

# მათემატიკა • გეოგრაფია • ასტრონომია



თბილისის  
უნივერსიტეტის  
გამოცემა

ა კ ა მ ი ს ხ ი ს ა მ ი ს ხ ი ს  
უ თ ი კ ა მ ი ს ხ ი ს ა მ ი ს ხ ი ს

ა კ ა მ ი ს ხ ი ს ა მ ი ს ხ ი ს  
უ თ ი კ ა მ ი ს ხ ი ს ა მ ი ს ხ ი ს



თბილისის უნივერსიტეტის გამოცემა  
ИЗДАТЕЛЬСТВО ТБИЛИССКОГО УНИВЕРСИТЕТА  
TBILISI UNIVERSITY PRESS



ТРУДЫ ТБИЛИССКОГО УНИВЕРСИТЕТА  
PROCEEDINGS OF TBILISI UNIVERSITY

176

МАТЕМАТИКА • МЕХАНИКА •  
АСТРОНОМИЯ

MATHEMATICS • MECHANICS •  
ASTRONOMY

ТБИЛИССКИЙ УНИВЕРСИТЕТ  
TBLISI UNIVERSITY PRESS



ТБИЛИСИ 1976 TBILISI



## • ცენტრ • ცენტრ ასტრონომია

მ. ე. ნ. ფრიძენიშვილი, დ. ე. ე. მ. მ. ე. ნ. მ.  
ორ. ბ. ქ. ლევაზ დ. ა. მ. მ. ე. ნ. მ.  
ა. ე. ლ. ლ. ლ. ლ. ლ. ლ. ლ. ლ.

### ცენტრის დანიშვნა

ასტრონომია დ. ე. მ. მ. ე. ნ. მ.  
ბ. ე. ლ. ლ.

## სარედაქციო ქოლეგია

ნ. ვახანა, გ. ლომაძე, ლ. მაღნარაძე, ნ. მაღნარაძე, ლ. ფიფა-  
შვილი, ქ. ზარიქაძე (რედაქტორი), ა. ხარაძე.

## РЕДАКЦИОННАЯ КОЛЛЕГИЯ

Н. Н. Вахания, Г. А. Ломадзе, Л. Г. Магнарадзе, Н. Г. Ма-  
гнарадзе, Л. В. Жижиашвили, А. К. Харадзе, Д. В. Шари-  
кадзе (редактор).

## EDITORIAL BOARD

N. Vakhania, A. Kharadze, G. Lomadze, L. Magnaradze,  
N. Magnaradze, L. Zhizhiashvili, J. Sharikadze (editor).

## ОБ ОБЪЕДИНЕНИЯХ КЛАССОВ ВЫЧЕТОВ

Н. Г. Когония

Работа посвящена выводу формулы числа классов вычетов объединения классов вычетов по поларно взаимно простым модулям. Эта формула находит разные применения, в частности, при исследовании некоторых неопределенных уравнений в теории цепных дробей.

Исходным пунктом нам служит одно тождество, относящееся к арифметике конечных множеств, точнее - к комбинаторному анализу (его, иногда, называют теоремой логики). Если условиться обозначить через  $|E|$  число элементов любого конечного множества  $E$ , то оно формулируется следующим образом.

Лемма. Каковы бы ни были конечные множества  $E_1, E_2, \dots, E_n$ , верно равенство

$$\left| \bigcup_{k=1}^n E_k \right| = \sum_{k=1}^n (-1)^{k-1} \sum_{1 \leq k_1 < k_2 < \dots < k_t \leq n} |E_{k_1} \cap E_{k_2} \cap \dots \cap E_{k_t}|.$$

Хотя это равенство почти непосредственно очевидно, приведем, ради полноты изложения, его доказательство - проведем арифметический (комбинаторный) подсчет, подтверждающий интуицию.

Пусть  $A$  обозначает любой фиксированный элемент объединения, стоящего в левой части доказываемого равенства, пусть, далее,  $m$  обозначает число всех тех множеств среди множеств

$E_1, E_2, \dots, E_n$ , которым принадлежит предмет  $A$ . Тогда в сумме  $\sum_{k=1}^n |E_k|$  этот предмет (элемент) засчитывается  $m = \binom{m}{1}$  раз, в сумме  $\sum_{1 \leq k_1 < k_2 < \dots < k_t \leq n} |E_{k_1} \cap E_{k_2} \cap \dots \cap E_{k_t}|$   $\binom{m}{2}$  раз и т.д. Таким образом, во всей правой части доказываемого равенства этот элемент засчитывается

$$\binom{m}{1} - \binom{m}{2} + \binom{m}{3} - \dots + (-1)^{m-1} \binom{m}{m} = \sum_{k=1}^m (-1)^{k-1} \binom{m}{k} \quad \text{раз.}$$

Но эта сумма равна единице; в самом деле

$$\sum_{\kappa=1}^m (-1)^{\kappa-1} \binom{m}{\kappa} = - \sum_{\kappa=0}^m (-1)^\kappa \left(\frac{m}{\kappa}\right) + 1 = -(1-1)^m + 1 = 1;$$

это означает, что каждый элемент объединения приносит в сумму, стоящую в правой части равенства, одну единицу, чем и доказана верность леммы.

I. Пусть  $n$  — любое натуральное число ( $n \geq 2$ ),  $m_1, m_2, \dots, m_n$ ,  $m_n > 1$  — любые попарно взаимно простые натуральные числа ( $m_\kappa \geq 2$ ); пусть, далее  $M = m_1 m_2 \dots m_n$ ,  $M_\kappa = \frac{M}{m_\kappa}$ , тогда  $(m_\kappa, M_\kappa) = 1$ ,  $m_\kappa | M_i$  при  $i \neq \kappa$ .

Из последних соотношений следует, что

$$\sum_{\kappa=1}^n M_\kappa = M \sum_{\kappa=1}^n \frac{1}{m_\kappa} \geq M \iff \sum_{\kappa=1}^n \frac{1}{m_\kappa} \geq 1. \quad (I.2)$$

Пусть  $a_\kappa$  обозначает любое число из полной системы наименьших неотрицательных вычетов по модулю  $m_\kappa$

$$a_\kappa = 0, 1, 2, \dots, m_\kappa - 1 \quad (\kappa = 1, 2, \dots, n). \quad (I.3)$$

Рассмотрим соответствующий класс вычетов по модулю  $m_\kappa$

$$x \equiv a_\kappa \pmod{m_\kappa} \quad (\kappa = 1, 2, 3, \dots, n) \quad (I.4)$$

и обозначим его, как множество целых чисел, через  $E_\kappa$

$$E_\kappa = \{a_\kappa + m_\kappa q \mid q \in \mathbb{Z}\}. \quad (I.5)$$

Каждый класс  $E_\kappa$  разбивается, в силу (I.1), на  $M_\kappa$  классов вычетов по модулю  $M / I$

$$E_\kappa = \bigcup_{x_\kappa=0}^{M_\kappa-1} E_{\kappa x_\kappa}, \text{ где } E_{\kappa x_\kappa} = \{a_\kappa + m_\kappa x_\kappa + mq \mid q \in \mathbb{Z}\}. \quad (I.6)$$

Но каждый класс  $E_\kappa$  можно в то же время рассматривать как множество, элементами которого служат классы  $E_{\kappa x_\kappa}$

вычетов по модулю  $M$ , т.е.

$$E_K = \{E_{K0}, E_{K1}, \dots, E_{KM_K-1}\} = \{E_{Kx_K} \mid x_K = 0, 1, 2, \dots, M_K - 1\}. \quad (I.7)$$

В силу (I.3) и (I.5), множество  $E_K$  (как множество целых чисел) является для любого фиксированного  $K$  ( $K=1, 2, \dots, n$ ) одним из  $m_K$  классов вычетов по модулю  $m_K$ ; отсюда следует, что число всех разных систем

$$(E_1, E_2, \dots, E_n, \dots, E_n) \quad (I.8)$$

равно  $m_1 \cdot m_2 \dots m_K \dots m_n = M$ . Рассмотрим объединение всех множеств любой системы (I.8)

$$E = \bigcup_{K=1}^n E_K. \quad (I.9)$$

Очевидно, что число всех таких объединений тоже равно  $M$ . Для любого возможного набора (I.8) объединение (I.9) является вполне определенным множеством классов вычетов по модулю  $M$ , но для разных наборов (I.8) объединения (I.9) представляют собой, вообще говоря, разные множества классов вычетов по модулю  $M$ : поэтому возникает вопрос о числе классов вычетов, содержащихся в объединениях, точнее: одинаково ли это число для всех объединений и если да, то чему равно оно. Полный ответ на этот вопрос дает

Теорема. Число элементов объединения  $\bigcup_{K=1}^n E_K$  — число различных классов вычетов по модулю  $M$ , содержащихся в этом объединении, — равно

$$M \left[ 1 - \prod_{K=1}^n \left( 1 - \frac{1}{m_K} \right) \right], \quad \text{т.е.}$$

$$T = |E| = \left| \bigcup_{K=1}^n E_K \right| = \left| \bigcup_{K=1}^n \bigcup_{x_K=0}^{m_K-1} E_{Kx_K} \right| = M \left[ 1 - \prod_{K=1}^n \left( 1 - \frac{1}{m_K} \right) \right]. \quad (I.10)$$

Доказательство. Так как имеет место равенство

$$\sum_{k=1}^n (-1)^{k-1} \underbrace{\sum_{1 \leq k_1 < k_2 < \dots < k_r \leq n}}_{m_{k_1}, m_{k_2}, \dots, m_{k_r}} \frac{M}{m_{k_1} m_{k_2} \dots m_{k_r}} = M \left[ 1 - \prod_{k=1}^r \left( 1 - \frac{1}{m_k} \right) \right],$$

то достаточно установить, что

$$|\bigcup_{k=1}^n E_k| = \sum_{k=1}^n (-1)^{k-1} \underbrace{\sum_{1 \leq k_1 < k_2 < \dots < k_r \leq n}}_{m_{k_1}, m_{k_2}, \dots, m_{k_r}} \frac{M}{m_{k_1} m_{k_2} \dots m_{k_r}}. \quad (I.II)$$

С этой целью применим приведенную в начале настоящей работы лемму, беря в качестве множеств  $E_k$  множества  $E_N$  классов вычетов по модулю  $M$ , определенные равенством (I.7). Тогда доказательство равенства (I.II) сводится к установлению следующего равенства

$$|E_1 \cap E_2 \cap \dots \cap E_r| = \frac{M}{m_1 m_2 \dots m_r} \quad (r=1, 2, \dots, n). \quad (I.II)$$

В силу (I.7) каждый элемент пересечения  $E_1 \cap E_2 \cap \dots \cap E_r$  имеет вид

$$E_{1x_1} = E_{2x_2} = \dots = E_{rx_r} \quad (0 \leq x_k \leq M_k - 1, \quad k=1, 2, \dots, r); \quad (I.III)$$

в силу (I.6), последние равенства можно записать в виде следующей системы

$$m_1 x_1 + a_1 = m_2 x_2 + a_2 = m_3 x_3 + a_3 = \dots = m_r x_r + a_r \quad (0 \leq x_k \leq M_k - 1, \\ k=1, 2, \dots, r). \quad (I.III_1)$$

Итак, задача сводится к определению числа всех решений системы  $(x_1, x_2, \dots, x_r)$  линейной системы (I.III<sub>1</sub>). (I.III<sub>1</sub>) записывается в виде системы сравнений



$$x \equiv a_1 (\text{mod } m_1), x \equiv a_2 (\text{mod } m_2), \dots, x \equiv a_k (\text{mod } m_k) \quad (1.13_2)$$

Последняя система сравнений имеет, как известно, единственное решение по модулю  $m_1 m_2 \dots m_k$ , т.е.

$$x \equiv x_0 (\text{mod } m_1 m_2 \dots m_k) \quad (x_0 = 0, 1, 2, \dots, m_1 m_2 \dots m_k - 1) \quad (1.13_3)$$

откуда

$$x = \{x_0 + m_1 m_2 \dots m_k q | q \in \mathbb{Z}\}. \quad (1.13_4)$$

Для любого целого числа  $q$  система уравнений

$$\begin{aligned} m_1 x_1 + a_1 &= m_2 x_2 + a_2 = \dots = m_k x_k + a_k = \\ &= x_0 + m_1 m_2 \dots m_k q \end{aligned} \quad (1.13_5)$$

имеет единственное решение

$$(x_1, x_2, \dots, x_k, q), \quad (1.13_5)$$

которое доставляет единственное решение

$$(x_1, x_2, \dots, x_k) \quad (1.13_6)$$

системы (1.13<sub>1</sub>); вместе с тем очевидно, что разным значениям

$q$  соответствуют разные решения этой системы.

Итак, достаточно доказать, что среди всех решений системы (1.13<sub>1</sub>) число всех решений, удовлетворяющих условиям

$$0 \leq x_k \leq M_k - 1, \quad k = 1, 2, \dots, 2, \quad (1.14)$$

равно  $\frac{M}{m_1 m_2 \dots m_k}$ .

В самом деле, каждый класс (1.13<sub>4</sub>) вычетов по модулю  $m_1 m_2 \dots m_k$  разбивается на  $\frac{M}{m_1 m_2 \dots m_k}$  классов вычетов по модулю



$M$ ; все эти классы (по одному) получаются, если число заставить пробегать полную систему наименьших неотрицательных вычетов по модулю  $\frac{M}{m_1 m_2 \dots m_k}$ ; итак, эти классы суть следующие:

$$x \equiv x_0 + m_1 m_2 \dots m_k q \pmod{M} \\ (0 \leq q \leq \frac{M}{m_1 m_2 \dots m_k} - 1) \quad (I.15)$$

или

$$x = x_0 + m_1 m_2 \dots m_k q + tM \quad (t \in \mathbb{Z}).$$

Достаточно показать, что любой класс (I.15) вычетов по модулю  $M$  содержит единственное число, доставляющее, как выше указано, единственное решение системы (I.13), удовлетворяющее условиям (I.14).

Так как решение  $(x_1, x_2, \dots, x_k)$  системы (I.13<sub>I</sub>) однозначно определяется любым его компонентом (любым из чисел  $x_k$ ), то достаточно рассмотреть уравнение

$$m_j x_j + a_j = x_0 + m_1 m_2 \dots m_k q + tM; \quad (I.16)$$

ищется число решений последнего уравнения с условием  $0 \leq x_j \leq M_j - 1$ . Если  $t \neq 0$ , то решение уравнения (I.16) относительно  $x_j$  лежит вне требуемых границ, если же  $t = 0$ , тогда уравнение (I.16) принимает вид

$$m_j x_j + a_j = x_0 + m_1 m_2 \dots m_k q \\ (0 \leq q \leq \frac{M}{m_1 m_2 \dots m_k} - 1). \quad (I.16_{II})$$

Решение последнего уравнения относительно  $x_j$  — целое число, удовлетворяющее требуемым неравенствам.

В самом деле, в силу (I.3), (I.13<sub>3</sub>) и (I.15), имеем

$$0 \leq x_0 + m_1 m_2 \dots m_k q \leq m_1 m_2 \dots m_k - 1 + M + m_1 m_2 \dots m_k = M - 1,$$

откуда, в силу (I.16<sub>II</sub>), получаем

$$0 \leq m_1 x_1 < M, 0 \leq x_1 < \frac{M}{m_1} = M, 0 \leq x_1 \leq M, -1.$$

Итак, каждый класс вычетов по модулю  $\frac{M}{m_1 m_2 \dots m_k}$  дает единственное решение уравнения (I.16<sub>I</sub>) и, следовательно, системы (I.13), а разные классы вычетов по модулю  $\frac{M}{m_1 m_2 \dots m_k}$  дают разные решения системы (I.16<sub>I</sub>), откуда и следует, что число решений системы (I.16<sub>I</sub>) равно  $\frac{M}{m_1 m_2 \dots m_k}$  ( $k=1, 2, \dots, n$ ). Теорема доказана.

В связи с решенной нами задачей возникают несколько новых задач, не лишенных, на наш взгляд, интереса.

1) Какова структура множества всех рациональных чисел, представимых в виде конечных сумм обратных величин попарно взаимно простых натуральных чисел;

2) Аналогичная задача для бесконечных сумм указанного выше вида;

3) Пусть  $\{m_n\}_1^\infty$  — возрастающая последовательность попарно взаимно простых натуральных чисел ( $m_n \geq 2$ ),  $M_n = m_1 m_2 \dots m_n$  ( $n=1, 2, \dots$ ),  $M_{nk} = \frac{M_n}{m_k}$  ( $k=1, 2, \dots, n$ ) ; тогда для любого фиксированного  $n$  ( $n \geq 2$ ) можно рассмотреть решенную выше задачу; соответствующие объединения и число их элементов будут зависеть от  $n$  ; для любого фиксированного  $n$  будем иметь  $|E_{n1} \cup E_{n2} \cup \dots \cup E_{nn}| = M_n [1 - \prod_{k=1}^n (1 - \frac{1}{m_k})] = T_n$ .

Возникает задача об асимптотическом поведении этого числа  $T_n$  : ясно, что если  $\prod_{k=1}^n (1 - \frac{1}{m_k})$  сходится к некоторому числу  $a$  ( $a \neq 0$ ), то  $\lim_{n \rightarrow \infty} \frac{M_n}{T_n} = \frac{1}{1-a}$  ( $0 < a < 1$ ) ; если это произведение расходится (стремится к нулю), то  $\lim_{n \rightarrow \infty} \frac{M_n}{T_n} = 1$  ( $M_n \sim T_n$ ).

Из доказанной теоремы получается

Следствие. Число классов объединения меньше  $M$  , т.е. объединение не исчерпывает всех классов вычетов по модулю  $M$  ;

в самом деле

$$M - T = M - M \left[ 1 - \prod_{k=1}^n \left( 1 - \frac{1}{m_k} \right) \right] = \prod_{k=1}^n (m_k - 1) > 0.$$

(Поступило 1.XII.1975)

Кафедра высшей математики  
инженерно-экономического  
факультета

#### ЛИТЕРАТУРА

I. И.М. Виноградов. Основы теории чисел, М., "Наука", 1972.

З. А. Григорьев

БУДУЩИЙ КОМПЬЮТЕР И ЕГО ПРИМЕНЕНИЯ

1979

Библиотека Сибирского государственного университета  
имени академика М.Ф. Решетникова  
имеет в своем фонде более 1000 томов  
литературы по темам, указанным в настоящем списке.



F.Kegonia

ON UNIFICATIONS OF CLASSES OF  
SUBTRACTIONS

Summary

The paper is devoted to the proof of the theorem on the number of classes of subtractions or unifications of the classes of subtractions taken in pairwise reciprocally simple modules.

О ПРЕДСТАВЛЕНИИ ЧИСЕЛ КВАДРАТИЧНЫМИ ФОРМАМИ  
ТИПА  $(-4, q, 1)$

Р.Ш.Гонгадзе

§ I. В [3] получены формулы для числа представлений натуральных чисел квадратичными формами типа  $(-4, 17, 1)$  в случае, когда представимое число взаимно просто с 17. В настоящей статье способом, использованным в работе [2], мы находим формулы для числа представлений любых натуральных чисел квадратичными формами типа  $(-4, q, 1)$  при  $q = 5, 7, 11$ .

Следуя Э.Гекке [1], пусть

$$Q(x) = Q(x_1, x_2, \dots, x_f) = \sum_{1 \leq i < j \leq f} b_{ij} x_i x_j$$

- положительная квадратичная форма от  $f$  ( $f$  - четное) переменных с целыми коэффициентами  $b_{ij}$ ; далее, пусть  $D$  - определитель квадратичной формы

$$2Q(x) = \sum_{i,j=1}^f a_{ij} x_i x_j (a_{ij} = 2b_{ij}; a_{ii} = a_{jj} = b_{ii}, i < j);$$

$A_{ij}$  - алгебраические дополнения элементов  $a_{ij}$  в  $D$ ;  $\Delta$ ,  $N = E(n)$ , соответственно, обозначают дискриминант, степень и характер формы  $Q(x)$ .

Пусть, наконец,  $P_\nu(x) = P_\nu(x_1, x_2, \dots, x_f)$  - шаровая функция  $\nu$ -го порядка относительно квадратичной формы  $Q(x)$ .

В дальнейшем мы будем пользоваться следующими результатами Э.Гекке:

Лемма I ([1], стр. 853). Среди однородных квадратичных полиномов

$$\varphi_{rs} = x_r x_s - \frac{A_{rs}}{f} 2Q(x) \quad (r, s = 1, 2, \dots, f)$$

от  $f$  переменных имеется точка

$\frac{f(f+1)}{2}$  линейно зависимая симметрическая базис (представления шаровых функций в третий порядок относительно окружности  $Q(x)$ ).

Лемма 2 (И.1, стр. 855) Умножив равенство  $E(1) = \sum_{k=0}^{\infty} P_k(x) Q^{(k)}(x)$  на ряд

$E(f, P_k(x), Q(x)) = \sum_{n=0}^{\infty} P_n(x) Q^{(n)}(x)$  введя  $P_n(x) = Q^{(n)}(x)$ , можно определить коэффициенты в ряду

являются параболической модулярной формой типа  $(-\frac{(f-1)}{2}, N, E(d))$ .

$$(z = \exp 2\pi i t, \operatorname{Im} t > 0).$$

Вошли в дальнейшем полагаем:

$f=4, d=2$ , то видимо является базисом для

иматматического выражения о ходе

Лемма 3. (И.1, стр. 817 и 874). Пусть  $f$  — нечетное простое число, — пологи-

тельная приращение, — пологи-

форма имеет вид  $E(f) = \sum_{n=1}^{\infty} a_n q^n$  и

дополнительные характеристики

далее, если  $k > 2$ , то квадратич-

ный ряд

записан в виде

$E(f, g) = \sum_{n=1}^{\infty} (a_n g_{k-1}(n)) q^n$  (I.1)

где

индексация ведет (828-стр. 16) Лемма

$$\alpha = \frac{i}{P_k} \frac{q - i}{q^{k-1} - 1} \text{ и } \beta = \frac{1}{P_k} \frac{q - i}{q^{k-1} - 1} \text{ введя в (I.2) и}$$

$$P_k = (-1)^{\frac{k}{2}} \frac{(k-1)!}{(2\pi)^k} J(k), \quad g_{k-1}(n) = \sum_{d|n} d^{k-1}. \quad (\text{I.3})$$

Известно, что всякой квадратичной форме  $F$  соответствует  $\Delta = \det(F)$ .  
 Известно, что всякой квадратичной форме  $F$  соответствует  $\Delta = \det(F)$ .

тета-вид  
 $(S, S)$

$$\mathcal{D}(T, F) = 1 + \sum_{n=1}^{\infty} \chi(n, F) x^n, \quad \frac{\partial \mathcal{D}}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial x} \sum_{n=1}^{\infty} \chi(n, F) x^n = \sum_{n=1}^{\infty} \chi(n, F) n x^{n-1}, \quad (I.4)$$

для  $x \neq 0$  в  $\mathbb{C}$ .

где  $\chi(n, F)$  обозначает число представлений натурального числа  $n$  формой  $F$ :  $\chi(n, F) = \sum_{\substack{a_1, a_2, \dots, a_k \\ a_1^2 + a_2^2 + \dots + a_k^2 = n}} 1$ .

Лемма 4 (УМЦФ, стр. 874-875). Пусть  $\mathcal{D}(T, F)$  есть  $\sum_{n=1}^{\infty} \chi(n, F) x^n$ .  
 Тогда если  $\mathcal{D}(T, F)$  есть полином  $\mathcal{P}(x)$ , то  $F$  есть квадратичная форма типа  $(-k, q, 1)$ . Тогда разность

коэффициентов в  $\mathcal{D}(T, F) - \mathcal{E}(T, F)$  имеет вид

будет парabolической (формой  $\mathcal{D}(T, F) - \mathcal{E}(T, F)$ ) и это будет полиномом  $\mathcal{P}(x)$  с коэффициентами

имеет один из видов

Лемма 5 (УМЦФ, стр. 846). Если  $Q_1(x) + Q_2(x)$  есть полином  $\mathcal{P}(x)$  с коэффициентами, имеющими один из видов

характера, соответственного  $\mathcal{E}_1(n)$  для  $\mathcal{E}_2(n)$ , то форма  $Q = Q_1(x) + Q_2(x)$  будет иметь степень  $N$  и характеристику  $\mathcal{E}_1(n) \mathcal{E}_2(n)$ .

Из (I.1) и (I.3), при  $k = 4$ , следует

$$\beta_4 = \frac{1}{240} \frac{q^4 - 1}{(q^2 - 1)^2}, \quad \alpha = 240 \frac{q^4 - q^{4k}}{(q^2 - 1)^2}, \quad \beta = 240 \frac{q^4 - q^{4k}}{(q^2 - 1)^2}, \quad \text{следует}$$

$$\mathcal{E}(T, F) = 1 + \frac{240}{q^4 - 1} \sum_{n=1}^{\infty} \left\{ (q^4 - 1) \beta_3(n) x^n + (q^4 - q^{4k}) \beta_3(n) x^{q^4 n} \right\}, \quad (I.5)$$

§ 2. В настоящем параграфе рассматриваются квадратичные формы типа  $(-4, 5, 1)$ .

(I.5) Выразите  $\mathcal{D}(T, F)$  в виде полинома

$$Q_1 = x_1^2 + x_2^2 + x_3^2 + x_4^2 + x_1 x_2 + x_1 x_3 + x_1 x_4 + x_2 x_3 + x_2 x_4 + x_3 x_4, \quad (2.1)$$

является квадратичной формой типа  $(-2, 5, 1)$  и что для нее  $\Delta =$

$D = 25$ ,  $A_{11} = 20$ . Следовательно, согласно лемме I, получаем

$$\varphi_{11} = x_1^2 - \frac{20}{4 \cdot 25} 2 Q_1 = x_1^2 - \frac{2}{5} Q_1. \quad (2.2)$$

Лемма 6. Тэта-ряд

$$\mathcal{D}(T, \varphi_{11}, Q_1) = \frac{1}{5} \sum_{n=1}^{\infty} \left( \sum_{n \in Q_1} 5x_i^2 - 2n \right) z^n = \frac{9}{5} z + \dots, \quad (2.3)$$

где  $Q_1$  и  $\varphi_{11}$  определены формулами (2.1) и (2.2), является базисом пространства параболических форм типа  $(-4, 5, 1)$ .

Доказательство. Проделывая простые вычисления при помощи решений уравнения (I.8) из /2/ (стр. 149), убеждаемся в справедливости разложения (2.3). Далее, так как тэта-ряд (2.3) тождественно не исчезает, то он линейно независим. Следовательно, согласно лемме 4, утверждаемое справедливо, ибо известно (/1/, стр. 899), что максимальное число линейно независимых параболических форм типа  $(-4, 5, 1)$  равно 1.

Теорема I. Пусть

$$\begin{aligned} F_1 = & x_1^2 + x_2^2 + 2x_3^2 + 2x_4^2 + x_1x_2 + x_1x_3 + x_1x_4 + x_2x_3 + 2x_3x_4 + \\ & + x_5^2 + x_6^2 + 2x_7^2 + 2x_8^2 + x_5x_6 + x_5x_7 + x_5x_8 + x_6x_7 + 2x_7x_8. \end{aligned} \quad (2.4)$$

Тогда

$$r(n, F_1) = \frac{120}{19} b_3^*(n) + \frac{9}{26} \sum_{n \in Q_1} (5x_i^2 - 2n),$$

где

$$b_3^*(n) = \begin{cases} b_3(n) & \text{при } 5 \nmid n, \\ b_3(n) + 25b_3\left(\frac{n}{5}\right) & \text{при } 5 \mid n \end{cases}$$

Доказательство. Согласно лемме 5, приняв во внимание (2.1), для  $F_1$  получим:  $K = 4$ ,  $D = 25^2$ ,  $\Delta = 5^4$ ,  $\ell = 2$ ,  $N = q =$



= 5,  $E(n) = I$ , т.е.  $F_1$  является примитивной квадратичной формой типа (-4, 5, I).

В работе [2] показано, что

$$\mathcal{D}(\tau, Q_1) = 1 + \sum_{n=1}^{\infty} 2(n, Q_1) \chi^n = 1 + 6\chi + \dots$$

Таким образом, согласно (2.4) и (2.1), имеем

$$\mathcal{D}(\tau, F_1) = \mathcal{D}^2(\tau, Q_1) = 1 + 12\chi + \dots \quad (2.5)$$

Из (I.5), при  $g = 5$  и  $\ell = 2$ , следует

$$E(\tau, F_1) = 1 + \frac{120}{13} \sum_{n=1}^{\infty} (6_3(n)\chi^n + 256_3(n)\chi^{5n}) = 1 + \frac{120}{13}\chi + \dots \quad (2.6)$$

Согласно лемме 4, разность  $\mathcal{D}(\tau, F_1) - E(\tau, F_1)$  является параболической формой типа (-4, 5, I). Следовательно, согласно лемме 6, существует такое число  $C$ , что

$$\mathcal{D}(\tau, F_1) - E(\tau, F_1) = C \mathcal{D}(\tau, \varphi_n, \psi_1).$$

Приравнивая коэффициенты при  $\chi$  в обеих частях этого равенства и принимая во внимание (2.5), (2.6) и (2.3), получаем, что  $C = \frac{45}{26}$ . Таким образом, доказано тождество

$$\mathcal{D}(\tau, F_1) = E(\tau, F_1) + \frac{45}{26} \mathcal{D}(\tau, \varphi_n, Q_1). \quad (2.7)$$

Приравнивая коэффициенты при  $\chi^n$  в обеих частях тождества (2.7) и принимая во внимание (I.4), (2.6) и (2.3), получаем утверждаемое.

### Теорема 2. Пусть

$$\begin{aligned} F_2 = & x_1^2 + x_2^2 + x_3^2 + x_4^2 + x_1x_2 + x_1x_3 + x_2x_4 + \\ & + x_5^2 + x_6^2 + x_7^2 + x_8^2 + x_5x_6 + x_5x_7 + x_6x_8. \end{aligned} \quad (2.8)$$

Тогда

$$2(n, F_2) = \frac{20}{13} 6_3^*(n) - \frac{25}{26} \sum_{h=Q_1} (5x_h^2 - 2n),$$

$$\begin{aligned} G_3^*(n) = & \begin{cases} 31G_3(n) & \text{если } n \equiv 1 \pmod{5} \\ 31G_3(n) + 125G_3\left(\frac{n}{5}\right) & \text{если } n \not\equiv 1 \pmod{5} \end{cases} \quad \text{при } 5 \nmid n \\ & \text{и при } 5 \mid n \end{aligned}$$

Доказательство. В работе [2] показано, что форма

$$\tilde{Q}_1 = x_1^2 + x_2^2 + x_3^2 + x_4^2 + x_1x_2 + x_1x_3 + x_1x_4 + x_2x_3 + x_2x_4 + x_3x_4 \quad (2.9)$$

является квадратичной формой типа  $(-2, 5, \frac{5}{n})$  и что для нее  $\Delta = D = 25$ . В работе [2] также показано, что

$$\mathcal{D}(\tau, \tilde{Q}_1) = 1 + 20z + \dots \quad \text{при } (2.1) \text{ (2.10)}$$

Согласно лемме 5, приняв во внимание (2.9), для  $F_2$  получим:  $K = 4$ ,  $D = 5^2$ ,  $\Delta = 5^2$ ,  $N = 9 = 5^2$ ,  $\ell = 1$ ,  $E(n) = 1$ , т.е.  $F_2$  является примитивной квадратичной формой типа  $(-4, 5, 1)$ .

Согласно (2.8) и (2.10), имеем

$$\mathcal{D}(\tau, F_2) = \mathcal{D}^2(\tau, \tilde{Q}_1) = 1 + 40z + \dots \quad (2.11)$$

Из (1.5), при  $q = 5$  и  $\ell = 1$ , следует

$$\begin{aligned} E(\tau, F_2) &= 1 + \frac{20}{13} \sum_{n=1}^{\infty} (31G_3(n)z^n + 125G_3(n)z^{5n}) = \\ &= 1 + \frac{620}{13}z + \dots \quad (2.12) \end{aligned}$$

Далее, рассуждая так же, как и в теореме I, получаем тождество

$$\mathcal{D}(\tau, F_2) = E(\tau, F_2) - \frac{125}{26} \mathcal{D}(\tau, \varphi_1, Q_1),$$

откуда следует утверждаемое.

§ 3. В настоящем параграфе рассматриваются квадратичные формы типа  $(-4, 7, 1)$ .

В работе [2] показано, что форма

$$Q_2 = x_1^2 + x_2^2 + 2x_3^2 + 2x_4^2 + x_1x_2 + x_2x_3 + x_2x_4 \quad (3.1)$$

является квадратичной формой типа  $(-2, 7, 1)$  и что для нее:   $\Delta = D = 49$ ,  $A_{11} = 28$ . Следовательно, согласно лемме 2, получаем

$$\varphi_{11} = x_1^2 - \frac{28}{4 \cdot 49} 2Q_2 = x_1^2 - \frac{2}{7} Q_2 \quad (3.2)$$

Лемма 7. Тэта-ряд

$$\mathcal{D}(T, \varphi_{11}, Q_2) = \frac{1}{7} \sum_{n=1}^{\infty} \left( \sum_{n=Q_2} 7x_i^2 - 2n \right) x_i^2 = \frac{6}{7} x + \dots, \quad (3.3)$$

где  $Q_2$  и  $\varphi_{11}$ , определены формулами (3.1) и (3.2), является базисом пространства параболических форм типа  $(-4, 7, 1)$ .

Доказательство. Проделывая простые вычисления при помощи решений уравнения (I.14) из /2/ (стр. 150), убеждаемся в справедливости разложения (3.3). Далее, так как тэта-ряд (3.3) тождественно не исчезает, то он линейно независим. Следовательно, согласно лемме 2, утверждаемое справедливо, ибо известно (/1/, стр. 899), что максимальное число линейно независимых параболических форм типа  $(-4, 7, 1)$  равно 1.

Теорема 3. Пусть

$$\begin{aligned} F_3 &= x_1^2 + x_2^2 + 2x_3^2 + 2x_4^2 + x_1 x_3 + x_2 x_4 + \\ &+ x_5^2 + x_6^2 + 2x_7^2 + 2x_8^2 + x_5 x_7 + x_6 x_8. \end{aligned} \quad (3.4)$$

Тогда

$$\chi(n, F_3) = \frac{24}{5} b_3^*(n) + \frac{8}{15} \sum_{n=Q_2} (7x_i^2 - 2n),$$

$$\text{где } b_3^*(n) = \begin{cases} b_3(n) & \text{при } 7 \nmid n, \\ b_3(n) + 49b_3\left(\frac{n}{7}\right) & \text{при } 7 \mid n. \end{cases}$$

Доказательство. Согласно лемме 5, приняв во внимание

(3.1), для  $\mathcal{F}_3$  получим  $\kappa = 4$ ,  $D = 49^2$ ,  $\Delta_{\text{беспрямое}} = 7$ ,  $\ell = 2$ ,  $N = q = 7$ ,  $E(n) = 1$ , т.е.  $\mathcal{F}_3$  является примитивной квадратичной формой типа  $(-4, 7, 1)$ . В [2] (стр. 158) показано, что

$$\mathcal{D}(\tau, \mathcal{F}_3) = 1 + 4z + \dots$$

Таким образом, согласно (3.4) и (3.1), имеем

$$\mathcal{D}(\tau, \mathcal{F}_3) = \mathcal{D}^2(\tau, Q_2) = 1 + 8z + \dots \quad (3.5)$$

Из (1.5), при  $q = 7$  и  $\ell = 2$ , следует

$$E(\tau, \mathcal{F}_3) = 1 + \frac{24}{5} \sum_{n=1}^{\infty} (\beta_3(n)z^n + 49\beta_3(n)z^{7n}) = 1 + \frac{24}{5}z + \dots \quad (3.6)$$

Далее, рассуждая так же, как и в теореме I, получаем тодество

$$\mathcal{D}(\tau, \mathcal{F}_3) = E(\tau, \mathcal{F}_3) + \frac{56}{15} \mathcal{D}(\tau, \varphi_n, Q_2),$$

откуда следует утверждаемое.

§ 4. В настоящем параграфе рассматриваются квадратичные формы типа  $(-4, II, I)$ .

Э.Гекке ([1], стр. 901) показал, что существуют три приведенные квадратичные формы дискриминанта 121 и ступени II:

$$Q_3 = x_1^2 + x_1x_2 + 3x_2^2 + x_3^2 + x_3x_4 + x_4^2, \quad (4.1)$$

$$\tilde{Q}_3 = 2x_1^2 + 2x_2^2 + 2x_3^2 + 2x_4^2 + 2x_1x_2 + x_1x_4 + x_2x_3 - 2x_2x_4, \quad (4.2)$$

$$Q_3^* = x_1^2 + 4x_2^2 + 4x_3^2 + 4x_4^2 + x_1x_2 + 4x_2x_3 + 3x_2x_4 + 7x_3x_4, \quad (4.3)$$

и что

$$\mathcal{D}(\tau, Q_3) = 1 + 4z + 4z^2 + \dots, \quad (4.4)$$

$$\mathcal{D}(\tau, \tilde{Q}_3) = 1 + 0z + 12z^2 + \dots, \quad (4.5)$$

$$\mathcal{D}(\tau, Q_3^*) = 1 + 6z + 0z^2 + \dots \quad (4.6)$$

Формы  $Q_3$  и  $\tilde{Q}_3$  являются квадратичными формами типа  $(-2, II, I)$ ; далее  $D = 121$ ,  $A_{II} = 66$  в случае формы  $Q_3$ , и  $D = 121$ ,  $A_{II} = 44$  в случае формы  $\tilde{Q}_3$ . Следовательно, согласно лемме I, получаем

$$\varphi_{II} = x_1^2 - \frac{3}{11} Q_3, \quad \tilde{\varphi}_{II} = x_1^2 - \frac{2}{11} \tilde{Q}_3. \quad (4.7)$$

Лемма 8. Система тэта-рядов

$$\mathcal{J}(T, \varphi_{II}, Q_3) = \frac{1}{11} \sum_{n=1}^{\infty} \left( \sum_{n \in Q_3} 11x_i^2 - 3n \right) z^n = \frac{10}{11} z + \frac{20}{11} z^2 + \dots, \quad (4.8)$$

$$\mathcal{J}(T, \tilde{\varphi}_{II}, \tilde{Q}_3) = \frac{1}{11} \sum_{n=1}^{\infty} \left( \sum_{n \in \tilde{Q}_3} 11x_i^2 - 2n \right) z^n = -\frac{4}{11} z^2 + \dots, \quad (4.9)$$

где  $Q_3$ ,  $\tilde{Q}_3$ ,  $\varphi_{II}$  и  $\tilde{\varphi}_{II}$  определены формулами (4.1), (4.2) и (4.7), является базисом пространства параболических форм типа  $(-4, II, I)$ .

Доказательство. Проделывая простые вычисления, при помощи решений уравнений (I.23) и (I.25) из /2/ (стр. 152 и 153), убеждаемся в справедливости разложений (4.8) и (4.9). Далее, так как определитель

$$\begin{vmatrix} \frac{10}{11} & \frac{20}{11} \\ 0 & -\frac{4}{11} \end{vmatrix} \neq 0,$$

то тэта-ряды (4.8) и (4.9) линейно независимы. Следовательно, согласно лемме 8, утверждаемое справедливо, ибо известно (/1/, стр. 899), что максимальное число линейно независимых параболических форм типа  $(-4, II, I)$  равно 2.

Перейдем к нахождению формул для числа представлений чисел формами:

$$\begin{aligned} \mathcal{F}_4 = & x_1^2 + x_1 x_2 + 3x_2^2 + x_3^2 + x_3 x_4 + 3x_4^2 + x_5^2 + \\ & + x_5 x_6 + 3x_6^2 + x_7^2 + x_7 x_8 + 3x_8^2, \end{aligned} \quad (4.10)$$



$$F_5 = x_1^2 + x_1x_2 + 3x_2^2 + x_3^2 + x_3x_4 + 3x_4^2 + 2x_5^2 + 2x_6^2 + \\ + 2x_7^2 + 2x_8^2 + 2x_5x_7 + x_5x_8 + x_6x_7 - 2x_6x_8,$$

$$F_6 = 2x_1^2 + 2x_2^2 + 2x_3^2 + 2x_4^2 + 2x_1x_3 + x_1x_4 + x_2x_3 - 2x_2x_4 + \\ + 2x_5^2 + 2x_6^2 + 2x_7^2 + 2x_8^2 + 2x_5x_7 + x_5x_8 + x_6x_7 - 2x_6x_8,$$

$$F_7 = x_1^2 + x_1x_2 + 3x_2^2 + x_3^2 + x_3x_4 + 3x_4^2 + x_5^2 + 4x_6^2 + 4x_7^2 + 4x_8^2 + x_5x_6 + 4x_6x_7 + 3x_6x_8 + 4x_7x_8,$$

$$F_8 = 2x_1^3 + 2x_2^3 + 2x_3^3 + 2x_4^3 + 2x_1x_3 + x_1x_4 + x_2x_3 - 2x_2x_4 + \\ + x_5^3 + 4x_6^3 + 4x_7^3 + 4x_8^3 + x_5x_7 + 4x_6x_8 + 3x_6x_8 + 7x_7x_8,$$

$$F_9 = x_1^2 + 4x_2^2 + 4x_3^2 + 4x_4^2 + x_5x_3 + 4x_2x_3 + 3x_2x_4 + 7x_3x_4 + \\ + x_5^2 + 4x_6^2 + 4x_7^2 + 4x_8^2 + x_5x_7 + 4x_6x_7 + 3x_6x_8 + 7x_7x_8.$$

### Теорема 4.

$$x(n, \mathcal{F}_4) = \frac{120}{61} G_3^*(n) + \frac{184}{305} w_1(n) + \frac{88}{61} w_2(n),$$

$$z(n, \mathcal{F}_5) = \frac{120}{61} b_3^*(n) + \frac{62}{305} w_1(n) + \frac{992}{641} w_2(n),$$

$$z(n, F_6) = \frac{120}{61} f_3^*(n) + \frac{14}{61} w_1(n) + \frac{156}{61} w_2(n),$$

$$x(n, \mathcal{F}_q) = \frac{120}{61} b_3^*(n) + \frac{49}{61} w_1(n) + \frac{88}{61} w_2(n),$$

$$z(n, F_8) = \frac{120}{61} G_3^*(n) + \frac{123}{305} W_1(n) + \frac{210}{61} W_2(n),$$

$$\tau(n, \mathcal{F}_9) = \frac{120}{61} \tilde{\sigma}_3^*(n) + \frac{306}{305} w_1(n) + \frac{24}{61} w_2(n),$$

где

$$\tilde{\sigma}_3^*(n) = \begin{cases} \tilde{\sigma}_3(n) & \text{при } 11 \nmid n, \\ \tilde{\sigma}_3(n) + 121\tilde{\sigma}_3\left(\frac{n}{11}\right) & \text{при } 11 \mid n, \end{cases}$$

$$w_1(n) = \sum_{n \in Q_3} 11x_i^2 - 3n, \quad w_2(n) = \sum_{n \in \tilde{Q}_3} 11x_i^2 - 2n.$$

Доказательство. Согласно лемме 5, приняв во внимание (4.1),

для  $\mathcal{F}_4$  получим:  $\kappa = 4$ ,  $\Delta = D = 11^4$ ,  $\ell = 2$ ,  $N = q = 11$ ,  $E(n) = 1$ , т.е.  $\mathcal{F}_4$  является примитивной квадратичной формой типа  $(-4, II, I)$ .

Согласно (4.10), (4.1) и (4.4), имеем

$$\mathcal{D}(\tau, \mathcal{F}_4) = \mathcal{D}^2(\tau, Q_3) = 1 + 8z + 24z^2 + \dots \quad (4.11)$$

Из (1.5) при  $q = 11$  и  $\ell = 2$ , следует

$$\begin{aligned} E(\tau, \mathcal{F}_4) &= 1 + \frac{120}{61} \sum_{n=1}^{\infty} \tilde{\sigma}_3(n) z^n + 121\tilde{\sigma}_3(n) z^{11n} = \\ &= 1 + \frac{120}{61} z + \frac{1080}{61} z^2 + \dots \end{aligned} \quad (4.12)$$

Согласно лемме 4, разность  $\mathcal{D}(\tau, \mathcal{F}_4) - E(\tau, \mathcal{F}_4)$  является параболической формой типа  $(-4, II, I)$ . Следовательно, в силу леммы 6, существуют такие числа  $C_1$  и  $C_2$ , что

$$\mathcal{D}(\tau, \mathcal{F}_4) - E(\tau, \mathcal{F}_4) = C_1 \mathcal{D}(\tau, \mathcal{F}_4, Q_3) + C_2 \mathcal{D}(\tau, \tilde{\mathcal{F}}_n, \tilde{Q}_3).$$

Приравнивая коэффициенты при  $z$  и  $z^2$  в обеих частях этого равенства и принимая во внимание (4.8), (4.9), (4.11) и (4.12), получаем  $C_1 = \frac{2024}{305}$ ,  $C_2 = \frac{968}{61}$ . Таким образом, доказано та-  
дество



$$\mathcal{D}(\bar{\tau}, F_4) = E(\bar{\tau}, F_4) + \frac{2024}{305} \mathcal{D}(\bar{\tau}, g_n, Q_3) + \frac{968}{61} \mathcal{D}(\bar{\tau}, \tilde{g}_n, Q_3),$$

откуда следует формула для  $\gamma(n, F_4)$

Аналогично выводятся формулы и для

(Поступило 11.VI.1975)

Кафедра  
высшей математики  
физического факультета

## ЛИТЕРАТУРА

- I.E. Hecke, *Mathematische Werke*, Göttinger, 1959.

2. Г.А.Домадзе, Труды Тбилисского математического института АН ГССР, 45, 1974, 146-161.

3. А.Сагинтаев, Известия АН Уз.ССР, 6, 1971, 31-34.

Digitized by srujanika@gmail.com

କୋପରାମ ବ୍ୟାକ୍‌ରୋଡ୍‌ରେ ଦେଖିଲାମ ।-4, q, 1 / ଶଙ୍କଳୁ  
ଜ୍ୟୋତିରପୁରୀ ପ୍ରକଟରୀଙ୍କୁ

Digitized by srujanika@gmail.com

ଶିଳନାସର୍ବାର୍ଥ ଶିଳନାର୍ଥମରିକ ଅଗ୍ରଭୟରୋ /-4, q, 1/ ଫିଲେସ ତୁରି-  
ଶିଳନାର୍ଥ ଫରମଦିଷ ଶିଳନାର୍ଥ ମାରିପାଇଲା, ଶିଳପୀ  $q = 5, 7, 11$ . ଶ୍ରେଷ୍ଠରେ, ଶିଳନାର୍ଥି  
ତୁରିଶିଳନାର୍ଥ ଫରମଦିଷ ଶିଳନାର୍ଥ ମାରିପାଇଲା ଶିଳନାର୍ଥ ଫରମଦିଷ ରହ  
ପାଇଲା ଶିଳନାର୍ଥ ଫରମଦିଷ ଶିଳନାର୍ଥ ମାରିପାଇଲା /-4, q, 1/ ଫିଲେସ ଶିଳନାର୍ଥମରିକ  
ଶିଳନାର୍ଥ ଫରମଦିଷ, ଶିଳପୀ  $q = 5, 7, 11$ .



R.Gongadze

ON THE REPRESENTATION OF NUMBERS BY  
QUADRATIC FORMS OF TYPE  $(-4, q, 1)$

Summary

A basis of the space of cusp forms of type  $(-4, q, 1)$  is constructed. Then formulae are given for the number of representations of integers by certain quadratic forms of type  $(-4, q, 1)$  when  $q=5, 7, 11$ .

ОПИСАНИЕ СПЕЦИАЛЬНЫХ РАДИКАЛОВ В СПЛЕТЕНИХ  
НАДНИЛЬПОТЕНТНЫХ ГРУПП

А. Г. Хехуташвили

Приведем некоторые определения и обозначения, в основном из /I-4/. Если  $\mathcal{X}$  - произвольный класс групп, тогда  $\tilde{\mathcal{R}}\mathcal{X}$  - класс всех групп, которые порождаются своими субинвариантными  $\mathcal{X}$ -подгруппами,  $R\mathcal{X}$  - класс всех групп, которые порождаются всеми своими инвариантными  $\mathcal{X}$ -подгруппами,  $\theta\mathcal{X}$  - класс всех групп, являющихся гомоморфными образами групп из класса  $\mathcal{X}$ .  $I\mathcal{X}$  - класс всех групп, являющихся нормальными делителями групп из класса  $\mathcal{X}$ . Класс групп  $\mathcal{X}$  называется специальным радикальным классом, если  $\{\tilde{\mathcal{R}}, \theta, I\}\mathcal{X} = \mathcal{X}$ . Обозначим его через  $F = \{\tilde{\mathcal{R}}, \theta, I\}$ ,  $F^* = \{\tilde{\mathcal{R}}, \theta, I\}$ . Класс беровских и наднильпотентных групп обозначим соответственно через  $B$  и  $B^*$ . Известно, что  $FB = B$  и  $F^*B = B^*$ . Через  $S_G^*$  обозначим систему всех специальных радикалов группы  $G$ . Группы  $\theta^*$  и  $\overline{\theta}^*$  понимаются в смысле /I/.

Теорема I. Пусть  $A$  - наднильпотентная  $\overline{\theta}^*$ -группа,  $B$  - наднильпотентная группа,  $G = AwB$ : тогда

$$S_G^* = \{A_o^B, A_o^B \lambda B_o, \text{ где } A_o \in S_A^*, B_o \in S_B^*\}.$$

Доказательству теоремы предшествует лемма. Группы  $A$  и  $B$  называются радикально-эквивалентными (обозначается  $A \sim B$ ), если  $F^*[A] = F^*[B]$ .

Лемма I. Пусть  $G = AwB = A^B \lambda B$ ,  $A$  - произвольная группа,  $B$  обладает ло-



кально-конечной периодической группе  $\mathcal{G}$  с конечной частью,  $B_1$  и  $B_2$  - конечные  $P$ -группы в  $\mathcal{B}$ . Тогда

$$A^B \lambda B_1 = A^{w_2} B_1 \sim A^{w_2} B_2 = A^B \lambda B_2.$$

(Здесь  $B_1$  и  $B_2$  действуют в  $\mathcal{B}$  правым регулярным образом /I/).

Пусть  $B_0 = \{B_1, B_2\}$ ,  $B_0$  - конечная подгруппа в  $\mathcal{B}$ .

Если  $\mathcal{X}$  - некоторая система представителей смежных классов в  $\mathcal{B}$  по  $B_0$ , то  $A^B \lambda B_0 = (A^{\mathcal{X}})^{B_0} \lambda B_0 = A^{\mathcal{X}} w_2 B_0$ . Если  $A^{\mathcal{X}} = A_1$ , то  $A^B \lambda B_0 = A_1 w_2 B_0$ . Рассматривая  $B_1$  и  $B_2$  как правые регулярные группы подстановок в  $B_0$  и используя лемму 4 из /4/, имеем

$$\begin{aligned} A^B \lambda B_1 &= (A^{\mathcal{X}})^{B_0} \lambda B_1 = A_1^{B_0} \lambda B_1 = \\ &= A_1 w_2 B_1 \sim A_1 w_2 B_2 = A_1^{B_0} \lambda B_2 = A^B \lambda B_2. \end{aligned}$$

Лемма 2. Пусть  $\mathcal{X}$  - специальный радикальный класса группы,  $A$  и  $\mathcal{B}$  - наднильпотентные группы,  $G = Aw_2 \mathcal{B}$ . Тогда, если  $\mathcal{X}(G) = A^B \lambda B_0$ , то  $B_0 \in S_{\mathcal{B}}^*$ .

Доказательство. Через  $B_{\mathcal{L}}$ , где  $\mathcal{L}$  - некоторое множество простых чисел, будем обозначать класс всех наднильпотентных  $\mathcal{L}$ -групп. Так как  $\mathcal{B}$  - наднильпотентная группа, то специальными радикалами в ней могут быть только подгруппы вида  $B_{\mathcal{L}}(\mathcal{B})$  и, кроме того (если  $\mathcal{B}$  -наперiodическая), сама группа  $\mathcal{B}$ . Поэтому нам достаточно показать, что если в  $B_0$  содержится циклическая подгруппа порядка  $p$ , то в  $B_0$  содержатся все циклические  $P$ -подгруппы  $\mathcal{B}$ , а если в  $B_0$  содержится бесконечная циклическая подгруппа, то все бесконечные циклические подгруппы из  $\mathcal{B}$  лежат в  $B_0$ .



Пусть  $B_1$  — циклическая подгруппа порядка  $p$  из  $B_0$  и  $B_2$  — циклическая  $p$ -подгруппа группы  $B$ . Так как  $B_1 \cong B_0$ , то  $A^B \lambda B_1 \cong A^B \lambda B_0 \in \mathcal{X}$ , откуда  $A^B \lambda B_1 \in \mathcal{X}$ . Применяя лемму I, получаем, что  $A^B \lambda B_1 \cong A^B \lambda B_2$ , откуда  $A^B \lambda B_2 \in \mathcal{X}$ . Так как  $A^B \lambda B_2 \cong G$ , а  $\mathcal{X}(G)$  порождается всеми субинвариантными  $\mathcal{X}$ -подгруппами  $G$ , то  $A^B \lambda B_2 \subset A^B \lambda B_0$ , т.е.  $B_2 \subset B_0$ .

Пусть теперь  $B_1$  — бесконечная циклическая подгруппа из  $B_0$  и  $B_2$  — произвольная бесконечная циклическая подгруппа в  $B$ . Обозначим  $B_3 = \{B_1, B_2\}$ . Допустим вначале, что  $B_1$  имеет конечный индекс в  $B_1$ , и пусть  $\bar{B}_1$  — нормальный делитель конечного индекса в  $B_3$ , принадлежащий  $B_1$ . Учитывая изоморфизм  $B_2 \bar{B}_1 / \bar{B}_1 \cong B_2 / B_2 \cap \bar{B}_1$ , видим, что  $B_2 \cap \bar{B}_1$  имеет конечный индекс в  $B_2$ . Следовательно,  $B_2 \cap \bar{B}_1 \neq \{e\}$ , а значит указанное пересечение имеет конечный индекс и в  $B_3$ . Отсюда следует, что вместе с  $B_1$  и  $B_2$  имеет конечный индекс в  $B_3$ .

Пусть, далее,  $\mathcal{X}$  — некоторая полная система представителей в  $B$  по  $B_3$ .  $\mathcal{X}_1$  — соответствующая система в  $B_3$  по  $B_1$ , и  $\mathcal{X}_2$  — в  $B_3$  по  $B_2$ .  $\mathcal{X}_1$  и  $\mathcal{X}_2$  — конечные множества. Теперь, используя леммы I и 4 из [4], имеем

$$\begin{aligned} A^B \lambda B_3 &= (A^{\mathcal{X}})^{B_3} \lambda B_3 = A_1 w \lambda B_3, \text{ где } A_1 = A^{\mathcal{X}}, \\ A^B \lambda B_1 &= A_1^{B_3} \lambda B_1 = (A_1^B)^{\mathcal{X}_1} \lambda B_1 \sim (A_1^{B_3} \lambda B_1)^{\mathcal{X}_1} \sim A_1 w \lambda B_1. \end{aligned}$$

Аналогично  $A^B \lambda B_2 \sim A_1 w \lambda B_2$ . Теперь из  $A_1 w \lambda B_1 \sim A_1 w \lambda B_2$  следует  $A^B \lambda B_1 \sim A^B \lambda B_2$ .

Так как обе эти подгруппы субинвариантны в  $A w \lambda B$ , то вместе с  $A^B \lambda B_1$  в  $\mathcal{X}(Aw \lambda B)$  лежит и  $A^B \lambda B_2$ . Но тогда  $B_2 \subset B_1$ . Пусть, далее,  $B_1$  имеет в  $B_3$  бесконечный индекс. Тогда, в силу сказанного выше и  $B_2$  имеет бесконечный индекс в  $B_3$ . Вводим, как и раньше, системы представителей



смежных классов  $\mathcal{X}_0$ ,  $\mathcal{X}_1$  и  $\mathcal{X}_2$ . Так как  $B_3$  - счетная группа, то  $\mathcal{X}_0$  и  $\mathcal{X}_1$  счетны. Теперь имеем

$$A^B \lambda B_1 = (A^x)^{B_3} \lambda B_1 = A_1^{B_3} \lambda B_1 = (A_1^{x_1}) w_2 B_1,$$

$$A^B \lambda B_2 = (A^x)^{B_3} \lambda B_2 = A_1^{B_3} \lambda B_2 = (A_1^{x_2}) w_2 B_2.$$

Так как  $A_1^{x_1} \approx A_1^{x_2}$  и  $B_1 \approx B_2$ , то  $(A_1^{x_1}) w_2 B_1 \approx A_1^{x_2} w_2 B_2$ , а отсюда  $A_1^B \lambda B_1 \approx A_1^B \lambda B_2$ . Как и раньше, заключаем:  $B_2 \subset B_0$ . Итак, в  $B_0$  лежит каждая бесконечная циклическая подгруппа из  $B$ . Если учтем лемму 6 из /4/, получим, что  $B_0 = B$ .

Доказательство теоремы I. Покажем сначала, что если  $\mathfrak{X}(G)$  - специальный радикал в  $G$ , то  $\mathfrak{X}(G)$  совпадает с одним из радикалов из формулировки теоремы. Если  $\mathfrak{X}(A) = A_0 \triangleleft A$ , то по лемме I из /5/  $\mathfrak{X}(G) = \mathfrak{X}(A)^B = A_0^B$ . Если же  $\mathfrak{X}(A) = A$ , то  $\mathfrak{X}(G) \supset A^B$ , откуда  $\mathfrak{X}(G) = A^B \lambda B_0$ , где  $B_0 \subset B$ . По лемме 2  $B_0 \in S_A^*$ , что и требовалось доказать.

С другой стороны, покажем, что для произвольных подгрупп  $A_0 \in S_A^*$ ,  $B_0 \in S_B^*$  существуют специальные радикалы  $\mathfrak{X}_1$  и  $\mathfrak{X}_2$ , для которых  $\mathfrak{X}_1(G) = A_0^B$ ,  $\mathfrak{X}_2(G) = A^B \lambda B_0$ . Пусть  $A_0 \subset A$ . Тогда положим  $\mathfrak{X}_1 = F^*[A_0][[A_0]]$  - есть класс подгрупп, состоящих из групп изоморфных  $A$ . Тогда  $\mathfrak{X}_1(Aw_2 B) = \mathfrak{X}_1(A)^B = A_0^B$  (см. /5/, лемма I).

Пусть  $A_0 \triangleleft A$ . Тогда в качестве  $\mathfrak{X}_1$  возьмем класс  $B^*(G)$  всех наднильпотентных групп и покажем, что  $B^*(G) = A^B$ . Ясно, что  $A^B \subset B^*(G)$ , так как  $A$  - наднильпотентная группа. Пусть  $B^*(G) = A^B \lambda B_0$ , где  $B_0 = \{e\}$  ( $\{e\}$  - единичная группа).

Пусть  $H$  - циклическая подгруппа в  $B_0$ . Так как  $B^*(G)$  - наднильпотентная группа, то  $H \cong B^*(G)$ . Но



это эквивалентно тому, что  $A$  действует стабильно в  $A^B$  для некоторого  $B$ , что невозможно, так как  $A - \theta^*$  = группа. Итак,  $B(G) = A^B$ .

Пусть теперь  $B_0 \in S_B^*$ , т.е.  $B_0 = \mathcal{X}_0(B)$  для некоторого специального радикала  $\mathcal{X}_0$ . Положим  $\mathcal{X}_2 = B^* \mathcal{X}_0$ . Тогда также является специальным радикальным классом. Покажем, что

$$\mathcal{X}_2(G) = A^B \lambda B_0.$$

Выше было доказано, что  $B^*(G) = A^B$ . Понятно, что

$$\mathcal{X}_2(G) = A^B \lambda \mathcal{X}_0(B), \text{ поэтому } B^*(\mathcal{X}_2(G)) = A^B.$$

Пусть  $\mathcal{X}_2(G) = A^B \lambda B_0$  (По определению, произвольная группа  $M$

принадлежит произведению радикальных классов  $\mathcal{X}, \mathcal{X}_2$  тогда и

только тогда, если  $M/\mathcal{X}_1(M) \in \mathcal{X}_2$ . Рассмотрим

$$\mathcal{X}_2(G)/B^*(\mathcal{X}_2(G)) = \mathcal{X}_2(G)/B^*(G) = \mathcal{X}_0(B).$$

Согласно теореме I доказывается

Теорема 2. Пусть  $A$  — наднильпотентная  $\theta^*-P$ -группа (т.е.  $A \in B_P^*$ ).  $B$  — наднильпотентная группа. Тогда

$$S_G^* = \{\{e\}, A^B \lambda B_0, \text{ где } B \in S_B^*, B_0 \in B_P^*(B)\}.$$

В заключение приношу благодарность С.М. Вовси, который обратил мое внимание на эту задачу и дал полезные указания.

(Поступило 2. II. 1975 )

Батумский гос. пед. институт  
им. Ш.Руставели

## ЛИТЕРАТУРА

1. Б.И.Плоткин, СМЖ, т.Х, 1969, 1091-1108.
2. Ph. Hall, Camb. Phil. Soc., 59, 1963, 531-553
3. K.W. Gruenberg, III, J. Math., 3, 1959, 151-168.
4. A.C.Хахутаишвили, Латвийский МЕ, № 9, 1971, 269-278.
5. С.М.Вовси, Труды Рижского алгебраического семинара, II, 1971, 14-18.

ა.ხახუთაიშვილი

სახატაიშვილი რაოდენობის აზრის დენოდურიცენტი ჯეფაბის  
ძრების მართვისათვის

რ ე გ ი უ ბ ე

მომარი აღმერიდია პლოტკინის სპეციალური რაოდენობი ძრების  
უნიტარული ჯეფაბის გრებირ ნამრავრები.

A. Khakhutaishvili

DESCRIPTION OF THE SPECIAL RADICALS IN  
WREATH PRODUCTS OF THE OVERNII.POTENT  
GROUPS

### Summary

All special radicals of Plotkin are described in wreath products of Gruenberg's groups.

თბილისის უნივერსიტეტის შრომები, 176, 1976

Труды Тбилисского университета, 176, 1976

რჩივი გეოლოგის ერთი ძარა სასამართლო აროცხის ბისაზე მისცე-  
 ლი დაგეარმილი

გ. აღვესანერია

ვთქვათ  $\Gamma$  რიალუროვის ფიპის შეკრიც კონტურია, რომელიც  
 კომპიუტერ სიმრცეს ყოფს ორ ნაწილად, სასრულ  $\Gamma^+$  და უსასრულ  $\Gamma^-$ -  
 ებად. ვიღების სამოთ, რომ კოორდინატთა სათავე  $A^+$  არერია მოთავსერული.

$A(x)$  — ით აღვნიშვილი  $\Gamma^+$  სიმრცეზე განსაზღვრულ კომპიუტერ-  
 ზე  $x = x + y$  ცვლადის ჰედერის ას.ით უნდავთ ფუნქცია, რომელიც უსა-  
 რული დაშორებული ნერტვილის მახლობლობაში აკმაყოფილობს ერთობას!

$$|A(x)| < \frac{B}{|x|^{\alpha}}, \quad B > 0, \quad \alpha > 0.$$

ძანვისილოთ ამპლეუსური განვითარება

$$\frac{\partial U}{\partial x} = A \bar{U}.$$

ამ განვითარების რაგულარულ ამონასწინ უნიტერენ გამზობადებულ  
 ანალიზურ უზრუნველყოფას<sup>2</sup>.

$\alpha(t)$  იყოს  $\Gamma$  კონტურზე დანსაზღვრულ რამოვებაზი ფრენტია, რო-  
 მელიც ამ კონტურს ასახავს თავის თავში მიმმართულების შეცვლით. ვის-  
 ტის სამოთ, გარდა ამისა, რომ  $\alpha(t)$  განსაზღვრულია ნულისაგან და აკმა-  
 ყოფილებს ჰედერის პირობას ყველაზე  $\Gamma$ -ზე.  $\alpha(t)$ -ს შემრენებული  
 ფუნქცია აღვნიშვილ  $B(t)$ -თი. განვითარება ამოცანა:

კოპოროთ უსასრულობაში ერთობაზი განმზობადებული ანალიზური:

1 უიძღვება განხილულ იქნეს ის შემთხვევაში, როცა  $A(x)$ -ს გააჩნია  
 პირველი დევიაცია ნუკლის ნერტვილისა და ნუკლის ნირვანის სასრულ  
 რაოდენობა /იხ. [1, 2] /.

2 ნარჩომის გამოყენებული აღნიშვნებისა და ცნებების შესახებ /იხ.

[1, 2, 3, 4]/.



$$\varphi^{-}[\alpha(t_0)] = a(t_0) \varphi^{-}(t_0) + b(t_0) \overline{\varphi^{-}(t_0)} + c(t_0), \quad (11)$$

սարաց  $\Psi(t_0)$  ըստ  $\Psi'(t_0)$  արմատներու և սաժամանական սահմանափակությունների մեջ՝  
շահագործելով  $\Gamma = -\beta_1 D$ -ը որպես, առանձին  $a(t_0), b(t_0)$  և  $c(t_0)$ ՝  $\Gamma'$  յուն-  
կությունը կազմում է պարզ գործություն արմատներու համար:

მართა აბისა ვაცულის სმით, რომ  $a(t_0)$  განსხვავებულია ნულისა-  
დან, ხოლ  $\Psi'(t)$  და  $\Psi''(t)$  უნდა იკინა აკანონიტილერ ჰერერის პირობას  
ყველაზე  $\Gamma$ -ი.

ასეთი ფილის ამოცანა განხილულია ჩვერ მიერ ნაშრომში.

## ၁၇၈၃ခုနှစ်၊ ၂၀၁၀ခုနှစ်

$$\varphi^{-}[a(t_0)] = a(t_0) \varphi^-(t_0) + b(t_0) \overline{\varphi^-(t_0)}$$

କୁର୍ରା ରା ଶିଳ୍ପ ମିଳାନ୍ତିର୍ଯ୍ୟରୁଣ ଅଧିକାରୀଙ୍କ ଶେର୍ଷରୁଦ୍ଧିନଙ୍କ ବିଭିନ୍ନାଧିକାରୀଙ୍କରୁରୁଥିଲା:

$$\frac{\partial W}{\partial \bar{z}} = \overline{AW}$$

რანგოლის რეგისტრი ამონასნები  $R^+(D^+)$  არები, რომელიც აკადე-  
მიურებრ სსასაჩვრო პირობებს

$$\xi^-(t_0) = \alpha(t_0)\alpha'(t_0)\eta^-[\alpha(t_0)] + \beta(t_0)\alpha'(t_0)t_0\cdot\eta^+[\alpha(t_0)], \quad /111/$$

$$\xi^+(t_0) = \alpha(t_0)\alpha'(t_0)\eta^+[\dot{x}(t_0)] + \overline{\beta(t_0)\alpha'(t_0)t_0}\cdot\overline{\eta^+[\dot{x}(t_0)]}. \quad /IV/$$

11 ამოცანის ყოველ ამონასსი წარმოიჩენება ურმულებიდან

$$\begin{aligned} \mathcal{G}(z) = & -\frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_1(z, t) \alpha[\beta(t)] \bar{\nu}[\beta(t)] dt + \\ & + \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2(z, t) \bar{\alpha}[\beta(t)] \bar{\nu}[\beta(t)] dt - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_1(z, t) \delta[\beta(t)] \bar{\nu}[\beta(t)] dt + \end{aligned}$$



$$+ \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2(z, t) \overline{c[\beta(t)]} u[\beta(t)] dt - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_1(z, t) c[\beta(t)] dt +$$

$$+ \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2(z, t) \overline{c[\beta(t)]} dt,$$

$$\Psi(z) = -\frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_1(z, t) \mu(t) dt + \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \overline{\Omega_2(z, t)} \overline{\mu(t)} dt.$$

ԲԱՐԵՎԱՐԴ /3/ ԲԱ /4/ /1/-ԾՊ, ԹՈՎՈՐՎԵՐ

$$\begin{aligned}
 & \frac{1}{2\pi i} \int \left\{ \Omega_1 [\alpha(t_0), \alpha(t)] \alpha'(t) \alpha(t) + \Omega_2 (t_0, t) \alpha(t_0) \right\} \mu(t) dt + \\
 & + \frac{1}{2\pi i} \int \left\{ \Omega_1 [\alpha(t_0), \alpha(t)] \alpha'(t) \beta(t) \bar{z}' - \Omega_2 (t_0, t) \beta(t_0) \right\} \bar{\mu}(t) dt - \\
 & - \frac{1}{2\pi i} \int \left\{ \Omega_2 [\alpha(t_0), \alpha(t)] \bar{\alpha}'(t) \bar{\alpha}(t) + \Omega_2 (t_0, t) \alpha(t_0) \right\} \mu(t) dt - \\
 & - \frac{1}{2\pi i} \int \Omega_2 [\alpha(t_0), \alpha(t)] \bar{\alpha}'(t) \beta(t) \bar{z}' - \Omega_2 (t_0, t) \beta(t_0) \} \bar{\mu}(t) dt = -H^+(t_0)
 \end{aligned}$$

□□□□□ □□□□□

$$H(z) = \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_1(z, t) c[\beta(t)] dt - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2(z, t) \overline{c[\beta(t)]} dt$$

ଦୁଇଶ୍ରୟପାଇସ ପାସପାର୍କିଙ୍ ମିନିଶ୍ଵର୍ଗେଲାରୀଙ୍କ କ୍ଷେତ୍ରକଥାର ମୁଖ୍ୟ ମହାନ୍ତିର ମୁଖ୍ୟ ଅଧିକାରୀ ଏବଂ ପାଇଁ ଆମିନାମାନିକାରୀ ଏବଂ ଆମିନାମାନିକାରୀ ଏବଂ ଆମିନାମାନିକାରୀ ଏବଂ ଆମିନାମାନିକାରୀ ଏବଂ

$$\begin{aligned} \xi(z) = & \mp \left\{ \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_1^*(z, t) [\alpha(t) v(t) dt + \overline{\beta(t)} v(t) dt] - \right. \\ & \left. - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2^*(z, t) [\overline{\alpha(t)} v(t) dt + \beta(t) v(t) dt] \right\}, \end{aligned}$$

$$\eta(x) = \mp \left\{ \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega^*(x, t) \beta'(t) v[\beta(t)] dt \right\}$$

$$-\frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2^*(z, t) \overline{\beta'(t)} v[\beta(t)] dt \Big].$$

ወን /7/ ዘመን /8/ ክፍያዎች/መ/ /111/ ዘመን /IV/-ስብ, መጠገበሮዎች

$$\begin{aligned}
 & \frac{1}{\pi c} \int_{\Omega_1^*} (t_0, t) \alpha(t) v(t) dt - \frac{1}{\pi c} \int_{\Omega_2^*} (t_0, t) \overline{\alpha(t)} v(t) dt + \\
 & + \frac{1}{\pi c} \int_{\Omega_1^*} (t_0, t) b(t) \overline{v(t)} dt - \frac{1}{\pi c} \int_{\Omega_2^*} (t_0, t) b(t) v(t) dt + \\
 & + \frac{1}{\pi c} \int_{\Omega_1^*} [\alpha(t_0), \alpha(t)] \alpha'(t_0) \alpha(t_0) v(t) dt - \frac{1}{\pi c} \int_{\Omega_2^*} [\alpha(t_0), \alpha(t)] \alpha'(t_0) \alpha(t_0) \overline{v(t)} dt - \\
 & - \frac{1}{\pi c} \int_{\Omega_1^*} [\alpha(t_0), \alpha(t)] \alpha'(t_0) b(t_0) \overline{v(t)} dt + \frac{1}{\pi c} \int_{\Omega_2^*} [\alpha(t_0), \alpha(t)] b(t_0) \alpha'(t_0) \overline{v(t)} dt = 0
 \end{aligned}$$

ՀԱՅԺՈՂՈՐԾԱԾ, ՌՈՄԵՐԸ /5/-ու ՑՈՂԱՎՐԱՋԻՐԵՄՆՈՐ ԵՐԹԾՈՎԱՐՈՎԱԲՈ ՔԱՆՑՈՂՈՐԾԱԾ  
/5/-ու ՑԵՍԱԲԱՑՈՒ ԵՐԹԾՈՎԱՐՈՎԱԲՈ ՔԱՆՑՈՂՈՐԾԱԾ ԱՐՑՈՒՅՈՒՆ /50/-ու, ԵԿՈՒ  
/30/ ԲԱ /40/-ու ԱՐՑՈՒՅՈՒՆ /11/-ու ՑԵՍԱԲԱՑՈՒ ՍՊՈՆՏԱՆԵՅՐՈՒ.

ცხადის, რომ თ 15-ის ამონახსნი წარმოადგენს  $\Delta^+$  არეში განსაზღვრული განმოკავებული ანალიტური ფუნქციის სასამღვრო მნიშვნელობას  $\Gamma$ -ზე, მაშინ სათანაო ყ(ჸ) ფუნქცია აღმოჩნდება ნულის ორი  $\Delta^-$  არეში, რის გამოც 15/ განმოკავების ნიზოვად გამოკეთდებული ამონახსნები რაოდენობაზე /11/ ამოცანის ნიზოვად გამოკეთდებული ამონახსნების რაოდენობა სამოკავები /11/ ამოცანის ნიზოვად გამოკეთდებული ამონახსნების რაოდენობაზე მეტი იქნება.

ପ୍ରସ୍ତର କାହାର ରାଜୁମରିଶୁଣୁଥିଲା, ତାଙ୍କେମିଳିବେ ରୂପିଲା, ତାଙ୍କୁରୀତିରୁଥିଲା  
ମିଳିବେ ଦୁଇଗୁପ୍ତରେଣ କ୍ଷେତ୍ରରୀତିରୁଥିଲା କାହାର ରାଜୁମରିଶୁଣୁଥିଲାର.

ପାରିଗ୍ରହକଙ୍କଠ ନିର୍ମାଣକାର୍ଯ୍ୟରେ ଦେଶଭାବରେ

$$\begin{aligned} & \alpha(t_0) \nu^+(t_0) + \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} [\Omega_{1L}[\alpha(t_0), \alpha(t)], \alpha'(t)] \alpha'(t) \alpha(t) \nu^+(t) dt - \\ & - \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} [\Omega_{2L}[\alpha(t_0), \alpha(t)], \overline{\alpha'(t)} \alpha(t)] \nu^+(t) dt + b(t_0) \nu^+(t_0) + \\ & + \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} [\Omega_{1L}[\alpha(t_0), \alpha(t)], b(t)] \overline{t} \overline{\nu^+(t)} dt - \end{aligned}$$

$$-\frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma_2} [\alpha(t_0), \alpha(t)] \overline{\delta(t)} \alpha'(t) \bar{t}' \mu^+(t) dt = \mu^+(t_0) -$$

$$-\frac{1}{\pi_1^2} \int \Omega_1(t_0, t) u^+(t) dt + \frac{1}{\pi_1^2} \int \Omega_2(t_0, t) \bar{u}^+(t) dt,$$

110

$$a(t_0)\rho(t_0) - \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma}^* [L_i[\alpha(t_0), \alpha(t)] \alpha'(t_0)] a(t_0) \rho(t) dt +$$

$$+ \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2^* [\alpha(t_0), \alpha(t)] \alpha'(t_0) \alpha(t_0) \overline{\rho(t)} dt +$$

$$+ \overline{\delta(t_0)} \cdot \overline{t_0} \cdot \overline{\rho(t_0)} + \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_i^* [\delta(t_0), \alpha(t)] \delta(t_0) \alpha'(t_0) \cdot \overline{t_0} \cdot \overline{\rho(t)} dt -$$

$$-\frac{1}{\pi i} \int \Omega_2^k [\alpha(t_0), \alpha(t)] \delta(t_0) \alpha'(t_0) \bar{t_0}' \rho(t) dt =$$

$$= \rho(t_0) + \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_1^*(t_0, t) \rho(t) dt - \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2^*(t_0, t) \overline{\rho(t)} dt,$$

$$a(t_0)v(t_0) - \frac{1}{m} \int_{t_0}^{t_1} \int \Omega_1^*(t_0, t) a(t) v(t) dt dt + \frac{1}{m} \int_{t_1}^{t_2} \int \Omega_2^*(t_0, t) \overline{a(t)} v(t) dt dt +$$

$$+ \overline{\delta(t_0)} \overline{t_0} \nu(t_0) - \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_i^*(t_0, t) \overline{\delta(t)} \nu(t) dt +$$

$$+ \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2^*(t_0, t) \delta(t) v(t) dt = \frac{\gamma(t_0)}{\alpha'(t_0)} +$$

$$+ \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma}^* \Omega_1^* [\alpha(t_0), \alpha(t)] v(t) dt - \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma}^* \Omega_2^* [\alpha(t_0), \alpha(t)] \overline{v(t)} dt .$$

## სამართლიანია შემჩერი ღვმები:

00001. /12/ 80500000000. 0000000

ə b m ɔ m p

$$v(t) = \alpha'(t) v^+[\alpha(t)]$$

სახის ამონასს ნები, სარაც  $\gamma^+(t)$  ჩარმოარ-  
ძინს  $D^+$  არაში განსაზღვრული განვი-  
დართვები ანარიზური ფონების სასა-  
ზოვრი მნიშვნელობას  $\Gamma - 80$ .

ღმა III. /11/ განვორების ამონასს ნებ-  
ის გადამდების კუნძული

$$\rho(t) = \alpha'(t) \delta^+[\alpha(t)]$$

სახ, სარაც  $\delta^-(t)$  ჩარმოართვანს უსასრულ-  
ბაში ქრონიკი ჩა  $D^-$  არაში განსაზღვ-  
რული განვიდარებული ანარიზური ფუნ-  
ქციის სასაზღვრო მნიშვნელობას  $\Gamma - 80$

ღმა III. /11/ ჩა /12/ განვორების აუცი-  
ართი ჩა იგივე რაოდანობა ნედივარ  
რამოჟუკირებირი ამონასს ნებისა.

ღმა IV. /10/ განვორებას მხოლოდ ისეთ  
ამონასს ნი გააჩნია, რომელიც  $D^+$  არაში  
განსაზღვრული განვიდარებული ანარ-  
იზური ფონების სასაზღვრო მნიშვნელ-  
ობა  $\Gamma - 80$ .

I ღმის ჩამოვალი. ფონები  $\gamma(t)$  ჩარმოართვა /12/ განვორ-  
ების რაოდანობის მაშინ /7/ ჩა /8/ ფოლიცის გამოყენებით /12/  
მოცველის

$$\xi^-(t_0) = \gamma^+[\alpha(t_0)].$$

/13/

ამ ამოცანას კი მხოლოდ ნუ უარი ამონასს ნი აუცის /იხ. [6]/,  
რის გამოც გვერდება

$$\gamma(t_0) = \alpha'(t_0) \delta^+[\alpha(t_0)].$$

ಅಥವ ಇದೂ / ರಾಮತ್ವಾಪ್ಯಾರ್ಶಾ.

ಅಲ್ಲಂತಹ ವರ್ಣವಾಗಿ, ನಿಂತ / 11/ ರಾಮತ್ವಾಪ್ಯಾರ್ಶಾ ಅಭಿರೂಚಿಸಿ ಅಜ್ವಾ ಶೈಮರ್ಪಾತ್ರಿ ಸಾರ್ಥ:

$$\rho(t_0) = \alpha'(t_0) \sigma^{-}[\alpha(t_0)].$$

ಅಭಿರೂಚಿ / 11/ ಅಂತ ರಾಮತ್ವಾಪ್ಯಾರ್ಶಾ

$$\rho(t_0) + \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_1^*(t_0, t) \rho(t) dt - \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2^*(t_0, t) \overline{\rho(t)} dt = 0.$$

ಇಲ್ಲಿ ಈ ಗಳಾಗಿ ನಿರ್ದಿಷ್ಟಾವಾಗಿ, ನಿಂತ  $\rho(t_0) = \rho^-(t_0)$  ಅಂತ

$$\alpha'(t_0) \sigma^{-}[\alpha(t_0)] - \rho^-(t_0) = 0.$$

/ 14/

ಅರ್ಥಾಗಿ ರಾಮತ್ವಾಪ್ಯಾರ್ಶಾ, ನಿಂತ ಅಂತ ಅಭಿರೂಚಿಸಿ ಮೊತ್ತಾಗಿ ನೃಪತ್ವಾರ್ಥಿ ಅಭಿರೂಚಿಸಿ ಅಜ್ವಾ. ಮಾರ್ತಿರೂಚಿ / 14/ ಅಭಿರೂಚಿಸಿ ಪ್ರಾಣಾಗಿ ಅಭಿರೂಚಿಸಿ ನಿರ್ದಿಷ್ಟಾಪಿತಾರ್ಥಿ ಅಂತ ನಿರ್ದಿಷ್ಟಾಪಿತಾ

$$\rho(z) = - \left[ \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_1^*(z, t) \rho(t) dt - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2^*(z, t) \overline{\rho(t)} dt \right], \quad / 15/$$

$$\sigma(z) = - \left[ \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_1^*(z, t) \alpha'(t) \rho[\beta(t)] dt - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2^*(z, t) \overline{\beta'(t) \rho[\beta(t)]} dt \right].$$

ಈ ಅರ್ಥಾಗಿ ನಿರ್ದಿಷ್ಟಾಪಿತಾ / 14/-ನಿಂತ, ಮಿಗ್ರಾಫಿ

$$\begin{aligned} M\rho &= \frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} \left\{ \Omega_1^* [\alpha(t_0), \alpha(t)] \alpha'(t_0) + \Omega_2^* [t_0, t] \right\} \rho(t) dt - \\ &- \frac{1}{\pi i} \left\{ \left[ \Omega_2^* [\alpha(t_0), \alpha(t)] \alpha'(t_0) + \Omega_2^* [t_0, t] \right] \rho(t) \right\} \overline{\rho(t)} dt = 0. \end{aligned} \quad / 16/$$

ರಾಮತ್ವಾಪ್ಯಾರ್ಶಾ, ನಿಂತ

$$\Omega_1^*(z, t) = -\Omega_1(t, z),$$

$$\Omega_2^*(z, t) = \Omega_2(t, z)$$

ಆ ರಾಮತ್ವಾಪ್ಯಾರ್ಶಾ / 16/-ನಿಂತ ಮಿಗ್ರಾಫಿ ನಿರ್ದಿಷ್ಟಾಪಿತಾ

$$\frac{1}{\pi i} \left\{ \left[ \Omega_1 [\alpha(t_0), \alpha(t)] \alpha'(t) \rho(t) dt - \Omega_2 [\alpha(t_0), \alpha(t)] \rho(t) \overline{\rho(t)} dt \right] \right\} +$$

$$+\frac{1}{\pi i} \int_{\Gamma} [(\Omega_1(t_0, t) \rho_1(t) dt - \overline{\Omega_2(t_0, t)} \overline{\rho_1(t) dt}] = 0.$$

111.

ამ განტოლების  $\rho_1(t)$  ამონახსნის საშუალებით ავაგოთ ფუნქციები

$$\Psi_1(z) = -\frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} (\Omega_1(z, t) \rho_1(t) \beta(t) dt - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2(z, t) \rho_1(t) \overline{\beta(t)} dt),$$

$$\Psi_2(z) = -\frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} (\Omega_1(z, t) \rho_1(t) dt - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \Omega_2(z, t) \overline{\rho_1(t) dt}).$$

აგვიარ შესამონმებელია, რომ ეს ფუნქციები აკმაყოფილებრ პირო-  
ბას

$$\Psi_1^{-}[\alpha(t_0)] = \Psi_2^{-}(t_0).$$

ამ უკანასკნელ ამოცანას კი მხოლოდ ნულოვანი ამონახსნი აქვს.  
მეორე მხრივ, /19/ ამოცანის ყოველი ამონახსნი წარმოიდგინება /18/  
სახით, საბაც  $\rho_1(t) = \Psi_2^{-}(t)$ , ამასთან  $\rho_1(t)$  იქნება  
/17/-ის ამონახსნიც, რის გამოც ძველება

$$\rho_1(t) = 0.$$

ამრიცად, /17/ განტოლებას მხოლოდ ნულოვანი ამონახსნი გააჩნია,  
რაჩვან /16/ განტოლების ინდექსი ნურის ფორმა, შასაც მხოლოდ ნულოვანი  
ამონახსნები ექნება. ეს კი გვარჩეულებს მეორე ღრმის სამართლიანობაში.

გარავიდეთ 111 ღრმის გამოკიცებაზე. ეფურაო  $\rho_1(t)$  არის /11/ განტო-  
ლების რაოშე ამონახსნი. შევამტკიცოთ ფუნქციები

$$\xi(z) = -\rho(z),$$

$$\eta(z) = -\overline{\rho}(z).$$

120.

აგვიარ შესამონმებელია, რომ ეს ფუნქციები გააკმაყოფილება /17/  
ამოცანას. პირიქით, ვთქვათ  $\xi(z)$  და  $\eta(z)$  ფუნქციები /17/ ამოცანის  
ამონახსნია. განვიხილოთ გამოსახულება

$$g(t_0) = \alpha'(t_0) \eta^+[\alpha(t_0)] - \xi^+(t_0).$$

121.

ეს უკანასკნელ გარკვეული სასამოებო ამოცანას, რომელსაც  $\xi(z)$   
და  $\eta(z)$  ფუნქციები აკმაყოფილება.



მეორე მხრივ, /21/ აშოგანის ამონასწი ვეძებოდ /20/ ცურავე

გვ. 5

$$M\rho = g(t_0).$$

ანალიტიკური დამტკაცებება, რომ /12/ განვითარებასა და /18/ ამიტებულის ერთო და იგივე რაოდენობა ჩრდილად დამოუკიდებელი ამონასასწერი აქცი. მართლაც, ვაჟვათ, მ/ტ) არის /12/ განვითარების ამონასასწერი. 1 ღვიძის თანახმად

$$v(t) = \alpha'(t) \eta^+ [\bar{\alpha}(t)], \quad 1221$$

რის გამოყ /7/ და /8/ ფურცელის იქნებიან /1V/ ამოცანის ამონახსნები.

ახლა ვთქვათ ჭ(ჭ) და უ(უ) ნარჩოამგენი /11/ ამოცანის ამ-  
ნასასწაულს. გამოვიდოთ უკეცეკია /22/.

ადგილი მისახვერისა, რომ /1/ ამოცანის ფოფილი ამინასესი  
ნარმოირობება /7/ და /8/ სახით, სარაცვალო ფოფილი /12/ განვითარების  
ამინას არი.

ბერით ჩატარებული მსჯელობიდან ტამინირინვერბის 1/1 ღების სა-  
მართოებაზე.

სამრავლო ანგა შემდეგი თემატიკა:

თეორემა I. იმისა ადვის რჩდ /II/ ამიტან-  
ნას გააჩნიას უსასრული ბი ურთიარი  
ამონას ნები, ათეირი ბირი და საკმარი-  
სია, რჩდ /III/ ამიტანის უფასოა მონას ნები  
საჭიროს შესრულებული იყოს პირობა



$$\operatorname{Re} \int \alpha'(t) \eta^{-}[\alpha(t)] c(t) dt = 0.$$

այլուրը 2.  $\ell - \ell' = 2\pi$  սարած  $\ell$  քա  $\ell'$  բարեկարգություն /111/  
696 111/ քա ՑՈՆՈ ՑՈՅԱՅՑՈՐԵՑՈՐՈ /111/  
աժողովանոն ԲԿԳՈՎՅԱՐ ՔԱՑՄԱԿՈԲԵՐԵՐ. աժո  
ճամանուա ԽԱՄԲԵՑՄՈՅԵՑՆ ՑԱՍԱՅԱՑՈՒՆԱՐ,  
ԵՐԵՐ ՀԵՐԵՐ  $x = \text{ind } \alpha(t)$ .

როგორც პწომილია, 15/ განვითარების ამონსნამობის უცილებელი და  
საკუმარისი ცირკულარების შემთხვევაში:

$$\operatorname{Re} \int_{\Gamma} v(t_0) H^+ [\alpha(t_0)] dt_0 = 0,$$

$$\begin{aligned}
Q &= \operatorname{Re} \left\{ \int \left[ \frac{c(t_0)}{2} - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Omega_1} [\alpha(t_0), \alpha(t)] c(t) \alpha'(t) dt + \right. \right. \\
&\quad \left. \left. + \frac{1}{2\pi i} \int_{\Omega_2} [\alpha(t_0), \alpha(t)] c(t) \overline{\alpha'(t) dt} \right] v(t_0) dt_0 \right\} = \\
&= \operatorname{Re} \left\{ \int \left[ \frac{c(t_0) v(t_0)}{2} dt_0 - [\alpha'(t_0) c(t_0) dt_0] \frac{1}{2\pi i} \int_{\Omega_1} [\alpha(t), \alpha(t_0)] v(t) dt + \right. \right. \\
&\quad \left. \left. + \frac{1}{2\pi i} \int \overline{\alpha'(t_0) c(t_0) dt_0} \int_{\Omega_2} [\alpha(t), \alpha(t_0)] v(t) dt \right] \right\} = \\
&= \int c(t_0) \alpha'(t_0) dt_0 \left[ \frac{v(t_0)}{2\alpha'(t_0)} - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Omega_1} [\alpha(t), \alpha(t_0)] v(t) dt - \right. \\
&\quad \left. - \frac{1}{2\pi i} \int_{\Omega_2} [\overline{\alpha(t)}, \alpha(t_0)] v(t) dt \right] + \\
&+ \int c(t_0) \alpha'(t_0) dt_0 \left[ \frac{v(t_0)}{2\alpha'(t_0)} + \frac{1}{2\pi i} \int_{\Omega_1} [\overline{\alpha(t)}, \alpha(t_0)] v(t) dt + \right. \\
&\quad \left. + \frac{1}{2\pi i} \int_{\Omega_2} [\alpha(t), \alpha(t_0)] v(t) dt \right].
\end{aligned}$$

ს. 9 გაფრთხევალის მინიმუმი, რომ

$$\Omega_1(t, t_0) = -\Omega_1^*(t_0, t),$$

$$\Omega_2(t, t_0) = \Omega_2^*(t_0, t),$$

მაშინ /8/ ფორმულის ძალით მიღობად

$$\int c(t_0)\alpha'(t_0)\eta^*[\alpha(t_0)]dt_0 + \int c(t_0)\alpha'(t_0)\eta^*[\alpha(t_0)]dt_0 = 0,$$

ანუ  $\text{Res}c(t)\alpha'(t)\eta^*[\alpha(t)]dt = 0.$

რაც ამფილიტას პირველ თეორემას.

$K$ -თი აღვნიშოთ /5a/ განვილების წრფივად გამოუკიდებელ ამონა-  
სნების რაოდენობა, ხოლო  $K_1$  -ის მისივე ისეთი წრფივად გამოუკიდებე-  
ლი აძოვასნების რაოდენობა, რომელიც  $\lambda^+$  -ში განსაზღვრულ განმოგა-  
რებულ ანალიტურ ფუნქციათა სასაბორო მნიშვნელობებს წარმოადგენს

Γ-8. მკურნება

$$K = \ell - K_1$$

IV ღემის დანახმად  $K_1$  იქნება /10/ განვილების წრფივად გამოუკი-  
დებელ ამონასნების რაოდენობა.

$K'$  -თი აღვნიშოთ /9/ უანგოლების წრფივად გამოუკიდებელ ამონა-  
სნების რაოდენობა, ხოლო  $K'_1$  -ის მისივე ისეთი წრფივად გამოუკიდებელ  
ამონასნების რაოდენობა, რომელიც წარმოიჩინებიან შემდეგი სახით

$$v(t) = \alpha'(t)v^*[\alpha(t)].$$

მკურნება

$$K' = \ell' + K'_1.$$

I ღემის გამოყენებით აღვიდად შემონმება, რომ  $K'_1$  იქნება /12/  
განვილების წრფივად გამოუკიდებელ ამონ ახსნების რაოდენობას.

ამვიღი შესამომავლებელა, რომ /5a/ განვილების ინტენსივულის  
ფორმა, რის გამოც.

$$K = K'.$$

საირანაც კოდულობა

$$l - l' = \omega x,$$

სარაც

$$x = \sin a(t).$$

ამრიგად ჩამოჰყოფა მეორე თეორემაც.

ანალიზის თეორემების ჩამოჰყოფება შეიძლება რამერენით საძიებელი ფუნქციის მემთხვევაში.

(მიღებულია 10.XII.1975)

ფიზიკის დაკუცხვის  
მათემატიკის კათედრა

### ლიტერატურა

1. И.Н.Векуа, Обобщенные аналитические функции. М., 1959.
2. Л.Г.Михайлов, ДАН СССР, т.II2, № I, 1957.
3. Ф.Д.Гахов, Краевые задачи. М., 1958.
4. Г.Н.Александрия, Сообщения АН ГССР, т. XXI, № 3, 1958.
5. Н.П.Векуа, Труды Тбилисского мат.института, т.XXIV, 1968.
6. Д.А.Квеселава, Труды Тбилисского мат.института, т.XVI, 1948.
7. Г.Ф.Манджавидзе, Сообщения АН ГССР, т.IV, № 5, 1950.
8. Б.В.Боярский, Сообщения АН ГССР, т.XXXVI, 1960.

9. Л.Г.Михайлов, Новый класс особых интегральных уравнений и  
его применения к дифференциальным уравнениям с сингулярны-  
ми коэффициентами. Душанбе, 1963.

10. Н.Л.Векуа, Механика сплошной среды и родственные проблемы  
анализа. М., 1972.

Г.Н. Александрия

### ОБ ОДНОЙ ВНЕШНЕЙ ГРАНИЧНОЙ ЗАДАЧЕ ЛИНЕЙНОГО СОПРЯЖЕНИЯ С ЗАДАННЫМ СМЕЩЕНИЕМ

#### Р е з ю м е

Рассматривается следующая граничная задача: в бесконечной  
области  $D^-$  найти обобщенные аналитические функции  $\Psi(z)$  и  
 $\Psi(z)$  по граничному условию

$$\Psi^-[a(t)] = a(t) \Psi^-(t) + b(t) \overline{\Psi^-(t)} + c(t),$$

где функции  $a(t), b(t), c(t)$  и  $a(t)$  удовлетворяют известным усло-  
виям гладкости, причем  $a(t) \neq 0$ .

Задача такого типа изучена в работе [4]. В настоящей замет-  
ке, видоизменяя метод проф. Н.Л.Векуа [5], доказываем теоремы,  
аналогичные теоремам Нетера.



ON AN EXTERNAL BOUNDARY PROBLEM OF  
LINEAR CONJUGATION WITH A GIVEN  
DISPLACEMENT

Summary

The paper considers the following problem: to find generalized functions  $\Psi(x)$  and  $\Psi(\bar{x})$  in an infinite domain  $D^-$  with the boundary condition

$$\Psi[\alpha(t)] = a(t)\psi^-(t) + b(t)\overline{\psi^-(t)} + c(t)$$

where functions  $a(t)$ ,  $b(t)$ ,  $c(t)$ ,  $d(t)$  satisfy certain smoothness conditions and  $a(t) \neq 0$ .

The problem of this type was studied in [4]. Modifying N.P. Vekua's method [5], theorems analogous to those of Noether are proved.

მარცხი რიგის აკრძალების სხვაობის აუდიტი მიზანი  
 კოდეტი ფილი შესავარაული გილერეალისტი ტერი-

ცისამართის

## n. ამუღაძე

განვიხილოთ  $\rho$  - განმომილებიან მარტურია პარალელური ტერი

$\bar{G} = \{0 \leq x_\alpha \leq l_\alpha, \alpha = 1, 2, \dots, p\}$  რიგის ამოდური მეორე რიგის ერთსური ტიპის  
 მურმილეკოდილი ტერი პირი გილერეალისტი განვიხილოს საოცნელოს

$$L_u(x) = f(x), \quad x = (x_1, x_2, \dots, x_p) \in G, \quad 11$$

$$u(x) = u(x), \quad x \in \Gamma, \quad 12$$

სარატ

$$L \equiv \sum_{i=1}^p \frac{\partial^2}{\partial x_i^2} + 2 \sum_{i=3}^{p-1} \sum_{j=i+1}^p c_{ij} \frac{\partial^2}{\partial x_i \partial x_j},$$

ხოლო  $\Gamma$  სამოღარის  $G$  არის.

კვეთოთ აგრძელი იუნიტა სხვაობიანი სქემა, რიმელი ახდენს

11-12 ამოდურის აკრძალების მიზანის მიმართ მეოთხე რიგის სიმუ-

ლით, როერსაც საძიებელი ამოცსნა  $u(x) \in C^{(6)}(\bar{G})$ .

ანალიტიკური საკითხი, რიცხვ  $\rho = 2$ , განხილულია 11-ში.

რაკვაროთ  $G$  არ ისეთი მარტურია  $\bar{W}_h$  მარით, რომელიც თა ა-

მარია ყოველი  $X_\alpha$  კოორდინატის მიმართ

$$\bar{W}_h = \{x_i^{(i)} = (x_1^{(i)} = i, h_1, \dots, x_\alpha^{(i)} = i_\alpha h_\alpha, \dots, x_p^{(i)} = i_p h_p) \in \bar{G},$$

$$h_\alpha = \gamma_\alpha h = l_\alpha / N_\alpha, i_\alpha = 0, 1, \dots, N_\alpha, i = 1, 2, \dots, p\}.$$

$\bar{W}_h = W_h + \chi_h$ , სარატ  $W_h$  -ით აღნიშნულია შიდა კესტითი ჩერტილების

სიმრავლი, ხოლო  $\chi_h$  -ით -მარის სამოღარითი ჩერტილების სიმრავლი.

საკვეთო, რომ სხვაობიანი სქემის ასაგებად კიდენებოთ  $3^P$  ჩერ-

ტილებან პარალელური ტიპის შემთხვევაში. ასეთ შემთხვევაში სამა-

რიციანია შემრევი



დეორება. თუ  $\gamma_i \neq \gamma_j (i \neq j)$  ერთი მაინც  $\gamma_i = \gamma_j$  არ გვაძლევა  
ნაკვეთისათვის, მაშინ არ შეიძლება  
აირის  $\beta^P$  ჩართილიანი სხვაობიანი. მა-  
ნფორმანა, რომის ავრიგა სიმაციის რიგი  
იჭრება  $4 - ის$  ფორმის ბიჯის მიმართ.

ეს თეორემა მტკიცებას ისუსვა, რომორც დეორება  $1/2/ - \text{იან}$ .

ავაგოზ ვ $^P$ -ჩერტილიანი სხვაობიანი განვითარება, რომის პროე-  
სიმსყიდის რიგი იქნება  $h^4$ . ამისათვის საკმარისია დაუშვება, რომ

$$\gamma_i = \gamma_j = 1 \quad (i, j = 1, 2, \dots, P).$$

განვიხილოთ შემდეგი სხვაობიანი სერია:

$$h^2 \sum_{n_1, \dots, n_p=1}^P a_{n_1, \dots, n_p} u_{i_1+n_1, \dots, i_p+n_p} = (f(x) + \frac{h^2}{12} L f(x))_{x=\bar{x}}, \quad 13/$$

$$\bar{x} = (i_1 h, \dots, i_p h) \in \omega_h, \quad i_\alpha = 1, 2, \dots, N_\alpha - 1, \quad \alpha = 1, 2, \dots, p; \quad 14/$$

$$u(\bar{x}) = \mu(\bar{x}), \quad \bar{x} \in \gamma_h,$$

საბაზ  $a_{n_1, n_2, \dots, n_p}$  არის განვისამოვრელი კოეფიციენტები. მემო-  
კოროზ აღმინდება:

$$a_{n_1, \dots, n_p}^{(e, \dots, q)} = a_{n_1, n_2, \dots, n_p}, \quad n_3 = 0, \quad s \neq e, \dots, q,$$

$$a_0 = a_{00, \dots, 0}.$$

განვისამოვროვთ  $a_{n_1, \dots, n_p}^{(e, \dots, q)} (n_1^2 + n_2^2 + \dots + n_p^2 \leq 3)$  კოეფიციენტები შემდეგ-  
ნაირა:

$$a_0 = \frac{P^2 - 7P}{3} + \frac{2}{3} \sum_{\substack{i,j=1 \\ i \neq j}}^P C_{ij}^2 + \frac{1}{36} \sum_{\substack{i,j,k,m=1 \\ i \neq j \neq k \neq m}}^P (C_{ij} C_{km} + C_{ik} C_{jm} + C_{im} C_{jk}) + \quad 15/1$$

$$+ \sum_{\substack{i,j,k=1 \\ i \neq j \neq k}}^P S_{100}^{(i,j,k)} (1, -\frac{4}{3}, \frac{1}{12}),$$

$$a_1^{(i)} = \frac{4-P}{3} - \frac{2}{3} \sum_{j=1}^P C_{ij}^2 - \frac{1}{18} \sum_{\substack{j,k,m=1 \\ i \neq j \neq k \neq m}}^P (C_{ij} C_{km} + C_{ik} C_{jm} + C_{im} C_{jk}) + \quad 15/1$$

$$+ \sum_{\substack{j,k=1 \\ i \neq j \neq k}}^P S_{100}^{(i,j,k)} (1, 2, -\frac{1}{6}),$$

$$\alpha_{11}^{(i,j)} = \frac{1}{6} + \frac{5-P}{6} C_{ij} + \frac{1}{3} C_{ij}^2 - \frac{1}{3} \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq i,j}}^P C_{ik} C_{jk} + \frac{1}{6} \sum_{\substack{k,m=1 \\ m \neq k \neq i,j}}^P (C_{ij} C_{km} +$$
15<sub>21</sub>

$$+ C_{ik} C_{jm} + C_{im} C_{jk}) + \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq i,j}}^P S_{110}^{(i,j,i,k)} (1, -2, \frac{1}{2}),$$

$$\alpha_{1-1}^{(i,j)} = \frac{1}{6} - \frac{5-P}{6} C_{ij} + \frac{1}{3} C_{ij}^2 + \frac{1}{3} \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq i,j}}^P C_{ik} C_{jk} + \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq i,j}}^P S_{1-10}^{(i,j,i,k)} (0, -2, \frac{1}{2}),$$

$$\alpha_{111}^{(i,j,k)} = \frac{1}{12} [C_{ij} + C_{ik} + C_{jk} + 2(C_{ij} C_{ik} + C_{ij} C_{jk} + C_{ik} C_{jk})] -$$

$$- \frac{1}{3} \sum_{\substack{m=1 \\ m \neq i,j,k}}^P (C_{ij} C_{km} + C_{ik} C_{jm} + C_{im} C_{jk}) + S_{111}^{(i,j,i,k)} (1, 1, -1),$$
15<sub>31</sub>

$$\alpha_{11-1}^{(i,j,k)} = \frac{1}{12} [C_{ij} - C_{ik} - C_{jk} + 2(C_{ik} C_{jk} - C_{ij} C_{ik} - C_{ij} C_{jk})] + S_{11-1}^{(i,j,i,k)} (0, 1, -1),$$

$$\alpha_{1-1-1}^{(i,j,k)} = \frac{1}{12} [C_{ik} - C_{ij} - C_{jk} + 2(C_{ij} C_{jk} - C_{ij} C_{ik} - C_{ik} C_{jk})] + S_{1-1-1}^{(i,j,i,k)} (0, 1, -1),$$

$$\alpha_{1-1-1-1}^{(i,j,k)} = \frac{1}{12} [C_{jk} - C_{ij} - C_{ik} + 2(C_{ij} C_{ik} - C_{ij} C_{jk} - C_{ik} C_{jk})] + S_{1-1-1-1}^{(i,j,i,k)} (0, 1, -1),$$

ಉದ್ದೇಶ  $\alpha_{1111}^{(i,j,k,m)}$  ಎಂಬುದನ್ನು ಕಾಣಿ:

$$\alpha_{1111}^{(i,j,k,m)} = \frac{1}{3} (C_{ij} C_{km} + C_{ik} C_{jm} + C_{im} C_{jk}) + S_{1111}^{(i,j,i,k,m)},$$
15<sub>41</sub>

ಅಧಿಕಾರಿ:

$$S_{1111}^{(i,j,i,k,m)} = \sum_{\substack{n_1, \dots, n_p=1 \\ n_1^2 + \dots + n_p^2 = 4}}^1 n_i n_j n_k n_m \frac{1+n_i}{2} \left( \frac{n_j+1}{2} \cdot \frac{n_k+1}{2} \cdot \frac{n_m+1}{2} - 1 \right) \alpha_{n_1 \dots n_p} -$$

$$- \sum_{\substack{n_1, \dots, n_p=1 \\ n_1^2 + \dots + n_p^2 > 5}}^1 n_i n_j n_k n_m \frac{1+n_i}{2} \alpha_{n_1 \dots n_p},$$

$$S_{1111}^{(i,j,i,k)} (\beta_1, \beta_2, \beta_3) = P \beta_2 \beta_{ijk} + \beta_3 \sum_{m=1}^P \sum_{\substack{n_1, \dots, n_p=1 \\ m \neq i,j,k}}^1 n_i n_j n_k n_m \frac{1+n_i}{2} \times$$

$$\times \left( \frac{n_j+\beta_1}{2^{\frac{p-2}{2}}} \cdot \frac{n_k+\beta_2}{2^{\frac{p-2}{2}}} n_m - \beta_1 \right) \alpha_{n_1 n_2 \dots n_p},$$



$$\rho = \begin{cases} 0, & p=2, \\ 1, & p \geq 3. \end{cases}$$

$$c_{ij} = c_{ji} \quad (i \neq j, i, j = 1, 2, \dots, p), \\ i, j, k, m = 1, 2, \dots, p, \quad i < j < k < m,$$

$$a_{n_1 n_2 \dots n_p} = a_{-n_1 -n_2 \dots -n_p} \quad (n_\alpha = -1, 0, 1, \alpha = 1, 2, \dots, P).$$

5/ Գործադրություն ըստ պահանջման 13/-14/-15/ և առաջարկություն 16/

ଶାନ୍ତିକିଳିରୁଷ ଧ =୩. ଯଦି ଶ୍ରେଷ୍ଠକାରୀଙ୍କ କ୍ରୂଏର୍ପିଲ୍ ଉଚ୍ଚମ କାରୋଲିସ୍ଟରାଙ୍ଗ ହେ-  
ତୁ ପ୍ରେସ୍ରିଟର ଥିଲୁ ୧୨୩ । ଶ୍ରେଷ୍ଠକିଳିରୁଷ ପରି ବିଶ୍ଵାମିରାଜ, ରାମ ଶ୍ରେଷ୍ଠକାରୀଙ୍କ ଶ୍ରେଷ୍ଠରୁଷ  
ପିଲାର୍ଯ୍ୟାନ୍

$$a_{11} \geq 0, a_{11-1} \geq 0, a_{1-11} \geq 0, a_{1-1-1} \geq 0, a_{100} \geq 0, a_{101} \geq 0, a_{011} \geq 0, \quad 16/$$

$$a_{10} \geq 0, a_{10^{-1}} \geq 0, a_{01^{-1}} \geq 0, a_{100} \geq 0, a_{010} \geq 0, a_{001} \geq 0.$$

მარინ /3/-/4/ სერმისათვის შესრულება მაქსიმუმის პრინციპის  
პირობები და მარაგადამ სერმა იქნება თანამდებობა; ამასთან,  
სერმის სიგრძესფის რიტი იქნება 4-ის. ფრთა  $\frac{1}{2}$  - მიზების შიმართ.

ମିଶ୍ରକୁପନ୍ଥୀରୂପ, ରାମ ୧୬/ ତିରିତିରୀରେ ବର୍ଣ୍ଣନାରୂପ, ଓୟ, ମାତ୍ରାରୀତାର,

$$b_{123} = \frac{1}{32} \quad \Rightarrow \quad c_{12}, c_{13}, c_{23} \in [-\frac{1}{4}, \frac{1}{4}].$$

(ມັງກອນ 10.VII.1975)

მიახლოებით ანალიზისა და  
კამროვლითი ფექტობის კამარას



## ОЧЕРКИ

1. A.A. Самарский, Введение в теорию разностных схем. Изд-во "Наука", М., 1971.
2. В.В. Бадагадзе, Сообщ. АН Груз. ССР, 1963, 31, № 2.

И. О. Абуладзе

РАЗНОСТНЫЕ СХЕМЫ ПОВЫШЕННОГО ПОРЯДКА АППРОКСИМАЦИИ  
ДЛЯ ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНОГО УРАВНЕНИЯ ВТОРОГО ПОРЯДКА  
ЭЛЛИПТИЧЕСКОГО ТИПА СО СМЕШАННЫМИ ПРОИЗВОДНЫМИ

Р е з и м е

Рассматривается первая граничная задача в  $p$ -мерном параллелепипеде для дифференциального уравнения второго порядка эллиптического типа со смешанными производными. На  $3^p$ -точечном шаблоне квадратной сетки построено многопараметрическое семейство разностных схем четвертого порядка аппроксимации. При  $p=3$  указаны достаточные условия равномерной сходимости построенных схем.



I. Abuladze

HIGH-ORDER DIFFERENCE SCHEMES OF APPROXIMATION FOR SECOND-ORDER DIFFERENTIAL EQUATIONS OF ELLIPTIC TYPE WITH MIXED DERIVATIVES

## Summary

The first boundary value problem is considered in the  $p$ -dimensional parallelepiped for a second-order elliptic differential equation with a mixed derivative. On the 3-point model of a square mesh a multiparametric family of difference schemes of a fourth-order approximation is constructed. When  $p=3$  the sufficient conditions of uniform convergence of the constructed schemes are given.

## НЕКОТОРЫЕ ВОПРОСЫ ТУРБУЛЕНТНОГО ТРЕНИЯ В ВЯЗКОЙ ЖИДКОСТИ

Н.Н.Петерая

### I. ВВЕДЕНИЕ

Проблема турбулентности является важнейшей проблемой гидродинамики, которая привлекает внимание ученых в течение последних восьмидесяти лет. Гаген первый на опытах с трубами изучал как ламинарную, так и турбулентную формы течений, однако, ему не удалось подметить общей закономерности. Особори Рейнольдса показал, что переход ламинарного типа движения в турбулентный совершается тогда, когда безразмерная величина  $\frac{U_2}{\nu}$  ( $U$  — средняя скорость,  $2$  — радиус трубы,  $\nu$  — кинематический коэффициент вязкости) переходит через некоторую границу, которая впоследствии была названа критическим числом Рейнольдса.

Проблема турбулентности в настоящее время все еще далека от полного разрешения. Между тем, турбулентное течение жидкости в отличие от ламинарного является более естественной формой движения жидкости. Потоки рек и ветров отличаются от параллельно-струйных потоков жидкости. Осредненные гидродинамические величины таких потоков не подчиняются уравнениям Навье-Стокса для вязкой жидкости. Известно, что движения жидкой среды определяются посредством осредненных согласно кинетической теории материи величин, характеризующих хаотические движения огромного количества молекул. При этом полагается, что величины, характеризующие с макроскопической точки зрения микрочастицы, такие как давление, плотность, температура и компоненты скорости приблизительно удов-



действуют уравнениям Навье–Стокса. Это допущение не расходится с опытными данными при ламинарном режиме течения.

Однако при турбулентном режиме на осредненное движение налагаются турбулентные пульсации, которые, в основном, имеют случайный характер.

Рейнольдс предложил правило осреднения гидродинамических величин, которое можно выразить формулой:

$$\bar{f}(x,t) = \lim_{T \rightarrow \infty} \frac{1}{2T} \int_{-T}^T f(x,t) dt$$

Если воспользоваться вышеуказанным правилом осреднения, то уравнения Навье–Стокса можно привести к уравнениям Рейнольдса, которые отличаются от уравнений Навье–Стокса наличием дополнительных аддитивных членов, именуемых напряжениями Рейнольдса и, в сущности, выражают скорости турбулентного переноса импульса. Эти скорости превосходят молекулярный перенос, в силу чего и имеются скоростями молярного переноса.

Образуя тензор второго ранга в случае нескимаемой жидкости, эти турбулентные напряжения выражаются формулами:

$$\begin{aligned} & -\rho \bar{u}^2, -\rho \bar{u}'v', -\rho \bar{u}'w', \\ & -\rho \bar{u}'v', -\rho \bar{v}^2, -\rho \bar{v}'w', \dots \quad (1.1) \\ & -\rho \bar{w}'u', -\rho \bar{w}'v', -\rho \bar{w}^2. \end{aligned}$$

При этом полагается

$$u = u' + \bar{u}, \quad v = v' + \bar{v}, \quad w = w' + \bar{w}$$

где  $u'$ ,  $v'$ ,  $w'$  – турбулентные пульсации компонентов вектора скорости;  $\bar{u}$ ,  $\bar{v}$ ,  $\bar{w}$  – мгновенные значения тех же величин,

$\rho$  – плотность жидкости. Как известно, уравнения Рейнольдса имеют вид:

турбулентные напряжения для жидкостей могут быть выражены через коэффициенты вязкости, а также через коэффициенты трения, если предположить, что коэффициент трения определяется вязкостью.



$$\begin{aligned} \frac{\partial \bar{U}}{\partial t} + \bar{U} \frac{\partial \bar{U}}{\partial x} + \bar{V} \frac{\partial \bar{U}}{\partial y} + \bar{W} \frac{\partial \bar{U}}{\partial z} &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \bar{P}}{\partial x} + \nu \Delta \bar{U} + \frac{1}{\rho} \left\{ \frac{\partial}{\partial x} (-\rho \bar{U}^2) + \right. \\ &+ \frac{\partial}{\partial y} (-\rho \bar{U} \bar{V}) + \frac{\partial}{\partial z} (-\rho \bar{U} \bar{W}) \left. \right\}, \quad \frac{\partial \bar{V}}{\partial t} + \bar{U} \frac{\partial \bar{V}}{\partial x} + \bar{V} \frac{\partial \bar{V}}{\partial y} + \bar{W} \frac{\partial \bar{V}}{\partial z} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \bar{P}}{\partial y} + (1.2) \\ &+ \nu \Delta \bar{V} + \frac{1}{\rho} \left\{ \frac{\partial}{\partial x} (-\rho \bar{U} \bar{V}) + \frac{\partial}{\partial y} (-\rho \bar{V}^2) + \frac{\partial}{\partial z} (-\rho \bar{U} \bar{W}) \right\}, \quad \frac{\partial \bar{W}}{\partial t} + \bar{U} \frac{\partial \bar{W}}{\partial x} + \bar{V} \frac{\partial \bar{W}}{\partial y} + \bar{W} \frac{\partial \bar{W}}{\partial z} = - \\ &- \frac{1}{\rho} \frac{\partial \bar{P}}{\partial z} + \nu \Delta \bar{W} + \frac{1}{\rho} \left\{ \frac{\partial}{\partial x} (-\rho \bar{U} \bar{W}) + \frac{\partial}{\partial y} (-\rho \bar{V} \bar{W}) + \frac{\partial}{\partial z} (-\rho \bar{W}^2) \right\}, \quad \frac{\partial \bar{U}}{\partial x} + \frac{\partial \bar{V}}{\partial y} + \frac{\partial \bar{W}}{\partial z} = 0. \end{aligned}$$

Система уравнений составлена на основе допущения, что мгновенные значения гидродинамических величин удовлетворяют обычным уравнениям Навье-Стокса. 4 уравнения не достаточны для определения 10 неизвестных, которые входят в (1.1), поэтому при изучении конкретных, практически важных движений прибегают к помощи дополнительных гипотез, правильный выбор которых и составляет основные трудности теории турбулентных движений жидкости. Такие гипотезы были введены Буссинеском, Прандтлем, Тейлором, Карманом и другими. Из них большое применение в практике нашла теория путем перемешивания Прандтля.

Утверждают, что причиной перехода ламинарного потока к турбулентному является неустойчивость ламинарного движения относительно возмущений при больших числах Рейнольдса. Согласно этой гипотезе, бесконечно малые возмущения, наложенные на ламинарный поток, возрастают экспоненциально.

Некоторые учёные утверждают, что переход от ламинарного движения к турбулентному можно реализовать, и при малых числах Рейнольдса вследствие действия или возмущений конечной амплитуды или достаточно больших градиентов давления, направленных против движения. Опыты подтверждают правильность этих утверждений.

В данной работе мы ставим себе целью рассмотреть вопрос о происхождении турбулентности с физической точки зрения. Мы находим, что компоненты тензора вязких направлений, выведенных на основании кинетической теории материи, нуждаются в пересмотре.

## 2. ОБ ОСОБЕННОСТИХ ПРИМЕНЕНИЯ МАТЕМАТИКИ НЕПРЕРЫВНЫХ ФУНКЦИЙ К ГИДРОДИНАМИКЕ

Математической моделью движения реальной жидкости является уравнения Навье-Стокса, однако надо уточнить смысл некоторых математических операций, фигурирующих в этих уравнениях и связанных с дискретным строением жидкого континуума. Математики, занимающиеся механикой сплошных сред, часто полагают, что дифференциалы координат и времени ( $dx, dy, dz, dt$ ) можно рассматривать в смысле математики непрерывных функций. Однако кинетическая теория материи рассматривает среднюю длину свободного пробега молекулы газа  $\bar{\lambda}$  (среднее расстояние между соударяющимися молекулами капельной жидкости  $\bar{\delta}$ ) и среднюю скорость теплового (хаотического) движения молекул газа  $\bar{c}$  (средняя скорость теплового колебания молекул капельной жидкости).  $\frac{\bar{\lambda}}{\bar{c}} = \bar{\delta}t$  представляет собой среднее время между двумя последующими столкновениями молекул.

Рассматривать расстояния порядка  $\bar{\lambda}$  или  $\bar{\delta}$  с точки зрения гидромеханики и требовать соответствия опытных результатов с интегралами уравнения Навье-Стокса вряд ли имеет какой-либо смысл. Точно так же рассматривать промежутки времени, меньшие чем  $\bar{\delta}t$  или сравниваемые с ним, не имеет смысла. Поэтому операции математики непрерывных функций надо применять к гидродинамике с большой осторожностью.

К сказанному следует еще добавить, что понятие средней длины свободного пробега молекул газа  $\bar{\lambda}$  или среднее расстояние между молекулами капельной жидкости и их средняя скорость не могут полностью представить нам сложную картину молекулярных движений ввиду широкого диапазона изменения тепловых скоростей отдельных молекул, который дается формулой распределения Максвелла:

$$dn = \frac{4}{V\pi} n \frac{c^2}{C_B^2} e^{-\frac{c^2}{C_B^2}} \frac{dc}{C_B},$$

где  $C_B$  - наиболее вероятная скорость ( $C_B = \sqrt{\frac{2kT}{m}}$ , где  $T$  - абсолютная температура,  $m$  - масса молекулы),  $c$  - средняя квадратичная скорость,  $n$  - количество всех молекул, а  $dn$  - число молекул, обладающих скоростями в пределах  $c$  и  $c+dc$ . Резюмируя вышеизложенное, мы в дальнейшем будем полагать, что под  $dx, dy, dz$  надо понимать длины, много раз превосходящие  $\lambda$  или  $\bar{\sigma}$ . Такое допущение необходимо для того, чтобы устречь флуктуации рассматриваемых величин практически к нулю.

Точно так же под  $d\tau$  должны рассматривать промежутки времени, много раз превосходящие промежуток

$$\bar{\tau} = \frac{\bar{\sigma}}{\bar{v}} = \frac{1}{\bar{v}},$$

где  $\bar{\tau}$  - среднее время пребывания молекул у одних и тех же временных положений равновесия (время релаксации),  $\bar{\sigma}$  - среднее расстояние между двумя временными положениями равновесия, около которых молекула совершает тепловые колебания,  $\bar{v}$  - средняя скорость поступательного движения молекулы капельной жидкости. Путь, пройденный в среднем за секунду -  $\bar{c} = \frac{\bar{\sigma}}{\bar{\tau}} = \bar{\sigma} \bar{v}$ , который фактически будет загзагообразным, чем и объясняется незначительность скорости диффузии в капельных жидкостях.  $\bar{v} = \frac{1}{\bar{\tau}}$  показывает сколько раз в среднем за одну секунду молекула капельной (несжимаемой) жидкости меняет положение в пространстве и расстояния  $\bar{\sigma}$ .

Приведем в качестве примера порядка величин  $\bar{\tau}$ ,  $\bar{\sigma}$  и  $\bar{v}$  для воды при температуре  $T \approx 300^\circ$ .  $\bar{\tau} \approx 10^{-11}$  сек.  $\bar{\sigma} = 3\text{ \AA} = 3 \cdot 10^{-8}$  см.  $\bar{c} = \frac{\bar{\sigma}}{\bar{\tau}} \approx 3 \cdot 10^{30} \frac{\text{см}}{\text{сек}} = 30 \frac{\text{м}}{\text{сек}}$ .



### 3. О НАПРЯЖЕНИЯХ ПРИ ТУРБУЛЕНТНОМ ТРЕНИИ И КОМПОНЕНТАХ ТЕНЗОРА СКОРОСТЕЙ ДЕФОРМАЦИИ ЖИДКОСТИ

Если в неподвижной жидкости мысленно проведем какую-нибудь поверхность, выделим на ней участок  $ds$  и подсчитаем число молекул, прошедших в среднем с обеих сторон через  $ds$ , получим

$$dn \approx \frac{1}{6} n \bar{c} ds dt, \quad (3.1)$$

где  $\bar{c}$  - средняя скорость теплового движения,  $n$  - количество молекул в любой части жидкости или газа (постоянство концентрации молекул). Умножив (3.1) на массу одной молекулы, получим массу, проникшую с каждой стороны через  $ds$

$$dm \approx \frac{1}{6} \rho \bar{c} ds dt, \quad (3.2)$$

где  $\rho$  - плотность жидкости.

Единственной внутренней силы, которая осуществляет равновесие газов и капельных жидкостей, есть градиент давления, равный нулю при отсутствии внешних сил (закон Паскаля). При движении жидкой среды характер взаимодействия частиц усложняется и взаимодействию частиц соответствует тензор напряжения (тензор вязких напряжений).

При выводе формул для компонентов тензора скоростей деформации полагают, что при тепловом движении частиц нескимаемой жидкости массы, "проникшей" с каждой стороны через произвольную площадь  $ds$ , молекулы равны между собой. Из этого допущения вытекает пропорциональность "пронесенного" через  $ds$  импульса произведению массы соударяющихся молекул на значение градиента импульса в точках поверхности  $ds$ , помноженному на среднее расстояние поступательного движения молекул капельной жидкости  $\bar{\lambda}$  (на среднее расстояние  $\bar{\lambda}$  для молекул газа).

В основу дальнейших рассуждений мы положим очевидное допущение, что молекулы жидкости между столкновениями двигаются со скоростью, которая слагается из тепловой и макроскопической скоростей. При этом макроскопическая (общая для всех частиц) может меняться от точки к точке.

При изотермическом движении капельной жидкости среднее значение тепловой скорости можно полагать постоянным, что вытекает из огромного значения внутреннего давления, связанного с силами внутримолекулярного взаимодействия. Для воды, например, внутреннее давление имеет порядок 17 000 атмосфер, для ртути - 40 000 атмосфер.

Рассмотрим площадь  $ds$ , расположенную нормально к оси  $Oy$ . Пусть в точках этой площади составляющая по оси  $Oy$  вектора макроскопической скорости равна  $V_y$ , а составляющая по оси  $Ox$  той же скорости равна  $V_x$ . Соударяющиеся молекулы, двигаясь поступательно по оси  $Oy$  со скоростью  $\bar{c} + V_y - \frac{\partial V_x}{\partial y} \delta$  от площадки  $ds'$ , расположенной на оси  $Oy$  в точке  $y - \delta$  параллельно  $ds$ , перенесут скорость, параллельную оси  $Ox$   $V_x - \frac{\partial V_x}{\partial y} \delta$ . Принимая, ради простоты, что  $\frac{1}{6}$  всех молекул, вышедших из  $ds'$ , двигается параллельно оси  $Oy$ , для параллельного оси  $Ox$  количества движения, перенесенного молекулами через  $ds$  за время  $dt$ , получим:

$$\frac{1}{6} m n (\bar{c} + V_y - \frac{\partial V_x}{\partial y} \delta) (V_x - \frac{\partial V_x}{\partial y} \delta) ds dt, \dots \quad (3.3)$$

где  $n$  - количество молекул в единице объема, а  $m$  - масса молекулы. Принимая во внимание, что  $n m = \rho$  - плотность жидкости и деля на  $ds dt$ , для составляющей импульса по оси  $Ox$ , перенесенного параллельно оси  $Oy$ , приходящейся на единицу площади и единицу времени (напряжение), получим:

$$\frac{1}{6} \rho (\bar{c} + V_y - \frac{\partial V_x}{\partial y} \delta) (V_x - \frac{\partial V_x}{\partial y} \delta) \approx \frac{1}{6} \rho (\bar{c} V_x - \frac{\partial V_x}{\partial y} \delta + V_y \frac{\partial V_x}{\partial y} - V_x \frac{\partial V_x}{\partial y}) \dots \quad (3.4)$$



(здесь отброшено слагаемое при множителе  $\bar{\delta}^2$  второго порядка по сравнению с  $\bar{\delta}$ ).

как малое приращение

Точно так же, для составляющей по оси  $Ox$  импульса, перенесенного через  $ds$  молекулами, пришедшими от площади  $ds'$ , расположенной на оси  $Oy$  в точке  $y + \bar{\delta}$  параллельно  $ds$ , приходящейся на единицу площади и единицу времени, получим:

$$\frac{1}{6} \rho (\bar{c} - v_y - \frac{\partial v_x \bar{\delta}}{\partial y})(v_x + \frac{\partial v_x}{\partial y} \bar{\delta}) \approx \frac{1}{6} \rho (\bar{c} v_x + \bar{c} \frac{\partial v_x}{\partial y} \bar{\delta} - v_y v_x - v_y \frac{\partial v_x}{\partial y} \bar{\delta} - v_x \frac{\partial v_y}{\partial y} \bar{\delta}) \dots \quad (3.5)$$

Избыточный перенос составляющей по оси  $Ox$  количества движения через единицу площади, расположенной параллельно оси  $Ox$ , приходящейся на единицу времени, равен касательному напряжению  $f_{yx}$ , приложенному к площадке, которое получим вычитя (3.4) из (3.5), что даст:

$$f_{yx} = \frac{-1}{3} \rho v_y v_x + \frac{1}{3} \rho \bar{c} \bar{\delta} \frac{\partial v_x}{\partial y} = -\frac{1}{3} \rho v_x v_y + \mu \frac{\partial v_x}{\partial y} \dots \quad (3.6)$$

где слагаемое  $\mu \frac{\partial v_x}{\partial y}$  представляет собою известное касательное напряжение молекулярного трения Ньютона.

Что касается слагаемого  $-\frac{1}{3} \rho v_y v_x$ , то можно сказать, что оно связано с переносом количества движения от молярного движения жидкости и поэтому может быть названо напряжением молярного трения, которое происходит от эффекта сложения тепловой скорости с молярной скоростью и около неподвижных твердых стенок равно нулю.

Если в какой-либо точке многомерного потока составляющая скорости по какой-либо оси равна нулю, то в той же точке соответствующее той же оси касательное напряжение молярного трения тоже равно нулю. Точно так же касательное напряжение, приложенное к площадке, расположенной перпендикулярно к оси  $Oy$  и связанное со скоростью  $v_y$  будет

$$f'_{xy} = \mu \frac{\partial v_y}{\partial x} = \frac{\bar{\delta}}{3} \rho \bar{c} \frac{\partial v_y}{\partial x} \dots \quad (3.7)$$

На основании (3.6) и (3.7) суммарное касательное напряжение,

приложенное к единице плоской площадки, расположенной в плоскости  $Oxy$ , получится равным:

$$\tau_{xy} = \tau_{yx} = -\frac{1}{3} \rho V_x V_y + \mu \left( \frac{\partial V_x}{\partial y} + \frac{\partial V_y}{\partial x} \right) \dots \quad (3.8),$$

что отличается от известной в гидродинамике формулы слагаемым  $-\frac{1}{3} \rho V_x V_y$ , которое было названо нами напряжением молярного трения.

Рассуждая таким же образом, для касательных компонентов тензора скоростей деформации вязкой несжимаемой жидкости будем иметь:

$$\begin{aligned}\tau_{xz} = \tau_{zx} &= -\frac{1}{3} \rho V_x V_z + \mu \left( \frac{\partial V_x}{\partial z} + \frac{\partial V_z}{\partial x} \right) \dots \dots \\ \tau_{yz} = \tau_{zy} &= -\frac{1}{3} \rho V_y V_z + \mu \left( \frac{\partial V_y}{\partial z} + \frac{\partial V_z}{\partial y} \right) \dots \dots \quad (3.9)\end{aligned}$$

Выведем теперь выражения для нормальных составляющих тензора напряжений вязкой несжимаемой жидкости. Положим, что площадь  $ds$  расположена нормально к оси  $Ox$  и составляющая по оси  $Ox$  вектора средней макроскопической скорости в точках этой площади равна  $\bar{V}_x$ . Соударяющиеся молекулы, движущиеся поступательно параллельно оси  $Ox$  со скоростью  $\bar{C} + V_x - \frac{\partial V_x}{\partial y} \bar{\delta}$  от площадки  $ds'$ , расположенной на оси  $Ox$  в точке  $x - \bar{\delta}$  параллельно  $ds$  за время  $dt$ , перенесут через  $ds$  импульс,

$$\begin{aligned}\text{равный } \frac{1}{6} \rho [\bar{C} + V_x - \frac{\partial V_x}{\partial x} \bar{\delta}]^2 ds dt &\approx \frac{ds dt}{6} \rho \{ \bar{C}^2 + V_x^2 + 2 \bar{C} V_x - \\ &- 2 \bar{C} \frac{\partial V_x}{\partial x} \bar{\delta} - 2 V_x \frac{\partial V_x}{\partial x} \bar{\delta} \} \end{aligned}$$

ибо  $\bar{\delta}^2$  очень малая величина.

Составляющая же по оси  $Ox$  импульса, перенесенного через  $ds$  молекулами, "пришедшими" от площадки  $ds'$ , расположенной на оси  $Ox$  в точке  $x + \bar{\delta}$  параллельно  $ds$  за время  $dt$ ,

$$\begin{aligned}\text{будет } \frac{1}{6} \rho ds dt [\bar{C} - V_x - \frac{\partial V_x}{\partial x} \bar{\delta}]^2 &\approx \frac{ds dt}{6} \rho \{ \bar{C}^2 + V_x^2 - 2 \bar{C} V_x - \\ &- 2 \bar{C} \frac{\partial V_x}{\partial x} \bar{\delta} + 2 V_x \frac{\partial V_x}{\partial x} \bar{\delta} \} \end{aligned}$$

Если принять молекулы за твердые упругие шары, то после каждого удара они будут обмениваться импульсами, что для нормаль-



ногого напряжения даст:

$$\frac{1}{6}P[\bar{c}^2 + V_x^2 + 2\bar{c}V_x - 2\bar{c}\frac{\partial V_x}{\partial x}\bar{\delta} - 2V_x\frac{\partial V_x}{\partial x}\bar{\delta}] - \left[\frac{1}{6}P(\bar{c}^2 + V_x^2 + 2\bar{c}V_x - 2\bar{c}\frac{\partial V_x}{\partial x}\bar{\delta} + 2V_x\frac{\partial V_x}{\partial x}\bar{\delta})\right] = \frac{1}{6}P[2\bar{c}^2 + 2V_x^2 - 4\bar{c}\frac{\partial V_x}{\partial x}\bar{\delta}].$$

Таким образом, для нормального напряжения, приложенного к площадке, расположенной нормально к оси  $Ox$ , получим:

$$F_{xx} = -p - \frac{1}{3}PV_x^2 + 2\mu\frac{\partial V_x}{\partial x} \quad \dots \quad (3.10)$$

Точно так же будем иметь:

$$\begin{aligned} F_{yy} &= -p - \frac{1}{3}PV_y^2 + 2\mu\frac{\partial V_y}{\partial y} \\ F_{zz} &= -p - \frac{1}{3}PV_z^2 + 2\mu\frac{\partial V_z}{\partial z} \end{aligned} \quad (3.10)$$

#### 4. ВЫВОД ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫХ УРАВНЕНИЯ ДВИЖЕНИЯ ВЪЗКІЙ НЕСІМІАЕМОЇ ЖІДКОСТІ

Проектируя общее уравнение движения сплошной среды на осях координат и обозначая проекции массовой силы через  $X, Y, Z$ , получаем:

$$\frac{dV_x}{dt} = X + \frac{1}{\rho} \left( \frac{\partial F_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial F_{yx}}{\partial y} + \frac{\partial F_{zx}}{\partial z} \right)$$

$$\frac{dV_y}{dt} = Y + \frac{1}{\rho} \left( \frac{\partial F_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial F_{yy}}{\partial y} + \frac{\partial F_{zy}}{\partial z} \right)$$

$$\frac{dV_z}{dt} = Z + \frac{1}{\rho} \left( \frac{\partial F_{xz}}{\partial x} + \frac{\partial F_{yz}}{\partial y} + \frac{\partial F_{zz}}{\partial z} \right)$$

что на основании (3.8), (3.9), (3.10) и равенства  $\operatorname{div} \vec{V} = 0$

даст

$$\begin{aligned} \frac{\partial V_x}{\partial t} + \frac{4}{3}(V_x \frac{\partial V_x}{\partial x} + V_y \frac{\partial V_x}{\partial y} + V_z \frac{\partial V_x}{\partial z}) &= X - \frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial x} + \nu \Delta V_x \\ \frac{\partial V_y}{\partial t} + \frac{4}{3}(V_x \frac{\partial V_y}{\partial x} + V_y \frac{\partial V_y}{\partial y} + V_z \frac{\partial V_y}{\partial z}) &= Y - \frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial y} + \nu \Delta V_y \\ \frac{\partial V_z}{\partial t} + \frac{4}{3}(V_x \frac{\partial V_z}{\partial x} + V_y \frac{\partial V_z}{\partial y} + V_z \frac{\partial V_z}{\partial z}) &= Z - \frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial z} + \nu \Delta V_z \end{aligned} \quad (4.1)$$

Присоединяя к этим уравнениям уравнения неразрывности несжимаемой жидкости

$$\frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_y}{\partial y} + \frac{\partial V_z}{\partial z} = 0$$

получим систему четырех уравнений с четырьмя неизвестными, которые отличаются от уравнений Навье-Стокса множителем  $\frac{4}{3}$ , стоящим при конвекционных слагаемых ускорения. В векторной форме уравнения (4.1) запишутся в виде:

$$\frac{\partial \vec{V}}{\partial t} + \frac{4}{3} (\vec{V}, \nabla) \vec{V} = \vec{F} - \frac{1}{\rho} \operatorname{grad} p + \nu \Delta \vec{V} \quad (4.2)$$

## 5. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Рассматривая формулы (3.8), (3.9) и (3.10) можно заметить, что компоненты тензора вязких направлений состоят из двух слагаемых. Первое слагаемое пропорционально квадрату скорости и плотности жидкости, а второе — пропорционально производным от компонентов скорости по координатам и коэффициенту молекулярного трения.

В точках неподвижных твердых тел первое слагаемое равно нулю (в силу прилипания к нему жидкости) и касательные напряжения принимают обычный вид, соответствующий молекулярному трению. На дальном от твердой поверхности расстоянии первое слагаемое при многомерных потоках во много раз может превосходить второе. Такое поведение касательных напряжений качественно согласуется с их поведением при турбулентных течениях.



Количественные выводы можно сделать после интегрирования системы (4.1), что связано со значительными математическими трудностями. Однако (4.1) показывают, что одномерные потоки нескжимаемой жидкости не могут быть турбулентными.

(Поступило 1.XII.1975)

Кафедра  
механики сплошных сред

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Е.А. Штрауб, Молекулярная физика. М.-Л., 1949.
2. Я.И. Френкель, Собрание избранных трудов, т. II, Издательство АН СССР, 1958.
3. Н.Е. Кочин, И.А. Кibel'я, Н.В. Розе, Теоретическая гидромеханика, тт. I и II, М.-Л., 1948.
4. Л.Г. Лойцянский, Механика жидкости и газа, М., 1959.
5. Д.Л. Гурвич, Н.З. Френкель, Гидравлика, М.-Л., 1940.
6. Бай Ши-и, Турбулентное течение жидкостей и газов, М., 1962.
7. L. Prandtl, O. Tietjens, *Gleichgewicht und Reibunglose Bewegung*, 1922.
8. L. Prandtl, O. Tietjens, *Bewegung Reibender Flüssigkeiten und technische Anwendungen*, 1931.
9. L. Schiller, *Strömung in Rohren*, 1932.



ବ୍ୟାକାରିକା

ପରିମା କଟିବାରୀ ଆହୁର୍ମାର୍ଦ୍ଦେଶ୍ୱର ସୁନ୍ଦରିଙ୍ଗ ଧରିବାରୀ ପାଞ୍ଚମୀ

६२४०७०३

სფრაგიაში ასენიღას ტურმულენტური მხები ძაბვების წარმოექმნის მექანიზმი მატერიკური ფორმის თვალსაზრისით.

ცურდულის ხახუნის მხედვი და ნორმებური ძაბულისათვის გამოყენილია შემჩერები ზორმელები:

$$F_{xx} = -P - \frac{1}{3}\rho V_x^2 + 2\mu \frac{\partial V_x}{\partial x}, F_{yy} = -P - \frac{1}{3}\rho V_y^2 + 2\mu \frac{\partial V_y}{\partial y}, F_{zz} = -P - \frac{1}{3}\rho V_z^2 + 2\mu \frac{\partial V_z}{\partial z},$$

$$\tau_{xy} = \tau_{yx} = -\frac{1}{3}\rho V_x V_y + \mu \left( \frac{\partial V_x}{\partial y} + \frac{\partial V_y}{\partial x} \right), \tau_{xz} = \tau_{zx} = -\frac{1}{3}\rho V_x V_z + \mu \left( \frac{\partial V_x}{\partial z} + \frac{\partial V_z}{\partial x} \right),$$

$$\tau_{yz} = \tau_{zy} = -\frac{1}{3}\rho V_y V_z + \mu \left( \frac{\partial V_y}{\partial z} + \frac{\partial V_z}{\partial y} \right).$$

მიღებულია ბერძნები უკუმში სიმხის მოძრაობის ჭრერენციალი  
განვილებები დაზვერის ზემოთ მითითებული ტექნიკურის შესაბამისად  
რა მოცულია მხერი ძაბვების ფორმულები ავფორის მიერ მიღებული  
დამატებითი წევების ფისიოპრიკი ანალიზი.

N. Putaraia

## SOME QUESTIONS OF TURBULENT FRICTION IN VISCOUS FLUID

## Summary

The mechanism of the formation of turbulent contiguous voltage is explained from the viewpoint of the kinetic theory of matter.

The author has derived the following formulae for the voltage under turbulent friction:

$$\begin{aligned}
 F_{xx} &= -\rho - \frac{1}{3}\rho V_x^2 + 2\nu \frac{\partial V_x}{\partial x}, \quad F_{yy} = -\rho - \frac{1}{3}\rho V_y^2 + 2\nu \frac{\partial V_y}{\partial y}, \quad F_{zz} = -\rho - \frac{1}{3}\rho V_z^2 + 2\nu \frac{\partial V_z}{\partial z}, \\
 F_{xy} = F_{yx} &= -\frac{1}{3}\rho V_x V_y + \nu \left( \frac{\partial V_x}{\partial y} + \frac{\partial V_y}{\partial x} \right), \\
 F_{xz} = F_{zx} &= -\frac{1}{3}\rho V_x V_z + \nu \left( \frac{\partial V_x}{\partial z} + \frac{\partial V_z}{\partial x} \right), \\
 F_{yz} = F_{zy} &= -\frac{1}{3}\rho V_y V_z + \nu \left( \frac{\partial V_y}{\partial z} + \frac{\partial V_z}{\partial y} \right).
 \end{aligned}$$

Differential equations of the motion of the viscous incompressible liquid are also derived in accordance with the above - mentioned voltage projection and a qualitative analysis is given of additional members in the contiguous voltage formulae derived by the author.

კარტლული ზორიზოლის შერის მდგრადი ხილის სტაციონარი.

მოძრაობის მიხედვა

ნ. ჯორგეგაძე

განვიხილოთ ძღანცი უკუმში სითხის სფალიონარული მოძრაობაზე თუ ჰორიზონტალურ პარალელურ ფორმაზე ფირფიცელს შორის.

ვდევათ ქვედა ფირფიცა უძრავია, ხოლო ჩერა უახლოვება ქვედა ფირფიცას მოცემული  $U_x$  -მურმილი სიჩქარით. იგულისხმება, რომ ჩერა ფირფიცა გარაფანით მოძრაობასთან ერთად მრუნავს პერპენდიკულარული წერძის გარშემო მუდმივი აუთენტი სიჩქარით ჩა ატრადვე ფირფიცების ფორმები სითხის გაყონვის კანონი ცნობილია.

აღნიშვნელი აშოცანა იმ შემთხვევაში, როცა ჩერა ფირფიცა ასრულებს მხოლოდ გარაფანით მოძრაობას, შესწავლიდა  $1/2$ -მოძრაობი.

ვისარგებლოთ ცილინდრულ კონტრინაცია სისტემით, რომლის სამაკვეთა შეცვალვით ქვედა ფირფიცის ცენტრს, ხოლო  $U_z$  ღრევით მივმართოთ ფირფიცების მართობულად ჩევით.

ფირფიცელს შორის მოთავსებული სითხის მოძრაობა იქნება ფირდ-სიმეტრიული, ამინომ მასივის ძალის უკულევებელობის შემჩერ მღამფი უკუმში სითხის მოძრაობის ჩიდერენციალური განვილებები მიღებას შემჩერ სახეს

$$U_x \frac{\partial U_x}{\partial z} + U_z \frac{\partial U_x}{\partial z} - \frac{U_x^2}{2} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial z} + V \left( \frac{\partial^2 U_x}{\partial z^2} + \frac{\partial^2 U_x}{\partial z^2} + \frac{1}{z} \frac{\partial U_x}{\partial z} - \frac{U_x}{z^2} \right), \quad (1)$$

$$U_x \frac{\partial U_y}{\partial z} + U_z \frac{\partial U_y}{\partial z} + \frac{U_x U_y}{2} = V \left( \frac{\partial^2 U_y}{\partial z^2} + \frac{\partial^2 U_y}{\partial z^2} + \frac{1}{z} \frac{\partial U_y}{\partial z} - \frac{U_y}{z^2} \right),$$

$$U_x \frac{\partial U_z}{\partial z} + U_z \frac{\partial U_z}{\partial z} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial z} + V \left( \frac{\partial^2 U_z}{\partial z^2} + \frac{\partial^2 U_z}{\partial z^2} + \frac{1}{z} \frac{\partial U_z}{\partial z} \right),$$

$$\frac{\partial U_x}{\partial z} + \frac{\partial U_y}{\partial z} + \frac{U_x}{z} = 0,$$

საბას  $U_x$ ,  $U_y$  და  $U_z$  სითხის სიჩქარის კომპონენტებია,  $P$  - ჭავ-ჭავ,  $V$  - სითხის სიძლანცის კონცენტრაციი კონფიგურაციი,  $\rho$  - სიბურივი.

სიჩეარის კომპონენტებისათვის გვთვალისწინება შემდეგი სასამოვნო უნიტარული:

$$U_x|_{z=0} = U_y|_{z=0} = 0, \quad U_z|_{z=0} = -U_0 \quad 121$$

$$U_x|_{z=h} = 0, \quad U_y|_{z=h} = 2\omega, \quad U_z|_{z=h} = -U_1, \quad (U_1 = U_2 - U_3),$$

სარაც ჩ მარძილია ფირფიტებს შორის;  $U_0$  და  $U_3$  გაფორმების სიჩეარება, 130-და და ზედა ფირფიტები შესაძამისად,  $U_2$  კი მერა ფირფიტების ტაბაფარითი მოძრაობის სიჩეარე.

რაც უშველულია, რომ სითხის სიჩეარის  $U_z$  მიღენერო დამოუკირებელია չ - ია, ხორც  $U_y$  და  $U_z$  მიღენერები չ - ის ნიჭივი ფუნქციების 131/

$$U_y = 2\theta(z)$$

131

$$U_z = U(z)$$

11/ სისტემის მეოთხე განვითარებირან ქსერის; რომ

$$U_z = -\frac{z}{2} \frac{dU}{dz}$$

141

131/ და 14/ ფორმულების ძალით 11/ განვითარება სისტემა და 12/ სასა-  
მოვნო პირობები შემდეგნაირა გარამორებას

$$\nu \frac{d^4U}{dz^4} = U \frac{d^3U}{dz^3} - 4\nu \frac{dU}{dz}, \quad 151$$

$$\nu \frac{d^2U}{dz^2} = U \frac{dU}{dz} - U \frac{d^2U}{dz^2}, \quad 161$$

$$U|_{z=0} = -U_0, \quad \frac{dU}{dz}|_{z=0} = 0, \quad U|_{z=h} = -U_1,$$

$$\frac{du}{dz}|_{z=h} = 0, \quad U|_{z=0} = 0, \quad U|_{z=h} = \omega. \quad 171$$

უ და უ უყობრი ფუნქციების განსასამოვნება, ძრინის ფუნქციის გამო-  
ყენებით, მიკირებთ შემდეგ ინტერირიფერენციალურ განვითარების 14/:

$$U = F(z) + \int_{0}^{h} \left[ U \frac{d^3U}{d\eta^3} - 4\nu \frac{dU}{d\eta} \right] G(z, \eta) d\eta, \quad 181$$

$$U = \Phi(z) + \int_0^h [U \frac{du}{d\eta} - u \frac{dv}{d\eta}] H(z, \eta) d\eta,$$

191

ನೂರಾರು

$$\Phi(z) = \frac{u}{h} z,$$

$$G(z, \eta) = \begin{cases} \frac{1}{6} z^2 (\eta - h)^2 (2zh + z - 3\eta), & z < \eta \\ \frac{1}{6} \eta^2 (z - h)^2 (2z\eta + \eta - 3z), & z \geq \eta \end{cases}$$

$$H(z, \eta) = \begin{cases} (h - \eta)z, & z < \eta, \\ (h - z)\eta, & \eta \leq z. \end{cases}$$

ಒಂದು ಸಾರ್ಥಕ / ದಾಖಲೆಯಾದ ಗಾಗಾರ್ಡ್‌ನಿಂದ ಇಲ್ಲಿ ಸಾಮಾನ್ಯ, ಬ್ರಾಹ್ಮ  
 19/- ರೂಪಾಯಾರ್, ಮಾರ್ಪಿನ  $u, v, \frac{du}{dz}, \frac{dv}{dz}$  ರೂಪ  $\frac{d^3u}{dz^3}$  ಉಪನಿಷತ್ತಿಗೆ  
 ಇರುವ ಗಾರ್ಡ್‌ಸಾರ್ಟ್‌ರ್‌ನಾಯಾರ್ ಮಿಗ್ರಾರ್‌ನಿಂದ ಶ್ರೇಷ್ಠಿಸಿದ ಗಾರ್ಡ್‌ನಾಯಾರ್ ಗಾರ್ಡ್‌ನಾಯಾರ್ ಸಿಸಿ-  
 ರ್‌ನಾಯಾರ್

$$U = F(z) + \int_0^h [U \frac{d^3u}{d\eta^3} - 4u \frac{du}{d\eta}] G(z, \eta) d\eta,$$

$$U = \Phi(z) + \int_0^h [U \frac{du}{d\eta} - u \frac{dv}{d\eta}] H(z, \eta) d\eta,$$

$$\frac{du}{dz} = \frac{d^3F}{dz^3} + \int_0^h [U \frac{d^3u}{d\eta^3} - 4u \frac{du}{d\eta}] \frac{\partial G}{\partial z} d\eta,$$

1101

$$\frac{dv}{dz} = \frac{d^3v}{dz^3} + \int_0^h [U \frac{dv}{d\eta} - u \frac{du}{d\eta}] \frac{\partial G}{\partial z} d\eta,$$

$$\frac{d^3u}{dz^3} = \frac{d^3F}{dz^3} + \int_0^h [U \frac{d^3u}{d\eta^3} - 4u \frac{du}{d\eta}] \frac{\partial^3 G}{\partial z^3} d\eta.$$

/ 10 / სისტემის მაგივრად განვიხილოთ სისტემა  $\delta^k$  უარესების რით ინტერაციური წევრების ნიმ, რომელისგანაც, როდა  $\delta^k = 1$ , მიიღება / 10 / და უფროი ფუნქციები კვადრატი მნერივების სახით:

$$U = \sum_{k=1}^{\infty} \delta^k U_k, \quad V = \sum_{k=1}^{\infty} \delta^k V_k, \quad \frac{dU}{dx} = \sum_{k=1}^{\infty} \delta^k W_k, \quad / 11 /$$

$$\frac{dU}{dz} = \sum_{k=1}^{\infty} \delta^k X_k, \quad \frac{d^3 U}{dz^3} = \sum_{k=1}^{\infty} \delta^k Y_k.$$

/ 11 / მნერივის კოეფიციენტთა კანსასაბრუნვად მიკორებთ შემოხვევა და რიცხვების ფორმულებს:

$$U_0 = F, \quad V_0 = \Phi, \quad W_0 = \frac{dF}{dx}, \quad X_0 = \frac{d\Phi}{dx}, \quad Y_0 = \frac{d^3 F}{dx^3},$$

$$U_{k+1} = \int_0^{h_k} [U_m Y_{k-m} - 4V_m X_{k-m}] G(x, \eta) d\eta,$$

$$V_{k+1} = \int_0^{h_k} [U_m X_{k-m} - V_m W_{k-m}] H(x, \eta) d\eta, \quad / 11 / 1$$

$$W_{k+1} = \int_0^{h_k} [U_m Y_{k-m} - 4V_m X_{k-m}] \frac{\partial G}{\partial x} d\eta,$$

$$X_{k+1} = \int_0^{h_k} [U_m X_{k-m} - V_m W_{k-m}] \frac{\partial H}{\partial x} d\eta,$$

$$Y_{k+1} = \int_0^{h_k} [U_m Y_{k-m} - 4V_m X_{k-m}] \frac{\partial^3 G}{\partial x^3} d\eta.$$

/ 11 / მნერივების კრებაზობის გასამზრდებლად ვისარგებლოთ ოპკვისტის მეთოდი / 5 /; / 12 / ფორმულების ძალით / 13 / მნერივების მაქრაცევი მნერივს: ეჭვება შემოვიტ სახე:

/ 13 /

ಸಾರಾಂಶ

$$D = \sum_{K=0}^{\infty} \delta^K D_K,$$

$$D_{K+1} = 5M \sum_{m=0}^{\infty} D_m D_K,$$

$$|F|, |\Phi|, \left| \frac{dF}{dz} \right|, \left| \frac{d\Phi}{dz} \right|, \left| \frac{d^3 F}{dz^3} \right| \leq D_0,$$

$$\int \left| \frac{\partial^i G}{\partial z^i} \right| d\eta, \int \left| \frac{\partial^j H}{\partial z^j} \right| d\eta \leq M;$$

$$(i=0,1,3; j=0,1)$$

ರಣಪತ್ರ / 13 / ಮಹಿಳೆಗಳ ಕರ್ವರಾಗಾ, ಮಾರ್ಕೋ ಡೊಕ್ಟರ್‌ಫಿಲ್ಡರ್‌ಸ ಶೇರ್ವರ್‌  
ರಾಂತ್ರಂಧರಾಂ:

$$D = D_0 + 5M\delta D^2$$

/ 14 /

/ 14 / ರಾಂತ್ರಂಧರಾಂ ನುಷ್ರಾರ್ಥಿ ಅಂತರ್ಭರ್ಮಾ ಮಿಂಬಾರ್ ಶೇರ್ವರ್, ರಣಪತ್ರ

$$20M\delta D_0 < 1$$

/ 15 /

/ 14 /-ರಾಂ ಪ್ರಾರಂಭ, ರಾಂ

$$D = \frac{1}{10\delta M} (1 - \sqrt{1 - 20\delta M D_0}).$$

ಈ ಅಂಶ ಉಪಾಂಶಸಕ್ರಿಯೆಗೆ ಘಾರಿಸಬೇಕ್ಕಾದ ಮಾರ್ಚ್‌ಎಂಬ ಮಿಸಾರ್‌ರೆಗಿ ಮರಣಂ  
ರ್ಯಾಂಕ್‌ಸ ರಾಂತ್ರಂಧರಾಂ ಮಹಿಳೆಗಳ, / 15 / ವಿರೋಧಿಸಿ ದಾಳಿತ ಮಿಗಿಲ್‌ರಾಂ ಉಪಾಂತ್ರಾಂಕ್‌ರಾಂ  
ಕರ್ವರಾಗಾ ಮಹಿಳೆಗಳ, ರಾಂತ್ರಂಧರಾಂ / 13 / ಮಹಿಳೆಗಳ / 13 / ಮಹಿಳೆಗಳ, ಮಾರ್ಕೋ ಅರ್ಬರ್‌/ 11 /  
ಮಹಿಳೆಗಳ ಅಂತರ್ಭರ್ಮಾರ್ಥಿ ರಾಂ ತಾರ್ಕಿರ್‌ರೆನ್‌ರಾಂ ಕರ್ವರಾಗಾರ್‌ರಾಂ ಸಾಪ್ರಮಿಂತಾರ್ ಪಿರ್‌ರೆನ್‌ರಾಂ;  
ರಣಪತ್ರ  $\delta = 1$ , ಅಂತರ್ಭರ್ಮಾರ್ಥಿ

$$20M D_0 < 1.$$

ಈ ಅಂಶ ಇರ್ಜೆ-ಫಿಲ್ಟರ್‌ನ ಮಿಂದ್‌ರೆನ್‌ರೆಂಧರಾಂ ಶೇರ್ವಾತ್‌ರ್‌/ 1 / ಸಿಸಿಎಂ-

ರಾಂ, ಮಹಿಳೆಗಳ ರಾಂತ್ರಂಧರಾಂ ಮಿಗಿಲ್‌ರಾಂ ಶೇರ್ವರ್ ಅಂತರ್ಭರ್ಮಾರ್ಥಿ:

$$P - P_0 = \int \left[ \bar{\rho} \frac{d\bar{v}}{dz} - \bar{\rho}_0 \frac{dv}{dz} \right] dz.$$

ಒಂದು ರಾಂತ್ರಂಧರಾಂ ಮಹಿಳೆಗಳ ಪ್ರಾರ್ಥಿ

(ಮಿಂದ್‌ರೆನ್‌ರೆಂಧರಾಂ 25.IV.1975 )

1. С.М. Тарг, Основные задачи теории ламинарных течений.  
Москва-Ленинград, 1951.
2. Н.П. Джорбенадзе, Поджатие вязкого слоя, заключенного между двумя пластинами. Труды ТГУ, т. II<sup>7</sup>, 1966.
3. Современное состояние гидродинамики вязкой жидкости, под редакцией С. Гольдштейна, т. I, 1948.
4. В.И. Смирнов, Курс высшей математики, т. IV, М., 1953.
5. F.K.G. Odqvist über die Randwertaufgaben der Hydrodynamik zäher Flüssigkeiten. Mathem. Zeitschr., 32, 1930, 329-375.

Н.П. Джорбенадзе

О СТАЦИОНАРНОМ ДВИЖЕНИИ ВЯЗКОЙ ЖИДКОСТИ  
МЕЖДУ ПАРАЛЛЕЛЬНЫМИ ПЛАСТИНАМИ

Резюме

Рассматривается стационарное поджатие вязкой несжимаемой жидкости между параллельными горизонтальными пластинами, когда нижняя пластина неподвижна, а верхняя приближается к нижней, вращаясь с постоянной угловой скоростью. Найдены законы распределения скорости и давления.



N. Jorbenadze

ON THE STEADY MOTION OF A VISCOUS  
FLUID BETWEEN PARALLEL PLATES

Summary

Steady compression of a viscous incompressible fluid between parallel porous plates is considered for the case when the lower plate is fixed while the upper approaches it at a steady angular velocity. The distribution laws of velocity and pressure have been found.

РАСПРЕДЕЛЕНИЕ НАПРЯЖЕНИЙ В ПЛАСТИНКЕ С  
ПРЯМОУГОЛЬНЫМ ОТВЕРСТИЕМ, СКАТОЙ РАВНОМЕРНО РАСПРЕ-  
ДЕЛЕННЫМИ И СОСРЕДОТОЧЕННЫМИ СИЛАМИ

О. Е. Анджапаридзе, М. Н. Кукуладзе

В статье анализируются результаты исследования поляризационно-оптическим методом напряженного состояния в пластинке при наличии в потолке скважин, просверленных нормально к контуру выреза.

Эксперименты проводились на моделях из оптически активного материала марки "ЭД-6", который характеризовался следующими оптико-механическими показателями: модуль продольной упругости  $E=29000 \text{ кг}/\text{см}^2$ , коэффициент Пуассона  $\mu = 0,37$ , оптическая постоянная  $\delta^{(1,0)} = 10,2 \text{ кг}/\text{см}^2$ .

Моделями служили прямоугольные пластинки размером 140x90мм с вырезом прямоугольной формы 30x25 мм в центре образца.

Эксперименты проводились на поляризационной установке ПУ-4. Равномерно распределенная нагрузка передавалась с помощью пресса УП-4.

Для создания в верхней половине пластинки сосредоточенных сил нормально к контуру выреза вставлялись металлические стержни с резьбой на концах.

В качестве стержня использовалась стальная проволока. При завинчивании гаек сила натяжения через небольшие опорные металлические пайбы передавалась на модель, вызывая на контуре выреза пластинки действия двух сосредоточенных сил, равных по величине и направлениям вдоль стержня в противоположные стороны.

Для измерения величины натяжений стержня нами использовал-

ся специально изготовленный динамометр /I/, который предварительно тарировался на УП-4.

Исследование проводилось в следующей последовательности:

Сначала исследовалось распределение напряжений вокруг прямоугольного выреза в пластинке при действии равномерно распределенной сжимающей нагрузки с интенсивностью  $P = 43 \text{ кг}/\text{см}^2$  (рис. Ia).

В тех же условиях на той же пластинке исследовалось напряжение после сверловки (рис. Ib).

Сопоставление полученных результатов позволило оценить влияние выреза на перераспределение напряжений вокруг контура отверстия.

Для проверки результаты эксперимента сопоставлялись с теоретическими расчетами.

Исследования по схеме Ib показали, что при наличии в потолке скважин, просверленных к поверхности выреза, при принятом соотношении сторон особенных изменений в распределении напряжений вокруг контура не наблюдаются.

Затем исследовалось напряжение в пластинке и вокруг выреза прямоугольной формы под действием сосредоточенных сил, вызванных натяжением стержней при трех значениях распора ( $H = 42 \text{ кг}, 60 \text{ кг}$  и  $78 \text{ кг}$ ) (рис. Ib).

Картина изоклий и изостат при натяжении штанг силой  $H = 78 \text{ кг}$  изображена на рис. 2.

Получены также картины полос для других значений сил натяжения стержней.

На рис. 3 дана картина полос при натяжении стержня силой  $H = 76 \text{ кг}$ .

Главные нормальные напряжения вдоль вертикальной оси симметрии в пластинке определялись методом графического интегрирования. Эпюры нормальных напряжений для двух значений сил распора приве-

дены на рис. 4 и 5.

Эпюры главных нормальных напряжений вдоль вертикальной оси симметрии изображены на рис. 6 и 7.

Анализируя полученные данные отметим, что устройство крепи оказывает определенное влияние в перераспределении нормальных напряжений по вырезам пластинки. Значительные изменения нормальных и касательных напряжений происходят в той части отверстия, где устроены штанги.

При увеличении натяжений область влияния штанговой крепи практически не возрастает, а увеличивается давление между слоями и вертикальные нормальные напряжения  $b_y$ . Значительное влияние на область действия главных напряжений оказывает длина штанг.

При натяжении штанг  $H=40$  кг максимальная величина  $b_y$  составляет 1,4 полос, а при  $H=76$  кг оно составляет 2,7 полос, т.е. почти в два раза больше.

В нижней части выреза изменение напряжений от натяжений штанг не наблюдается.

Преобладающее значение имеют растягивающие напряжения на контуре выреза и вблизи него. Эти напряжения быстро убывают с удалением точки от контура. На расстоянии  $a/h = 0,2$  ( $a$  - ширина выреза,  $h$  - высота пластиинки) имеем изотропную точку.

Вслед за этой точкой напряжение становится сжимающим и на расстоянии  $a/h = 0,5$  усилие вновь меняет знак. В дальнейшем напряжение быстро нарастает и достигает максимального значения в середине площади, охватываемой зажимами. Затем наблюдается снижение этого напряжения, которое при расстояниях  $a/h = 1,5$  от контура выреза полностью исчезает.

Абсолютные величины этих напряжений так же изменяются в зависимости от силы распора. Изменение сил распора распространяется лишь в пределах действия сосредоточенных сил.



При совместном действии равномерно распределенных и сосредоточенных сил по вертикальному оси симметрии имеем горизонтальные растягивающие напряжения, которые достигают максимальных значений на самом контуре выреза по середине области, охватываемой штангами.

(Поступило 20.XII.1975)

Кафедра  
теоретической механики

#### ЛИТЕРАТУРА

1. М.Н.Кукуладзе, О.Е.Анджапаридзе, А.Тополкарзов, Труды Тбилисского университета, т.110, 1965.
2. В.Ф.Трумбачев, Распределение напряжений вокруг горных выработок, Углехимиздат, 1956.

თ.ანჯაფარიძე, მ.კუკულაძე

სიმულაციური ხვრელის მარტივი შემთხვევის ძაბვების ტანანიება  
და განარჩევანის გადასაცემი ძაბვების მომზადებისას

რ ე ბ ი უ ბ ი

სტატიაში დოკუმენტურობის მეთოდის გამოყენებით შესწავლით  
სწორ კუთხით ხვრელის მეორე ფირფიტაში ძაბვების განაწილება თანა-  
ბრატარანისტურული ფასტირების და შტანგის დაჭიმულობის სხვადასხვა  
მომცველობების ერთობლივი მოქმედების გროს.

O.Anjaparidze, M.Kukuladze

DISTRIBUTION OF STRESSES IN A PLATE WITH  
A RECTANGULAR HOLE COMPRESSED BY UNIFORMLY  
DISTRIBUTED AND CONCENTRATED FORCES

Summary

The distribution of stresses in a plate with a rectangular hole at different values of stretched bar was studied by the method of photoelasticity.

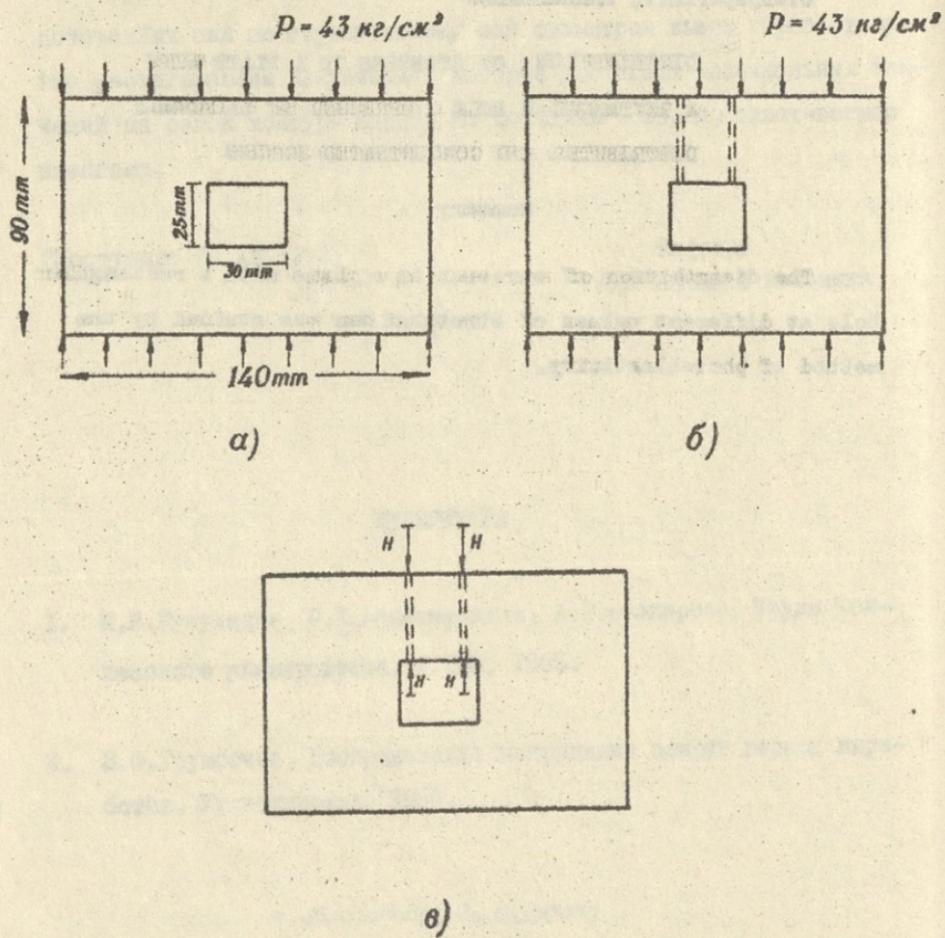


Рис. I

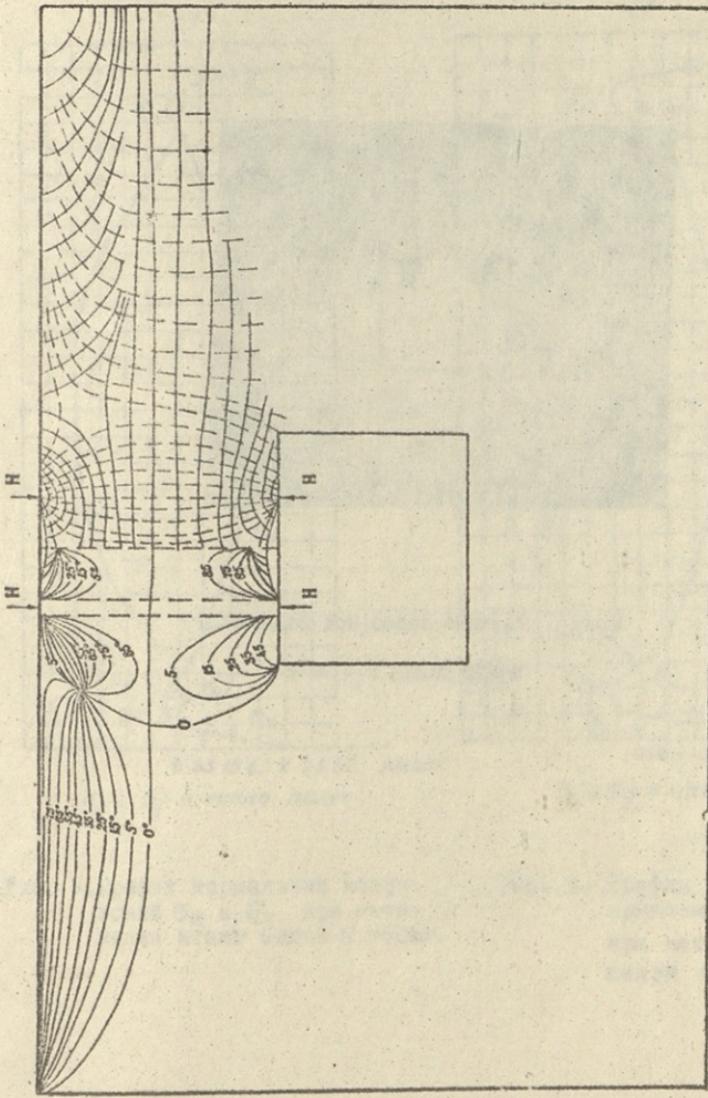


Рис.2. Картина изоклин и изостат для пластинки, подвергшейся натяжению штангой  $H = 76$  кг.

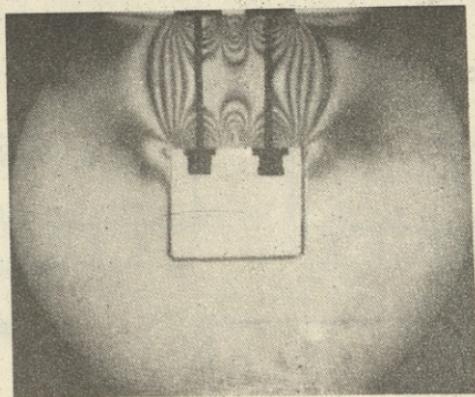
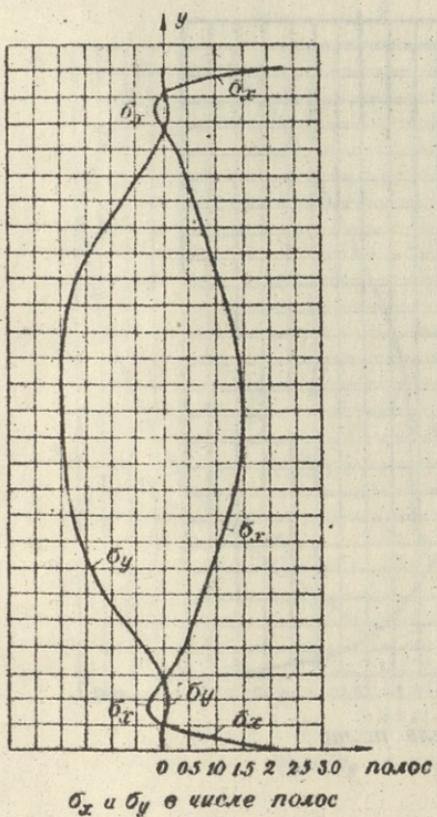


Рис.3. Картина полос при натяжении  
штанг силой  $H = 76$  кг.



$\sigma_x$  и  $\sigma_y$  в числе полос

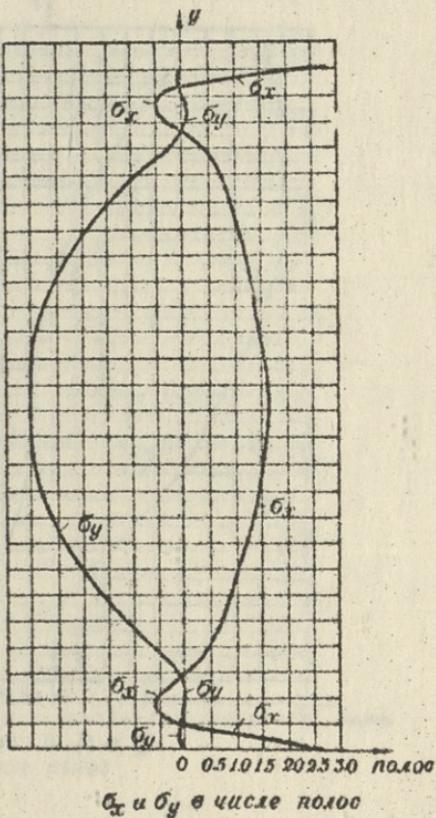


Рис. 4. График нормальных напряжений  $\sigma_x$  и  $\sigma_y$  при натяжении штанг силой  $H = 60$  кг.

Рис. 5. График нормальных напряжений  $\sigma_x$  и  $\sigma_y$  при натяжении штанг силой  $H = 76$  кг.

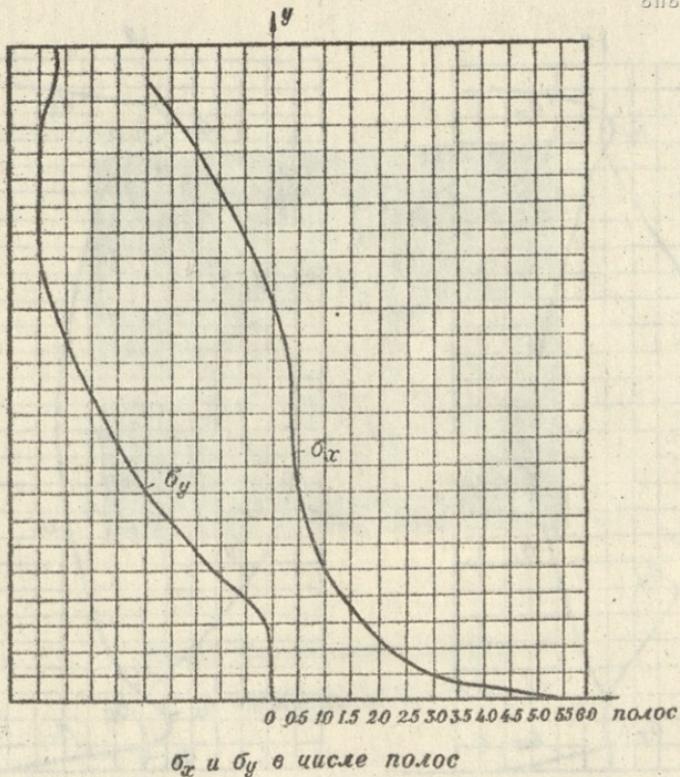


Рис.6. График нормальных напряжений при  $P = 43 \text{ кг/см}^2$  и натяжений штанг силой  $H = 42 \text{ кг}$ .

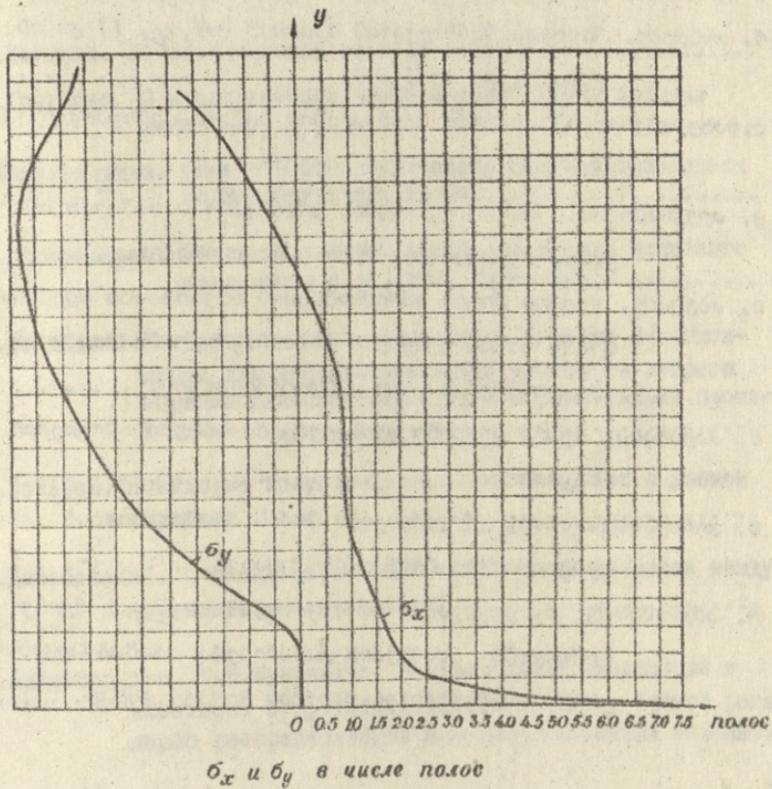


Рис.7. График нормальных напряжений при равномерно распределенной нагрузке  $P = 43 \text{ кг/см}^2$  и распоре натяжения силой  $H = 76 \text{ кг}$ .

|  |                                |
|--|--------------------------------|
| ୩. ପ୍ରାଣନିଦିଆ. ନାରୀର ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ                     | ଶ୍ରୀନାଥସିଂହ                    |
| ନ. ଲାଗାରାଜ୍ୟ. ରାଜ୍ୟର ନାରୀର ପାଦରେ                                 | ଶ୍ରୀନାଥସିଂହ (-4, q, 1) ଅଳ୍ପିଳି |
| ପ୍ରାଣନିଦିଆରୁ ଧରିବିରିଳିରୁ . . . . .                               | 26                             |
| ୪. ବାନ୍ଧୁପାଦରେଣ୍ଟ. ବାନ୍ଧୁପାଦରେଣ୍ଟ ନାରୀର ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ        | ଶ୍ରୀନାଥସିଂହ                    |
| ଅପ୍ରାଣନିଦିଆରୁ ଧରିବିରିଳିରୁ . . . . .                              | 34                             |
| ୫. ଅଦ୍ୟାତ୍ମିକନିଦିଆ. ନାରୀର ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ                | ଶ୍ରୀନାଥସିଂହ                    |
| ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ                              | 35                             |
| ୬. ଅଦ୍ୟାତ୍ମିକନିଦିଆ. ନାରୀର ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ                | ଶ୍ରୀନାଥସିଂହ                    |
| ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ                              | 39                             |
| ୭. ପାଦନାମାଳି. ପାଦନାମାଳି ପାଦନାମାଳି ପାଦନାମାଳି ପାଦନାମାଳି            | ଶ୍ରୀନାଥସିଂହ                    |
| ପାଦନାମାଳି . . . . .  | 67                             |
| ୮. ଖର୍ବରେନାର୍ଯ୍ୟ. ନାରୀର ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ                        | ଶ୍ରୀନାଥସିଂହ                    |
| ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ                                    | 69                             |
| ୯. ଅନ୍ଧାକାରିକା, ମ. ପ୍ରାଣନିଦିଆ. ବିନାର୍ପିତକାରୀଙ୍କ ବିନାର୍ପିତକାରୀଙ୍କ | ଶ୍ରୀନାଥସିଂହ                    |
| ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ ପାଦରେ                                    | 80                             |

|  |    |
|--|----|
| П.Г.Когония. Об объединениях классов вычетов.....  | 5  |
| Р.Ш.Гонгадзе. О представлении чисел квадратичными формами<br>типа $(-4, q, 1)$ .....   | 15 |
| А.С.Хахутишвили. Описание специальных радикалов в сплетениях<br>недильтотентных групп.....   | 29 |
| Г.Н.Александрия. Об одной внешней граничной задаче линейного<br>сопряжения с заданным смещением.....   | 47 |
| И.О.Абуладзе. Разностные схемы повышенного порядка аппрокси-<br>мации для дифференциального уравнения второго<br>порядка эллиптического типа со смешанными произ-<br>водными ..... | 53 |
| Н.Н.Патерая. Некоторые вопросы турбулентного трения в вязкой<br>жидкости .....   | 55 |
| Н.П.Джорбенадзе. О стационарном движении вязкой жидкости между<br>параллельными пластинами .....   | 74 |
| О.Е.Анджелидзе, М.Н.Кукуладзе. Распределение напряжений в<br>плстиинке с прямоугольным отверстием, сжатой равно-<br>мерно распределенными и сосредоточенными силами..              | 77 |

## CONTENTS

|   |    |
|---|----|
| P.Kogonia. On unifications of classes of substractions.   | 13 |
| R.Gongauze. On the representation of numbers by quadratic forms of type $(-4, q, 1)$  | 27 |
| A.Khakhutaishvili. Description on the special radical radicals in wreath products of the overnilponent groups                                       | 34 |
| G.Alexandria. On an axternal boundary problem of linear conjugation with a given displacement.  | 48 |
| I.Abuladze. High-order difference schemes of approximation for second-order differential equations of elliptic type with mixed derivatives          | 54 |
| H.Pataraya. Some questions of turbulent friction in viscous fluid   | 67 |
| N.Jorbenadze. On the steady motion of a viscous fluid between parallel plates.  | 75 |
| O.Anjaparidze, M.Kukuladze. Distribution of stresses in a plate with a rectangular hole compressed by uniformly distributed and concentrated forces | 81 |

გამომცემლობის რეგასტრი ღ, აბუაზვილი

კორექტორი ე. სურხანიშვილი

გამაცა წარმოებას. 4.X.76

ხელმოწერილია გასაბეჭდით 15.VII. 76

ეარაღის ფორმაფი 60 X 84

ნაბეჭდი თარახი 4,25

სასამართლო-საგამომცემო თარახი 3,65

შეკვეთი 340 11302 ცირკულარი 300

ფასი 43 კუპ.

თბილისის უნივერსიტეტის გამომცემლობა, თბილისი 380028

ი. ჯავახაშვილი პროსპექტი, 14

Издательство Тбилисского университета  
Тбилиси 380028, пр. И. Чавчавадзе, 14

საქ. სსრ მეცნ. აკადემიის სტამა, თბილისი, 380060, კუტუზოვის ქ. 19

Типография АН Груз. ССР, Тбилиси 380060, ул. Кутузова, 19



86-1976.

76-828

ՀԱՅԱՍՏԱՆԻ  
ԶՈՒՑԱԳՐԱԿԱՆ