)) не определяет гипераналитичность функции W, т.е.

$$\langle W = \langle (Q\Phi) = \{(\langle Q \rangle \Phi + Q(\langle \Phi) + Q_{\Delta}(W)\} |_{\langle Q=0, \langle \Phi=0 \rangle} = Q_{\Delta}(W), \quad (22)$$

где дефект кватернионной производной по [16] равен:

$$Q_{\Delta}(W) = \mathbf{j} \cdot \operatorname{rot} \mathbf{A} + \gamma \{ [(-\nabla \varphi + [\mathbf{A} \times \nabla]) \times \mathbf{j}] \}.$$
(23)

С учетом правила (4) из [15] и формулы (2) из [16] равенство (23) принимает вид:

$$Q_{\Delta}(W) = \mathbf{j} \cdot \operatorname{rot} \mathbf{A} + \gamma \{ [\mathbf{j} \times \nabla \varphi] + [\mathbf{A} \times \operatorname{rot} \mathbf{j}] + \mathbf{Z} \}, \qquad (24)$$

где вектор  $\mathbf{Z} = (\mathbf{A} \cdot \nabla) \mathbf{j} - \mathbf{A} \operatorname{div} \mathbf{j}$ . Следовательно, целла с «зарядом» Q в кватернионном поле  $\Phi$  обладает гиперкомплексным градиентом плотности энергии  $\langle W |_{\langle Q=0, \langle \Phi=0 \rangle} = g + \gamma \mathbf{G}$ :

$$\operatorname{Sc}(\Diamond W)\Big|_{\Diamond Q=0,\,\Diamond \Phi=0} = g = \mathbf{j} \cdot \operatorname{rot} \mathbf{A},$$
 (25)

$$\operatorname{Ve}(\Diamond W)\big|_{\Diamond Q=0, \Diamond \Phi=0} = \mathbf{G} = [\mathbf{j} \times \nabla \varphi] + [\mathbf{A} \times \operatorname{rot} \mathbf{j}] + \mathbf{Z}.$$
 (26)

Используя формулу (18), определение (24) из [15], формулы (42) -(46) из [16] и условия (3), запишем первое слагаемое в (24) в виде

$$g = \frac{1}{8} \{ \langle (Q, \Diamond, \Phi^*) \rangle + \langle (Q, \Diamond^*, \Phi) \rangle + \langle (Q^*, \Diamond, \Phi) \rangle + \langle (Q^*, \Diamond^*, \Phi^*) \rangle \} =$$

$$= \frac{1}{8} \{ (Q \Diamond^* + Q^* \Diamond) \Phi + (Q \Diamond + Q^* \Diamond^*) \Phi^* - ((\Diamond^* \Phi)^* + (\Diamond \Phi^*)^*) Q) \}$$
(27)

Согласно формулам (18) из [15] и (37) из [16], выражение  $\gamma[\mathbf{j} \times \nabla \varphi] = \frac{1}{4} \{ [(\Diamond \Phi), Q] + [(\Diamond \Phi^*), Q] \} = \frac{1}{4} [(\Diamond \Phi^*), Q] = \frac{1}{4} \{ (\Diamond \Phi^*) Q - (\Diamond \Phi^*)^* Q^* \} (28) \}$ 

Третье слагаемое (24) по формулам (18) из [15] и (39) из [16] равно

$$\gamma[A \times \operatorname{rot} \mathbf{j}] = -\frac{1}{4} \{ [(\diamond Q), \Phi] + [(\diamond Q^*), \Phi] \} = -\frac{1}{4} [(\diamond Q^*), \Phi] = \frac{1}{4} \{ (\diamond Q^*)^* \Phi^* - (\diamond Q^*) \Phi \},$$
(29)

Величина (с учетом определения (23) из [15])

$$\gamma \mathbf{Z} = \frac{1}{2} [(\Phi, \Diamond, Q)] = \frac{1}{2} \{(\Phi \Diamond) Q - \Phi(\Diamond Q)\} = \frac{1}{2} (\Phi \Diamond) Q$$
(30)

представляет собой произведение числа на локальную гиперкомплексную производную по направлению кватерниона потенциала Ф от кватерниона плотности распределения «заряда» Q. Формулы (27)-(30) демонстрируют связь особенностей дифференциального исчисления кватернионов и физических свойств локальной области при отсутствии гиперкомплексных градиентов плотности распределения «заряда» Q и потенциала поля Ф.

При условии гипераналитичности функций Q и  $\Phi$  дефект гиперкомплексной производной от плотности энергии W равен нулю (Q<sub>Δ</sub>(W) = 0), например, в таких случаях:

а) если выражение (30) равно нулю (Z=0). Рассмотрим некоторые частные случаи обращения вектора Z в нуль:

-  $\mathbf{Z} = 0$ :  $\begin{cases} \mathbf{A} = 0 \\ \mathbf{j} = 0 \end{cases}$ , в локальной области наблюдается стационарное

распределение плотности «зарядов», при наличии внешнего «электрического» поля (см. систему (4)) его напряженность противоположна по направлению градиенту скалярного потенциала кватернионного поля  $\varphi$ , дефект кватернионной производной (24) равен нулю и кватернион плотности энергии описывается гипераналитической функцией;

-  $\mathbf{Z} = 0$ :  $\begin{cases} \mathbf{A} \neq 0 \\ \mathbf{j} = 0 \end{cases}$ , при наличии внешнего поля стационарное рас-

пределение плотности «зарядов» поддерживается «электрическим» и «магнитным» полями, дефект кватернионной производной (24) равен нулю и кватернион плотности энергии описывается гипераналитической функцией;

$$- \mathbf{Z} = 0: \begin{cases} \mathbf{A} = 0 \\ \mathbf{j} \neq 0 \end{cases}$$
, при наличии внешнего поля ему противодейст-  
вует градиент стационарного скалярного потенциала, дефект  
кватернионной производной (24) отличен от нуля и кватерни-  
он плотности энергии не описывается гипераналитической фун-  
кцией;

-  $\mathbf{Z} = 0$ :  $\begin{cases} \mathbf{A} \neq \mathbf{0} \\ \mathbf{j} \neq \mathbf{0} \end{cases}$ , выполняется равенство  $(\mathbf{A} \cdot \nabla) \mathbf{j} = \mathbf{A} \operatorname{div} \mathbf{j}$  и пусть

плотность «тока» ј перпендикулярна «магнитному» полю (6) ( $\mathbf{j} \perp \mathbf{E}_2$ , величина (27) обращается в нуль), тогда по <u>Теореме 5</u> из [16] компланарность векторов **j**, **A** и rot **j** (или **j**, **A** и  $\nabla \varphi$ , или **j**,  $\nabla \varphi$  и rot **j**, или **A**,  $\nabla \varphi$  и rot **j**) определяет обращение в нуль формулы (26), т.е. перпендикулярность соответствующих векторов к полю **G**. В этом случае дефект кватернионной производной (24) равен нулю и кватернион плотности энергии описывается гипераналитической функцией;

б) если выражение (30) не равно нулю ( $\mathbf{Z} \neq 0$ ) и плотность «тока» **ј** перпендикулярна «магнитному» полю (6) ( $\mathbf{j} \perp \mathbf{E}_2$ , величина (27) обращается в нуль), то объем параллелепипеда, построенного на векторах **j**, **A** и гоt **j** (или **j**, **A** и  $\nabla \varphi$ , или **j**,  $\nabla \varphi$  и гоt **j**, или **A**,  $\nabla \varphi$  и гоt **j**), в случае нулевого дефекта кватернионной производной будет равен

$$\mathbf{j} \cdot [\mathbf{A} \times \operatorname{rot} \mathbf{j}] = \mathbf{j} \cdot \mathbf{Z}$$
(31)

(или

$$\mathbf{A} \cdot [\mathbf{j} \times \nabla \varphi] = \mathbf{A} \cdot \mathbf{Z} \quad (32)$$

$$\operatorname{rot} \mathbf{j} \cdot [\mathbf{j} \times \nabla \varphi] = \operatorname{rot} \mathbf{j} \cdot \mathbf{Z} , \qquad (33)$$

$$\nabla \varphi \cdot [\mathbf{A} \times \operatorname{rot} \mathbf{j}] = \nabla \varphi \cdot \mathbf{Z}). \tag{34}$$

Отличие объемов параллелепипедов (31)-(34) от правых частей указанных соотношений указывает на наличие кватернионного градиента плотности энергии, т.е. на то, что функция W не является гипераналитической. Таким образом, произведение двух гипераналитических функций не является гипераналитическим, если дефект кватернионной производной отличен от нуля.

## 4. СУБСТАНЦИОНАЛЬНОЕ УРАВНЕНИЕ СОХРАНЕНИЯ ПЛОТНОСТИ РАСПРЕДЕЛЕНИЯ «ЗАРЯДА». СИЛЫ В КВАТЕРНИОННОМ ПОЛЕ

Если плотность распределения «заряда» (13) описывается гипераналитической функцией, то выполняются условия вида (3):

$$\diamond \mathbf{Q} = 0: \begin{cases} \frac{\partial \rho}{\partial \tau} + \operatorname{div} \mathbf{j} = 0\\ \frac{\partial \mathbf{j}}{\partial \tau} + \operatorname{grad} \rho - \operatorname{rot} \mathbf{j} = 0 \end{cases}$$
(35)

Если центр масс локальной области движется со скоростью **u**, но остаются неизменными условия (35), то первое уравнение (35) можно переписать в виде

$$\frac{\mathrm{d}\rho}{\mathrm{d}\tau} + \mathrm{div}\,\mathbf{J} = -\rho\mathrm{div}\,\mathbf{u}\,,\tag{36}$$

здесь  $\frac{d}{d\tau} = \frac{\partial}{\partial \tau} + \mathbf{u} \cdot \nabla$  – субстациональная производная по времени,  $\mathbf{J} = \mathbf{j} - \rho \mathbf{u}$  – субстациональная плотность «тока», равная разности векторов истинной плотности «тока»  $\mathbf{j}$  и конвективной компоненты  $\rho \mathbf{u}$ . Для несжимаемой среды (div  $\mathbf{u} = 0$ ) субстанциональное уравнение сохранения плотности распределения «заряда» (36) принимает вид:

$$\frac{\mathrm{d}\,\rho}{\mathrm{d}\tau} + \mathrm{div}\,\mathbf{J} = 0\,. \tag{37}$$

Если в среде отсутствует «ток» ( $\mathbf{j} = 0$ ), но присутствует конвективное перемещение «заряда», то субстанциональная плотность «заряда»

$$\mathbf{J} = -\rho \mathbf{u} \,. \tag{38}$$

Силу, действующую на движущийся «заряд» в кватернионном поле вида (4), определим формулой (Q= $\rho$ + $\gamma$ **J**):

$$F = QE = -Q \Diamond \Phi = \mathbf{J} \cdot \mathbf{E} + \gamma (\rho \mathbf{E} - [\mathbf{J} \times \mathbf{E}]), \qquad (39)$$

где скалярная часть кватерниона (39) определяет скорость диссипации энергии

$$\frac{\mathrm{d}\varepsilon}{\mathrm{d}\tau} = \mathbf{J} \cdot \mathbf{E}, \qquad (40)$$

а векторная – силу, действующую на «заряд»:

$$\mathbf{F} = \rho \mathbf{E} - [\mathbf{J} \times \mathbf{E}]. \tag{41}$$

Из формулы (40) следует, что рассеяние энергии локальной областью не происходит при отсутствии внутри нее «тока» (J=0), а при его наличии – при перпендикулярности плотности «тока» J вектору напряженности внешнего поля E ( $J \perp E$ ). При коллинеарности плотности «тока» J вектору напряженности «злектрического» поля E<sub>1</sub> ( $J \parallel E_1$ ) из правой части равенства (41) исчезает вычитаемое [ $J \times E_1$ ]. В этом случае указанные величины связаны соотношением

$$\mathbf{J} = \boldsymbol{\sigma} \mathbf{E}_1, \tag{42}$$

где  $\sigma$  – коэффициент пропорциональности. Если стационарное векторное поле **A** не изменяется от точки к точке локальной области, то выражение (42) описывает закон Ома, записанный в дифференциальной форме [22, с.14], а коэффициент  $\sigma$  – электропроводность среды. С учетом введенных определений и при выполнении (42) равенство (41) запишется в виде

$$\mathbf{F} = \rho \mathbf{E}_1 + \rho \left[ \mathbf{u} \times \mathbf{E}_2 \right] + \rho \mathbf{E}_2 - \left[ \mathbf{j} \times \mathbf{E}_2 \right]. \tag{43}$$

Если выполняется равенство

$$\rho \mathbf{E}_2 - [\mathbf{j} \times \mathbf{E}_2] = 0, \qquad (44)$$

то соотношение (43) является стандартным выражением для силы, действующей на «заряд» в «электрическом» и «магнитном» полях, причем второе слагаемое описывает силу Лоренца

$$\mathbf{F}_{\mathrm{L}} = \rho \left[ \mathbf{u} \times \mathbf{E}_{2} \right]. \tag{45}$$

Таким образом, стандартное выражение для силы, действующей на «заряд» в «электрическом» и «магнитном» полях, возникает тогда, когда происходит конвективное перераспределение «заряда», выполняется дифференциальный закон Ома и справедливо выражение (44).

### 4. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Условия гипераналитичности кватернионных функций в некоторой локальной области позволяет устранить неопределенность в определение полевых потенциалов (первое уравнение условий определяет калибровку полевых потенциалов) и приводят к уравнениям моделей Максвелла, Кулона, Пуассона и Лапласа. Исследование гипераналитичности произведения двух гипераналитичных кватернионов Гамильтона-Гиббса позволило связать некоммутативность и неассоциативность дифференциального гиперисчисления с физическими величинами системы. Следует отметить, что помимо стандартных сил (напр., сила Лоренца) в кватернионном поле на «заряд» действуют дополнительные силы. Таким образом, применение гиперкомплексного исчисления к описанию физических объектов позволяет получить не только известные из эксперимента и теории соотношения, но и установить целый ряд новых связей между характеристиками системы.

1. *Ф.М. Диментберг*, Винтовое счисление и его приложения в механике, Наука, Москва (1965).

2. В.Н. Березин, Ю.А. Курочкин, Е.А. Толкачев, Кватернионы в релятивистской физике, Наука, Минск (1989).

3. P.S. Bisht, O.P. Negi, B.S. Rajput, Progr. Theor. Phys. 85, 1, 157 (1991).

4. *А.О. Ватульян*, Соросовский образовательный журнал, № 5, 117 (1999).

5. A.P. Yefremov, Gravitaion & Cosmology 7, 4, 273 (2001).

6. *С.В. Терехов*, Вісник Донецького національного університету, Сер. А: Природничі науки, № 2, 287 (2002).

7. *А.П. Ефремов*, Гиперкомплексные числа в геометрии и физике **1**, 111 (2004).

8. *С.В. Терехов*, Вестник Новгородского государственного университета, № 26, 56 (2004).

9. *С.В. Терехов*, Вісник Донецького національного університету, Сер. А: Природничі науки № 2, 162 (2008).

10. А.А. Элиович, В.И. Санюк, Вестник РУДН. Серия Математика. Информатика. Физика, № 2 (1), 79 (2010).

11. Ю.Н. Челноков, Кватернионные модели и методы динамики, навигации и управления движением, Физматлит, Москва (2011).

12. *В.И. Крылов*, *С.Н. Яшкин*, Известия высших учебных заведений. Геодезия и аэрофотосъемка, № 6, 3 (2016).

13. *Л. де Бройль*, Революция в физике. Новая физика и кванты, Госатомиздат, Москва (1963).

14. Дж.К. Максвелл, Избранные сочинения по теории электромагнитного поля, Гос. изд. техн.-теор. лит., Москва (1952).

15. С.В. Терехов, ФТВД 25, № 1-2, 5 (2015).

16. С.В. Терехов, ФТВД 26, № 1-2, 106 (2016).

17. А.И. Борисенко, И.Е. Тарапов, Векторный анализ и начала тензорного исчисления, Высшая школа, Москва (1966).

18. А.В. Астахов, Ю.М. Широков, Электромагнитное поле, Наука, Москва (1980).

19. *Ф.М. Морс, Г. Фешбах*, Методы теоретической физики. Т.1, Иностранная литература, Москва (1958).

20. С.В. Терехов, ФТВД 22, № 1, 33 (2012).

21. С.В. Терехов, ФТВД 25, № 3-4, 112 (2015).

22. А.А. Власов, Макроскопическая электродинамика, Физматлит, Москва (2005).

# Terekhov S.V.

# PHYSICS-GEOMETRICAL DESCRIPTIONS OF HYPERSPACE. V. FIELD OF HYPERDOUBLE QUATERNIONS

The quaternion field of hypercomplex structures of Hamilton-Gibbs is investigational with different calibrations, laid on scalar and vectorial to part of potential. It is shown that at affecting immobile local area of the external field with a zero scalar part, there can be one or another fields, related to different behavior of vectorial potential. For example, absence of substancional gradient of the quaternion field results in imposition on potentials of Lorenz calibration and appearance of the Maxwell electromagnetic field. Connection of features of quaternion differential calculation is found with physical descriptions for the hyperanalytical closeness of energy of the quaternion field. It is set that work of two hyperanalytical quaternions is not described by a hyperanalytical function, if the defect of quaternion derivative is excellent he zero. It is shown that besides standard forces (e.g., Lorenz force) on a «charge» additional forces operate in the quaternion field.

**Keywords**: local area, quaternion, hyperanalyticity, closeness of distribution of «charges», closeness of «current», scalar and vectorial potentials. **44.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2018, т. 28, № 2, с. 74-80

PACS numbers: 02.10.De; 02.30.Tb; 45.20.-d; 45.50.-j

#### Терехов С.В.

# ФИЗИКО-ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ГИПЕРПРОСТРАНСТВА. VI. ЗАКОН СОХРАНЕНИЯ ФИЗИЧЕСКОЙ ВЕЛИЧИНЫ И ЗАКОН ИЗМЕНЕНИЯ ЕЕ ПОТОКА

Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина ул. Р. Люксембург, 72, Донецк, 83114

Рукопись поступила в редакцию 25 декабря 2017 года

Исследована взаимосвязь кинетического и динамического уравнений, определяющих условия гипераналитичности кватерниона Гамильтона-Гиббса. Выявлены случаи субстанционального и локального сохранения скалярной составляющей этой гиперкомплексной функции. Показано, что при установленных в работе ограничениях на вид потока физической величины, априори выполняются законы Фика, Фурье и им подобные.

Ключевые слова: локальная область, кватернион, гипераналитичность, закон сохранения, поток, стационарность

#### ВВЕДЕНИЕ: ЗАКОНЫ СОХРАНЕНИЯ ХАРАКТЕРИСТИК ФИЗИЧЕСКИХ ВЕЛИЧИН

Отсутствие внешнего воздействия на локальную область (*целлу*) сопровождается сохранением той или иной характеристики физического объекта, причем наблюдается идентичность вида законов сохранения. Приведем ряд примеров:

а) калибровка Лоренца [1, с.228]

$$\frac{\partial \varphi}{\partial t} + \operatorname{div} \mathbf{A} = 0, \qquad (1)$$

где  $\varphi$  и А – скалярный и векторный потенциалы электромаг-

нитного поля, t – время. Если отсутствует расходимость векторного поля A (div A = 0), то уравнение (1) соответствует локальному закону сохранения скалярной функции  $\varphi$  ( $\partial \varphi / \partial t = 0$ ). Если векторная функция A отвечает за конвективный перенос скалярного потенциала (A =  $\varphi$ u, u – скорость перемещения центра масс целлы в локальной точке в выбранный момент времени t), то для несжимаемой среды (div u = 0) уравнение (1) описывает субстанциональный закон сохранения потенциала  $\varphi$ ( $d\varphi/dt=0$ ). Если векторная функция A задает потенциальное поле (A =  $-\alpha \nabla \varphi$ , rot A=0,  $\alpha$  – постоянный коэффициент пропорциональности), то уравнение (1) определяет  $\partial u \phi \phi e peнциальный$ закон сохранения скалярной функции  $\varphi$ .

б) закон сохранения заряда [2, с.36]

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \operatorname{div} \mathbf{j} = 0, \qquad (2)$$

где  $\rho$  – объемная плотность электрического заряда, t – время, **j** – плотность тока;

в) закон сохранения массы [3, с.10]

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \operatorname{div} \rho \mathbf{u} = 0, \qquad (3)$$

здесь *р* – плотность вещества, **u** – массовая скорость в данной точке в момент времени t;

г) уравнение неразрывности (уравнение Фоккера-Планка) [3, с.53]

$$\frac{\partial w}{\partial t} + \operatorname{div} \mathbf{j} = 0, \qquad (4)$$

здесь w – плотность вероятности, **j** – поток частиц в момент времени t;

д) модель Шредингера [4, с.124]

$$\frac{\partial \mathbf{P}}{\partial t} + \operatorname{div} \mathbf{J} = 0, \qquad (5)$$

где распределение вероятности  $P = \Psi \cdot \Psi^*$  задается волновой функцией  $\Psi$ , а поток в локальной точке в момент времени t ра-

вен J = Re $\left[\Psi^* \frac{\hbar}{im} \nabla \Psi\right]$  ( $\hbar$  – приведенная постоянная Планка, i –

мнимая единица, m – масса частицы).

Несмотря на разное физическое содержание величин (1)-(5), все они удовлетворяют одному и тому же уравнению. Это уравнение является одним из условий, определяющих локальную гипераналитичность кватерниона Гамильтона-Гиббса

$$F(\tau, \mathbf{r}) = f(\tau, \mathbf{r}) + \gamma \frac{F(\tau, \mathbf{r})}{V_0}$$

(см. формулу (10) из [5, с.108]), которые запишем в размерных единицах:

$$\diamond F = 0: \begin{cases} \frac{\partial f}{\partial t} + \operatorname{div} \mathbf{F} = 0\\ \frac{1}{V_0^2} \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial t} + \operatorname{gradf} - \frac{1}{V_0} \operatorname{rot} \mathbf{F} = 0 \end{cases}$$
(6)

где  $\tau = \frac{V_0 t}{L_0}$  и  $\mathbf{r} = \frac{\mathbf{r}}{L_0}$  – безразмерные время и радиус-вектор положения центра тяжести локальной области;  $L_0$  и  $V_0$  – характерный размер и скорость для исследуемой задачи (в последующих формулах длину  $L_0$  и скорость  $V_0$  положим равными единице); f и F скалярная и векторная составляющие кватерниона F. Легко показать, что функции f и F удовлетворяют уравнениям

$$\Box f = 0, \qquad (7)$$

$$\Box \mathbf{F} = -2\mathrm{rot}(\mathrm{rot}\,\mathbf{F})\,.\tag{8}$$

 $(\Box = \Delta - \frac{\partial^2}{\partial t^2} -$ оператор Даламбера,  $\Delta = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} -$ оператор

Лапласа). Если вектор-функция **F** задает потенциальное (безвихревое) векторное поле, т.е.

$$rot \mathbf{F} = 0$$

(**F** = grad $\phi$ , так как rot(grad $\phi$ )  $\equiv 0$  [1, c.179],  $\phi$  – произвольный скалярный потенциал), то кватернион F удовлетворяет уравне-

нию Даламбера (формула (19) из [6]), т.е. является гипергармоническим.

Система уравнений (6) содержит два уравнения: первое из них соответствует выполнению закона сохранения скалярной функции f, a второе – задает изменение потока этой функции. Определенный интерес представляют случаи априорного выполнения второго уравнения системы (6), которым соответствуют классические модели Фика, Фурье и им подобные кинетические теории. Поэтому целью данной работы является выявление вариантов не только локального или субстанционального сохранения функции f, но и обращения второго уравнения системы (6) в тождество. Это позволит выяснить границы применимости вышеуказанных построений.

#### СУБСТАЦИОНАЛЬНОЕ СОХРАНЕНИЕ СКАЛЯРНОЙ СОСТАВЛЯЮЩЕЙ КВАТЕРНИОНА

Если центр масс целлы движется со скоростью **u**, то умножив скалярно эту скорость на второе уравнение (6) и прибавив результат к первому уравнению, получим соотношение для субстанциональной производной по времени  $\frac{df}{dt}$  от скалярной функции f:

$$\frac{\mathrm{d}\mathbf{f}}{\mathrm{d}\mathbf{t}} = \mathbf{u} \cdot \left( \operatorname{rot} \mathbf{F} - \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial t} \right) - \operatorname{div} \mathbf{F} \,. \tag{9}$$

При обращении в нуль правой части уравнения (9) величина f остается неизменной в каждый момент времени в любой точке исследуемого объекта.

Рассмотрим ряд частных случаев субстанционального сохранения скалярной составляющей кватерниона F, когда выполняется равенство:

$$\mathbf{u} \cdot \left( \operatorname{rot} \mathbf{F} - \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial t} \right) - \operatorname{div} \mathbf{F} = 0.$$
 (10)

1. Пусть **u** ≠ 0, rot **F** -  $\frac{\partial \mathbf{F}}{\partial t}$  ≠/0, **u** ⊥ (rot **F** -  $\frac{\partial \mathbf{F}}{\partial t}$ ) и div **F** ≠ 0, тогда

уравнение (10) служит для определения векторного поля F: а) потенциальное (безвихревое) векторное поле F, т.е. rot F = 0

(**F** = grad  $\phi$ , так как rot(grad  $\phi$ ) = 0 [1, c.179],  $\phi$  – произвольный скалярный потенциал), равенство (10) принимает вид уравнения Пуассона [7, c.56]:

$$\Delta \phi = -\mathbf{u} \cdot \nabla \left( \frac{\partial \phi}{\partial t} \right), \tag{11}$$

Следовательно, правую часть уравнения (11) можно трактовать как плотность р некоторых «зарядов» (в единицах системы СГС):

$$\rho = \frac{1}{4\pi} \mathbf{u} \cdot \nabla \left( \frac{\partial \phi}{\partial t} \right), \tag{12}$$

Если целла покоится (**u** = 0) или скорость движения ее центра масс перпендикулярна градиенту скорости изменения скалярного потенциала ( $\mathbf{u} \perp \nabla \left(\frac{\partial \phi}{\partial t}\right)$ ), то внутри локальной области «заряды» отсутствуют. В том случае, когда вектор **F** является потоком величины f (**F** =  $-\gamma$  grad f,  $\gamma$  – постоянный кинетический коэффициент, т.е.  $\phi = -\gamma$  f), перемещение целлы порождает внутри нее «заряды» с плотностью

$$\rho = -\frac{\gamma}{4\pi} \mathbf{u} \cdot \nabla \left(\frac{\partial \mathbf{f}}{\partial t}\right), \tag{13}$$

(кинетический коэффициент  $\gamma > 0$ ) причем эти «заряды» противоположны по знаку величине  $\mathbf{u} \cdot \nabla \left( \frac{\partial \mathbf{f}}{\partial \mathbf{t}} \right)$ ;

б) стационарное векторное поле F  $(\partial F/\partial t = 0, t.e.$  векторная функция F явно не зависит от времени t и является функцией только пространственных переменных). Из второго уравнения системы (6) имеем rot F = gradf и уравнение (10) принимает вид:

$$\mathbf{u} \cdot \operatorname{grad} \mathbf{f} - \operatorname{div} \mathbf{F} = 0 \tag{14}$$

ИЛИ

$$f \operatorname{div} \mathbf{u} + \operatorname{div} (\mathbf{F} - f \mathbf{u}) = 0.$$
 (15)

При конвективном переносе величины  $f \neq 0$  ее поток равен  $\mathbf{F} = f \mathbf{u}$ , поэтому уравнение (15) сводится к условию несжимаемости локальной области, т.е.

$$\operatorname{div} \mathbf{u} = 0. \tag{16}$$

2. Соленоидальное векторное поле с калибровкой Кулона div  $\mathbf{F} = 0$  ( $\mathbf{F} = \operatorname{rot} \mathbf{W}$ , [1, п.4.10],  $\mathbf{W}$  – произвольное векторное поле, при этом div(rot  $\mathbf{W}$ ) = 0; отметим, что по первому уравнению системы (6) имеет место локальное сохранение скаляра f ):

- неподвижная целла (**u** = 0);

- подвижная локальная область (**u** ≠ 0):

а) выполняется равенство

$$\operatorname{rot} \mathbf{F} - \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial t} = 0.$$
 (17)

Если искать общее решение этого уравнения методом разделения переменных [8, c.133], то получим решение вида  $F(t, r) = G(r) \exp(\lambda t)$ ,

а векторная функция **G**(**r**) удовлетворяет уравнению rot  $\mathbf{G} = \lambda \mathbf{G}$ . Это уравнение разрешимо [8, c.44], так как из div  $\mathbf{F} = 0$  следует div  $\mathbf{G} = 0$ . Используя теорему Стокса [8, c.21] (контур С ограничивает ориентированную поверхность  $\mathbf{S} = \mathbf{Sn}$ , **n** – нормаль к поверхности), получим

$$\int_{S} \operatorname{rot} \mathbf{G} \cdot d\mathbf{S} = \oint_{C} \mathbf{G} \cdot d\mathbf{r} = \lambda \int_{S} \mathbf{G} \cdot d\mathbf{S} = \lambda \int_{S} \mathbf{G} \cdot \mathbf{n} \, d\mathbf{S} = \lambda \int_{S} \mathbf{G}_{n} \, d\mathbf{S}. \quad (18)$$

Формула (18) показывает, что циркуляция вектора G(r) по контуру C определяется проекцией векторного поля G(r) на нормальный вектор **n**;

б) поле Лапласа (rot  $\mathbf{F} = 0 \implies \mathbf{F} = \operatorname{grad} \phi$  (rot(grad  $\phi) \equiv 0$ ), где  $\phi$  – произвольный скалярный потенциал, и так как div  $\mathbf{F} = 0$ , то выполняется уравнение Лапласа  $\Delta \phi = 0$ ), тогда равенство

$$\mathbf{u} \cdot \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial t} = 0 \tag{19}$$

означает взаимную перпендикулярность этих векторов, т.е. движение локальной области осуществляется перпендикулярно к векторным линиям поля скорости изменения вектора **F**. Если вектор **F** не изменяется с течением времени, то уравнение (9) обращается в тождество;

в) перпендикулярность векторов  $\mathbf{u} \perp \left( \operatorname{rot} \mathbf{F} - \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial t} \right) = \operatorname{gradf}$ . Иная фор-

ма записи этого условия имеет вид:

$$f \operatorname{div} \mathbf{u} - \operatorname{div} (f \mathbf{u}) = 0.$$
 (20)

Из уравнения (20) следует, что *в несжимаемой среде* (div  $\mathbf{u} = 0$ ) конвективный поток (f  $\mathbf{u}$ ) является вихрем (f  $\mathbf{u} = \operatorname{rot} \mathbf{Q}, \mathbf{Q} - \operatorname{про$  $извольное векторное поле, div(rot <math>\mathbf{Q}$ )  $\equiv 0$ ).

#### КИНЕТИЧЕСКИЕ МОДЕЛИ ФИКА, ФУРЬЕ И ИМ ПОДОБНЫЕ (ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНОЕ СОХРАНЕНИЕ СКАЛЯРНОЙ СОСТАВЛЯЮЩЕЙ КВАТЕРНИОНА)

Согласно первому закону Фика (см., напр., [9, с.8]), диффузионный поток **j** связан с градиентом концентрации вещества  $\nabla c = \text{grad } c$  соотношением:

$$\mathbf{j} = -\mathbf{D}\nabla\mathbf{c},\tag{21}$$

где D – коэффициент диффузии, размерность которого в международной системе CU –  $m^2$ /sec. Закон теплопроводности по Фурье (см., напр., формулу (1.2.10а) из [10, с.18]) содержит поток тепла  $\mathbf{j}_{\mathrm{T}}$ , который описывается формулой:

$$\mathbf{j}_{\mathrm{T}} = -\mathbf{k}\nabla\theta\,,\tag{22}$$

здесь k – коэффициент теплопроводности,  $\nabla \theta$  – градиент температуры  $\theta$ .

В общем случае кинетические коэффициенты указанных и им подобных необратимых процессов зависят от местоположения точки в среде при заданном моменте времени. Таким образом, в *безразмерных величинах* кинетические явления этого класса характеризуются следующей зависимостью между векторной и скалярной составляющими кватерниона:

$$\mathbf{F} = -\gamma \nabla \mathbf{f} \tag{23}$$

( у – переменный кинетический коэффициент). Следует заме-

тить, что зависимость коэффициента  $\gamma$  от времени и пространственных аргументов задается механизмом протекания процесса.

С учетом того, что  $rot(\nabla f) \equiv 0$ , второе уравнение системы (6) является уравнением для определения функции  $\nabla f = g$  при известной зависимости коэффициента  $\gamma$  от пространственновременных координат:

$$\left(1 - \frac{\partial \gamma}{\partial t}\right) \mathbf{g} - \gamma \frac{\partial \mathbf{g}}{\partial t} + \left[\nabla \gamma \times \mathbf{g}\right] = 0.$$
 (24)

После подстановки

$$\mathbf{g} = \mathbf{z}(t, \mathbf{r}) \exp\left(\int_{0}^{t} \frac{1}{\gamma} \left(1 - \frac{\partial \gamma}{\partial t}\right) dt\right).$$
(25)

уравнение (24) принимает вид ( $\nabla(\ln \gamma) = \mathbf{h}$ ):

$$\gamma \frac{\partial \mathbf{z}}{\partial t} = [\nabla \gamma \times \mathbf{z}] \implies \frac{\partial \mathbf{z}}{\partial t} = [\nabla (\ln \gamma) \times \mathbf{z}] \implies \frac{\partial \mathbf{z}}{\partial t} = [\mathbf{h} \times \mathbf{z}].$$
(26)

В проекциях векторное уравнение (26) эквивалентно системе уравнений

$$\begin{cases} \frac{\partial z_1}{\partial t} = h_2 z_3 - h_3 z_2 \\ \frac{\partial z_2}{\partial t} = h_3 z_1 - h_1 z_3 \\ \frac{\partial z_3}{\partial t} = h_1 z_3 - h_3 z_1 \end{cases}$$
(27)

которое аналогично системе уравнений (1) из [11] и ее анализ приведен там же. Поэтому здесь рассмотрим лишь частные случаи явного обращения уравнения (26) в тождество. Они априори приводят к решению второго уравнения системы (6) в виде законов Фика, Фурье и им подобных (выражение (23)):

1. Стационарность вектора **z** (отсутствие явной зависимости этого векторного поля от времени, т.е.  $\partial z / \partial t = 0$ ) и его коллинеарность градиенту логарифма кинетического коэффициента ( $[\mathbf{h} \times \mathbf{z}] = 0 \Rightarrow \mathbf{z} \parallel \mathbf{h}$ , могут быть направленными в одну или противоположные стороны).

2. Стационарность вектора z и зависимость кинетического коэффициента  $\gamma$  только от времени ( $\gamma = \gamma(t)$ ,  $\mathbf{h} \equiv 0$ ).

3. Стационарность вектора z и постоянство кинетического коэффициента  $\gamma$  ( $\gamma = \text{const}$ ,  $\mathbf{h} \equiv 0$ ).

Отметим, что в двух последних случаях векторное поле g представляется произведением двух функций, одна из которых зависит только от времени t, а вторая — только от пространственных координат r, что является основанием для применения метода разделения переменных.

#### 4. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Универсальность вида для законов сохранения различных физических величин является следствием их кватернионной природы. Рассмотренные типы законов сохранения (локальный, субстанциональный и дифференциальный) реализуются при определенных условиях. Они связаны с формированием того или иного состояния синергетической системы. Особый интерес представляют классические кинетические модели, так как условия их реализации указывают на образовании в системе вихревых и других структур. Таким образом, алгебра гипердвойных кватернионов Гамильтона-Гиббса является вспомогательным инструментом для выяснения физической сущности сложных систем.

1. А.И. Борисенко, И.Е. Тарапов, Векторный анализ и начала тензорного исчисления, Высшая школа, Москва (1966).

2. *О.И. Фальковский*, Техническая электродинамика, «Лань», Москва (2009).

3. И.П. Базаров, Э.В. Геворкян, П.Н. Николаев, Неравновесная термодинамика и физическая кинетика, МГУ, Москва (1989). 4. А. Мессиа, Квантовая механика, Т.1, Наука, Москва (1978). 5. С.В. Терехов, ФТВД **26**, № 1-2, 106 (2016). 6. С.В. Терехов, ФТВД 27, № 3, 69 (2017).

7. А.В. Астахов, Ю.М. Широков, Электромагнитное поле, Наука, Москва (1980).

8. В. Босс, Лекции по математике. Т. 11: Уравнения математической физики, «ЛИБРОКОМ», Москва (2009).

9. *Б.С. Бокштейн*, Диффузия в металлах, «Металлургия», Мос-ква (1978).

10. *М. Био*, Вариационные принципы в теории теплообмена, Энергия, Москва (1975).

11. С.В. Терехов, ФТВД 26, № 3-4, 129 (2016).

# Terekhov S.V.

# PHYSICS-GEOMETRICAL DESCRIPTIONS OF HYPERSPACE. VI. LAWS OF MAINTENANCE OF SIZES AND LAW OF CHANGE OF STREAM

Intercommunication is investigational kinetic and dynamic equalizations, qualificatory the terms of hyperanalyticity of quaternion of Hamilton-Gibbs. The cases of substancal and local maintenance of scalar constituent of this hypercomplex function are educed. It is shown that at the limitations of stream of physical size set in-process, a priori the laws of Fic, Fourier are executed and them similar to.

**Keywords**: local area, quaternion, hyperanalyticity, law of maintenance, stream, stationarity

**45.** Мониторинг. Наука и технологии. Махачкала, 2017, № 1 (30), с. 51-57

УДК 536.6

Локтионов<sup>1</sup> И.К., **Терехов<sup>2</sup> С.В.**, Ткач<sup>2</sup> В.И.

## ТЕПЛОЕМКОСТИ ВАКАНСИОННОЙ И КОРПУСКУЛЯРНОЙ ПОДСИСТЕМ КОНДЕНСИРОВАННОЙ СРЕДЫ

<sup>1</sup>Донецкий национальный технический университет, Донецк, ДНР <sup>2</sup>ГУ «Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина», Донецк, ДНР *e-mail: <u>likk@telenet.dn.ua</u>, <u>svlter@yandex.ru</u>* 

Предложен термодинамический подход к вычислению теплоемкости при постоянном давлении термодинамической системы в рамках модели с малым числом ограничений, накладываемых на микроскопические параметры корпускул и вакансий. Получено выражение для свободной энергии Гельмгольца и установлены термодинамические соотношения для микроскопических параметров компонентов. Найдены выражения для теплоемкостей корпускулярной и вакансионной подсистем конденсированной среды с фиксированным числом частиц, проведены численные расчеты указанных величин для различных систем. Показано, что характер изменения теплоемкости с температурой существенно зависит от температурной зависимости теплоты, рассчитанной на одну «частицу», а также от величины и знака параметров, входящих в нее.

Ключевые слова: конденсированная среда, вакансия, энергия Гельмгольца, энтропия, внутренняя энергия, теплоемкость, температура.

#### HEAT CAPACITY VACANCIES AND CORPUSCULAR SUBSYSTEMS OF THE CONDENSED ENVIRONMENT

I.K. Loktionov<sup>1</sup>, S.V. Terekhov<sup>2</sup>, V.I. Tkatch<sup>2</sup> <sup>1</sup>Donetsk national technical university, Donetsk, DPR <sup>2</sup>A.A. Galkin Donetsk Physics and Engeeniring Institute, Donetsk, DPR

The thermodynamics approach for calculations of heat capacity at constant pressure for the thermodynamics system within the framework of the model with the small number of limitations constrained on the microscopic parameters of particles and vacancies is proposed. The expression for the Helmholtz free energy was obtained and the thermodynamics relations for the microscopic parameters of the components were established. The expressions for the heat capacities of the particle and vacancy subsystems of the condensed medium with the fixed number of particles were found and the numerical calculations of these quantities for the different systems were performed. It has been shown that the heat capacity temperature behavior essentially depends on the temperature dependence of the heat calculated per one "particle" as well as on the values and signs of the parameters involved.

**Keywords:** condensed medium, vacancy, energy of Helmholtz, entropy, internal energy, heat capacity, temperature.

## 1. ВВЕДЕНИЕ

Экспериментальные исследования теплоемкости металлических [1] и неметаллических [2, 3] стекол, опаловых матриц [4], мультиферроиков [5], крио кристаллов криптона [6], моносилицида кобальта [7], углеродных наноматериалов [8] и других конденсированных сред демонстрируют отклонение получаемых температурных зависимостей от кривых классических моделей Дебая и Эйнштейна [9, с.85] и их модификаций (напр., [10-12]). Теплоемкость:

 – стекол испытывает скачок при их нагревании (охлаждении) в области температуры стеклообразного перехода;

 – опаловых матриц значительно превышает ее значения, рассчитанные по модели Дебая;

мультиферроиков, криокристаллов криптона и моносилицида кобальта отображается температурной кривой, которая не только лежит выше классической линии, начиная с некоторой температуры, но и испытывает изгиб в сторону больших значений;
 фуллерита C<sub>60</sub> в определенном температурном интервале содержит пик.

Перечисленные особенности поведения температурной зависимости теплоемкости материалов указывают на необходимость построения термодинамической модели температурной зависимости теплоемкости конденсированной среды. В этой связи целями данной работы являются: разработка на основе классической термодинамики нового подхода к описанию теплоемкости конденсированной среды с учетом вакансий, образующих свободный объем; определение термодинамических величин, ответственных за изменение вида температурной кривой теплоемкости; исследование области применимости предложенного теоретического построения с помощью численных расчетов модельных и реальных систем.

Дискретизация объема системы подразумевает его разбиение на N ячеек:  $N_i$  мест (каждое из них имеет объем  $v_i$ ) заняты частицами сорта *i* (всего в системе *k* компонентов), а  $N_0$  ограниченных областей (каждая из них имеет объем  $v_0$ ) – остаются вакантными. Таким образом, объем системы определяется по формуле

$$V = v_0 N_0 + \sum_{i=1}^k v_i N_i = V_0 + V_p, \qquad (1)$$

которая использовалась при построении феноменологических моделей разреженной и конденсированной сред [13, 14]. В этих моделях объем системы представлялся в виде совокупности областей с неизменными объемами  $v_i$  (i = 0, 1, ..., k), что позволяет говорить о моделях с «жесткими» ячейками всех типов. В представляемой работе, в отличие от [13, 14], объем ячеек может изменяться, а также не используется целый ряд ранее принимаемых ограничений по отношению к корпускулярной (атомарным или молекулярным) и вакансионной подсистемам.

# 2. СВОБОДНАЯ ЭНЕРГИЯ ГЕЛЬМГОЛЬЦА И ТЕРМОДИНАМИЧЕСКИЕ СООТНОШЕНИЯ ДЛЯ МИКРОСКОПИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ КОМПОНЕНТОВ

В качестве независимых аргументов, описывающих состояние k-компонентной среды, выберем числа атомов (молекул)  $N_i$  сорта i (i=1,...,k) и вакансий  $N_0$ , объем системы V и температуру T. Другими словами, будем считать, что состояние конденсированной системы описывает свободная энергия Гельмгольца. Согласно [13, 14], под конденсированной средой понимается термодинамическая система с малой объемной до-

лей вакансий ( $v_0N_0/V \ll 1$ ). В дальнейшем все составляющие системы (корпускулы и вакансии) будем называть «частицами».

Вероятность того, что на каждую «частицу» вида i приходится внутренняя энергия  $\varepsilon_i$  (i = 0, 1, ..., k), определим формулой Больцмана

$$w_i = \exp(-\beta \varepsilon_i), \qquad (2)$$

здесь  $\beta = 1/\theta$ ,  $\theta = k_B T$  – температура исследуемого объекта по энергетической шкале,  $k_B = 1.3807 \cdot 10^{-23}$  J/K – константа Больцмана. Сумма вероятностей (2) равна единице, следовательно, внутренняя энергия одной вакансии задается температурой системы и внутренними энергиями частиц

$$\varepsilon_0 = -\theta \ln(1 - \sum_{i=1}^k w_i) = -\theta \ln[1 - \sum_{i=1}^k \exp(-\beta \varepsilon_i)].$$
(3)

Перестановка местами тождественных «частиц» не может изменить термодинамическое равновесие системы. При фиксированных внешних условиях вероятности (2) не изменяются от опыта к опыту, поэтому вероятность того, что  $N_i$  ячеек заняты частицами сорта *i*, а  $N_0$  мест остаются вакантными, определяется по схеме Бернулли [15, с.29]:

$$W = N! \prod_{i=0}^{k} \frac{w_i^{N_i}}{N_i!}.$$
 (4)

С учетом равенств (2) и (4) свободная энергия Гельмгольца задается классической формулой [14, с.153]

$$F = -\theta \ln W = \varepsilon_0 N_0 + \sum_{i=1}^k \varepsilon_i N_i + \theta \left[ N_0 \ln(N_0 / N) + \sum_{i=1}^k N_i \ln(N_i / N) \right] = U - ST,$$
(5)

а вакансии выступают в роли дополнительного и равноправного компонента системы.

Из сравнения левой и правой частей в последнем равенстве (5) находим, что внутренняя энергия и энтропия системы удовлетворяют соотношениям вида (1)

$$U = \varepsilon_0 N_0 + \sum_{i=1}^k \varepsilon_i N_i = U_0 + U_p, \qquad (6)$$

$$S = s_0 N_0 + \sum_{i=1}^k s_i N_i = S_0 + S_p,$$
(7)

где энтропия, приходящаяся на одну «частицу» сорта *i*, равна

$$s_i = -k_B \ln(N_i / N) \,. \tag{8}$$

Экстенсивность величин (1), (6) и (7) приводит к соотношениям

$$\begin{cases} dV = \sum_{i=0}^{k} v_i dN_i \\ N_0 dv_0 = -\sum_{i=1}^{k} N_i dv_i \end{cases}, \qquad (1^*) \\ \begin{cases} dU = \sum_{i=0}^{k} \varepsilon_i dN_i \\ N_0 d\varepsilon_0 = -\sum_{i=1}^{k} N_i d\varepsilon_i \end{cases}, \qquad 9) \\ \begin{cases} dS = \sum_{i=0}^{k} s_i dN_i \\ N_0 ds_0 = -\sum_{i=1}^{k} N_i ds_i \end{cases}, \qquad (10) \end{cases}$$

т.е. термодинамические величины вакансий определяются коллективной реакцией корпускулярной подсистемы.

В силу того, что объем (1), внутренняя энергия (6) и конфигурационная энтропия (7) являются однородными функциями Эйлера первого порядка по числу «частиц», связь между микроскопическими величинами имеет вид [14, с.148]

$$\varepsilon_i = -Pv_i + s_i T + \mu_i, \qquad (11)$$

где *Р* – давление,  $\mu_i$  – химический потенциал «частиц» сорта *i*. По теории Гиббса [16] из (11) следует, что

$$d\varepsilon_i = -Pdv_i + Tds_i, \qquad (12)$$

$$d\mu_i = v_i dP - s_i dT , \qquad (13)$$

причем для равновесных вакансий выполняются соотношения

$$\mu_0 = 0, \quad 0 = v_0 dP - s_0 dT \,. \tag{14}$$

Второе равенство (14) соответствует уравнению Клапейрона-Клазиуса [17, с. 103–106], что позволяет связать характеристики вакансии с измеряемыми величинами. Из соотношения (11), записанного для вакансий, и второго равенства (14) получаем

$$\varepsilon_0 = \left(T \cdot \frac{dP}{dT} - P\right) \cdot v_0, \qquad (15)$$

$$s_0 = v_0 \frac{dP}{dT}.$$
 (16)

Для характеристики теплоты, приходящейся на одну «частицу», введем понятие теплоты хаотизации «частиц» сорта i, согласно формуле  $q_i = s_i T$  (i = 0, 1, ..., k). Так, из (15) и (16) находим, что величина, которую будем называть теплотой хаотизации вакансий  $q_0 = s_0 T$ , равна

$$q_0 = \varepsilon_0 T \frac{dP}{dT} / \left( T \frac{dP}{dT} - P \right).$$
(17)

Использование формулы (8) позволяет найти распределение вакансий в виде температурной зависимости их относительной доли

$$x_0 = \frac{N_0}{N_p} = \frac{1}{\exp(\beta q_0) - 1},$$
(18)

и концентрации частиц сорта  $i (i \neq 0)$ 

$$x_{i} = \frac{N_{i}}{N_{p}} = (1 + x_{0}) \exp(-\beta q_{i}), \qquad (19)$$

здесь  $N_p = \sum_{i=1}^k N_i$  – число частиц в системе,  $q_i = s_i T$  – теплота хаотизации частиц сорта *i*. Из (18) видно, что вакансии подчиняются «квантовой» статистике Бозе-Эйнштейна и при определенных условиях могут «сконденсироваться» в одной ячейке. Выполнив суммирование по *i* в (19) и учтя (18), получим равенство

$$1 - \exp(-\beta q_0) = \sum_{i=1}^k \exp(-\beta q_i).$$
 (20)

Отсюда вытекает, что вероятность тепловой хаотизации, вносимой в систему «частицей» вида i (i = 0, 1, ..., k), определяется формулой Бернулли

$$p_i = \exp(-\beta q_i). \tag{21}$$

Формула (21) позволяет переписать (18) и (19) в виде

$$x_0 = \frac{p_0}{1 - p_0},\tag{22}$$

$$x_i = \frac{p_i}{1 - p_0}.$$
 (23)

Если тепловая хаотизация вакансий незначительна ( $p_0 \ll 1$ ), то относительная доля вакансий  $x_0$ , по (22), и концентрации частиц  $x_i$ , по (23), совпадают с соответствующими вероятностями  $p_i$  (i = 0, 1, ..., k).

# 3. ТЕПЛОЕМКОСТИ ПОДСИСТЕМ КОНДЕНСИРОВАННОЙ СРЕДЫ С ФИКСИРОВАННЫМ ЧИСЛОМ ЧАСТИЦ $N_p$

Для такого объекта перепишем первые равенства систем (9) и (10) в виде

$$dU = C_{V}dT = (C_{Vp} + C_{V0})dT = \sum_{i=1}^{k} \varepsilon_{i} \, dN_{i} + \varepsilon_{0} dN_{0} \,, \qquad (24)$$

$$TdS = C_P dT = (C_{PP} + C_{P0}) dT = T \sum_{i=1}^k s_i \, dN_i + T s_0 dN_0, \qquad (25)$$

где  $C_v$ ,  $C_p$  – теплоемкости системы при постоянных значениях объема и давления, соответственно;  $C_{vp}$ ,  $C_{pp}$  и  $C_{v0}$ ,  $C_{p0}$  – аналогичные теплоемкости для корпускулярной и вакансионной подсистем.

а) *Вклад вакансий в теплоемкость системы*, по (24) и (25), определяется формулами (в безразмерном виде)

$$\frac{C_{V0}}{k_B N_p} = \varepsilon_0 \frac{dx_0}{d\theta},$$
(26)

$$\frac{C_{P0}}{k_B N_p} = q_0 \frac{dx_0}{d\theta} \,. \tag{27}$$

Разность величин (27) и (26) задается выражением (при учете (11) и первого равенства (14))

$$\frac{C_{P0} - C_{V0}}{k_B N_p} = -(\varepsilon_0 - q_0) \frac{dx_0}{d\theta} = P v_0 \frac{dx_0}{d\theta}, \qquad (28)$$

а их отношение –

$$\frac{C_{P0}}{C_{V0}} = \frac{q_0}{\varepsilon_0} = \gamma_0, \qquad (29)$$

здесь  $\gamma_0$  – показатель адиабаты для вакансионной подсистемы. Из формулы (29) с учетом (17) находим, что

$$\gamma_0 = 1 + \frac{Pv_0}{\varepsilon_0} = T \frac{dP}{dT} / \left( T \frac{dP}{dT} - P \right), \tag{30}$$

а разность теплоемкостей

$$C_{P0} - C_{V0} = C_{V0} P / \left( T \frac{dP}{dT} - P \right).$$
(31)

Согласно равенству (30), теплоемкости вакансионной подсистемы при постоянных значениях давления или объема совпадают ( $\gamma_0 = 1$ ), если величина  $Pv_0$  значительно меньше, чем внутренняя энергия из расчета на одну вакансию  $\varepsilon_0$  ( $Pv_0 << \varepsilon_0$ ). Другими словами, для точечных вакансий ( $v_0 \approx 0$ ) показатель адиабаты равен единице. Закон Майера для вакансионной подсистемы выполняется при равенстве правой части соотношения (31) универсальной газовой постоянной R = 8,314 J/(mol·K).

С учетом распределения (18) и формулы (21) из (27) найдем

$$\frac{C_{P0}}{k_B N_p} = \left( \left(\frac{q_0}{\theta}\right)^2 - \frac{q_0}{\theta} \frac{dq_0}{d\theta} \right) \frac{p_0}{\left(1 - p_0\right)^2}.$$
(32)

б) Вклад корпускулярной подсистемы в теплоемкость системы, по (24) и (25), определяется формулами (в безразмерном виде)

$$\frac{C_{Vp}}{k_B N_p} = \sum_{i=1}^k \varepsilon_i \frac{dx_i}{d\theta},$$
(34)

$$\frac{C_{Pp}}{k_B N_p} = \sum_{i=1}^k q_i \frac{dx_i}{d\theta}.$$
(35)

С учетом формул (21) и (23) производная

$$\frac{dx_{i}}{d\theta} = \frac{1}{1 - p_{0}} \frac{dp_{i}}{d\theta} + \frac{p_{i}}{(1 - p_{0})^{2}} \frac{dp_{0}}{d\theta},$$
(36)

где производные от вероятностей (21) определяются выражениями

$$\frac{dp_i}{d\theta} = \frac{p_i}{\theta^2} \left( q_i - \theta \frac{dq_i}{d\theta} \right).$$
(37)

Отметим, что второе слагаемое в формуле (36) определяет влияние вакансионной подсистемы на теплоемкость корпускулярной подсистемы.

Теплоемкости (34) и (35) при подстановке формул (36) и (37) зависят не только от температуры и теплоты на одну вакансию, но и от средних характеристик корпускулярной подсистемы

$$\frac{C_{Vp}}{k_B N_p} = \frac{\langle \varepsilon q \rangle - \theta \langle \varepsilon dq / d\theta \rangle}{\theta^2 (1 - p_0)} + \frac{\langle \varepsilon \rangle p_0 (q_0 - \theta dq_0 / d\theta)}{\theta^2 (1 - p_0)^2}, \quad (34)$$

$$\frac{C_{p_p}}{k_B N_p} = \frac{\langle q^2 \rangle - \theta \langle q \, dq \, / \, d\theta \rangle}{\theta^2 (1 - p_0)} + \frac{\langle q \rangle p_0 (q_0 - \theta \, dq_0 \, / \, d\theta)}{\theta^2 (1 - p_0)^2}, \quad (35)$$

здесь 
$$\langle \varepsilon q \rangle = \sum_{i=1}^{k} \varepsilon_{i} q_{i} p_{i}, \langle \varepsilon \frac{dq}{d\theta} \rangle = \sum_{i=1}^{k} \varepsilon_{i} \frac{dq_{i}}{d\theta} p_{i}, \langle \varepsilon \rangle = \sum_{i=1}^{k} \varepsilon_{i} p_{i},$$
  
 $\langle q^{2} \rangle = \sum_{i=1}^{k} q_{i}^{2} p_{i}, \langle q \frac{dq}{d\theta} \rangle = \sum_{i=1}^{k} q_{i} \frac{dq_{i}}{d\theta} p_{i}, \langle q \rangle = \sum_{i=1}^{k} q_{i} p_{i}.$ 

#### 4. ЧИСЛЕННЫЕ РАСЧЕТЫ ТЕПЛОЕМКОСТЕЙ РАЗЛИЧНЫХ ТЕРМОДИНАМИЧЕСКИХ СИСТЕМ

С целью изучения возможностей предложенной модели были проведены численные расчеты теплоемкостей с различными температурными зависимостями теплот хаотизации.

Пусть  $q_0 = ak_B$ , где a – постоянная величина. На рис. 1 показаны кривые температурной зависимости теплоемкости при постоянном давлении вакансионной подсистемы при разных значениях величины a. Из рис. 1 видно, что с уменьшением теплоты хаотизации вакансий  $q_0$  теплоемкость  $C_{p_0}$  стремится к универсальной газовой постоянной R = 8,314 J/(mol·K) (см. кривые 1–4 на рис. 1), а число вакансий по (18) – к бесконечности. Рост значения параметра a приводит к практически нулевым величинам теплоемкости в области низких температур.

Аналогичное поведение демонстрирует и теплоемкость при постоянном давлении для корпускулярной подсистемы, если теплота хаотизации q<sub>p</sub> остается неизменной. Численные расчеты показывают, что независимо от значений постоянных теплот хаотизации корпускулярной и вакансионной подсистем при выполнении соотношения  $q_p / q_0 = 2$  теплоемкость системы (рис. 2, кривая 1; кривая 2 отображает изменения теплоемкости вакансионной подсистемы в зависимости от температуры системы) всегда стремится к 3*R*, т.е. выполняется закон Дюлонга-Пти.

Геплоемкость Cp/R





Рис. 1. Влияние параметра *а* на теп- Рис. 2. Теплоемкость термодинамилоемкость при постоянном давлении для вакансионной подсистемы: 1 - 10; 2 - 150; 3 - 400; 4 - 1000

ческой системы при отношении теплот хаотизации равном 2:1 (пример:  $q_0 = 200$ ,  $q_p = 400$ ) для корпускулярной и вакансионной подсистем (1 – теплоемкость системы; 2 – теплоемкость вакансий)

На рис. 3 отображен ход изменения теплоемкости вакансионной подсистемы в зависимости от температуры, когда функция  $q_0/k_B = a + bT^n$ , при постоянных параметрах b = 400, n = -1и варьировании константы а.

На рис. 4 показан график теплоемкости никеля при постоянном давлении\* и наличии в нем магнитного фазового перехода второго рода при температуре Кюри  $T_{\rm C} = 631$  К. Численный расчет этой зависимости производился в предположе-



**Рис. 3.** Изменение теплоемкости при постоянном давлении для вакансионной подсистемы при варьировании параметра *a*: 1 – 10; 2 – 35; 3 – 200; 4 – 400

**Рис. 4.** Температурная зависимость теплоемкости при постоянном давлении для никеля ( $_{\Delta}$  – по Леппу [18, с.30])

нии встречных тепловых волн между корпускулярной и «вакансионной» подсистемами. Пик на кривой теплоемкости, согласно развитым представлениям, обусловлен температурной зависимостью теплоты хаотизации «вакансий», которая описы-

вается функцией 
$$\frac{q_0(T)}{k_B} = \frac{T_c}{14.6} - \frac{0.7 \cdot T_p}{T_c} \operatorname{arctg}\left(\frac{T - T_c}{T_c - T_p}\right) \left(T_p - \text{темпера-$$

тура, при которой намагниченность образца обращается в нуль при снижении температуры от точки фазового перехода). Для корпускулярной подсистемы теплота хаотизации задавалась

формулой  $\frac{q_p(T)}{k_B} = \frac{T_p}{1.8} + \frac{1.8 \cdot T_c}{T_p} \operatorname{arctg}\left(\frac{T - T_c}{T_c - T_p}\right)$ . Таким образом, темпе-

ратурная зависимость теплоты хаотизации «частиц» оказывает существенное влияние на вид кривой температурной зависимости теплоемкости вакансий и корпускул.

В качестве второго примера рассмотрим модельный аморфный материал, который представляет собой сложную термодинамическую систему. В таких системах возможна синергетическая (совместная) реакция всех подсистем на изменения внеш-

<sup>\*</sup> В качестве «вакансионной подсистемы» здесь выступает подсистема спинов, противоположно направленных по отношению к внутреннему молекулярному полю никеля.
него окружения. В частности, она проявляется в поведении корпускулярной (рис. 5, кривая 1) и вакансионной (рис. 5, кривая 2) подсистем при изменении теплового фона. На рис. 5 (кривая 3) показан ход температурной зависимости теплоемкости при постоянном давлении модельного аморфного материала при его нагревании (рис. 5 а) и охлаждении (рис. 5 б).



Рис. 5. Теплоемкость модельного стекла при его нагревании (*a*) и охлаждении переохлажденного расплава (б): 1 – часть теплоемкости, определяемая только вакансиями; 2 – часть теплоемкости, определяемая изменением концентрации частиц; 3 – часть теплоемкости, определяемая изменением относительной доли вакансий; 4 – теплоемкость стеклующегося материала

Поведение теплот хаотизации корпускулярной и вакансионной подсистем при возрастании температуры термодинамической системы имитировалось функциями:

$$\frac{q_0(T)}{k_B} = \frac{T_0}{12} - \frac{T_p}{T_0} \operatorname{arctg}\left(\frac{T - T_0}{T_0 - T_p}\right), \quad \frac{q_p(T)}{k_B} = \frac{T_p}{2} + \frac{4 \cdot T_0}{T_p} \operatorname{arctg}\left(\frac{T - T_0}{T_0 - T_p}\right),$$

где  $T_0 = 650K$ ;  $T_p = 630K$  — температуры «разогрева» вакансионной и корпускулярной подсистем при нагревании стекла (рис. 5 а). Ход температурных кривых теплот хаотизации «частиц» переохлажденного расплава при охлаждении (рис. 5 б) определялся теми же зависимостями при температуре «замерзания» корпускулярной подсистемы  $T_p = 560K$ .

Проведенные численные расчеты позволяют предложить следующий механизм формирования «замороженных» состо-

яний неравновесной термодинамической системы. Стекло содержит неравновесные вакансии (избыточный свободный объем,  $\mu_0 \neq 0$ ), концентрация которых снижается при повышении температуры. Наряду со снижением концентрации вакансий приближение к температуре стеклообразного перехода сопровождается разрывом химических связей между корпускулами и другими необратимыми процессами. Этот этап предплавления материала приводит к снижению величины теплоемкости, так как доля тепла расходуется на частичную хаотизацию аморфной фазы. Переход стекла в состояние сильно переохлажденного расплава порождает новые степени свободы для вакансий и увеличивает их концентрацию, что приводит к резкому возрастанию теплоемкости как вакансионной подсистемы, так и термодинамической системы в целом.

Обратный процесс охлаждения стеклующегося расплава сопровождается ступенчатым переходом от жидкого состояния к твердому, так как вакансионная система не успевает подстраиваться к изменениям температуры при относительно больших скоростях отбора энергии из системы. Существование температурного интервала перехода определяется различием параметров корпускулярной и вакансионной подсистем, входящих в функциональную зависимость теплот хаотизации указанных подсистем от мгновенной температуры системы в выбранный момент времени.

## 5. ВЫВОДЫ

Экспериментальные исследования различных материалов продемонстрировали отклонения поведения кривых теплоем-кости от классических закономерностей моделей Дебая и Эйнштейна. В этой связи рассмотрено влияние вакансионной подсистемы на теплоемкость многокомпонентной конденсированной среды с неизменным общим числом частиц. Полученные соотношения показали существенную зависимость вида кривых теплоемкости системы при постоянном давлении от тем-

пературных зависимостей введенных теплот хаотизации в корпускулярной и вакансионной подсистемах. Варьирование значений параметров температурной зависимости микроскопических теплот хаотизации для корпускулярной и вакансионной подсистем проявляется в виде экспериментально наблюдаемых отклонений теплоемкости от хода классических кривых.

# СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Chen H.S., Turnbull D. Thermal Properties of Gold-Silicon Binary Alloy near the Eutectic Composition // Journal of Applied Physics, 1967. V. 38, № 9. P. 3646-3650.

2. Мазурин О.В. Стеклование и стабилизация неорганических стекол. Л.: «Наука», 1978. 62 с.

3. Тропин Т.В., Шмельцер Ю.В.П., Аксенов В.Л. Современные аспекты кинетической теории стеклования // УФН, 2016. Т. 186, № 1. С. 47-73.

4. Ринкевич А.Б., Перов Д.В., Самойлович М.И., Клещева С.М. Упругие свойства и теплоемкость опаловых матриц и 3D-нанокомпозитных сред на их основе // ФТТ, 2010. Т. 52, № 12. С. 2405-2410.

5. Митаров Р.Г., Каллаев С.Н., Омаров З.М., Абдулвахидов К.Г. Теплоемкость мультиферроика // ФТТ, 2015. Т. 57, № 4. С. 710-711.

6. Бодряков В.Ю. Корреляция коэффициента теплового расширения и теплоемкости криокристалла инертного газа: криптон // ЖТФ, 2015. Т. 85, № 3. С. 65-68.

7. Повзнер А.А., Филанович А.Н., Ноговицына Т.А. Термодинамическое моделирование упругих и тепловых свойств моносилицида кобальта // ЖТФ, 2016. Т. 86, № 6. С. 71-74.

8. Барабашко М.С. Низкотемпературная теплоемкость чистых и допированных простыми газами углеродных наноматериалов // Дис. на соиск. ... канд. ф.-м. наук. Харьков: ФТИНТ им. Б.И. Веркина. 161 с.

9. Ашкрофт Н., Мермин Н. Физика твердого тела. Т.2. М.: ФИЗ-МАТЛИТ, 2002. 168 с.

10. Алиев Е.Н., Резник С.В., Юрченко С.О. О фрактонной модели тепловых свойств наноструктур // Вестник МГТУ им. Н.Э. Баумана. Сер. "Естественные науки", 2008. № 4. С. 54-61.

11. Кузнецов В.М., Хромов В.И. Фрактальное представление теории Дебая для исследования теплоемкости макро- и нано-структур // ЖТФ, 2008. Т.78, вып. 11. С. 11-16.

12. Рехвиашвили С.Ш. Теплоемкость твердых тел фрактальной структуры с учетом ангармонизма колебаний атомов // ЖТФ, 2008. Т.78, вып. 12. С. 54-58.

13. Захаров А.Ю., Терехов С.В. Обобщенная решеточная модель фазовых равновесий в многокомпонентных системах // В кн.: Математические задачи химической термодинамики. Новосибирск: Наука, 1985. С.173-181.

14. Терехов С.В. Моделирование тепловых и кинетических свойств реальных систем. Донецк: Вебер (Донецкое отд.), 2007. 255 с.

15. Максимов Ю.Д. Математика. Выпуск 9. Теория вероятностей. Детализированный конспект. Справочник по одномерным непрерывным распределениям. СПб.: Изд-во СПбГПУ, 2002. 98 с.

16. Гиббс Дж. Термодинамика. Статистическая механика. М.: Наука, 1982. 584 с.

17. Ноздрев В.Ф. Курс термодинамики. М.: Просвещение, 1967. 247 с.

18. Зейтц Ф. Современная теория твердого тела. М.-Л.: Гос. издво тех.-теор. лит-ры, 1949. 736 с. **46.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2017, т. 27, № 1, с. 103-116

PACS: 62.20.F-; 62.20.fg; 62.30.+d; 81.40.Jj

Терехов С.В., Варюхин В.Н., Мельник Т.Н., Юрченко В.М.

#### ТЕРМОДИНАМИЧЕСКАЯ КОНЦЕПЦИЯ НЕРАВНОВЕСНОСТИ. І. ФУНКЦИЯ НЕРАВНОВЕСНОСТИ. МОДЕЛИ КОМПЕНСАЦИИ

Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина

Рукопись поступила в редакцию 15 ноября 2016 года

Предложен термодинамический подход к описанию неравновесного состояния синергетической системы, в которой протекают необратимые процессы. Проведена классификация систем и их состояний по отношению к взаимодействию с внешней средой. При сохранении локальной аддитивности неравновесной энтропии системы с помощью преобразования Лежандра введена функция неравновесности. Переход системы в термодинамическое равновесие сопровождается обращением в нуль функции неравновесности и ее дифференциала. Установлены способы компенсации неравновесности стохастическими процессами, в результате которых производится (утилизируется) энтропия.

Ключевые слова: термодинамическая система, неравновесность, самоорганизация, энтропия, необратимые процессы

#### 1. ВВЕДЕНИЕ: САМООРГАНИЗАЦИЯ И НЕРАВНОВЕСНОСТЬ

Одной из актуальных проблем современной термодинамики является развитие представлений о неравновесных системах, в которых протекают необратимые процессы и которые обмениваются с окружающей средой не только частицами и энергией (*открытая* система), но и энтропией (*синергетическая*  система). Такие объекты обладают рядом уникальных свойств: их поведение существенно изменяется при удалении от термодинамического равновесия; индивидуальные изменения состояний компонентов системы сменяются ее кооперативным ответом на внешнее воздействие; ряд параметров системы достигает критических значений, при которых возникают самоорганизующиеся структуры. Поэтому в данной работе объектом исследования является *синергетическая* система, для которой вклад энергии пограничных явлений в общую энергию системы существенно мал по сравнению с энергетикой объемных эффектов.

Цель работы состоит в выяснении возможности описания такой системы в рамках феноменологической термодинамики путем введения новой функции состояния, описывающей отклонение характеристической термодинамической функции от ее вида при равновесии. Такой подход позволяет рассматривать как слабонеравновесные, так и сильнонеравновесные объекты, расположенные вдали от точки термодинамического равновесия. Отметим, что достижение аргументами (и им сопряженными величинами) характеристической функции своих равновесных значений должно приводить к занулению вводимой функции для получения формул классической термодинамики. Самоорганизацией [1-3] называют процесс образования но-вой структуры системы, возникающей в результате кооперативного взаимодействия подсистем при пороговых значениях управляющих параметров в области нелинейного поведения или в неравновесных условиях. Этот процесс является квантом эволюционного преобразования системы в новое состояние [4]. Переструктурирование бывает диссипативным (ячейки Бенара, кольца Тейлора и др.), консервативным (образование структур кристаллов, биополимеров и т.д.) и дисперсионным (солитоны). Отличительной чертой самоорганизации является универсальный характер взаимосвязей между параметрами вне зависимости от природы системы [5].

Для объяснения сути процесса самоорганизации зачастую привлекают (см. [6, с. 492]) такие понятия, как открытость системы и необратимость процессов, отождествляя их с термином неравновесность. Отметим, что степень открытости системы определяется проницаемостью ее пограничного слоя для энергии и вещества, а переструктурирование – емкостными свойствами самой системы. Например, поглощение внешнего тепла может происходить за счет возбуждения внутренних степеней свободы атомов и молекул, увеличения скорости движения частиц, протекания эндотермических реакций, возникновения внутренних течений и т.д. Следовательно, отклонение состояния системы от положения термодинамического равновесия сопровождается протеканием процессов, которые стремятся вернуть систему в устойчивое положение: или к исходному положению термодинамического равновесия при малых отклонениях, или к новому стационарному состоянию при значительном отходе системы от положения равновесия. В последнем случае энтропия неравновесной системы должна определяться не только параметрами состояния, но и характеристиками протекающих процессов. Необратимый процесс является перестройкой локальных областей (целл) системы, при этом параметры системы эволюционируют от точки к точке. Необратимые процессы могут затухать за пределами целлы, или компенсировать друг друга так, что на макроуровне общий процесс будет обратимым, т. е. в этом случае энтропия системы не изменяется. Поэтому неравновесные состояния связаны с изменчивостью системы в целом по отношению к внешним воздействиям.

В этой связи выделяют метастабильное, нестабильное и стабильное состояния. Метастабильное и стабильное состояния являются устойчивыми, так как им соответствует постоянство или минимум характеристического термодинамического потенциала. При переходе системы в состояние, которое характеризуется максимумом термодинамического потенциала, она попадает в область неустойчивости. В этом случае внешняя подпитка системы веществом и энергией может перевести ее в состояние динамического равновесия с внешней средой (напр., маятник Капицы [7]). Таким образом, неравновесные состояния возникают как в открытых системах, так и при протекании необратимых процессов.

Вторым признаком неравновесного состояния является тип сопротивляемости системы изменениям внешней среды. Для большого числа объединений подсистем характерно появление положительной обратной связи [6]. Механизмами такого поведения системы являются спонтанные флуктуации характеристик ее состояния, стремление управляющих параметров к пороговым значениям и другие явления, перемещающие систему в точку бифуркации (ветвления). За точкой ветвления система с положительной обратной связью совершает сложные автоколебательные движения между состояниями со старой и новой структурами, подстраиваясь под состояние внешней среды путем самоорганизации.

Третья особенность неравновесности состоит в нарушении соотношений, установленных для равновесных систем, в частности, может разрушаться аддитивность экстенсивных величин (см., напр., энтропия Цаллиса [8]). Такое поведение системы связано с появлением более «длиннохвостых» степенных распределений частиц, которые порождают дополнительное слагаемое в энтропии системы в виде произведения энтропий подсистем.

В дальнейшем неравновесную систему, которая обменивается с внешней средой энергией, веществом и энтропией, будем называть *синергетической*. Структуры, которые возникают в синергетической системе при рассеивании энергии, называют *диссипативными* [9]. Для их существования требуется постоянный приток извне энергии и вещества (а в случае синергетической системы еще и внешней энтропии) при неизменном росте энтропии в ограниченном объекте или его компенсации процессами упорядочения. Следует отметить, что одному и тому же набору граничных условий может соответствовать множество различных диссипативных структур. Выбор той или иной организации системы зависит от доминирующего в данный момент времени реального процесса. Доминантность процесса определяется внешними условиями, возникающими флуктуациями характеристик синергетической системы, значениями управляющих параметров и временем затухания процесса.

Самоорганизация и рождение новых структур являются следствием потери устойчивости синергетической системой при ее смещении из положения равновесия. Отметим, что синергетическая система находится вблизи положения термодинамического равновесия, если производные по времени и пространству от термодинамических величин значительно меньше, чем отношение этой величины к характерному времени процесса или характерному размеру целлы, соответственно. В противном случае синергетическая система находится вдали от равновесия. Ее характеристические функции будут зависеть не только от пространственно-временных и термодинамических аргументов, но и от скоростей изменения последних координат.

Из возникающего спектра структурных единиц отбирается та, которая наиболее устойчива по отношению к происходящим изменениям во внешней среде. Завершение процесса переструктурирования отвечает переходу синергетической системы в новое устойчивое состояние (термодинамическое равновесие или стационарное состояние).

Так как явление переструктурирования наблюдается в различных системах, поэтому возникает необходимость развития термодинамической концепции понятия неравновесности; определения влияния скоростей изменения сопряженных к термодинамическим координатам синергетической системы на ее характеристические функции; вывода и решения уравнений для этих величин.

## 2. ПРОИЗВОДСТВО АДДИТИВНОЙ ЭНТРОПИИ

Рассмотрим систему в термодинамическом пространстве безразмерных (параметры системы отнесены к некоторым характерным величинам) обобщенных координат:  $q_1 = U$  – внутренняя энергия,  $q_2 = N$  – число частиц,  $q_3 = V$  – объем системы. Равновесное состояние системы поддерживается безразмерными потенциалами термодинамических полей:  $\varphi_1 = 1/T$  – теплового (T – абсолютная температура),  $\varphi_2 = \mu/T$  – химического ( $\mu$  – химический потенциал частиц),  $\varphi_3 = P/T$  – механического (P – давление). Тогда энтропия системы определяется формулой [10]

$$S = \sum_{i=1}^{3} \varphi_i q_i , \qquad (1)$$

а ее дифференциал –

$$dS = \sum_{i=1}^{3} \varphi_i \, dq_i \,, \tag{2}$$

при выполнении равенства, которое обеспечивает экстенсивный (аддитивный) характер энтропии:

$$\sum_{i=1}^{3} q_i \, d\varphi_i = 0 \,. \tag{3}$$

Равенство (3) эквивалентно уравнению Дюгема-Гиббса [11], оно показывает, что равновесие достигается: а) при постоянстве потенциалов термодинамических полей ( $\varphi_i = const$ ); б) при компенсации бесконечно малого изменения одного из потенциалов термодинамических полей изменениями двух других потенциалов. Таким образом, отклонение термодинамической системы от положения равновесия характеризуется изменением ее состояния, которое связано с бесконечно малыми изменениями потенциалов термодинамических полей.

Локальная аддитивность энтропии (2) позволяет классифицировать термодинамические системы по степени их открытости: изолированная, закрытая, открытая и синергетическая (табл. 1).

#### Таблица 1.

No	Тип системы	Внут-	Число	Объем	Изменение
J1 <u>9</u>		ренняя	частиц,	систе-	энтропии,
11/11		энергия,	$q_2$	мы,	dS
		$q_1$		$q_3$	
1	Изолированная	const	const	const	0
2	Закрытая	change	const	const	$\phi_1 dq_1$
3	Открытая	change	change	const	$\phi_1 dq_1 + \phi_2 dq_2$
4	Синергетическая	change	change	change	$\phi_1 dq_1 + \phi_2 dq_2 + \phi_3 dq_3$

Типы термодинамических систем по степени их открытости

На микроуровне первые три системы формируются ансамблями частиц, подчиняющимися микроканоническому, каноническому и макроканоническому распределениям [12]. Следовательно, в синергетической системе возникают такие ансамбли частиц, которые формируют стационарные состояния в результате: перепутывания фазовых траекторий частиц, возникновения новых инвариантных и резонансных торов движения, замены эргодичности на перемешиваемость и т.д. На макроуровне неравновесность системы проявляется в виде разрушения аддитивности экстенсивных параметров; отклонения соотношений, установленных в рамках равновесной термодинамики, от их классических формулировок; перераспределения вещества; эволюции потенциалов термодинамических полей как в термодинамическом, так и в реальном пространственно-временном континууме.

Для изолированной системы дифференциал энтропии всегда равен нулю (dS=0 – обратимые процессы), поэтому изменения в такой системе имеют обратимый характер. В системах 2)–4) (табл. 1) эта величина может принимать или нулевое значение, или быть положительной (dS > 0 – необратимые процессы). Следовательно, для величины (2) выполняется нестрогое неравенство:

$$dS = \sum_{i=1}^{3} \varphi_i \, dq_i \ge 0 \,. \tag{4}$$

119

Производство энтропии наблюдается при протекании химической реакции (скалярный процесс: задается произведением химического сродства на скорость реакции), необратимого процесса (векторный процесс: задается произведением потока той или иной величины на термодинамическую силу, порождающую поток) и течении вещества (тензорный процесс: задается произведением тензора напряжений на тензор изменений в системе). Вне зависимости от характера (скалярный, векторный или тензорный) и типа (обратимый или необратимый) процесса изменения в системе можно описать приращением энтропии и скоростью ее изменения.

Например, производство аддитивной энтропии при пространственно-временном (t – время, r – средний радиус-вектор центра масс локальной области) изменении экстенсивных характеристик определяется субстанциональной (среда считается сплошной, целла движется без ускорения) скоростью изменения энтропии:

$$\frac{dS}{dt} = \sum_{i=1}^{3} \varphi_i \frac{dq_i}{dt} = \sum_{i=1}^{3} \varphi_i \left( \frac{\partial q_i}{\partial t} + \operatorname{div} \boldsymbol{J}_i \right) - \sum_{i=1}^{3} q_i \operatorname{div}(\varphi_i \boldsymbol{v}) + \sum_{i=1}^{3} \boldsymbol{J}_i \boldsymbol{X}_i, \quad (5)$$

где  $J_i = q_i v$  – конвективный поток *i*-ой экстенсивной величины, v = dr/dt – скорость перемещения центра масс целлы,  $X_i = \nabla \varphi_i$ – термодинамическая сила, порождаемая градиентом *i*-ого потенциала интенсивных характеристик. Из соотношения (5) видно, что формула Дэфея-Пригожина [13] для производства энтропии синергетической системы с ненарушенной аддитивностью экстенсивных величин

$$\frac{dS}{dt} = \sum_{i=1}^{3} \boldsymbol{J}_{i} \boldsymbol{X}_{i} \ge 0$$
(6)

имеет место в трех случаях:

1) для несжимаемых сред (div v = 0) экстенсивные характеристики  $q_i$  локально сохраняются ( $dq_i/dt = 0 \Rightarrow q_i = C_i$ )

$$\frac{\partial q_i}{\partial t} + \operatorname{div} \boldsymbol{J}_i = 0, \qquad (7)$$

а расходимость потоков потенциалов термодинамических полей равна нулю

$$\operatorname{div}(\varphi_i \mathbf{v}) = 0. \tag{8}$$

Следовательно, протекание необратимых процессов в локальных областях не приводит к росту энтропии. Другими словами, транспортные процессы в целле не вызывают изменений вокруг нее, т.е. на макроуровне наблюдается обратимый термодинамический процесс. Отметим, что уравнение (7) справедливо и для сжимаемых сред (div  $v \neq 0$ ), если скорость изменения *i*-ой экстенсивной характеристики компенсируется расходимостью поля скоростей, т.е. при выполнении равенства

$$dq_i/dt = -q_i \operatorname{div} \boldsymbol{v};$$

2) для каждого *i*-ого экстенсивного аргумента справедливо уравнение

$$\varphi_i \left( \frac{\partial q_i}{\partial t} + \operatorname{div} \boldsymbol{J}_i \right) - q_i \operatorname{div}(\varphi_i \boldsymbol{v}) = 0; \qquad (9)$$

3) выполняется равенство

$$\sum_{i=1}^{3} \left[ \varphi_{i} \left( \frac{\partial q_{i}}{\partial t} + \operatorname{div} \boldsymbol{J}_{i} \right) - q_{i} \operatorname{div}(\varphi_{i} \boldsymbol{v}) \right] = 0, \qquad (10)$$

которое с учетом определения (4) совпадает с формулой (6).

Таким образом, транспортные процессы не являются существенным признаком неравновесного состояния термодинамической системы. Кроме того, изучение необратимых процессов в реальном пространстве-времени (*R*-пространстве) не позволяет исследовать кинетическую перестройку потенциалов термодинамических полей, динамические эффекты неравновесности, возникновение волн, образование иерархических структур и т.д. Поэтому развитие существующей модели в направлении учета обобщенных термодинамических координат  $q_i$  и скоростей их изменения  $\dot{q}_i$  (термодинамическое фазовое пространство или *Q*-пространство) представляет собой одну из актуальных проблем неравновесной термодинамики и теории самоорганизации. В этой связи исследуем отклонение термодинамического определения энтропии от ее классической формулировки.

#### 3. ФУНКЦИЯ НЕРАВНОВЕСНОСТИ

Дополним R-пространство осями обобщенных термодинамических координат  $q_i$  и скоростей их изменения  $\dot{q}_i$ . Такой пространственный континуум будем называть расширенным или P-пространством. Дифференциал в P-пространстве обозначим буквой D для его отличия от дифференциала в R-пространстве

$$d_{r} = dt \frac{\partial}{\partial t} + dr \frac{\partial}{\partial r} + dv \frac{\partial}{\partial v}$$
(11)

и от дифференциала в *Q*-пространстве

$$d_{q} = \sum_{i=1}^{3} \left( dq_{i} \frac{\partial}{\partial q_{i}} + d\dot{q}_{i} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_{i}} \right)$$
(12)

(для других аргументов:  $d_q = \sum_{i=1}^{3} \left( d\varphi_i \frac{\partial}{\partial \varphi_i} + d\dot{q}_i \frac{\partial}{\partial \dot{q}_i} \right)$ ). Дифференциал

*D* представляет собой сумму приведенных выражений (11) и (12). Его применение позволяет отслеживать изменения состояния неравновесной системы в обеих областях расширенного пространства.

Локальные законы изменения характеристических функций отображаются дифференциальными уравнениями, которые представляют собой действие некоторого оператора на искомую функцию. При перемещении центра масс целлы без ускорения или независимости исследуемой функции явным образом от скорости движения центра масс локальной области транспортные уравнения в *R*-пространстве задаются субстанциональным оператором вида

$$\frac{d_r}{dt} = \frac{\partial}{\partial t} + v \frac{\partial}{\partial r}.$$
 (13)

Если действие оператора (13) на функцию равно нулю, то гово-

рят о локальном сохранении физической величины, которая описывается данной функцией (см. уравнение (7)). Использование субстанционального оператора

$$\frac{d_r}{dt} = \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{v} \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}} + \mathbf{a} \frac{\partial}{\partial \mathbf{v}}$$
(14)

(*a* – ускорение центра масс локальной области) обусловлено зависимостью искомой функции от скорости движения центра масс целлы. Операторы, аналогичные (14), применялись при построении кинетических моделей Больцманом [14] и Власовым [15].

В дальнейшем для исследования процессов и явлений в *P*-пространстве будем использовать эволюционный оператор

$$\frac{D}{dt} = \frac{d_r}{dt} + \frac{d_q}{dt},$$
(15)

когда субстанциональный оператор в R-пространстве задается формулой (13). Например, для обобщенной координаты  $q_k$  выполнение равенства

$$\frac{Dq_k}{dt} = \frac{d_r q_k}{dt} + \frac{d_q q_k}{dt} = q'_k + \dot{q}_k$$
(16)

указывает на то, что скорость изменения обобщенной координаты в P-пространстве состоит из суммы скоростей ее изменения в R- и Q-пространствах. Первое слагаемое в формуле (16) описывает эволюцию обобщенной координаты  $q_k$  за счет локальной скорости изменения координаты и перемещения центра масс целлы, а второе – за счет внутренних процессов.

Обращение выражения (16) в нуль указывает на сохране-ние обобщенной координаты в расширенном пространстве, при этом уравнение (7) принимает вид неоднородного уравнения

$$\frac{\partial q_k}{\partial t} + \operatorname{div} \boldsymbol{J}_k = \boldsymbol{\sigma}_k, \qquad (17)$$

где величина  $\sigma_k = q_k \operatorname{div} v - \dot{q}_k$  связана с производством (утилизацией) обобщенной координаты  $q_k$ . Таким образом, расширение реального пространства позволяет описать не только явле-

ние локального сохранения экстенсивной величины, но и ее производство (утилизацию).

На примере энтропии для системы, в которой протекают векторные процессы, рассмотрим построение модели, основанной на исследовании отклонения формулы для термодинамической функции от ее классического вида. Соотношения (4)–(10) справедливы в том случае, когда сохраняется локальная экстенсивность (аддитивность) энтропии, зависящей только от обобщенных термодинамических координат  $q_i$ . При общем подходе неравновесная энтропия  $S(t, r, q_i, \dot{q}_i)$  является функцией пространственно-временных переменных, а в *Q*-пространстве – обобщенных термодинамических координат  $q_i$  и их скоростей изменения  $\dot{q}_i$ . Пусть в неравновесном состоянии энтропия сохраняет свойство аддитивности при бесконечно малых изменениях обобщенных координат. Используя преобразование Лежандра [16, 17] по отношению к энтропии *S* неравновесной системы, введем в рассмотрение функцию неравновесности:

$$W(t, \mathbf{r}, \varphi_i, \dot{q}_i) = S(t, \mathbf{r}, q_i, \dot{q}_i) - \sum_{i=1}^{3} \left( \frac{\partial S}{\partial q_i} \right)_{q_{j \neq i}} q_i = S(t, \mathbf{r}, q_i, \dot{q}_i) - \sum_{i=1}^{3} \varphi_i q_i .$$
(18)

Для системы в равновесном состоянии выражение (18) обращается в нуль ( $W(t, r, \varphi_i, \dot{q}_i) = 0$ ) и формула для энтропии системы принимает классический вид (1). Отметим следующие факты: неравновесная энтропия не описывается формулой (1); свойство аддитивности соблюдается в дифференциальной форме (2), т.е. с учетом формулы (16) дифференциал энтропии в *P*-пространстве равен

$$DS = \sum_{i=1}^{3} \varphi_i Dq_i = \sum_{i=1}^{3} \varphi_i (q'_i + \dot{q}_i) dt; \qquad (19)$$

пространство потенциалов  $\varphi_i$  термодинамических полей является сопряженным (касательным) пространством к термодинамическому пространству экстенсивных величин  $q_i$ . Дифференциал функции неравновесности (с учетом (19) для дифференциала неравновесной энтропии) равен

$$DW = -\sum_{i=1}^{3} q_i D\varphi_i = -\sum_{i=1}^{3} q_i (\varphi'_i + \dot{\varphi}_i) dt.$$
 (20)

Функцию неравновесности  $W(t, r, \varphi_i, \dot{q}_i)$  можно использовать для термодинамического описания неравновесной системы в терминах потенциалов термодинамических полей. Формула (20) позволяет классифицировать неравновесные состояния системы в зависимости от изменений потенциалов термодинамических полей (табл. 2).

#### Таблица 2.

№ п/п	Тип состояния	Тепло- вое поле, Ф1	Хими- ческое поле, Ф2	Механи- ческое поле, Ф3	Изменение функции неравновесности, dW
1	Равновесное	const	const	const	0
2	Теплообменное	change	const	const	$q_1 d\phi_1$
3	Термохимическое	change	change	const	$q_1 d\phi_1 + q_2 d\phi_2$
4	Неравновесное	change	change	change	$q_1 d\phi_1 + q_2 d\phi_2 + q_3 d\phi_3$

# Типы состояний термодинамической системы по степени ее неравновесности

Из табл. 2 видно, что нарушение равновесности системы происходит в результате изменений потенциалов термодинамических полей в *P*-пространстве. В общепринятых обозначениях соотношение (20) имеет вид:

$$TDW = (S - W)DT + ND\mu - VDP.$$
<sup>(21)</sup>

В силу того, что в равновесии функция W=0 и справедливо соотношение Дюгема-Гиббса, дифференциал функции неравновесности в расширенном Р-пространстве также обращается в нуль. Таким образом, термодинамическое равновесие достигается при выполнении равенств  $\begin{cases} W=0\\ DW=0 \end{cases}$ . Из соотношения (21)

следует, что при приближении к равновесию величина  $TW \rightarrow const$ , т.е. функция W в окрестности равновесия ведет себя как линейная функция потенциала теплового поля (теплообменное неравновесие).

#### 4. МОДЕЛИ КОМПЕНСАЦИИ НЕРАВНОВЕСНОСТИ

Смещение системы из положения равновесия приводит к возникновению необратимых процессов, которые изменяют производство (утилизацию) энтропии (функции неравновесности) в *P*-пространстве. С учетом формул (15) и (19) дифференциал энтропии неравновесной системы в расширенном пространстве определяется формулой

$$DS(t, \mathbf{r}, q_i, \dot{q}_i) = d_r S + d_q S = \left( dt \frac{\partial S}{\partial t} + d\mathbf{r} \nabla S \right) + \sum_{i=1}^{3} \left[ dq_i \frac{\partial S}{\partial q_i} + d\dot{q}_i \frac{\partial S}{\partial \dot{q}_i} \right], (22)$$

где  $\left(\frac{\partial S}{\partial q_i}\right)_{q_{j\neq i}} = \varphi_i$  определяет *i*-тый неравновесный потенциал

 $\varphi_i(t, \mathbf{r}, q_i, \dot{q}_i)$ . Используя формулы (5) и (19), получим соотношение

$$\frac{\partial S}{\partial t} + \nu \nabla S + \sum_{i=1}^{3} \frac{\partial S}{\partial \dot{q}_{i}} \ddot{q}_{i} = \sum_{i=1}^{3} \varphi_{i} q'_{i}, \qquad (23)$$

или

$$\frac{d_r S}{dt} = \sum_{i=1}^{3} \left( \varphi_i q'_i - \frac{\partial S}{\partial \dot{q}_i} \ddot{q}_i \right).$$
(24)

Сравнение (6) и (24) показывает, что выполняется равенство

$$\sum_{i=1}^{3} \left( \boldsymbol{\varphi}_{i} \boldsymbol{q}_{i}^{\prime} - \frac{\partial S}{\partial \dot{\boldsymbol{q}}_{i}} \boldsymbol{\ddot{\boldsymbol{q}}}_{i} \right) = \sum_{i=1}^{3} \boldsymbol{J}_{i} \boldsymbol{X}_{i} , \qquad (25)$$

т.е. в случае локального сохранения экстенсивных характеристик в *R*-пространстве ( $q'_i = 0$ ) последнее слагаемое в формуле (22) определяется производством энтропии.

Применение элементарных преобразований к первой сумме в правой части (24) позволяет привести равенство (24) к виду

$$\frac{d_r S}{dt} = -\frac{d_r W}{dt} - \sum_{i=1}^{3} \left( \frac{\partial \varphi_i}{\partial t} q_i + \frac{\partial S}{\partial \dot{q}_i} \ddot{q}_i \right),$$
(26)

который отображает связь между производствами энтропии и функции неравновесности в *R*-пространстве. Аналогичное рас-

смотрение в расширенном пространстве дифференциала функции неравновесности (20) приводит к выражению

$$\frac{d_r W}{dt} = -\frac{d_r S}{dt} - \sum_{i=1}^{3} \left( \frac{\partial \varphi_i}{\partial t} q_i + \frac{\partial W}{\partial \dot{q}_i} \ddot{q}_i \right).$$
(27)

Следствием из формул (26) и (27) является выполнение равенства

$$\sum_{i=1}^{3} \left( \frac{\partial S}{\partial \dot{q}_{i}} - \frac{\partial W}{\partial \dot{q}_{i}} \right) \ddot{q}_{i} = 0 ($$
или в частном случае  $\frac{\partial W}{\partial \dot{q}_{i}} = \frac{\partial S}{\partial \dot{q}_{i}} = \zeta_{i} ), (28)$ 

которое указывает на тождественность реакции  $\zeta_i$  системы на изменения энтропии и функции неравновесности.

Подстановка формулы (26) в первое равенство (22) приводит к соотношению

$$\frac{DS}{dt} = -\frac{DW}{dt} + \frac{d_q S}{dt} - \sum_{i=1}^{3} \left(\frac{\partial \varphi_i}{\partial t} + \frac{d_q \varphi_i}{dt}\right) q_i, \qquad (29)$$

где (по формуле (22)) величина

$$\frac{d_q S}{dt} = \sum_{i=1}^{3} \left[ \varphi_i \dot{q}_i + \frac{\partial S}{\partial \dot{q}_i} \ddot{q}_i \right].$$
(30)

Из формул (22) и (29) следует связь между производством функции неравновесности в *P*-пространстве и производством энтропии в *R*-пространстве

$$-\frac{DW}{dt} = \frac{d_r S}{dt} + \sum_{i=1}^{3} \left( \frac{\partial \varphi_i}{\partial t} + \frac{d_q \varphi_i}{dt} \right) q_i.$$
(31)

Подстановка формулы (26) в (31) с учетом вида оператора (12) для функции неравновесности (выражение в скобках формулы (12)) приводит к тому, что

$$\frac{d_{q}W}{dt} = \sum_{i=1}^{3} \left( -\dot{\varphi}_{i}q_{i} + \frac{\partial S}{\partial \dot{q}_{i}} \ddot{q}_{i} \right), \qquad (32)$$

которое в иной форме записи сводится к формуле (28). Формулы (29) и (31) определяют модель компенсации изменений в *P*-пространстве энтропии и функции неравновесности производством энтропии и неравновесности в двух его подпространствах. Пусть для всех потенциалов выполняется уравнение

$$\xi_{i} = \frac{\partial \varphi_{i}}{\partial t} + \frac{d_{q} \varphi_{i}}{dt} = \frac{\partial \varphi_{i}}{\partial t} + \dot{\varphi}_{i} = 0, \qquad (33)$$

откуда следует очевидный вывод: стационарность потенциалов термодинамических полей ( $\partial \varphi_i / \partial t = 0$ ) является причиной того, что они постоянны ( $\dot{\varphi}_i = 0$ ) в *Q*-области расширенного пространства. На макроуровне это условие определяет переход системы в стационарное состояние. Выполнение соотношения (33) позволяет описать необратимые процессы в неравновесной системе моделью перекрестной компенсации асимметричного вида. Она базируется на принципе: производство энтропии в реальном пространстве-времени тормозится процессами упорядочения и переструктурирования в расширенном пространстве, которые проявляются в снижении роста функции неравновесности. В этом случае выполняются равенства

$$-\frac{DW}{dt} = \frac{d_r S}{dt}; \quad \frac{DS}{dt} = -\frac{DW}{dt} + \frac{d_q S}{dt}.$$
 (34)

Из первой формулы (34) видно, что неравновесность определяется производством энтропии, а не протеканием необратимых процессов или степенью открытости системы. Отсутствие производства энтропии при протекании необратимых процессов возможно, например, когда перпендикулярны поток и термодинамическая сила одного типа.

Формулы (34) показывают, что модель перекрестной компенсации симметричного типа реализуется при дополнительном условии, когда производства энтропии и неравновесности совпадают в термодинамической фазовой области расширенного пространства, т.е.

$$\frac{d_q W}{dt} = \frac{d_q S}{dt}.$$
(35)

Формула (35) отображает постоянство разности между энтропией и функцией неравновесности в термодинамическом фазовом пространстве (*Q*-пространстве). В этом случае перераспределение энергии, вещества и потенциалов термодинамических полей в реальном *R*-пространстве тормозит производство энтропии и убыль неравновесности в *P*-пространстве.

В заключение отметим, что модель полной компенсации определяется формулами

$$\frac{DS}{dt} = -\frac{DW}{dt}; \quad \frac{d_q S}{dt} = \sum_{i=1}^3 \xi_i q_i,$$

которые указывают на сохранение величины W+S (инварианта движения) в *P*-пространстве (первая формула).

#### 5. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Анализ понятий «открытость системы» и «необратимые процессы» показывает их нетождественность понятию «неравновесность». Развитие неравновесности вынуждает термодинамическую систему переструктурироваться и перейти в новое устойчивое состояние (самоорганизация). В этой связи проведены классификации типов систем и их состояний (табл. 1 и 2), возникающих при взаимодействии с внешней средой. Термодинамический подход к описанию неравновесности позволяет ввести новую функцию состояния, полученную из энтропии неравновесной системы с помощью преобразования Лежандра. Эта функция и ее дифференциал обращаются в нуль при переходе в состояние термодинамического равновесия, а энтропия системы описывается классическим выражением. Рассмотрены варианты компенсации возникающей неравновесности системы хаотическими процессами, т.е. производством энтропии. Отметим, что установленные формулы (26)-(35) определяют кинетические аспекты изменений потенциалов термодинамических полей в расширенном пространстве с возможностью возникновения динамических эффектов. Они также показывают, что в терминах потенциалов можно проводить изучение неравновесных состояний термодинамической системы и находить зависимости термодинамических величин от скоростей изменения термодинамических аргументов. Таким образом, анализ термодинамической концепции неравновесности показывает перспективность рассмотрения этого понятия в плане отклонения термодинамических функций состояния от их классических выражений в неравновесных условиях.

1. Дж. Николис, И. Пригожин, Самоорганизация в неравновесных системах, Мир, Москва (1979).

2. А.И. Олемской, Д.О. Харченко, Самоорганизация самоподобных стохастических систем, Регулярная и хаотическая динамика, Институт компьютерных исследований, Ижевск (2007).

3. Д.О. Харченко, В.О. Харченко, А.В. Дворниченко, Процессы упорядочения сложных систем, Наукова думка, Киев (2011).

4. *В. Эбелинг, А. Энгель, Р. Файстель*, Физика процессов эволюции, Едиториал УРСС, Москва (2001).

5. *С.В. Терехов*, ФТВД **22**, 33, (2012).

6. *М.К. Гусейханов*, *О.Р. Раджабов*, Концепции современного естествознания, Издательско-торговая корпорация «Дашков и К°», Москва (2007).

7. *П.Л. Капица*, ЖЭТФ **21**, 588 (1951).

8. C. Tsallis, Entropy 13 (10), 1765 (2011).

9. *И. Пригожин, Д. Кондепуди*, Современная термодинамика. От тепловых двигателей до диссипативных структур, Мир, Москва (2002).

10. *М.В. Коробов*, http://www.chemport.ru/data/chemipedia/artic-le\_4549.html.

11. С.В. Терехов, Моделирование тепловых и кинетических свойств реальных систем, «Вебер» (Донецкое отд.), Донецк (2007).

12. И.А. Квасников, Термодинамика и статистическая физика. Т.2: Теория равновесных систем. Статистическая физика, Едиториал УРСС, Москва (2002).

13. *Л.М. Мартюшев*, *В.Д. Селезнев*, Принцип максимальности производства энтропии в физике и смежных областях, ГУО В ПО УГТУ-УПИ, Екатеринбург (2006).

14. К. Черчиньяни, Теория и приложения уравнения Больцмана, Мир, М.: Москва (1978).

15. А.А. Власов, Нелокальная статистическая механика, Наука, Москва (1978).

16. http://dic.academic.ru/dic.nsf/enc\_mathematics/2690/ЛЕЖАНДРА.

17. В.И. Арнольд, Математические методы классической механики, Наука, Москва (1989).

Terekhov S.V., Varyukhin V.N., Melnik T.N., Yurchenko V.M.

#### THERMODYNAMIC CONCEPT OF NON-EQUILIBRIUM. I. FUNCTION OF NON-EQUILIBRIUM. COMPENSATION MODELS

A thermodynamic approach to description of a non-equilibrium state of a synergetic system where irreversible processes take place is proposed. The systems and the states are classified with respect to the interaction with the environment. In the case when local additivity of the non-equilibrium entropy of the system is conserved, a function of non-equilibrium is introduced by Legendre transformation. Transition of the system to thermodynamic equilibrium is accompanied by vanishing function of non-equilibrium and its differential. The methods of non-equilibrium compensation by stochastic processes accociated with entropy production (utilization) are found.

**Keywords:** thermodynamics system, non-equilibrium, self-organization, entropy, irreversible processes



**47.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2017, т. 27, № 2, с. 83-97

# PACS: 62.20.F-; 62.20.fg; 62.30.+d; 81.40.Jj

**Терехов С.В.**<sup>1</sup>, Варюхин В.Н.<sup>1</sup>, Мельник Т.Н.<sup>1</sup>, Петренко А.Г.<sup>2</sup>, Юрченко В.М.<sup>1</sup>

## ТЕРМОДИНАМИЧЕСКАЯ КОНЦЕПЦИЯ НЕРАВНОВЕСНОСТИ. II. СОСТОЯНИЯ НЕРАВНОВЕСНОЙ СИСТЕМЫ И ИХ ЭВОЛЮЦИЯ

<sup>1</sup>Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина <sup>2</sup>Донецкий национальный университет

Статья поступила в редакцию 4 марта 2017 года

В рамках модели компенсации неравновесности проведена классификация состояний синергетической системы. Установлено существование нового инварианта движения, представляющего собой сумму функции неравновесности и энтропии системы. Продемонстрирована взаимосвязь кинетических и динамических процессов, порождающая периодические изменения значений интенсивных и экстенсивных величин в синергетической системе. Получены уравнения эволюции потенциалов термодинамических полей и найдены явные зависимости этих потенциалов от сопряженной экстенсивной характеристики и скорости ее изменения.

Ключевые слова: термодинамическая система, неравновесность, самоорганизация, энтропия, необратимые процессы

#### 1. ВВЕДЕНИЕ: КЛАССИФИКАЦИЯ НЕРАВНОВЕСНЫХ СОСТОЯНИЙ

Значительные отклонения открытой системы от положения термодинамического равновесия сопровождается возникновением периодических структур, колебаний экстенсивных величин и волн термодинамических полей [1-8]. Коллективная ре-

акция синергетической системы на изменения внешних условий приводит к перестройке ее внутренней структуры и полей, обеспечивающих ее устойчивое состояние. В этой связи целью данной работы является классификация неравновесных состояний синергетической системы, а также определение условий перехода от необратимых процессов к возникновению в системе колебательных и волновых движений.

В работе [9] предложен термодинамический подход к описанию синергетической системы, состояние которой формируется необратимыми процессами. Вид процесса, протекающего в неравновесной системе, определяется в Р-пространстве (см. обозначения в [9]) обращением в нуль дифференциала энтропии DS ( $DS = d_r S + d_q S = 0$  – обратимый процесс, напомним, что для неравновесной синергетической системы энтропия является функцией  $S(t, r, q_i, \dot{q}_i)$  от времени, пространственных координат, обобщенных термодинамических величин и скоростей их изменения) или его нетривиальностью (DS > 0 (хаотизация) или DS<0 (упорядочение) – необратимый процесс). При этом необходимым, но недостаточным условием (дополнительно требуется выполнение равенства нулю функции неравновесности  $(W=0, \text{ согласно } [9], W(t, \mathbf{r}, \varphi_i, \dot{q}_i) = S(t, \mathbf{r}, q_i, \dot{q}_i) - \sum_{i=1}^{3} \varphi_i q_i),$  которое определяет равновесие, а  $W \neq 0$  – его отсутствие) нахождения системы в состоянии равновесия является обращение в нуль дифференциала функции неравновесности  $DW (DW = D_r W + D_q W = 0)$ в Р-пространстве (состоит из обычного пространства-времени *R* и пространства термодинамических обобщенных координат Q). В частности, классификация состояний неравновесной системы в модели перекрестной компенсации асимметричного типа (формулы (29), (31) и (33) из работы [9]) приведена в таблице.

Как видно из таблицы, в *Р*-пространстве можно выделить 4 группы состояний по условию равновесности состояния систе-

#### Таблица.

Состояния синергетической системы и условия обратимости
неравновесных процессов

N⁰	R-пространство		Q-пространство		Р-пространство		Условие
п/п	$d_rS$	$d_r W$	$d_q S$	$d_q W$	DS	DW	в Р-пространстве
Ι	0 0	0 Ø	0 0	0 Ø	0	0	$d_r S = 0$ и $d_q S = 0$
II	0 0	0 Ø	Ø Ø	0 Ø	$d_q S$	0	$d_q S = 0$
III	Ø Ø Ø	Ø 0 Ø	0 0 0	0 Ø Ø	$d_rS$	$-d_rS$	$d_r S = 0$
IV	Ø Ø Ø	Ø 0 Ø	Ø Ø Ø	0 Ø Ø	$d_rS + d_qS$	$-d_rS$	$d_r S + d_q S = 0$

Примечание: Ø означает, что величина отлична от нуля

мы и типу производства энтропии. Группы I и II являются равновесноподобными, а группы III и IV – неравновесными. В группе I первая строка определяет сохранение энтропии и функции неравновесности в обеих частях Р-пространства. Вторая строка группы I задает сохранение тех же величин, если выполняется равенство (32) из [9]. Группа II формируется состояниями, которые обеспечивают сохранение энтропии в *R*-пространстве при ее изменении в *Q*-пространстве, которое не влияет на равновесноподобное состояние системы (состояние, которое описывается второй строкой группы II, отвечает выполнению условия (32) из [9]). Группа III отвечает состояниям, которые формируются при производстве энтропии в *R*-пространстве и его отсутствии в *Q*-пространстве. При этом производство неравновесности может происходить в одной из частей расширенного пространства (первая строка – в *R*-пространстве; вторая строка – в *Q*-пространстве) или одновременно в обеих областях *P*пространства (третья строка группы III). Группа IV определяется производством энтропии в обеих областях Р-пространства с описанными выше случаями производства неравновесности для группы III. Многообразие состояний неравновесной системы, классификация которых была проведена в рамках ограниченной модели перекрестной компенсации асимметричного типа, указывает на возможность обнаружения в этой системе разнообразных явлений, в частности, появление новых инвариантов движения.

## 2. ИВАРИАНТ ДВИЖЕНИЯ *W*+*S*

В рамках общей модели компенсации [9], когда величина  $\xi_i \neq 0$  ( $\xi_i = \frac{\partial \varphi_i}{\partial t} + \frac{d_q \varphi_i}{dt}$ ,  $\varphi_i$  – потенциалы термодинамических полей [9]), исследуем возможность появления в *P*-пространстве нового инварианта движения, определяющего сумму функции неравновесности и энтропии. Вычитая выражение (31) из (29) (см. [9]) и учитывая формулы (28), (30) и (32) (см. [9]), найдем, что выполняется равенство:

$$\frac{D(W+S)}{dt} = \sum_{i=1}^{3} (\zeta_{i} \ddot{q}_{i} + \varphi_{i} \dot{q}_{i} - \xi_{i} q_{i}), \qquad (1)$$

где управляющими параметрами (коэффициенты дифференциального уравнения) являются: частная производная от функции неравновесности W по обобщенной скорости  $\dot{q}_i$  (величина  $\zeta_i$ ), потенциал *i*-ого термодинамического поля (коэффициент  $\varphi_i$ , см. [9, п. 2]) и его кинетическое изменение (параметр  $\xi_i$ , формула (33) из [9]). Формула (1) показывает, что величина W+Sявляется инвариантом движения, например, при выполнении дифференциального уравнения

$$\zeta_i \ddot{q}_i + \varphi_i \dot{q}_i - \xi_i q_i = 0, \qquad (2)$$

Если ограничиться поиском условий, при которых наблюдается экспоненциальный рост или убыль экстенсивных характеристик, то решение уравнения (2) можно искать в виде

$$q_i = \exp(\int \eta_i(t) \, dt). \tag{3}$$

Подстановка (3) в (2) приводит к уравнению

$$\zeta_i \dot{\eta}_i = -(\zeta_i \eta_i^2 + \varphi_i \eta_i - \xi_i), \qquad (4)$$

из которого следует, что постоянство функции  $\eta_i(t)$  (или экспоненциальное изменение экстенсивных величин) связано с обращением в нуль правой части уравнения (4). Вид решения уравнения

$$\zeta_i \eta_i^2 + \varphi_i \eta_i - \xi_i = 0 \tag{5}$$

задается значением дискриминанта  $\Delta_i$ .

Если управляющие параметры постоянны, то в зависимости от значения дискриминанта  $\Delta_i = \varphi_i^2 + 4\zeta_i \xi_i$  уравнение (2) имеет следующие решения:

a) 
$$\Delta_{i} < 0$$
:  
 $q_{i} = e^{\alpha_{i}t} (C_{1i} \cos(\beta_{i}t) + C_{2i} \sin(\beta_{i}t)); \quad (\alpha_{i} = -0.5\varphi_{i}/\zeta_{i}; \quad \beta_{i} = 0.5\sqrt{|\Delta_{i}|}/\zeta_{i}); \quad (6)$   
 $\delta) \Delta_{i} = 0$ :

$$q_{i} = e^{\alpha_{i}t} (C_{1i} + C_{2i}t); \qquad (7)$$

B)  $\Delta_i > 0$ :

$$q_{i} = C_{1i}e^{\gamma_{1i}t} + C_{2i}e^{\gamma_{2i}t}; (\gamma_{1,2i} = 0,5(-\varphi_{i} \mp \sqrt{\Delta_{i}})/\zeta_{i}).$$
(8)

Формула (6) в зависимости от знака коэффициента  $\alpha_i$  определяет возникновение в неравновесной системе затухающих ( $\alpha_i < 0$ ), стационарных ( $\alpha_i = 0$ ) или нарастающих ( $\alpha_i > 0$ ) временных периодических структур. Формула (7) соответствует затухающему ( $\alpha_i < 0$ ), стационарному ( $\alpha_i = 0$ ) или нарастающему ( $\alpha_i > 0$ ) отклику неравновесной системы. Формула (8) описывает экспоненциальную реакцию системы с различными вариантами персистентности. Отметим, что по уравнению (2) обращению в нуль параметра  $\xi_i$  (модель перекрестной компенсации асимметричного типа) отвечает постоянство экстенсивных характеристик ( $\dot{q}_i = 0$ ) или протекание обратимых превращений ( $d_q S = 0$ ) в Q-пространстве. Следовательно, в общем случае формулы (6)– (8) определяют условия и характер экспоненциального изменения обобщенных термодинамических координат.

Таким образом, изменчивость управляющих параметров в уравнении (1) при выполнении условий (2) порождает разнообразие возможных состояний неравновесной системы, которые отличаются от иных состояний сохранением инварианта движения W+S. В этой связи возникает необходимость в рамках модели перекрестной компенсации асимметричного типа найти условия, при которых инвариант движения W+S сохраняется в R-области P-пространства.

Пространственно-временная эволюция неравновесного состояния определяется скоростью изменения функции неравновесности и энтропии, т.е. производством неравновесности и энтропии в реальном пространстве-времени. В рамках модели перекрестной компенсации асимметричного типа [9] сохранение инварианта движения W + S в *R*-пространстве, согласно формуле (27) из [9], определяется выражением:

$$\frac{d_r(W+S)}{dt} = -\sum_{i=1}^3 \left( \frac{\partial \varphi_i}{\partial t} q_i + \frac{\partial W}{\partial \dot{q}_i} \ddot{q}_i \right).$$
(9)

Правая часть равенства (9) обращается в нуль в ряде случаев: – экстенсивные характеристики сохраняются в *Q*-пространст-ве ( $\dot{q}_i = 0$ ) при стационарности потенциалов термодинамических полей ( $\partial \varphi_i / \partial t = 0$ );

– экстенсивные характеристики изменяются с постоянной скоростью ( $\dot{q}_i = C_i$ , i = 1, 2, 3), а потенциалы термодинамических полей не зависят от обобщенных термодинамических координат (все величины  $\partial \varphi_i / \partial q_j = 0$ ), т.е. стационарны (см. формулу (33) из [9]);

– для всех характеристик (*i*=1,2,3) выполняется система равенств, которая определяет стационарность потенциалов термодинамических полей ( $\partial \varphi_i / \partial t = 0$ ) и отсутствие явной зависимости функции неравновесности от скоростей изменения обобщенных термодинамических координат ( $\partial W / \partial \dot{q}_i = 0$ )

$$\begin{cases} \frac{\partial \varphi_i}{\partial t} = 0\\ \frac{\partial W}{\partial \dot{q}_i} = 0 \end{cases};$$
(10)

- для всех величин справедливо соотношение  $\frac{\partial \varphi_i}{\partial t} q_i + \frac{\partial W}{\partial \dot{q}_i} \ddot{q}_i = 0$ (*i* = 1, 2, 3 :  $\partial \varphi_i / \partial t \neq 0$ ,  $\partial W / \partial \dot{q}_i \neq 0$ ,  $\dot{q}_i \neq C_i$ ). - выполняется равенство  $(i = 1, 2, 3: \partial \varphi_i / \partial t \neq 0, \partial W / \partial \dot{q}_i \neq 0, \dot{q}_i \neq C_i)$ 

$$\sum_{i=1}^{3} \left( q_i \frac{\partial \varphi_i}{\partial t} + \frac{\partial W}{\partial \dot{q}_i} \ddot{q}_i \right) = 0.$$
 (11)

Три первых из указанных случаев описывают ситуации со стационарными ( $\partial \varphi_i / \partial t = 0$ ), а два оставшихся случая – с нестационарными ( $\partial \varphi_i / \partial t \neq 0$ ) потенциалами термодинамических полей.

Пусть для всех описанных вариантов функция неравновесности постоянна и равна константе  $W_0$  (при этом  $d_r S = 0$ , т.е. в *R*-пространстве протекают обратимые процессы). Если величина  $W_0 = 0$ , то система находится в стабильном состоянии, отвечающем термодинамическому равновесию. При значении параметра  $W_0 \neq 0$  ее состояние метастабильное, т.е. система неустойчива по отношению к малым флуктуациям характеристик. Следовательно, неравновесная система может длительное время пребывать в устойчивом состоянии со стационарными потенциалами ( $\partial \varphi_i / \partial t = 0$ ) термодинамических полей (стационарное состояние) или в метастабильном состоянии при постоянном ненулевом значении функции неравновесности в случае нестационарных интенсивных величин ( $\partial \varphi_i / \partial t \neq 0$ ). Последнее состояние, несмотря на нестационарность, может быть устойчивым, т. е. оно отвечает динамическому равновесию.

Таким образом, формулы (22)–(35) из [9] и (1)–(11) описывают переход системы к новому равновесному ( $DW \rightarrow 0$ ) состоянию за счет уменьшения производства энтропии в результате протекания обратимых (DS=0) или необратимых ( $DS \neq 0$ ) процессов. Транспортные явления сопровождаются возникновением потоков неравновесных характеристик, которые приводят к перераспределению энергии и вещества в системе. Поэтому рассмотрим потоки неравновесных экстенсивных аргументов в реальном пространстве-времени и потоки интенсивных величин в термодинамической фазовой области расширенного пространства.

# 3. ПОТОК НЕРАВНОВЕСНОГО *i*-ОГО ЭКСТЕНСИВНОГО АРГУМЕНТА *q<sub>i</sub>*. ПЕРИОДИЧЕСКИЕ ИЗМЕНЕНИЯ ЭКСТЕНСИВНОЙ ПЕРЕМЕННОЙ

В *R*-пространстве протекание конкурирующих между собой необратимых процессов приводит к разбиению неравновесной системы на совокупность локальных областей, в которых наблюдаются флуктуации термодинамических величин и характеристических функций. Они вызывают постоянное спорадическое отклонение положения центра масс локальной области (целлы) от равновесного значения. Поэтому местоположение целлы со значением термодинамической координаты  $q_i$  *i*-ого экстенсивного аргумента задается средним значением радиуса-вектора  $r_{(i)}$ . Скорость перемещения центра масс локальной области определяется формулой  $v_{(i)} = dr_{(i)}/dt$ . Движение целлы происходит в направлении, противоположном градиенту *i*-ой величины, вызывающего пространственное смещение локальной области. Таким образом, поток аргумента  $q_i$  равен:

$$\boldsymbol{J}_{i} = \boldsymbol{q}_{i}\boldsymbol{v}_{(i)} = \frac{d(\boldsymbol{q}_{i}\boldsymbol{r}_{(i)})}{dt} - \boldsymbol{r}_{(i)}\frac{d\boldsymbol{q}_{i}}{dt} = \frac{d(\boldsymbol{q}_{i}\boldsymbol{r}_{(i)})}{dt} - \boldsymbol{r}_{(i)}\frac{\partial \boldsymbol{q}_{i}}{\partial t} - \boldsymbol{r}_{(i)}(\boldsymbol{v}_{(i)}\nabla \boldsymbol{q}_{i}) = \boldsymbol{r}_{(i)}(\boldsymbol{v}_{(i)}\nabla \boldsymbol{q}_{i})$$

(ниже использована формула [10, с. 20]:

 $[[A \times B] \times C] = B(A \cdot C) - A(B \cdot C))$ 

$$= \frac{d(q_i \boldsymbol{r}_{(i)})}{dt} - \boldsymbol{r}_{(i)} \frac{\partial q_i}{\partial t} + [[\boldsymbol{r}_{(i)} \times \nabla q_i] \times \boldsymbol{v}_{(i)}] - (\boldsymbol{r}_{(i)} \boldsymbol{v}_{(i)}) \nabla q_i = -(\boldsymbol{r}_{(i)} \boldsymbol{v}_{(i)}) \nabla q_i = -k_i \nabla q_i, (12)$$

где подчеркнутое выражение равно нулю (иная форма записи равенства (12)), а  $k_i = r_{(i)}v_{(i)} - i$ -тый коэффициент пропорциональности. Согласно линейной теории Онзагера (см., напр., [11]), кинетические коэффициенты  $k_i$  являются положительными величинами. Поэтому формула (12) показывает, что вектор скорости  $v_{(i)}$  движения целлы коллинеарен вектору градиента  $\nabla q_i$  экстенсивной величины  $q_i$  и противоположен ему по направлению.

Транспорт энергии и вещества локальной областью может привести к возникновению обратимых во времени явлений, например, периодических изменений экстенсивных функций в *R*пространстве. Эти феномены порождаются явной зависимостью потока экстенсивного параметра от времени, т.е. являются динамической составляющей необратимого процесса.

Пусть целла с локально сохраняющейся (выполняется уравнение (7) из [9]) экстенсивной величиной  $q_i$  движется с постоянной скоростью  $c_{(i)}$ . Тогда легко показать, что поток  $J_i$  удовлетворяет уравнению

$$\frac{\partial \boldsymbol{J}_i}{\partial t} + c_{(i)}^2 \nabla q_i = 0.$$
 (13)

Совместное решение уравнений (7) из [9] (первое уравнение системы уравнений (14)) и (13)

$$\begin{cases} \frac{\partial q_i}{\partial t} + \operatorname{div} \boldsymbol{J}_i = 0\\ \frac{\partial \boldsymbol{J}_i}{\partial t} + c_{(i)}^2 \nabla q_i = 0 \end{cases}$$
(14)

приводит к уравнениям гиперболического типа для экстенсивной характеристики *q<sub>i</sub>* 

$$\frac{\partial^2 q_i}{\partial t^2} = c_{(i)}^2 \Delta q_i \tag{15}$$

$$(\Delta = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} - \text{ оператор Лапласа}) \text{ и ее потока } \boldsymbol{J}_i$$
$$\frac{\partial^2 \boldsymbol{J}_i}{\partial t^2} = c_{(i)}^2 [\text{rot}(\text{rot } \boldsymbol{J}_i) + \Delta \boldsymbol{J}_i].$$
(16)

Система уравнений (14) связывает необратимые во времени транспортные процессы с обратимыми периодическими во времени перемещениями. Формулы (15) описывают периодические изменения термодинамических величин. Возникновение, например, периодических изменений экстенсивной величины при постоянном коэффициенте пропорциональности (формула (12)) отображает стационарность потока этой характеристики, так как

$$\frac{\partial \boldsymbol{J}_i}{\partial t} = -k_i \frac{\partial (\nabla q_i)}{\partial t}.$$
(17)

Согласно формуле (17) стационарность потока экстенсивной характеристики определяется обращением в нуль смешанной производной (правая часть равенства (17)), вид которой может быть приведен к виду уравнения (15) с помощью преобразования Лоренца [13, с.58]. В заключение этого пункта можно отметить, что неоднородная система уравнений вида (14) может послужить основой для построения теории иерархических изменений в неравновесной системе.

#### 4. ЭВОЛЮЦИЯ ПОТЕНЦИАЛОВ ТЕРМОДИНАМИЧЕСКИХ ПОЛЕЙ

Интенсивные характеристики неравновесной системы изменяются в *Q*-области расширенного пространства, при этом они удовлетворяют уравнению:

$$\frac{\partial \varphi_i}{\partial t} + \sum_{j=1}^{3} \left[ \frac{\partial I_{ij}}{\partial q_j} + \frac{d_q}{dt} \frac{\partial I_{ij}}{\partial \dot{q}_j} \right] = \pi_i, \qquad (18)$$

где  $I_{ij} = \varphi_i \dot{q}_j$  – составляющие матрицы *j*-тых компонентов *i*-ого потока потенциала  $\varphi_i$  термодинамического поля в *Q*-пространстве; величина:

$$\pi_{i} = \sum_{j=1}^{3} \left( \dot{q}_{j} \frac{d_{q}}{dt} \left( \frac{\partial \varphi_{i}}{\partial \dot{q}_{j}} \right) + \dot{\varphi}_{i} \delta_{jj} \right),$$
(19)

описывает производство (утилизацию) потенциала вида *i*. Наличие в формуле (18) слагаемых  $\sum_{j=1}^{3} \left[ \frac{\partial I_{ij}}{\partial q_j} + \frac{d_q}{dt} \frac{\partial I_{ij}}{\partial \dot{q}_j} \right]$ эйлеровского вида указывает на возможность их минимизации (обращения в нуль) при тривиальном значении вариации  $\delta_q \int I_{ij} dt = 0$  в *Q*-пространстве. Иная форма записи производства потенциала  $\varphi_i$  вида *i* (формула (19)):

$$\pi_{i} = \sum_{j=1}^{3} \left[ \frac{d_{q}}{dt} \frac{\partial I_{ij}}{\partial \dot{q}_{j}} - \frac{\partial \varphi_{i}}{\partial \dot{q}_{j}} \ddot{q}_{j} \right]$$
(20)

Из формулы (20) следует:

$$\frac{d_q}{dt} \operatorname{div}_{\dot{q}} \boldsymbol{I}_i = (\boldsymbol{\ddot{q}}_{(i)} \nabla_{\dot{q}}) \boldsymbol{\varphi}_i, \qquad (21)$$

где поток  $I_i = \varphi_i \dot{q}_{(i)} (\dot{q}_{(i)} = \sum_{j=1}^3 \dot{q}_{j(i)} e_j$  и  $\ddot{q}_{(i)}$  – скорость перемещения и ускорение элемента фазовой области с потенциалом  $\varphi_i$ ;  $e_j$  – орты термодинамических осей; div  $_{\dot{q}} I_i = \sum_{j=1}^3 \frac{\partial I_{ij}}{\partial \dot{q}_j}$  – расходимость векторных линий потока  $I_i$  в пространстве обобщенных скоростей), соответствует отсутствию производства (утилизации)  $\pi_i = 0$ потенциала  $\varphi_i$ .

В общем случае производство энтропии в *Q*-пространстве задается формулой (см. (30) из [9]):

$$\frac{d_q S}{dt} = I_{1S} + \sum_{i=1}^{3} \left[ \frac{\partial S}{\partial \dot{q}_i} \ddot{q}_i \right].$$
(22)

Если энтропия не зависит явным образом от обобщенных скоростей  $\dot{q}_i$  или эти скорости постоянны, то сумма элементов с одинаковыми индексами матрицы компонентов потоков определяет производство энтропии в Q-пространстве:

$$\frac{d_q S}{dt} = \sum_{i=1}^{3} \varphi_i \dot{q}_i = I_{1S}.$$
 (23)

В сопряженном пространстве потенциалов термодинамиче-ских полей составляющие матрицы *j*-тых компонентов *i*-ого по-тока экстенсивной величины определим формулой  $P_{ij} = -q_i \phi_j$ . То-гда производство функции неравновесности в *Q*-пространст-ве равно

$$\frac{d_{q}W}{dt} = P_{1W} + \sum_{i=1}^{3} \left[ \frac{\partial W}{\partial \dot{q}_{i}} \ddot{q}_{i} \right], \qquad (24)$$

где линейный инвариант функции неравновесности  $P_{1W} = -\sum_{i=1}^{3} q_i \dot{\varphi}_i$ .

Таким образом, в *Q*-пространстве разность между производствами энтропии и функции неравновесности (с учетом формулы (28) из [9]) задается разностью между линейными инвариантами соответствующих матриц

$$\frac{d_q S}{dt} - \frac{d_q W}{dt} = I_{1S} - P_{1W} \quad . \tag{25}$$

Используя формулы (19) и (33) из [9], можно записать линейные инварианты введенных матриц в виде:

$$I_{1S} = \frac{DS}{dt} - \sum_{i=1}^{3} \varphi_i \frac{d_r q_i}{dt} , \qquad (26)$$

$$P_{1W} = -\frac{d_r S}{dt} + \sum_{i=1}^{3} q_i \frac{d_r \varphi_i}{dt} .$$
 (27)

Формулы (26) и (27) показывают, что линейный инвариант энтропии определяется процессами в *P*-пространстве, а линейный инвариант функции неравновесности – только в *R*-пространстве. Разность формул (26) и (27) (при учете производной по времени в *R*-пространстве от формулы (18) из [9]) равна

$$I_{1S} - P_{1W} = \frac{DS}{dt} + \frac{d_r W}{dt} .$$
 (28)

Из формулы (28) следует: равенство линейных инвариантов энтропии и неравновесности приводит к компенсации производства энтропии в *P*-пространстве производством функции неравновесности в *R*-пространстве. В этом случае процессы в неравновесной системе описываются моделью перекрестной компенсации симметричного типа (соотношения (34) и (35) из [9]). При постоянных скоростях изменения экстенсивных вели-чин  $(\dot{q}_j = C_j)$  уравнение (18) распадается на два равенства (см. формулы (18) и (20))

$$\begin{cases} \frac{\partial \varphi_i}{\partial t} + \sum_{j=1}^3 \frac{\partial I_{ij}}{\partial q_j} = 0\\ \sum_{j=1}^3 \frac{d_q}{dt} \left( \frac{\partial I_{ij}}{\partial \dot{q}_j} \right) = \pi_i \end{cases}$$
(29)

Согласно (29), кинетическая перестройка потенциалов термодинамических полей неравновесной системы, происходит в силу их нестационарности и возникновения потоков в термодинамической фазовой области *P*-пространства. Первое уравнение системы (29) можно переписать в векторной форме:

$$\frac{\partial \varphi_i}{\partial t} + \operatorname{div}_q \boldsymbol{I}_i = 0, \qquad (30)$$

где div  $_{q}I_{i} = \sum_{k=1}^{3} \frac{\partial I_{ik}}{\partial q_{k}}$  – расходимость векторных линий потока  $I_{i}$ 

в пространстве обобщенных координат. Уравнение (30) имеет вид закона локального сохранения потенциала  $\varphi_i$  в термодинамическом фазовом пространстве.

Поток интенсивной величины возникает под действием ее градиента в Q-пространстве, поэтому, согласно формуле (12), можно записать, что матричные элементы  $I_{ij}$  равны:

$$I_{ij} = -\Omega_i \frac{\partial \varphi_i}{\partial q_j}, \qquad (31)$$

где  $\Omega_i$  – кинетический коэффициент *i*-ого типа. Для постоянного коэффициента  $\Omega_i$  однородное ( $\pi_i = 0$ ) уравнение (18) принимает вид

$$\frac{\partial \varphi_i}{\partial t} = \Omega_i \left( \Delta_q \varphi_i + \sum_{j=1}^3 \frac{d_q}{dt} \left( \frac{\partial^2 \varphi_i}{\partial \dot{q}_j \partial q} \right) \right), \tag{32}$$

здесь  $\Delta_q = \sum_{j=1}^3 \frac{\partial^2}{\partial q_j^2}$  – оператор Лапласа в *Q*-пространстве. Первое

слагаемое в правой части уравнения (32) может описывать возникновение фрактальных объектов (см., напр., пункты 8.2 и 8.3 работы [14]), а второе – различных динамических эффектов. При выполнении условия (21), учете равенства (31) и переменном коэффициенте  $\Omega_i$  однородное уравнение (18) принимает вид:

$$\frac{\partial \varphi_{i}}{\partial t} = \sum_{j=1}^{3} \left[ a_{ij} \frac{\partial \varphi_{i}}{\partial q_{j}} + b_{ij} \frac{\partial^{2} \varphi_{i}}{\partial q_{j}^{2}} + c_{ij} \frac{\partial^{2} \varphi_{i}}{\partial \dot{q}_{j} \partial q_{j}} + \Omega_{i} \frac{d_{q}}{dt} \left( \frac{\partial^{2} \varphi_{i}}{\partial \dot{q}_{j} \partial q_{j}} \right) + \sum_{\substack{k=1\\k \neq j}}^{3} \left( e_{ijk} \frac{\partial^{2} \varphi_{i}}{\partial q_{j} \partial q_{k}} + f_{ijk} \frac{\partial^{2} \varphi_{i}}{\partial q_{j} \partial \dot{q}_{k}} \right) \right],$$
(33)

где параметры  $a_{ij} = \frac{\partial \Omega_i}{\partial q_j} + \frac{d_q}{dt} \left( \frac{\partial \Omega_i}{\partial \dot{q}_j} \right); \ b_{ij} = \Omega_i + \dot{q}_j \frac{\partial \Omega_i}{\partial \dot{q}_j};$
$$c_{ij} = \ddot{q}_j \frac{\partial \Omega_i}{\partial \dot{q}_j} + \frac{d_q \Omega_i}{dt}; \ e_{ijk} = \dot{q}_k \frac{\partial \Omega_i}{\partial \dot{q}_j}; \ f_{ijk} = \ddot{q}_k \frac{\partial \Omega_i}{\partial \dot{q}_j}$$
 определяются зави-

симостью кинетического параметра  $\Omega_i$  *i*-ого типа от экстенсивных обобщенных координат  $q_i$  и скоростей их изменения  $\dot{q}_i$ .

Решение некоторых частных случаев уравнения (33) приведены в работе [15]:

а) отметим, что автомодельное решение уравнения параболического типа (диффузия и др.)

$$\frac{\partial \varphi}{\partial t} = b \frac{\partial^2 \varphi}{\partial q^2}$$

может приводить к потенциалу вида (здесь и далее по тексту величины  $C_i$ ,  $a_i$  и  $b_i$  – постоянные величины)

$$\varphi(\xi) \approx a_1 \xi \exp(-b_1 \xi^2), \qquad (34)$$

где  $\xi = q^2/\tau$ , константы интегрирования  $a_1 = 2C_1$  и  $b_1 = 0.25$  связаны с параметрами исследуемой среды (см. [15]). Применение к уравнению метода Фурье (метода разделения переменных) дает для потенциала  $\varphi$  выражение

$$\varphi = \exp(-\lambda^2 \tau) [C_1 \cos(\lambda q) + C_2 \sin(\lambda q)],$$

 $(\lambda - параметр разделения, связанный с характерным временем процесса) которое описывает возникновение диссипативных (потенциал убывает с ростом времени) периодических структур в <math>Q$ -области расширенного пространства.

б) Если локальная скорость изменения потенциала термодинамического поля определяется в *Q*-пространстве смешанной производной потенциала по обобщенным координате и скорости, то уравнение разрушения имеет вид:

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial \tau^2} = \frac{\partial^2 \varphi}{\partial \dot{q}^2} - \frac{\partial^2 \varphi}{\partial q^2},$$

а стационарное решение (при  $\partial \varphi / \partial t = 0$  после введения преобразования Лоренца  $q_1 = \frac{\dot{q} - u\tau}{\sqrt{1 - u^2}}$  [15]) в качестве слагаемого содержит потенциал Людвика  $\varphi_L$  [16]:

$$\varphi = \varphi_L + a_2 \ln \left[ 1 - \left( \frac{q_1}{b_2} \right)^2 \right], \qquad (35)$$

где  $\varphi_L = 2C_1 \ln |\dot{q}_1| + C_2 (C_i, a_2 = C_1 и b_2 - константы интегриро$  $вания [15], причем параметр <math>b_2 = \dot{q}_1$  определяет постоянную скорость разрушения). Стационарность потенциала термодинамического поля неравновесной системы существует в ограниченной области изменения экстенсивной величины ( $(q_1/b_2)^2 < 1$ ), т.е. вне этой области его стационарность может разрушаться. Аналогичная картина наблюдается при деформировании материалов, когда приложенная внешняя энергия не только преобразует внутреннюю структуру, но и вызывает появление новых поверхностей раздела (пор, микротрещин и т.д.), т.е. разрушение (фрактуризация) материала [17]. Поиск решения нестационарного уравнения фрактуризации методом Фурье в виде  $\varphi =$  $= T(\tau) \cdot Q(q)$  ( $\tau = ct$ , t- безразмерное время,  $\zeta = \dot{q}_1^2 - q_1^2$ ,  $\dot{q}_1 = \dot{q} + q$ ,  $q_1 = \dot{q} - q$ ,), приводит к формулам

$$T(\tau) = \exp(-\lambda^2 \tau), \quad Q(\zeta) = \sum_{n=0}^{\infty} a_n \zeta^n, \quad (36)$$

где  $\lambda$  — константа, определяемая из начальных и граничных условий. Коэффициенты ряда удовлетворяют рекуррентному соотношению

$$4(n+1)^2 a_{n+1} + \lambda^2 a_n = 0.$$
 (37)

Полагая коэффициент  $a_0 = 1$ , получим решение в виде

$$Q(\zeta) = 1 - \left(\frac{\lambda}{2}\right)^2 \zeta + \left(\frac{\lambda}{2}\right)^4 \frac{\zeta^2}{4} - \left(\frac{\lambda}{2}\right)^6 \frac{\zeta^3}{36} + \dots$$
(38)

Из выражения (38) видно, что, например, при  $\zeta = 1.5$  и значениях параметра  $|\lambda| << 2$  коэффициенты ряда быстро убывают до нуля, а при выполнении противоположного равенства ( $|\lambda| >> 2$ ) – они возрастают до очень больших значений. Таким образом, значение параметра  $|\lambda| = 2$  является пороговым и определяет точку ветвления, после прохождения которой меняется поведение нестационарного потенциала разрушения.

в) Согласно (17), условием стационарности потока интенсивной характеристики является постоянство во времени градиента потенциала в *Q*-пространстве

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial t \partial q} = 0 , \qquad (39)$$

Вводя переменные (u – скорость перемещения волны потенциала)  $\tau = t + \frac{q}{u}$ ,  $q_1 = q - ut$ , перепишем (39) в виде

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial \tau^2} - u^2 \frac{\partial^2 \varphi}{\partial q_1^2} = 0.$$
 (40)

Уравнение (40) описывает продольную волну потенциала термодинамического поля, которая распространяется со скоростью u вдоль оси  $q_1$ . Уравнение (40) в термодинамическом фазовом пространстве имеет вид ( $\tau_1 = u\tau$ )

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial \tau_1^2} = \frac{\partial^2 \varphi}{\partial q^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial \dot{q}^2} \,. \tag{41}$$

Введение нового аргумента Лоренца [13, 18]  $\dot{q}_1 = \frac{\dot{q} - v \tau_1}{\sqrt{1 - v^2}} (v - v)$ 

безразмерная скорость перемещения одной системы отсчета относительно другой вдоль оси обобщенных скоростей  $\dot{q}$ ) позволяет преобразовать уравнение (41) к виду

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial q^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial \dot{q}_1^2} = 0 .$$
 (42)

Решение уравнения (42) определяется такой же функцией, как и движение дислокаций в обычном пространстве [18]

$$\varphi = a_3 \arctan(b_3 q), \qquad (43)$$

где  $a_3 = C_1$  и  $b_3 = q_1^{-1}$  – константы интегрирования [15].

Суммарное действие потенциалов (34), (35) и (43) позволяют описать определенные отклики синергетической системы. В частности, в работе [15] развитый формализм был применен к описанию возникающего напряжения в материале в зависимости от деформации. Результаты моделирования механических состояний приведены в работе [15].

#### 5. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В работе предложена модель неравновесной термодинамической системы, определяемая любым известным термодинамическим потенциалом при добавлении потенциала энтропии неравновесности. Предложенная термодинамическая концепция неравновесности в предельных случаях дает переход к известным результатам равновесной термодинамики. С другой стороны предлагаемая модель позволяет получать новые физические представления неустойчивых состояний синергетических систем, провести их классификацию и исследовать частные случаи эволюционных преобразований. Переструктурирование системы может сопровождаться сохранением определенных величин, что указывает на возникновение нового вида симметрии. В результате взаимодействия кинетического и динамического подуровней в системе могут зарождаться продольные и поперечные волны термодинамических величин. В случае динамического равновесия с внешней средой система может строить иерархии необратимых процессов.

В рамках одной из моделей компенсации неравновесности были получены кинетические уравнения для частных случаев потенциалов термодинамических полей. Получены явные зависимости в частных случаях для потенциалов разрушения и волнового перемещения от сопряженной обобщенной координаты. Сумма этих потенциалов позволяет смоделировать различные отклики синергетической системы, которые будут рассмотрены в следующей работе, на внешние воздействия.

1. В. Эбелинг, Образование структур при необратимых процессах. Введение в теорию диссипативных структур, Мир, Москва (1979).

2. А.М. Жаботинский, Концентрационные автоколебания, Наука, Москва (1974). 3. *А.Г. Хачатурян*, Теория фазовых превращений и структура твердых растворов, Наука, Москва (1974).

4. Е.Ф. Мищенко, В.А. Садовничий, А.Ю. Колесов, Н.Х. Розов, Автоволновые процессы в нелинейных средах с диффузией, ФИЗМАТЛИТ, Москва (2005).

5. *А.Г. Шашков*, *В.А. Бубнов*, *С.Ю. Яновский*, Волновые явления теплопроводности: Системно-структурный анализ, Едиториал УРСС, Москва (2004).

6. *Г. Кольский*, Волны напряжения в твердых телах, Иностранная литература, Москва (1955).

7. *Р.М. Дэйвис*, Волны напряжения в твердых телах, Иностранная литература, Москва (1961).

8. *В.И. Ерофеев*, Волновые процессы в твердых телах с микроструктурой, МГУ, Москва (1999).

9. С.В. Терехов, В.Н. Варюхин, Т.Н. Мельник, В.М. Юрченко, ФТВД 27, № 1, 103 (2017).

10. А.И. Борисенко, И.Е. Тарапов, Векторный анализ и начала тензорного исчисления, Вища школа, Харьков (1986).

11. И.П. Базаров, Э.В. Геворкян, П.Н. Николаев, Неравновесная термодинамика и физическая кинетика, МГУ, Москва (1989).

12. Ф.М. Морс, Г. Фешбах, Методы теоретической физики, Т.1, ИИЛ, Москва (1958).

13. А.Х. Коттрелл, Дислокации и пластическое течение в кристаллах, Гос. науч.-техн. изд-во лит. по черн. и цв. метал., Москва (1958).

14. С.В. Терехов, Фракталы и физика подобия, Цифровая типо-графия, Донецк (2011).

15. С.В. Терехов, В.Н. Саяпин, ФТВД 24, № 3-4, 39 (2014).

16. Физическое металловедение, Т.2. Фазовые превращения в металлах и сплавах и сплавы с особыми физическими свойствами. / Под ред. Р.У. Кана, П.Т. Хаазена, Металлургия, Москва (1987).

17. Ю.Г. Матвиенко, Модели и критерии механики разрушения,

# ФИЗМАТЛИТ, Москва (2006). 18. А. Коттрел, Теория дислокаций, Мир, Москва (1969).

### **Terekhov S.V.**, Varyouhin V.N., Melnik T.N., Petrenko A.G., Yurchenko V.M.

#### THERMODYNAMIC CONCEPT OF NON-EQUILIBRIUM. II. STATES OF THE NON-EQUILIBRIUM SYSTEM AND THEIR EVOLUTION

Within the framework of model of indemnification of non-equilibrium, classification of the states of the synergetics system is carried out. The existence of new invariant of motion is set, that is a sum of the function of non-equilibrium and the entropy of the system. Intercommunication of kinetic and dynamic processes is shown, that gives rise to periodic changes of intensive and extensive parametrs in a synergetic system. The equations of evolution of the potentials of the thermodynamics fields are obtained and explicit dependencies of these potentials on conjugate extensive characteristics and the rate of its change are found.

**Keywords:** thermodynamics system, non-equilibrium, self-organization, entropy, irreversible processes



**48.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2018, т. 28, № 1, с. 5-12

## PACS: 62.20.F-; 62.20.fg; 62.30.+d; 81.40.Jj

**Терехов С.В.**<sup>1</sup>, Варюхин В.Н.<sup>1</sup>, Мельник Т.Н.<sup>1</sup>, Петренко А.Г.<sup>2</sup>, Юрченко В.М.<sup>1</sup>

#### ТЕРМОДИНАМИЧЕСКАЯ КОНЦЕПЦИЯ НЕРАВНОВЕСНОСТИ. III. РЕАКЦИЯ СИСТЕМЫ. ВОЗНИКНОВЕНИЕ ИЕРАРХИЙ

<sup>1</sup>Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина <sup>2</sup>Донецкий национальный университет

Статья поступила в редакцию 1 июня 2017 года

Показано, что различные отклики неравновесной системы на внешнее воздействие можно смоделировать с помощью потенциалов термодинамических полей. Проведено сравнение экспериментальных и теоретических диаграмм напряжениедеформация для металлов и пластмасс. Предложена схема возникновения бесконечной и конечной иерархии необратимых процессов.

Ключевые слова: термодинамическая система, неравновесность, самоорганизация, энтропия, необратимые процессы

# 1. ВВЕДЕНИЕ: ОТКЛИК НЕРАВНОВЕСНОЙ СИСТЕМЫ

Реакция неравновесной системы на внешнее воздействие проявляется в виде отклика, который можно отобразить с помощью потенциалов термодинаических полей [1, 2]. Использование преобразований системы отсчета в *Q*-области расширенного пространства (обозначения и определения приведены в [2]), а также сумма указанных потенциалов позволяет смоделировать зависимость среднего (в силу того, что локальные области системы обладают отличающимися друг от друга параметрами, а

процессы имеют противоборствующий характер) интенсивного потенциала от его сопряженного экстенсивного аргумента. Диаграммы отклика неравновесной системы на различные внешние воздействия имеют, например, вид (рис. 1): резонансов (например, резонансное поглощение световой энергии валентными электронами структуры стекловолокна [3, рис. 3.23]); фрактального роста потенциала, характерного для вольт-амперных характеристик структур на сферических металлических кластерах [3; 4, рис. 2]; шумов со степенной зависимостью спектра мощности [5; 6, рис. 1.9], которые возникают в системах с различной физической природой; реакции упруго-пластического материала на деформацию [7; 8, рис. 1.1].



Разнообразие откликов неравновесной системы на внешнее воздействие демонстрирует универсальный характер потенциалов термодинамических полей. В частности, различные сочетания параметров модели позволяют строить кривые зависимости приложенного напряжения  $\sigma$  от деформаций  $\xi$  [9] и скоростей их изменения  $\dot{\xi}$ . Механическое состояние материала определяется характеристиками его структуры (упругостью, хрупкостью, вязкостью, пластичностью) и протекающими при деформировании процессами (блужданиями частиц и их колебаниями вблизи равновесных положений; возникновением волн и самоорганизующихся структур; наличием потоков и различного рода течений) [10]. Следует отметить, что похожие между собой диаграммы напряженного состояния неравновесной системы возникают при разных способах деформирования материала, например, при сдвиге и кручении [10], а также при реализации различных процессов на более низком уровне организации материи. В данной работе макроповедение материала отображается с помощью феноменологической модели [1, 2], для которой численные значения параметров найдены по экспериментальным данным.

## 2. ДИАГРАММЫ МЕХАНИЧЕСКИХ СОСТОЯНИЙ РЕАЛЬНЫХ МАТЕРИАЛОВ

Диаграммы состояния для кристаллов с дефектами различной размерности были получены авторами для термодинамического потенциала с учетом полей деформации. Теоретические аналоги экспериментальных диаграмм напряжение  $\sigma(\varepsilon)$  – деформация  $\varepsilon$  для алюминия (рис. 2, кривая *1*) и стали 18Х2Н4М А (кривая *2*) [12, с. 120] рассчитывали по формулам:

$$\sigma(\xi) = 10 \operatorname{arctg}(0,01\xi) + 6 \operatorname{arctg}(0,2\xi),$$

$$\sigma l(\xi) = 1,4\xi \exp(-0,02\xi^2) + 89 \arctan(1,9\xi) + \arctan(0,007\xi) + \ln\left[1 - \left(\frac{\xi}{88}\right)^2\right].$$

Теоретические формулы позволяют описывать диаграммы напряжение-деформация не только металлов и сплавов, но и других материалов, например, пластмасс. На рис. 3,*а* показаны



теоретические кривые для полистирола, экспериментальные данные для которых приведены в [13, с. 398]. Вычисления напряжений для полистирола (кривая *1*) и ударопрочного полистирола (кривая *2*) проводили соответственно по формулам:

$$\sigma(\xi) = \xi \exp(-0.09\xi^2) + 3.3 \arctan(0.74\xi) + 0.01 \ln \left[ 1 - \left(\frac{\xi}{2.2}\right)^2 \right],$$

$$\sigma(\xi) = 0.17\xi \exp(-0.09\xi^2) + 1.62 \operatorname{arctg}(0.74\xi) + 0.22 \operatorname{arctg}(24\xi).$$



**Рис. 3.** Теоретические диаграммы напряжение σ–деформация ζ: *a* – для полистирола (кривая *l*) и ударопрочного полистирола (кривая *2*); *б* – для пиралина: *l* – 0.007, *2* – 0, *3* – 0.042 [14, с. 86]

На рис. 3,6 приведены теоретические зависимости напряжения от деформации для пиралина, которые рассчитывали по формулам (экспериментальные кривые см. в [14, с. 86]):

$$\sigma_1(\xi) = 2560\xi \exp(-250\xi^2) + 332 \arctan(145\xi) + 2,6 \ln\left[1 - \left(\frac{\xi}{0,25}\right)^2\right];$$

$$\sigma_{2}(\xi) = 3300 \,\xi \exp(-400 \,\xi^{2}) + 320 \,\arctan(145 \,\xi) + 2 \ln\left[1 - \left(\frac{\xi}{0,26}\right)^{2}\right];$$
  
$$\sigma_{3}(\xi) = 6300 \,\xi \exp(-700 \,\xi^{2}) + 325 \arctan(145 \,\xi) + 1.2 \ln\left[1 - \left(\frac{\xi}{0,09}\right)^{2}\right].$$

Адекватность теоретических кривых экспериментальным данным для различных материалов отображает универсальный характер полученных зависимостей потенциалов термодинамических полей от обобщенных координат. Однако основным недостатком полученных выражений является отсутствие связи феноменологических коэффициентов с такими параметрами материалов, например, как модуль Юнга, коэффициент всестороннего сжатия и другими константами. Для ее нахождения необходимо развитие микроскопической теории неравновесных процессов или сравнение полученных соотношений с экспериментом в области малых деформаций, пластических течений с малой скоростью и медленной фрактуризации материала. Одним из достоинств термодинамической концепции неравновесности является возможность построения иерархии необратимых процессов на основе системы неоднородных уравнений вида (14) из [1].

### 3. ИЕРАРХИЯ НЕОБРАТИМЫХ ПРОЦЕССОВ

Наличие в локальной области пространственно-временного континуума источников (стоков) обобщенных координат  $q_i$  (или потенциалов в термодинамическом фазовом пространстве) с интенсивностью  $\sigma_i$  и действие на целлу внешних термодинамических сил  $Y_i$  порождает возможность построения иерархических структур путем реализации самозацепляющихся процессов. Для построения простейшей модели иерархичности рассмотрим систему неоднородных уравнений вида (1.14) (первая цифра – номер литературного источника, а вторая – номер формулы из работы), записанную в безразмерных величинах

$$\begin{cases} \frac{\partial q_i}{\partial \tau} + \operatorname{div} \boldsymbol{J}_i = \boldsymbol{\sigma}_i \\ \frac{\partial \boldsymbol{J}_i}{\partial \tau} + \nabla q_i = -\boldsymbol{Y}_i \end{cases}, \tag{1}$$

где  $\tau = \frac{c_{(i)}t}{\tau_0}$  – безразмерное время;  $c_{(i)}$  и  $\tau_0$  – характерные скорость процесса изменения независимой переменой типа *i* и время реакции системы;  $J_i = q_i \frac{c_{(i)}}{c_{(i)}}$  – безразмерный поток обобщенного аргумента *i*. Подействуем на первое уравнение системы (1) оператором локальной производной по времени  $\frac{\partial}{\partial \tau}$ , а на второе уравнение – оператором расходимости div (с учетом тождества div( $\nabla$ ) =  $\Delta$ ,  $\Delta = \sum_{k=1}^{3} \frac{\partial^2}{\partial x_k^2}$  – оператор Лапласа). Из второго установленного уравнения вычтем первое, получим неоднородное волновое уравнение Даламбера (см., напр., [14])

$$\Box q_i = -\rho_i; \tag{2}$$

здесь  $\Box = \Delta - \frac{\partial^2}{\partial \tau^2}$  – оператор Даламбера, а величину  $\rho_i = \text{div } Y_i + \frac{\partial \sigma_i}{\partial \tau}$ 

можно интерпретировать как плотность «зарядов» типа *i*.

Если применить к первому уравнению системы (1) оператор Гамильтона ( $\nabla = \sum_{k=1}^{3} e_k \frac{\partial}{\partial x_{\kappa}}$ ), а ко второму уравнению – оператор локальной производной по времени  $\frac{\partial}{\partial \tau}$ , а затем вычесть из первого установленного уравнения второе, то получим уравнение Даламбера для потока типа *i*:

$$\Box \boldsymbol{J}_i + \operatorname{rot}(\operatorname{rot} \boldsymbol{J}_i) = -\boldsymbol{j}_i, \qquad (3)$$

здесь величина –  $\mathbf{j}_i = \frac{\partial Y_i}{\partial \tau} + \nabla \sigma_i$  – плотность «тока» типа i.

Из определений плотностей «зарядов» и «токов» типа і в

(2) и (3) следует, что плотность источников  $\sigma_i$  и внешняя термодинамическая сила  $Y_i$  удовлетворяют системе уравнений (1), т.е.

$$\begin{cases} \frac{\partial \sigma_i}{\partial \tau} + \operatorname{div} \mathbf{Y}_i = \rho_i \\ \frac{\partial \mathbf{Y}_i}{\partial \tau} + \nabla \sigma_i = -\mathbf{j}_i \end{cases}$$
(4)

Таким образом, появление волн в неравновесной системе указывает на порождение необратимыми процессами (1) новых неравновесных изменений (4). Повторное применение описанной процедуры к системе (4) приведет к появлению волновых уравнений для величин  $\sigma_i$  и  $Y_i$ , что указывает на возникновение нового необратимого процесса. Бесконечное копирование процедуры порождает неограниченную иерархию неравновесных процессов. Ограниченная иерархия изменений возникает в случае пропорциональности величин, описывающих вновь образующиеся источники и внешние силы, величинам предыдущих поколений необратимых процессов, т.е. при выполнении, например, равенств ( $\lambda$  – число)  $\sigma_i = \lambda q_i$  и  $Y_i = \lambda J_i$ , которые являются частным случаем соотношения, полученного в рамках линейной теории Онзагера [15]. Из (4) видно, что выполнение указанных соотношений приводит для величин второго поколения необратимых процессов к равенствам  $\rho_i = \lambda \sigma_i = \lambda^2 q_i$  и  $\boldsymbol{j}_i = \lambda \boldsymbol{Y}_i = \lambda^2 \boldsymbol{J}_i$ . Следовательно, для *n*-ого поколения неравновесных процессов будут выполняться равенства

$$\rho_{i(n)} = \lambda \sigma_{i(n)} = \lambda^n q_i \quad \mathbf{M} \quad \mathbf{j}_{i(n)} = \lambda \mathbf{Y}_{i(n)} = \lambda^n \mathbf{J}_i \,. \tag{5}$$

Формулы (5) демонстрируют масштабирование исходных величин при переходе от одного поколения необратимых явлений к другому. При значении параметра  $|\lambda| < 1$  иерархия неравновесных процессов с ростом номера поколения вырождается в распространение волны исходных величин при отсутствии «зарядов» и «токов» типа *i*. Если параметр  $\lambda = 1$ , то процесс явля-

ется самоподдерживающимся для исходных величин, а при  $\lambda = -1 - для$  зеркальных функций  $-q_i$  и  $-J_i$ . В случае  $|\lambda| > 1$  иерархия необратимых явлений при переходе с одного уровня на другой вызывает в неравновесной системе существенный рост «зарядов» и «токов» типа *i*, чему должна препятствовать внешняя среда, в которой также протекают транспортные процессы.

Следовательно, характерной чертой иерархий является образование (неограниченного или ограниченного) спектра частот волновых перемещений, отображающих реакцию неравновесной системы на изменения внешней среды. Бесконечный спектр частот наблюдается при динамических процессах типа турбулентности, эволюции биологических организмов и других, а ограниченный – при рождении солитонов, концентрационных волн и аналогичных образований. Рождение иерархических структур снимает противоречие между необратимостью во времени неравновесных процессов и обратимыми во времени волновыми перемещениями. Появление в неравновесной системе иерархических структур указывает на образование бесконечной или ограниченной цепочки событий со звеньями вида «случайные блуждания + изменения потоков во времени = волна». Реализация бесконечной цепочки характеризуется бесконечным спектром частот, регистрируемых в системе, а осуществление ограниченной цепочки - свойственно образованию уединенных волн и возникновению волновых ансамблей.

### 4. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Термодинамическая концепция неравновесности позволила показать, что синергетические системы образуют новый класс объектов, которые возникают в областях нелинейного поведения или неравновесности. Их отклик на внешнее воздействие формируется в следующей последовательности: неравновесность – производство энтропии – поиск устойчивого состояния – самоорганизация – переструктурирование – снижение уровня неравновесности – уменьшение производства энтропии – объект с новыми количественными и качественными признаками. Такая цепочка событий реализуется только в системах с положительной обратной связью при достижении управляющими параметрами пороговых значений (точка бифуркации (ветвления)), что приводит к когерентной реакции компонентов системы на изменившиеся внешние условия. Переход через точку бифуркации сопровождается появлением сложных автоколебательных движений и спектра периодических новообразований. Из возникших структурных единиц производится отбор наиболее стабильных объединений частиц (кластеров), которые затем клонируются по всей системе с использованием скейлинговых (масштабных) преобразований.

Для теоретического описания явлений и процессов в синергетической системе были предложены модели, опирающиеся на построения Онзагера, Пригожина, Олемского, Цаллиса и др. Однако оставался неисследованным вопрос об описании неравновесности на основе отклонений установленных термодинамических соотношений от их классических формулировок (термодинамическая концепция неравновесности). Предложенный подход позволяет сохранить все достижения равновесной термодинамики и расширить феноменологический метод на неравновесные объекты.

В представленном цикле работ применение преобразования Лежандра к неравновесной энтропии позволило ввести понятие функции неравновесности. Эта функция зависит от потенциалов термодинамических полей и определяет отклонение выражения для энтропии от ее классического вида. При стремлении системы к равновесию функция неравновесности и ее дифференциал обращаются в нуль, а формула для равновесной энтропии и уравнение Дюгема–Гиббса приобретают ранее установленный вид. Вблизи точки термодинамического равновесия

функция неравновесности линейным образом зависит от потенциала теплового поля, что указывает на теплообменный характер неравновесного состояния при подходе системы к термодинамическому равновесию.

Физико-математический подход позволил установить существование ряда моделей компенсации неравновесности. В частности, в модели перекрестной компенсации асимметричного типа показано, что производство энтропии дает возможность снизить уровень неравновесности, которая, в свою очередь, подавляет рост производства энтропии в расширенном пространстве. Следовательно, хаотизация в синергетической системе подавляется возникновением упорядоченных структур. В рамках предложенной концепции были получены следующие результаты: в конкретных примерах, в частности, установлена нетождественность понятия «неравновесность» с такими понятиями, как «открытость системы» и «необратимость процессов»; проведена классификация состояний неравновесной системы; получены кинетические уравнения эволюции потенциалов термодинамических полей в термодинамическом фазовом пространстве; продемонстрирована возможность появления динамических эффектов и нового инварианта движения, который определяется суммой энтропии и функции неравновесности; найдены функциональные зависимости интенсивных потенциалов термодинамических полей от их экстенсивных аргументов, что позволило смоделировать для конкретных примеров различные отклики синергетической системы на внешнее воздействие. Полученные результаты указывают на перспективность данного направления исследований в области построения теории синергетических систем.

1. С.В. Терехов, В.Н. Варюхин, Т.Н. Мельник, А.Г. Петренко, В.М. Юрченко, ФТВД **27**, № 2, (2017).

2. С.В. Терехов, В.Н. Варюхин, Т.Н. Мельник, В.М. Юрченко, ФТВД **27**, № 1, 103 (2017).

3. А.Н. Игнатов, Оптоэлектроника и нанофотоника, Лань, Санкт-Петербург, (2011).

4. В.В. Погосов, Е.В. Васютин, В.П. Курбацкий и др., Наносистеми, наноматеріали, нанотехнології 5, 39 (2007).

5. С.В. Терехов, ФТВД 22, № 1, 33 (2012).

6. *Ш.М. Коган*, УФН **145**, 285 (1985).

7. С.В. Терехов, Фракталы и физика подобия, Цифровая типография, Донецк (2011).

8. *Ж.-П. Пуарье*, Ползучесть кристаллов. Механизмы деформации металлов, керамик и минералов при высоких температурах, Мир, Москва (1988).

9. *В.В. Селиванов*, Механика разрушения деформируемого тела, МГТУ им. Н.Э. Баумана, Москва (1999).

10. С.В. Терехов, В.Н. Саяпин, ФТВД 24, № 3-4, 39 (2014).

11. А. Надаи, Пластичность и разрушения твердых тел, Иностранная литература, Москва (1954).

12. Я.Б. Фридман, Механические свойства металлов. Ч.1. Деформация и разрушение, Машиностроение, Москва (1974).

13. Ю.М. Лахтин, В.П. Леонтьева, Материаловедение, Машиностроение, Москва (1980).

14. А. А. Ильюшин, В. С. Ленский, Сопротивление материалов, Гос. изд-во физ.-мат. лит., Москва (1959).

15. *Ф.М. Морс, Г. Фешбах*, Методы теоретической физики, Т.1, Иностранная литература, Москва (1958).

16. L. Onsager, Phys. Rev. 37, 405; 38, 2265 (1931).

**Terekhov S**.V., Varyouhin V.N., Melnik T.N., Petrenko A.G., Yurchenko V.M.

#### THERMODYNAMIC CONCEPT OF NON-EQUILIBRIUM. III. REACTIONS OF THE SYSTEM. ORIGIN OF HIERARCHIES

It is shown that different responses of the non-equilibrium system on external influence it is possible to model by means of potentials of the thermodynamics fields. Comparison of experimental and theoretical diagrams is conducted tension-deformation for metals and plastics. The chart of origin of endless and eventual hierarchy of irreversible processes is offered.

**Keywords:** thermodynamics system, non-equilibrium, self-organization, entropy, irreversible processes

**Fig. 1.** Response diagrams of a non-equilibrium system to external influence in the form of resonances (*a*), fractal steps ( $\delta$ ) and noise ( $\epsilon$ )

**Fig. 2.** Theoretical stress  $\sigma$ -effective elongation  $\xi$  diagrams in aluminum (curve *1*) and steel 18X2H4MA (curve *2*)

**Fig. 3.** Theoretical stress  $\sigma$ -strain  $\xi$  diagrams: a - in polystyrene (curve 1) and high-impact polystyrene (curve 2);  $\delta$  - in pyraline: 1 - 0.007, 2 - 0, 3 - 0.042 [14, p. 86]



**49.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2018, т. 28, № 1, с. 54-61

PACS: 61.43.Dq; 64.70.pe; 81.10.Aj

### Терехов С.В.

#### ТЕРМОДИНАМИЧЕСКАЯ МОДЕЛЬ РАЗМЫТОГО ФАЗОВОГО ПЕРЕХОДА В МЕТАЛЛИЧЕСКОМ СТЕКЛЕ Fe<sub>40</sub> Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub>

Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина

Статья поступила в редакцию 16 января 2018 года

Рассмотрена простейшая термодинамическая модель локально-равновесной области неравновесной системы (метгласс  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$ ). Аморфный сплав представлен в виде двух сосуществующих конденсированных фаз с пренебрежимо малым свободным объемом по сравнению с объемом самой системы, что позволяет не учитывать его при построении модели. Исследованы температурные и временные изменения объемной доли кристаллической фазы в сплаве  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$ . Показано, что в случае температурного изменения объемной доли кристаллической фазы параметры модели зависят от скоростей нагрева аморфного сплава. Продемонстрирована адекватность теоретических представлений экспериментальным данным для «изотермической» кристаллизации металлического стекла  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$ .

Ключевые слова: энергия Гиббса, химический потенциал, температура, время, параметр порядка, объемная доля, фаза, металлическое стекло

#### 1. ВВЕДЕНИЕ

Теоретические представления о зарождении, росте кристаллов и кинетике процессов в стеклах были развиты в середине XX века [1,2]. Одной из актуальных задач термодинамики аморфных материалов является определение температурно-временных границ существования систем в метастабильном состоянии [3,4]. В этой связи возникает необходимость развития теории размытых фазовых переходов (см., напр., [5,6]) и разработки термодинамической модели металлических стекол. Целью работы является создание теоретического построения, адекватно описывающего температурные и временные зависимости экспериментальных величин в метглассе Fe<sub>40</sub>Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub>.

Термодинамические методы позволяют исследовать предельные состояния различных гетерофазных систем. При моделировании неравновесных систем часто используют приближение локально-равновесных областей (напр., [7,8]). В них справедливы все термодинамические соотношения, но характеристические функции зависят от места расположения области и времени t.

### 2. ТЕМПЕРАТУРНО-ВРЕМЕННЫЕ ЗАВИСИМОСТИ ОБЪЕМНОЙ ДОЛИ КРИСТАЛЛИЧЕСКОЙ ФАЗЫ

Рассмотрим локально-равновесную двухфазную область, содержащую кристаллическую фазу (фаза 1) и аморфную матрицу (фаза 2). Отметим, что спонтанное зарождение и рост кристаллитов критического размера в аморфной матрице подробно изложено в работах [3,4]. Установим зависимость объемной доли кристаллической фазы от температуры T и времени t. Если фаза 1 занимает объем  $V_1$ , а фаза  $2 - V_2$ , то объем системы V равен

$$V_1 + V_2 = V$$
. (1)

Разделив равенство (1) на объем V, получим соотношение

$$x_1 + x_2 = 1, (2)$$

где  $x_i = V_i / V$  – объемная доля фазы *i*=1,2.

Введем в рассмотрение параметр порядка η по формуле

$$\eta = x_1 - x_2. \tag{3}$$

Из (2) и (3) следует, что

$$x_1 = 0,5(1+\eta), \quad x_2 = 0,5(1-\eta).$$
 (4)

При нагреве аморфного материала происходит рост кристалли-

тов по всему объему, при этом объемная доля фазы 1 изменяется в пределах от 0 до 1, что соответствует заполнению всего объема системы. В связи с этим из первой формулы (4) следует, что параметр порядка  $\eta$  принимает значения из интервала от –1 до +1.

Энергия Гиббса из расчета на единицу объема двухфазной системы равна

$$g = \mu_1 x_1 + \mu_2 x_2, \tag{5}$$

где µ<sub>i</sub> – химические потенциалы невзаимодействующих между собой фаз (отсутствие взаимного влияния фаз друг на друга (напр., в приближении теории среднего поля) приводит к тому, что коэффициенты активности фаз равны 1) задаются формулами

$$\mu_i(P, T, t) = \mu_{i0}(P, T, t) + k_{\rm B}T \ln x_i(T, t), \qquad (6)$$

μ<sub>i0</sub>(*P*, *T*, *t*) – стандартные значения химических потенциалов для каждой из фаз, *P* – давление, *k*<sub>в</sub> – постоянная Больцмана. Подстановка (6) в (5) приводит к следующим выражениям для энергии Гиббса

$$g = \mu_{10}x_1 + \mu_{20}x_2 + k_{\rm B}T(x_1\ln x_1 + x_2\ln x_2) = h - sT, \qquad (7)$$

энтальпии Камерлинг-Оннеса  $h = \mu_{10}x_1 + \mu_{20}x_2$  и конфигурационной энтропии Больцмана  $s = -k_B(x_1 \ln x_1 + x_2 \ln x_2)$ .

Замена в первом равенстве (7) значений объемных долей фаз  $x_i$  через параметр порядка  $\eta$  по равенствам (4) приводит к энергии Гиббса вида

$$g = g_0 + \frac{1}{2} \{ g_1 \eta + k_{\rm B} T[(1+\eta)\ln(1+\eta) + (1-\eta)\ln(1-\eta)] \}, \qquad (8)$$

здесь параметры  $g_0 = 0.5(\mu_{10} + \mu_{20} - 2k_{\rm B}T\ln 2), g_1 = \mu_{10} - \mu_{20}.$ 

$$\left(\frac{\mathrm{d}g}{\mathrm{d}\eta}\right)_{\eta=\eta_0} = 0 \implies g_1 + k_{\mathrm{B}}T \ln\left(\frac{1+\eta_0}{1-\eta_0}\right) = 0 \implies \eta_0(T, t) = -\mathrm{th}\left(\frac{g_1(T, t)}{2k_{\mathrm{B}}T}\right).$$
(9)

Следовательно, равновесная доля кристаллической фазы равна

$$x_{1}(T, t) = \frac{1}{2} \left[ 1 - th \left( \frac{g_{1}(T, t)}{2k_{B}T} \right) \right],$$
(10)

а скорость изменения по температуре -

$$v_{1}(T, t) = \frac{\mathrm{d}x_{1}}{\mathrm{d}T} = \frac{x_{1}(1 - x_{1})}{k_{\mathrm{B}}T^{2}} \left(g_{1} - T\frac{\mathrm{d}g_{1}}{\mathrm{d}T}\right).$$
(11)

При протекании фазового перехода в неравновесной среде параметр  $g_1/(2k_B) = f(T,t)$  запишем в виде ряда Тейлора с ограничением линейными членами

$$f(T,t) = f(T_x,t_x) + \frac{\partial f(T_x,t_x)}{\partial T}(T - T_x) + \frac{\partial f(T_x,t_x)}{\partial t}(t - t_x), \quad (12)$$

где  $T_x$  и  $t_x$  – температура и время, при которых на соответствующих кривых, описывающих объемную долю кристаллической фазы  $x_1(T, t)$ , имеется точка перегиба. При этих значениях указанных величин соответствующие скорости изменения функции  $x_1(T, t)$  по температуре и времени имеют максимумы.

Так как при фиксированном давлении разность стандартных значений химических потенциалов фаз связана с теплотой фазового перехода и его температурой, то разложение (12) представляет собой линейный закон изменения теплоты фазового перехода первого рода от температуры и времени. Это приводит к тому, что фазовый переход первого рода происходит в определенных температурных и временных диапазонах, что позволяет говорить о его размытости. Наличие таких диапазонов, по-видимому, связано с устойчивостью системы по отношению к бесконечно малым или конечным флуктуациям плотности частиц вблизи зародышей кристаллической фазы, приводящих к изменению их размеров.

В силу того, что металлическое стекло представляет собой замороженное метастабильное состояние сплава, то это состо-

яние ограничено границами абсолютной и относительной устойчивости по отношению к внешним изменениям. Поэтому наличие температурного гистерезиса можно объяснить следующим образом. При достижении температуры стеклования (за счет высокой скорости охлаждения) аморфная матрица переходит из жидкого состояния в твердое, когда система подходит к границе абсолютной неустойчивости. Обратный переход (при нагреве металлического стекла) наблюдается при более высокой температуре, так как требуется время для прогрева материала и достижения системой границы относительной устойчивости.

Предложенная простейшая термодинамическая модель и ее проверка на массиве экспериментальных данных по металлическому стеклу  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$  (см. ниже), позволяет утверждать, что формулы (10)-(12) являются предельными соотношениями, к которым должны стремиться решения кинетических уравнений.

Для сравнения экспериментальных данных с формулами (10)-(12) представим аргумент  $g_1/(2k_{\rm B}T) = f(T,t)/T$  в виде

$$\frac{g_1}{2k_{\rm B}T} = a \cdot \left(\frac{T_x}{T} - 1\right) + b \cdot \frac{T_x t_x}{T} \cdot \left(\frac{t}{t_x} - 1\right) + c \cdot \frac{T_x}{T}, \qquad (13)$$

где  $a = -\frac{\partial f(T_x, t_x)}{\partial T}$ ;  $b \cdot T_x = \frac{\partial f(T_x, t_x)}{\partial t}$ ;  $c \cdot T_x = f(T_x, t_x)$ . Рассмотрим

2 случая:

*Tun 1*: a = a(q); b = 0; c = 0 (q – скорость нагрева с единицей измерения K/min). Сравнение теоретических расчетов с экспериментальными данными показывает, что температура

$$T_x(q) = (641.72 \pm 2) + 28.8\log(q),$$
 (14)

а параметр (табл. 1)

$$a(q) = 286.584 - 80.64\log(q) \tag{15}$$

Таблица 1.

q	5	10	20	40	80	120	160	200
a	231.219	206.944	182.669	158.394	134.119	119.919	109.844	102.029

На рис. 1а приведены расчетные кривые для объемной доли кристаллической фазы при разных скоростях нагрева аморфного материала, а на рис. 16 – ее температурная скорость изменения. На рис. 2 приведено сравнение теоретических и экспериментальных кривых для металлического стекла  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$ при скорости нагрева q=120 K/min.



Рис. 1. Зависимость объемной доли кристаллической фазы (*a*) и скорости ее изменения (*б*) от температуры при различных скоростях нагрева *q*, K/min: значения соответствуют кривым (слева направо) – 5, 10, 20, 40, 80, 120, 160, 200



**Рис. 2.** Температурные зависимости объемной доли кристаллической фазы в металлическом стекле  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$  (*a*) и скорости ее изменения (*б*) при q = 120 K/min: сплошные линии – теория, штриховые – эксперимент

*Tun 2*: a = 0;  $b \neq 0$ ; c = 0. При «изотермической» кристаллизации фазовый переход происходит по истечению определенно-

го промежутка времени. Сравнение теоретических расчетов с экспериментальными данными показано на рис. 3 (параметр  $b_1 = b \cdot \frac{T_x t_x}{T_o} = -3,1, T_o$  – температура выдержки при «изотермической» кристаллизации, время  $t_x = 96$  s).



Рис. 3. Сравнение экспериментальных (штриховые линии) и теоретических (сплошные) зависимостей объемной доли кристаллической фазы (*a*) и скорости ее изменения ( $\delta$ ) от времени в металлическом стекле Fe<sub>40</sub>Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub> при *T* = 662 K

Из рис. 2 и 3 видно, что модель адекватно описывает температурно-временные зависимости объемной доли кристаллической фазы, т.е. является математическим отображением тех процессов, которые протекают в аморфном материале. На рис. 4 приведены теоретические кривые, которые совпадают с экспериментальными данными при различных температурах выдержки материала.

<i>T</i> <sub>o</sub> , <i>K</i>	<i>t<sub>x</sub></i> , s	$b_1$					
617	14500	-5.06					
619	10100	-5.0					
622	7600	-4.9					
633	1700	-4.35					
649	360	-3.66					
662	96	-3.1					

Таблица 2.

Из рис. 4 видно, что с ростом температуры выдержки материала время кристаллизации уменьшается. Параметры модели приведены в табл. 2. Параметр *b*<sub>1</sub> связан с температурой выдержки T<sub>o</sub> соотношением *b*<sub>1</sub>=0.0431· T<sub>o</sub>-31.64. (16)

Проведенное теоретическое исследование металлического стекла  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$  позволило получить целый ряд соотноше-



**Рис. 4.** Кристаллизационные кривые при различных температурах выдержки материала *T*, K: *a*: *I* = 662, *2* = 649, *3* = 633; *б*: *I* = 622, *2* = 619, *3* = 617

ний, полезных для прогнозирования поведения аморфного сплава в зависимости от скорости нагрева материала и температуры выдержки при «изотермической» кристаллизации. Представленная термодинамическая модель, несмотря на феноменологический характер параметров модели *a*, *b* и *c*, может использоваться наряду с классическими моделями Колмогорова [9], Джонсона и Мэла [10] и Аврами [11] (модель КДМА).

#### 3. ВЫВОДЫ

1. Предложенная термодинамическая модель качественно и количественно верно описывает экспериментальные массивы данных по кристаллизации в метглассе Fe<sub>40</sub>Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub> как при изменении температуры, так и времени.

2. Установлены линейные зависимости параметров модели от характеристик, которые определяют процесс кристаллизации. 3. Теоретические расчеты подтверждают выводы работ [1,2], в которых установлено линейное возрастание ширины фазового перехода в сплаве  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$  при увеличении скорости нагрева от 5 до 200 К/min или с понижением температуры выдержки аморфного сплава при «изотермической» кристаллизации.

Автор искренне признателен В.И. Ткачу за представленные экспериментальные данные по аморфному сплаву  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$ .

1. Дж. Кристиан, Теория превращений в металлах и сплавах, Мир, Москва (1978).

2. В.П. Скрипов, В.П. Коверда, Спонтанная кристаллизация переохлажденных жидкостей, Наука, Москва (1984).

3. О.В. Коваленко, С.Г. Рассолов, ФТВД 28, 1, 76 (2018).

4. S.V. Vasiliev, V.I. Tkatch, A.S. Aronin, O.V. Kovalenko, S.G. Rassolov, J. of Alloys and Compounds (2018), doi: 10.1016/j.jallcom. 2018.02.059.

5. *Б.Н. Ролов*, *В.Э. Юркевич*, Физика размытых фазовых переходов. – Ростов-на-Дону: РГУ, 1983. – 320 с.

6. С.А. Алиев, Размытие фазовых переходов в полупроводниках и высокотемпературных сверхпроводниках. – Баку: Элм, 2007. – 286 с.

7. П.Е. Львов, В.В. Светухин, ФТТ 59, вып. 2, 345 (2017).

8. П.Е. Львов, В.В. Светухин, ФТТ 59, вып. 12, 2425 (2017).

9. А.Н. Колмогоров, Изв. АН СССР. Сер. матем. № 3, 355 (1937).

10. W.A. Johnson, R.E. Mehl, Trans. Amer. Inst. Min. Met. 135, 416 (1939).

11. M. Avrami, J. Chem. Phys. 7, 1103 (1939).

## Terekhov S.V.

# THERMODYNAMICS MODEL OF THE WASHED OUT PHASE TRANSITION IS IN METALLIC GLASS OF Fe<sub>40</sub>Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub>

Thermodynamics of local-equilibrium area of the non-equilibrium system is considered and the temperature and temporal changes of by volume stake of crystalline phase are investigational in amorphous material of  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$ . The system is presented as two coexisting condensed phases with ignored a small free volume. In particular, it is shown that in case of temperature change of by volume stake of crystalline phase model parameters depend on speeds of heating of amorphous alloy. Adequacy of theoretical presentations to experimental data is shown for metallic glass of  $Fe_{40}$  $Ni_{40}P_{14}B_{6}$ .

**Keywords:** energy of Gibbs, chemical potential, temperature, time, parameter of order, by volume stake, phase, metallic glass

**Fig. 1.** Dependence of by volume stake of crystalline phase (*a*) and speed of her change ( $\delta$ ) on a temperature at different speeds of heating of q : (from left to right) 5, 10, 20, 40, 80, 120, 160, 200 K/min

**Fig. 2.** Temperature dependences of by volume stake of crystalline phase in metallic glass of Fe40Ni40P14B6 (a) and speeds of her change from a temperature (6) at q=120 K/min (dot-dash lines are a experiment; continuous lines are a theory)

**Fig. 3.** Comparison of experimental (dot-dash lines) and theoretical (continuous lines) dependences of by volume stake of crystalline phase (a) and speed of her change from time (*b*) in metallic glass of  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$  at T=662 K

**Fig. 4.** Crystallizational curves at the different temperatures of self-control of material (a: 1 – 662 K, 2 – 649 K, 3 – 633 K; b: 1 – 622 K, 2 – 619 K, 3 – 617 K)



**50.** Физика и техника высоких давлений. Донецк, 2018, т. 28, № 3, с. 65-74

PACS: 61.43.Dq; 64.70.pe; 81.10.Aj

#### Терехов С.В., Лимановский А.И.

# «ФАЗА ПУСТОТЫ» И РАЗМЫТЫЙ ФАЗОВЫЙ ПЕРЕХОД

Донецкий физико-технический институт им. А.А. Галкина

Статья поступила в редакцию 23 апреля 2018 года

Показана связь ранее предложенной простейшей термодинамической модели кристаллизации в метглассе Fe<sub>40</sub>Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub> с моделью КДМА. Изучено влияние «фазы пустоты» на температурные и временные зависимости объемных долей фаз в аморфном материале. Установлено, что равновесность этой подсистемы противоречит экспериментальным данным, а ее неравновесность, наоборот, приводит к адекватному совпадению между модельными представлениями и натурными результатами.

Ключевые слова: модель, энергия Гиббса, химический потенциал, объемная доля, металлическое стекло, параметр порядка, «фаза пустоты»

#### 1. ВВЕДЕНИЕ

Процессы кристаллизации [1,2] и фазовых превращений в конденсированных средах [3-7] характеризуются рядом общих закономерностей, связанных с появлением температурных и временных интервалов изменения некоторых характеристик (размытый фазовый переход) вблизи точки перехода. Эти явления описываются кинетическим уравнением Колмогорова [8-10] (модель КДМА). Экспериментальные исследования кристаллизации металлического стекла Fe<sub>40</sub>Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub>[11,12] показали, что при возрастании скорости нагрева материала до величин более 100 К/min, наблюдается отклонение кинетической кривой от теоретического графика по модели КДМА.

В этой связи в работе [13] была предложена термодинамическая модель, базирующаяся на использовании локального равновесия выделенной области. В этом случае справедливы все соотношения классической термодинамики, но характеристические функции зависят от места расположения области и времени t. Если при экспериментальном исследовании определяющих характеристик а<sub>i</sub> материала они переносятся частицами с объемами  $\omega_i$  и существенно изменяются на расстояниях  $L_i \propto a_i / |\nabla a_i|$ , то характерный размер локально-равновесной области *l* удовлетворяет неравенствам:  $\max \sqrt[3]{\omega_i} \ll l \ll \min L_i$ . Если обозначить через t<sub>1</sub> время протекания релаксационных процессов, а через  $t_2$  – время перехода всей системы в равновесие, то время установления термодинамического равновесия в локальной области  $t_e$  ограничено выполнением неравенств:  $t_1 \ll t_e \ll t_2$ . Отметим, что для конденсированных фаз время  $t_1 \sim 10^{-8}$  s, а время t<sub>2</sub> может исчисляться достаточно большими промежутками времени. Следовательно, равновесным областям можно поставить в соответствие локальные значения как экстенсивных, так и интенсивных переменных, а также использовать все соотношения классической термодинамики. Такой подход позволил получить явную зависимость объемной доли кристаллической фазы от температуры и времени [13]. Теоретические кинетические кривые адекватно описывают массив экспериментальных данных [11,12] при любых значениях скорости нагрева аморфного материала.

Однако невыясненным остался вопрос о влиянии «свободного» объема на кинетику процессов в металлическом стекле  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$ . Поэтому целью работы является не только выяснение роли пустого пространства внутри металлического стекла на термодинамику вещества, получение температурной зависимости объемных долей сосуществующих фаз, но и установление соответствия между феноменологическими параметрами модели [13] и кинетическими величинами теории КДМА.

#### 2. СВЯЗЬ МОДЕЛИ ИДЕАЛЬНЫХ ФАЗ С ТЕОРЕТИЧЕСКИМ ПОСТРОЕНИЕМ КДМА

В приближении идеальных фаз [13] объемная доля кристаллитов  $x_1(T, t)$  в аморфной матрице описывается формулой

$$x_{1}(T, t) = \frac{1}{2} \left[ 1 - \text{th} \left( \frac{g_{1}(T, t)}{2k_{B}T} \right) \right],$$
(1)

где *T* – температура, *t* – время,  $g_1(T, t) = \mu_{10} - \mu_{20}$ ,  $\mu_{\sigma 0}$  – стандартное значение химического потенциала фазы  $\sigma$  (кристаллиты – фаза 1, аморфная матрица – фаза 2),  $k_B$  – постоянная Больцмана.

В работе [13] величина

$$\alpha = \frac{g_1(T,t)}{2k_BT} = \frac{f(T,t)}{T} = a\left(\frac{T_x}{T} - 1\right) + b\frac{T_xt_x}{T}\left(\frac{t}{t_x} - 1\right) + c\frac{T_x}{T}, \quad (2)$$

где  $a = -\partial f(T_x, t_x) / \partial T$ ;  $bT_x = \partial f(T_x, t_x) / \partial t$ ;  $cT_x = f(T_x, t_x)$ ;  $T_x$ и  $t_x$  – соответственно температура и время, при которых на графиках функции (1), наблюдаются точки перегиба.

Выясним условия, при которых (1) переходит в формулу модели КДМА, для чего преобразуем (1) к виду

$$x_{1} = \frac{1}{2} \left[ 1 - \text{th}\alpha \right] = \frac{1}{2} \left[ 1 - \frac{\text{sh}\alpha}{\text{ch}\alpha} \right] = \frac{1}{2} \left[ 1 - \frac{e^{\alpha} - e^{-\alpha}}{e^{\alpha} + e^{-\alpha}} \right] = \frac{1}{2} \frac{2e^{-\alpha}}{e^{\alpha} + e^{-\alpha}} = \frac{1}{1 + e^{2\alpha}}, (3)$$

При выполнении сильного неравенства  $e^{2\alpha} <<1$  воспользуемся разложением в ряд Маклорена функции  $\frac{1}{1+x} \approx 1-x$  [14, с.678] с ограничением ряда линейным членом. Тогда функция  $x_1$  принимает вид

$$x_1 = \frac{1}{1 + e^{2\alpha}} \approx 1 - \exp(2\alpha) \,. \tag{4}$$

Сравнение (4) с равенством (4.11) [1, с.54] модели КДМА в формулировке Аврами приводит к соотношению (показатель степени  $3 \le n \le 4$ )

$$2\alpha = -k(T,t)t^n,$$
(5)

т.е. функция f(T,t) из (2) равна

$$f(T,t) = -\frac{1}{2}k(T,t)Tt^{n}.$$
 (6)

Таким образом, феноменологические коэффициенты *a*, *b* и *c* в разложении (2) задаются формулами

$$a = -\frac{\partial f(T,t)}{\partial T}\Big|_{T=T_x; t=t_x} = -\left(1 + \frac{\partial \ln k}{\partial \ln T}\Big|_{T=T_x; t=t_x}\right) \frac{f(T_x, t_x)}{T_x}, \quad (7)$$

$$b = \frac{1}{T_x} \frac{\partial f(T,t)}{\partial T} \bigg|_{T=T_x; t=t_x} = \left( n + \frac{\partial \ln k}{\partial \ln T} \bigg|_{T=T_x; t=t_x} \right) \frac{f(T_x, t_x)}{T_x t_x}, \quad (8)$$

$$c = \frac{f(T_x, t_x)}{T_x} = -\frac{1}{2}k(T_x, t_x)t_x^n.$$
 (9)

Тогда формулу (2) можно переписать в виде

$$\frac{g_1}{2k_BT} = c \cdot \left[\beta_1 \left(\frac{T_x}{T} - 1\right) + \beta_2 \left(\frac{t}{t_x} - 1\right) + \beta_3\right], \quad (10)$$

здесь коэффициенты

$$\beta_1 = -\left(1 + \frac{\partial \ln k}{\partial \ln T}\Big|_{T=T_x; t=t_x}\right), \ \beta_2 = \frac{T_x}{T}\left(n + \frac{\partial \ln k}{\partial \ln t}\Big|_{T=T_x; t=t_x}\right) \ \mathsf{M} \ \beta_3 = \frac{T_x}{T}.$$

Из формулы (10) видно, что при стремлении кинетического коэффициента k(T,t) к нулю в точке  $(T_x,t_x)$ , доля объема, в котором произошло фазовое превращение, по модели Аврами становится равным 1. В модели идеальных фаз [13] равновесный параметр порядка  $\eta_0 = x_1 - x_2 = -\text{th}\left(\frac{g_1(T,t)}{2k_BT}\right)$  обращается в 0, что соответствует равенству объемных долей кристаллической и аморфной фаз (формула (1))  $x_1 = x_2 = 0.5$ . Это противоречие разрешимо тогда, когда коэффициент  $k(T_x,t_x) \neq 0$ , т.е. коэффициент  $c \neq 0$ . Отметим, что параметр  $\beta_1$  обращается в нуль при выполнении равенства  $\frac{\partial \ln k}{\partial \ln T}\Big|_{T=T_x; t=t_x} = -1$ , а параметр  $\beta_2$  – при  $\frac{\partial \ln k}{\partial \ln t}\Big|_{T=T_x; t=t_x} = -n$ .

Этим случаям отвечают различные типы кристаллизации:

*Tun 1*.  $\beta_1 \neq 0$ ;  $\beta_2 = 0$ ;  $\beta_3 \neq 0$ . Формула (10) приобретает вид

$$\frac{g_1}{2k_BT} = c\beta_1 \left(\frac{\beta_1 + 1}{\beta_1} \frac{T_x}{T} - 1\right),\tag{11}$$

который при выполнении сильного неравенства

$$\beta_1 >> 1 \Longrightarrow \frac{\beta_1 + 1}{\beta_1} \approx 1$$

соответствует *Tuny 1* из работы [13]. Следовательно, параметр *а* в этом случае равен  $a = c\beta_1$ .

*Tun 2*.  $\beta_1 = 0$ ;  $\beta_2 \neq 0$ ;  $\beta_3 \neq 0$ . Равенство (10) задается выражением

$$\frac{g_1}{2k_BT} = c(\beta_2 - \beta_3) \left( \frac{\beta_2}{\beta_2 - \beta_3} \frac{t}{t_x} - 1 \right), \qquad (12)$$

Если справедливо неравенство

$$\beta_2 >> \beta_3 \Rightarrow \frac{\beta_2}{\beta_2 - \beta_3} \approx 1$$
 (или  $n + \frac{\partial \ln k}{\partial \ln T} \Big|_{T = T_x; t = t_x} >> 1$ ),

то происходит «изотермическая» кристаллизация по *Tuny 2* из работы [13], а параметр  $b_1 = c\beta_2$ .

Таким образом, сравнение результатов работ [13] и [1,10] позволяет связать параметры термодинамической модели с кинетическими коэффициентами, чтобы определять феноменологические параметры модели [13] по экспериментальным данным и прогнозировать температурные изменения объемных долей фаз.

Кроме того, в рамках модели [13] не выяснена роль «свободного» объема в сосуществовании локальных областей с различными фазовыми состояниями.

## 2. ВЛИЯНИЕ «ФАЗЫ ПУСТОТЫ» НА УПОРЯДОЧЕНИЕ АМОРФНОЙ МАТРИЦЫ

Пусть металлическое стекло  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$  состоит из локально-равновесных областей. Для них справедливы все формулы равновесной термодинамики, но обобщенные координаты и потенциалы, а также характеристические функции системы зависят от времени и пространственного аргумента. Кроме того, каждая область представляет гомогенную часть объекта исследования, т.е. находится в строго определенном фазовом состоянии.

Особенностью любого аморфного материала является наличие в нем объема  $V_0$ , свободного от частиц. Согласно [15], часть объема системы, которая занята небольшим числом корпускул того или иного вещества, будем называть «фазой пустоты». При дискретном подходе «свободный» объем образца заполняется квазичастицами, которые назовем «кавитонами» (от итальянского "cavità" - пустота, пустотность). Тогда любая среда будет плотно упакована атомами (молекулами) и кавитонами. Например, если объемная доля кавитонов и их число значительно меньше объемной доли и числа частиц, то среда находится в кристаллическом состоянии, при этом кавитон, который замещает частицу в узле кристаллической решетки, называют вакансией. Если объемная доля кавитонов невелика, но их число сопоставимо с числом корпускул, то локальная область принадлежит к аморфной матрице, или содержит «замороженную» жидкую фазу. В случае, когда объемная доля кавитонов и их число значительно превышают объемную долю и число атомов, то область находится в «замороженном» разреженном состоянии, или образует «фазу пустоты». Следовательно, локальная область аморфного материала находится в одном из 3 фазовых состояний: кристаллическом (кристаллиты – фаза 1); «замороженном» жидком (аморфная матрица – фаза 2); газовом («фаза пустоты» – фаза 3). Изменение объемных долей фаз происходит двумя способами. Первый способ связан с индивидуальным ростом соответствующих локальных областей. Второй способ определяется синергетической реакцией локальных областей системы с одинаковым фазовым состоянием, приводящей к их слиянию (образуется зернисто-подобная структура) и вытеснению из объема системы «фазы пустоты».

Следует подчеркнуть, что равновесность локальных облас-

тей материала не обеспечивает автоматически равновесные значения характеристик элементов, образующих объект. Поэтому рассмотрим равновесную (химический потенциал кавитонов равен нулю,  $\mu_0 = 0$ ) и неравновесную ( $\mu_0 \neq 0$ ) «фазы пустоты».

1. Равновесная «фаза пустоты». Так как объемная доля кавитонов равна  $x_0 = V_0 / V$  (V — объем системы), то объемные доли фаз связаны соотношением

$$x_1 + x_2 + x_0 = 1 \Longrightarrow x_1 + x_2 = 1 - x_0 = v.$$
 (13)

Для термодинамически равновесных кавитонов их химический потенциал равен нулю, т.е. выполняется равенство

$$\mu_0(P, T) = \mu_{00}(P, T) + k_B T \ln x_0(P, T) = 0, \qquad (14)$$

где  $\mu_{00}(P, T)$  – стандартное значение химического потенциала кавитонов при атмосферном давлении *P* и комнатной температуре *T*. Из второго равенства (14) находим, что объемная доля "фазы пустоты" равна

$$x_0(P, T) = \exp(-\beta \mu_{00}(P, T)), \qquad (15)$$

здесь  $\beta = (k_B T)^{-1}$ . Формула (15) показывает, что при равновесии объемная доля кавитонов определяется давлением *P* и температурой *T*.

Вводя в рассмотрение параметр порядка

$$\eta = x_1 - x_2, \qquad (15)$$

и учитывая последнее равенство (13), получим

$$x_1 = (\nu + \eta)/2, \quad x_2 = (\nu - \eta)/2.$$
 (16)

Энергия Гиббса из расчета на единицу объема системы равна

$$g = \mu_{10}x_1 + \mu_{20}x_2 + k_BT(x_1 \ln x_1 + x_2 \ln x_2) =$$
  
=  $\frac{1}{2} \{g_0v + g_1\eta + k_BT[(v+\eta)\ln(v+\eta) + (v-\eta)\ln(v-\eta)]\},$  (17)

где коэффициенты  $g_0 = \mu_{10} + \mu_{20} - 2k_B T \ln 2$ ,  $g_1 = \mu_{10} - \mu_{20}$ .

Экстремум функции (23) найдем из системы равенств

$$\frac{\mathrm{d}g}{\mathrm{d}\eta}\Big|_{\eta=\eta_1} = 0 \implies g_1 + k_B T \ln\left(\frac{\nu + \eta_1}{\nu - \eta_1}\right) = 0, \qquad (18)$$

Из (18) после несложных преобразований следует, что равновесное значение параметра порядка η<sub>1</sub> задается формулой подобия

$$\eta_1 = -\nu \operatorname{th}\left(\frac{g_1}{2k_B T}\right) = \nu \eta_0, \qquad (19)$$

а равновесные доли фаз равны:

$$x_{1} = \frac{\nu}{2} \left[ 1 - \text{th} \left( \frac{g_{1}}{2k_{B}T} \right) \right], \ x_{2} = \frac{\nu}{2} \left[ 1 + \text{th} \left( \frac{g_{1}}{2k_{B}T} \right) \right], \ x_{0} = 1 - \nu.$$
 (20)

Следовательно, присутствие в аморфном материале равновесных кавитонов приводит к снижению объемной доли кристаллической фазы, что не соответствует экспериментальным данным. Поэтому перейдем к рассмотрению случая, когда кавитонная подсистема не находится в тепловом равновесии.

2. Неравновесная подсистема кавитонов, для которых химический потенциал (14) отличен от нуля. В этом случае помимо параметра порядка η, введенного по формуле (15), определим второй параметр порядка

$$\xi = x_1 - x_0 \ . \tag{21}$$

Параметры η и ξ являются независимыми аргументами энергии Гиббса (17) с учетом энергетического вклада кавитонов.

Объемные доли фаз связаны с ними соотношениями

$$x_1 = (1 + \eta + \xi)/3, \quad x_2 = (1 - 2\eta + \xi)/3, \quad x_0 = (1 + \eta - 2\xi)/3,$$
 (22)

а энергия Гиббса локальной области определяется формулой

$$g = \mu_{10}x_{1} + \mu_{20}x_{2} + \mu_{00}x_{0} + k_{B}T(x_{1}\ln x_{1} + x_{2}\ln x_{2} + x_{0}\ln x_{0}) =$$

$$= \frac{1}{3}\{g_{0} + g_{11}\eta + g_{12}\xi + k_{B}T[(1 + \eta + \xi)\ln(1 + \eta + \xi) + (1 - 2\eta + \xi)\ln(1 - 2\eta + \xi) + (1 + \eta - 2\xi)\ln(1 + \eta - 2\xi)]\},$$
(23)

где коэффициенты

$$g_0 = \mu_{10} + \mu_{20} + \mu_{00} - 3k_B T \ln 3, \ g_{11} = \mu_{10} - 2\mu_{20} + \mu_{00},$$
$$g_{12} = \mu_{10} + \mu_{20} - 2\mu_{00}.$$

Экстремумы функции (23) определяются системой уравнений
$$\frac{\mathrm{d}g}{\mathrm{d}\eta} = 0, \quad \frac{\mathrm{d}g}{\mathrm{d}\xi} = 0, \tag{24}$$

которая в явном виде представляет собой систему нелинейных алгебраических уравнений

$$\frac{(1+\eta+\xi)(1+\eta-2\xi)}{(1-2\eta+\xi)^2} = \lambda_1, \quad \frac{(1+\eta+\xi)(1-2\eta+\xi)}{(1+\eta-2\xi)^2} = \lambda_2, \quad (25)$$

здесь  $\lambda_1 = \exp(-\beta g_{11})$ ,  $\lambda_2 = \exp(-\beta g_{12})$ ,  $\beta = (k_B T)^{-1}$ . Разделив первое равенство (25) на второе и выполнив простые преобразования, получим

$$\xi = \psi_0 + \psi_1 \eta, \qquad (26)$$

где  $\psi_0 = \frac{1-\kappa}{2+\kappa}, \ \psi_1 = \frac{1+2\kappa}{2+\kappa}, \ \kappa = \sqrt[3]{\frac{\lambda_1}{\lambda_2}}$ . Подстановка (26) в пер-

вое равенство (25) и приведение подобных членов приводит к квадратному уравнению

$$A\eta^2 + B\eta + C = 0, \qquad (27)$$

здесь коэффициенты

$$A = \lambda_1 (\psi_1 - 2)^2 + (\psi_1 + 1)(2\psi_1 - 1),$$
  

$$B = 2\lambda_1 (\psi_0 + 1)(\psi_1 - 2) + (\psi_0 + 1)(2\psi_1 - 1) + (\psi_1 + 1)(2\psi_0 - 1),$$
  

$$C = \lambda_1 (\psi_0 + 1)^2 + (\psi_0 + 1)(2\psi_0 - 1).$$

В зависимости от знака дискриминанта  $D = B^2 - 4AC$  уравнение (27): 1) не имеет корней (D < 0); 2) имеет два совпадающих корня  $\eta_{1,2} = -\frac{B}{2A} (D = 0); 3)$  имеет два различающихся кор-

ΗЯ

$$\eta_{1,2} = \frac{-B \mp \sqrt{D}}{2A} \ (D > 0).$$
(28)

Первые два случая не описывают экспериментальное изменение объемной доли кристаллической фазы при любых значениях параметров. При *D*>0 физический смысл имеет корень

$$\eta_1 = \frac{-B - \sqrt{D}}{2A},$$

так как второй корень приводит к значениям объемной доли фазы 1 вне интервала [0; 1].

Представим параметры к и  $\lambda_1$  в виде

$$\kappa = \exp\left[a_1\left(\frac{T_{xx}}{T} - 1\right)\right],\tag{29}$$

$$\lambda_1 = \exp\left[a_2\left(\frac{T_{xx}}{T} - 1\right)\right],\tag{30}$$

где  $a_1$  и  $a_2$  определены из сравнения теоретических и экспериментальных кривых для металлического стекла  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$ , полученного при скорости нагрева (рис. 1)

q=80 K/min:  $a_1 = 15.0$ ;  $a_2 = -279.809$ ;  $T_{xx} = 694.6$ .



Рис. 1. Зависимость объемной доли фазы 1 (*a*) и скорости ее изменения (*б*) от температуры при скорости нагрева аморфного материала 80 К/min: — – теория, … – эксперимент

На рис. 2 показаны температурные зависимости объемных долей фаз, а на рис. 3 – графики параметров порядка  $\eta_1(T)$  и  $\xi_1(T)$ в металлическом стекле Fe<sub>40</sub>Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub>.

Присутствие «фазы пустоты» в металлическом стекле существенно изменяет вид температурных зависимостей объемных долей фаз и скоростей их изменения. Кавитоны изменяют характеристики локальных областей материала как в окрестности термодинамического равновесия, так и вдали от него. Равновесная «фаза пустоты» не дает вклада в энергию Гиббса и снижает объемную долю закристаллизованного вещества, что противоречит экспериментальным данным.



**Рис. 2.** Зависимости объемных долей фаз в металлическом стекле  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$  от температуры:  $l - x_1$  по формуле (1);  $2 - x_1$  (22);  $3 - x_2$  (15);  $4 - x_0$  (21)

**Рис. 3.** Изменения параметров порядка  $\eta_1$  (*1*) и  $\xi_1$  (*2*) металлического стекла Fe<sub>40</sub>Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub> в зависимости от температуры

Неравновесность кавитонной подсистемы приводит к появлению в энергии Гиббса дополнительного слагаемого и оказывает влияние на процесс кристаллизации, что проявляется в снижении температуры, при которой наблюдается перегиб графика объемной доли фазы 1, а также в усложнении вида теоретических формул для расчета объемной доли кристаллитов и скорости ее изменения.

#### 3. ВЫВОДЫ

1. Феноменологические параметры a, b и c ранее предложенной простейшей термодинамической модели [13] могут определяться по экспериментальным массивам данных о кинетике процесса кристаллизации в металлическом стекле Fe<sub>40</sub>Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub>, что повышает прогностические возможности модели [13].

2. Установлено, что равновесная «фаза пустоты» понижает объемную долю кристаллической фазы, не внося вклада в энергию Гиббса, что противоречит экспериментальным результатам.

3. Показано, что учет наличия неравновесных кавитонов в аморфном материале  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$  приводит к дополнительному вкладу в энергию Гиббса, который вызывает: смещение температуры  $T_x$ , при которой наблюдается перегиб графика объемной доли фазы 1; усложнение расчетных формул модели без увеличения точности вычислений и возрастание доли закристаллизовавшегося вещества при температуре  $T_x$  ( $x_1(T_x)=0.513$ ).

Авторы искренне признательны д-ру ф.-м. н. В.И. Ткачу за представленные экспериментальные данные по аморфному сплаву  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$ .

1. Дж. Кристиан, Теория превращений в металлах и сплавах, Мир, Москва (1978).

2. В.П. Скрипов, В.П. Коверда, Спонтанная кристаллизация переохлажденных жидкостей, Наука, Москва (1984).

3. Б.Я. Любов, Кинетическая теория фазовых превращений, Металлургия, Москва (1969).

4. Б.Я. Любов, Диффузионные процессы в неоднородных твердых средах, Наука, Москва (1981).

5. Б.Я. Любов, Диффузионные изменения дефектной структуры твердых тел, Металлургия, Москва (1985).

6. *М. Фольмер*, Кинетика образования новой фазы, Наука, Москва (1986).

7. К.П. Гуров, Е.А. Смирнов, А.Н. Шабалин, Диффузия и кинетика фазовых превращений в металлах и сплавах, МИФИ, Москва (1990).

8. А.Н. Колмогоров, Изв. АН СССР. Сер. матем. № 3, 355 (1937).

9. W.A. Johnson, R.E. Mehl, Trans. Amer. Inst. Min. Met. 135, 416 (1939).

10. M. Avrami, J. Chem. Phys. 7, 1103 (1939).

11. О.В. Коваленко, С.Г. Рассолов, ФТВД **28**, 1, 76 (2018).

12. S.V. Vasiliev, V.I. Tkatch, A.S. Aronin, O.V. Kovalenko, S.G. Rassolov, J. of Alloys and Compounds (2018), doi: 10.1016/j.jallcom. 2018.02.059.

13. С.В. Терехов, ФТВД **28**, 1, 54 (2018).

14. М.Я. Выгодский, Справочник по высшей математике, Астрель. АСТ, Москва (2006).

15. В.И. Фистуль, В.И. Петровский, Н.С. Рытова, П.М. Гринитейн, Физика и техника полупроводников **13**, 7, 1402 (1979).

Terekhov S.V., Limanovsky A.I.

### «PHASE OF EMPTINESS» AND WASHED OUT PHASE TRANSITION

A relation between the simplest thermodynamics model of crystallization in the  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$  metal glase offered before and the Kolmogorov-Johnson-Mehl-Avrami (KJMA) model is shown. The effect of the «phase of emptiness» on temperature and time dependences of the volume fractions of phases in an amorphous material is studied. It is found that equilibrium of this subsystem conflicts with experimental data. Vice versa, non-equilibrium state results in an adequate coincidence between modeling and experimental data.

**Keywords:** model, Gibbs energy, chemical potential, volume fraction, metal glass, order parameter, «phase of emptiness»

**Fig. 1.** Temperature dependence of the volume fraction of phase 1 (*a*) and the rate of the change ( $\delta$ ) at the amorphous material heating rate of 80 K/min (— – theory, … – experiment)

**Fig. 2.** Temperature dependence of the volume fraction of phases in the Fe<sub>40</sub>Ni<sub>40</sub>P<sub>14</sub>B<sub>6</sub> metal glass:  $1 - x_1$  by formula (1);  $2 - x_1$  (22);  $3 - x_2$  (15);  $4 - x_0$  (21)

**Fig. 3.** Temperature dependence of the order parameters of the  $Fe_{40}Ni_{40}P_{14}B_6$  metal glass  $\eta_1(1)$  and  $\xi_1(2)$ 

51. Приложение А

Обложки книг



Донецк: Изд-во ДонНУ, **2016.** – 348 с.



С. В. Терехов,

В. Н. Варюхин, В. М. Юрченко

# ІАНОТЕХНОЛОГИИ



Донецк: Изд-во ДонНУ, **2018.** – 261 с.



Донецк: Изд-во ГУ «ДонФТИ им. А.А. Галкина», **Т1**, **2018.** – 411 с.

Терехов С.В. Варюхин В.Н.

## Математическая библиотечка студента-физика



### Решение задач

по интегральному исчислению, теории рядов, дифференциальным уравнениям I и II порядков, теории вероятностей и математической статистике

Донецк ГУ «ДонФТИ им. А.А. Галкина»

2018

Донецк: Изд-во ГУ «ДонФТИ им. А.А. Галкина», **Т2**, **2018.** – 425 с.



Донецк: Изд-во ГУ «ДонФТИ им. А.А. Галкина», **Т3**, **2018.** – 521 с.



Донецк: Изд-во ДонНУ, **2018.** – 52 с.

Автор: Терехов Сергей Владимирович, доктор физико-математических наук

**Монография:** Избранные научные труды. Том 3. 2015-2018 годы. – Донецк: Цифровая типография, 2018. – 191 с.