

## РЕШЕНИЕ СТАЦИОНАРНОЙ ЗАДАЧИ ОБТЕКАНИЯ КРУГОВОГО ЦИЛИНДРА ВЯЗКОЙ НЕСЖИМАЕМОЙ ЖИДКОСТЬЮ *ROG* МЕТОДОМ

Обгадзе Т.А.

Грузинский Технический Университет

### Резюме

Предлагается алгоритм численного расчета, определяющих параметров стационарного течения вязкой, несжимаемой жидкости вокруг инженерных сооружений, сложной геометрической конфигурации. Для учета условия прилипания жидкости к стенкам обтекаемых сооружений, применяется *RO* метод Рвачева-Обгадзе, а в качестве базисных функций, используются регулярные источники Обгадзе-Габричидзе *OG*. Подставляя полученные разложения в уравнениях Навье-Стокса и удовлетворяя кинематическим условиям, получаем невязки задачи обтекания сооружений сложной геометрической формы. Полученные невязки для каждого уравнения записываем по норме  $L_2(G)$ , где  $G$  область изучаемого течения. Построенный алгоритм расчета основывается на методе *ROG* Рвачева-Обгадзе-Габричидзе.

**Ключевые слова:** обтекание. Сооружение. Метод *ROG*.

### 1. Математическое моделирование стационарного потока вязкой несжимаемой жидкости

Рассмотрим задачу стационарного обтекания кругового цилиндра вязкой несжимаемой жидкостью. Эта задача является плоской, т.е. математическая модель имеет вид:

$$u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} = -\frac{\partial p}{\partial x} + \frac{1}{Re} \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right), \quad (1)$$

$$u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} = -\frac{\partial p}{\partial y} + \frac{1}{Re} \left( \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} \right), \quad (2)$$

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0, \quad (3)$$

$$u|_{\partial G} = v|_{\partial G} = 0, \quad (4)$$

где  $G = [-5; 5] \times [-3; 3]$  компакт из  $\mathbb{R}^2$ , а  $\partial G$  граница множества  $G$ ;

$(u; v)$ -компоненты скорости,  $p$ -давление,  $Re$ -число Рейнольдса.

Зададимся кинематическими условиями:

$$u(-5; y) = 1 - \frac{1}{9}y^2, \quad v(-5; y) = 0. \quad (5)$$

Кинематические условия (5) моделируют набегающий поток вязкой жидкости с параболическим профилем скоростей рис.1, а граничные условия (4) – условия прилипания жидкости к стенкам. Нашей целью является нахождение функций:  $u(x, y); v(x, y); p(x, y)$  для  $\forall (x, y) \in G$ .

### 2. Численный метод расчета определяющих параметров

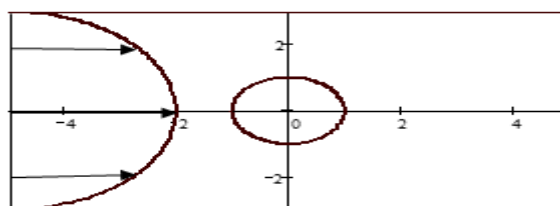


Рис. 1. Схема течения жидкости

Для решения задачи, представляем искомые функции в виде разложений:

$$u(x, y, \alpha) = RO(x, y) \sum_i \alpha_i \varphi_i(x, y), \quad (6)$$

$$v(x, y, \beta) = RO(x, y) \sum_i \beta_i \varphi_i(x, y), \quad (7)$$

$$p(x, y, \gamma) = \sum_i \gamma_i \varphi_i, \quad (8)$$

где  $RO(x, y)$ -функция Рвачева-Обгадзе, которая обращается в нуль для всех точек  $\partial G$  границы множества  $G$  [1 – 4].

В нашем случае, получаем что

$$RO(x, y) = \frac{(x^2+y^2-1)(9-y^2)}{216}. \quad (9)$$

Знаменатель 216 является нормирующим множителем для  $(x^2 + y^2 - 1)(9 - y^2)$  на множестве  $G$ , иначе говоря,

$$\max[(x^2 + y^2 - 1)(9 - y^2)] = 216. \quad (10)$$

Функция  $RO(x, y)$  дает возможность учета (4) граничных условий прилипания вязкой жидкости к стенкам границы.

В качестве базисных функций  $\varphi_i(x, y)$ , используются функции регулярных источников [1 – 4]. Для этого, выбираем точки локализации регулярных источников  $(\xi_i, \eta_i)$ , рис. 2.

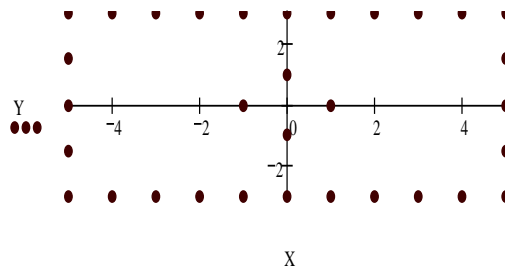


Рис.2. Точки расположения регулярных источников  $(\xi_i, \eta_i)$ ,  $i = \overline{1, 32}$

Для решения данной задачи применяются регулярные источники простейшего вида:

$$\varphi_i(x, y) = r_i^2 = (x - \xi_i)^2 + (y - \eta_i)^2, \quad (11)$$

тогда получаем представления определяющих параметров в виде:

$$u(x, y, \alpha) = \frac{(x^2+y^2-1)(9-y^2)}{216} \sum_{i=1}^N \alpha_i [(x - \xi_i)^2 + (y - \eta_i)^2], \quad (12)$$

$$v(x, y, \alpha) = \frac{(x^2+y^2-1)(9-y^2)}{216} \sum_{i=1}^N \beta_i [(x - \xi_i)^2 + (y - \eta_i)^2], \quad (13)$$

$$p(x, y, \gamma) = \sum_{i=1}^N \gamma_i [(x - \xi_i)^2 + (y - \eta_i)^2], \quad (14)$$

где коэффициенты разложения:  $\alpha_i, \beta_i, \gamma_i$  определяются по алгоритму:

1. Подставляем выражения (12),(13),(14) в (1),(2),(3),(5);
2. Строим соответствующие невязки:  $R1(x, y, \alpha, \beta, \gamma), R2(x, y, \alpha, \beta, \gamma), R3(x, y, \alpha, \beta), R4(y, \alpha), R5(y, \beta)$ ;
3. Далее, составляем невязки в смысле  $L_2(G)$ :

$$I1(\alpha, \beta, \gamma) = \int_{-3}^3 \int_{-5}^5 \left[ (R1(x, y, \alpha, \beta, \gamma))^2 + (R2(x, y, \alpha, \beta, \gamma))^2 \right] dx dy;$$

$$I2(\alpha, \beta) = \int_{-3}^3 \int_{-5}^5 \left[ (R3(x, y, \alpha, \beta, \gamma))^2 \right] dx dy;$$

$$I3(\alpha, \beta) = \int_{-3}^3 \left[ (R4(y, \alpha))^2 + (R5(y, \beta))^2 \right] dy;$$

4. Составляем суммарную невязку:

$$I(\alpha, \beta, \gamma) = I1(\alpha, \beta, \gamma) + I2(\alpha, \beta) + I3(\alpha, \beta);$$

5. Далее, минимизируем суммарную невязку  $I(\alpha, \beta, \gamma) \rightarrow \min$  при условиях

$$u(-5, y, \alpha) \geq 0.9 \text{ и добавляем условие постоянства расхода в сечениях}$$

$$x = -5; \quad x = 0; \quad x = 5.$$

В следствии решения задачи условной минимизации, определяем параметры разложения:  $\alpha_i, \beta_i, \gamma_i$ .

### 3. Результаты расчетов

Определив оптимальные значения определяющих параметров (таблица 1), получаем формулы полуаналитического решения нашей задачи:

$$u(x, y, \alpha) = \frac{(x^2+y^2-1)(9-y^2)}{216} \sum_{i=1}^N \alpha_i [(x - \xi_i)^2 + (y - \eta_i)^2], \quad (15)$$

$$v(x, y, \alpha) = \frac{(x^2+y^2-1)(9-y^2)}{216} \sum_{i=1}^N \beta_i [(x - \xi_i)^2 + (y - \eta_i)^2], \quad (16)$$

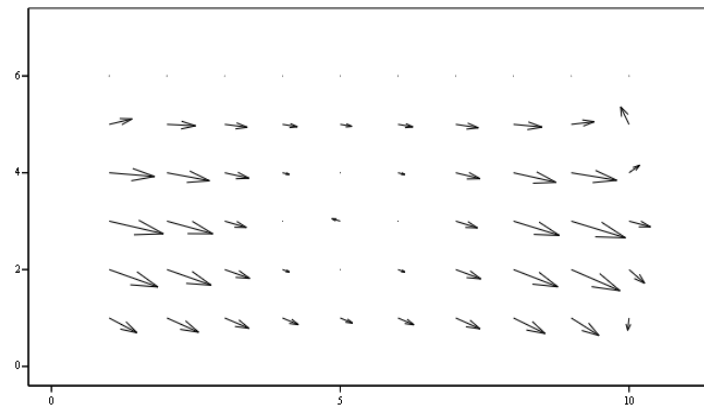
$$p(x, y, \gamma) = \sum_{i=1}^N \gamma_i [(x - \xi_i)^2 + (y - \eta_i)^2], \quad (17)$$

Используя программный комплекс *Mathcad*, рассчитываем поле скоростей и давлений в области течения вязкой несжимаемой жидкости.

Оптимальные значения коэффициентов разложения (Таб.1)

	1		1		1			
	1	0.015		1	-0.021		1	0.011
	2	0.315		2	-0.053		2	-0.005
	3	0.005		3	0.004		3	0.011
	4	-0.019		4	-0.021		4	-0.005
	5	0.015		5	0.005		5	0.011
	6	-0.028		6	-0.022		6	-0.006
	7	-0.002		7	0.009		7	0.011
	8	-0.079		8	-0.01		8	-0.008
	9	-0.01		9	0.01		9	0.01
	10	-0.096		10	-0.01		10	-0.011
	11	-0.01		11	0.008		11	0.01
	12	-0.078		12	-0.018		12	-0.013
	13	-0.002		13	0.006		13	0.009
	14	-0.027		14	-0.023		14	-0.015
	15	0.015		15	0.004		15	0.008
$\alpha =$	16	0.313	$\beta =$	16	-0.025	$\gamma =$	16	-0.016
	17	0.005		17	0.005		17	0.008
	18	-0.019		18	-0.034		18	-0.016
	19	0.015		19	0		19	0.008
	20	-0.029		20	-0.012		20	-0.015
	21	-0.002		21	0.012		21	0.009
	22	-0.081		22	0.014		22	-0.013
	23	-0.011		23	0.016		23	0.01
	24	-0.098		24	0.014		24	-0.01
	25	-0.011		25	0.014		25	0.01
	26	-0.081		26	0.004		26	-0.008
	27	-0.003		27	0.012		27	0.011
	28	-0.03		28	0.026		28	-0.006
	29	-0.02		29	0.027		29	0.01
	30	-0.121		30	0.079		30	-0.011
	31	-0.02		31	0.032		31	0.01
	32	-0.126		32	0.068		32	-0.01

Получаем векторное поле течения (рис.3).



(M,N)

Рис.3. Векторное поле течения при числе Рейнольдса 5000

А по разным сечениям канала, компоненты скоростей изменяются по следующему правилу, рис. 4-8

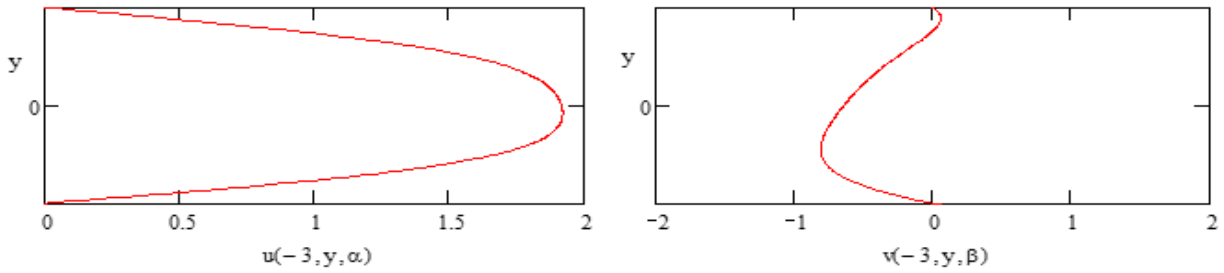


Рис.4. Компоненты скорости при  $x = -3$

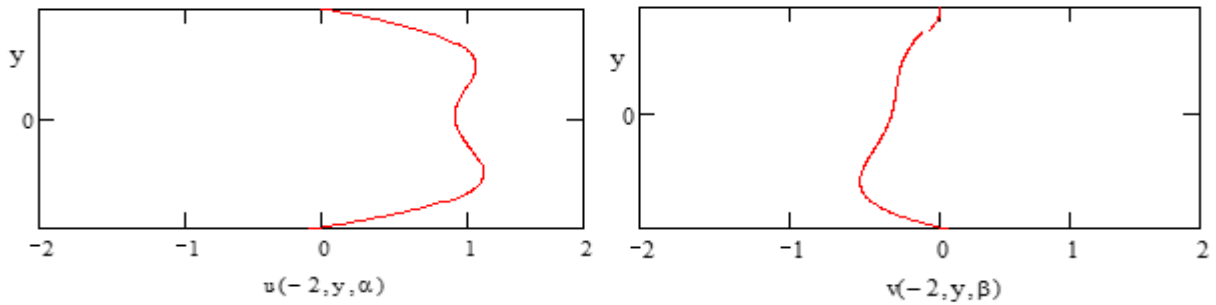


Рис.5. Компоненты скорости при  $x = -2$

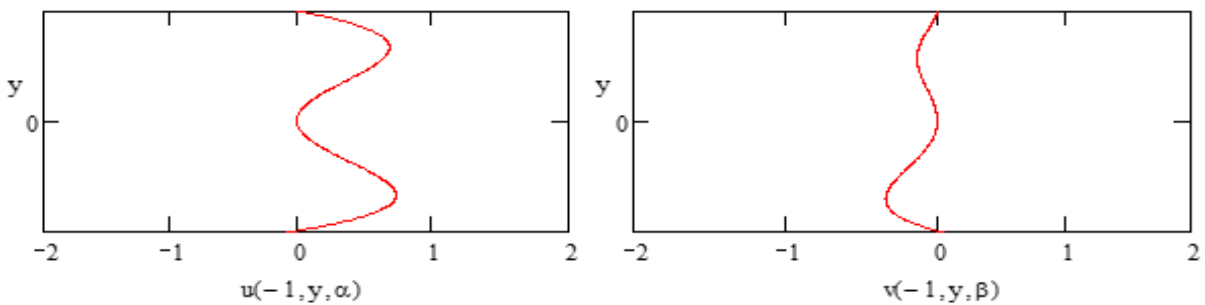
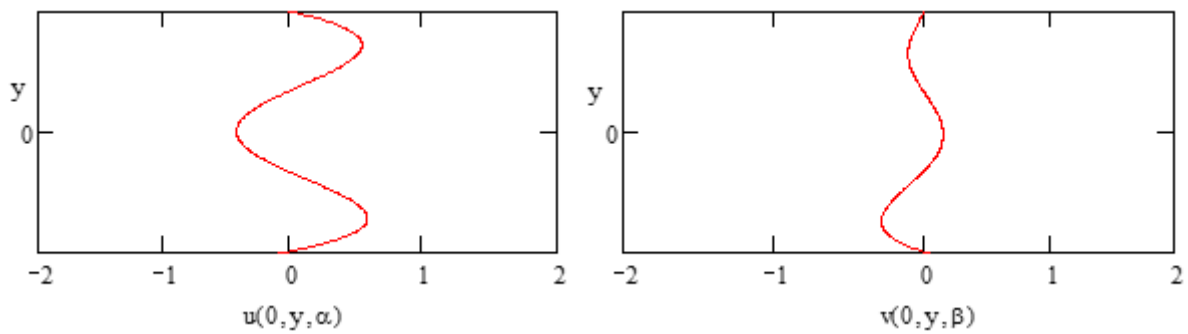
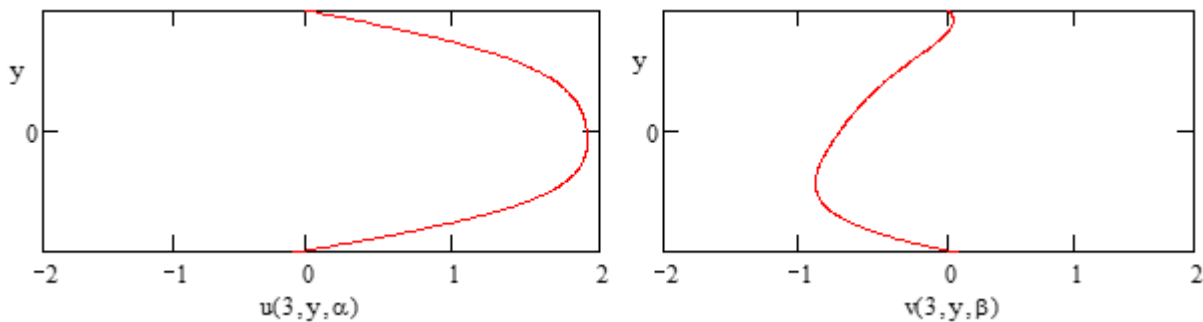


Рис.6. Компоненты скорости при  $x = -1$

Рис.7. Компоненты скорости при  $x = 0$ Рис.8. Компоненты скорости при  $x = 3$ 

Как явствует из сравнения результатов расчета с известными результатами расчетов другими методами и с результатами известных экспериментов [5 – 8], *ROG* метод хорошо работает для стационарных задач.

#### ლიტერატურა - References – Литература:

1. Рвачёв В.Л. (1982). Теория - функций и некоторые её приложения, Киев, Наукова думка.
2. Обгадзе Т.А. (1989). Применение методов  $R$  – функций и  $\Psi$  – преобразования для решения операторных уравнений, Сообщения АН ГССР, т.136, №1.
3. Обгадзе Т.А. (1983). Об одном методе решения задач теории обтекания тел вязкой жидкостью, Сборник науч. трудов ГПИ им. В.И. Ленина, сер. МСС, №6(262), Тбилиси.
4. Обгадзе Т.А. (1989). Элементы математического моделирования, Учебное пособие, министерство высшего и среднего образования ГССР, ГПИ им. В.И. Ленина.
5. Обгадзе Т.А. (2006). The inverse variation Kupradze-Brebbia formulation for the Navier-Stokes equations. Georgian Electronic Scientific Journals, Computer Sciences and Telecommunications, № 2(9).
6. Обгадзе Т.А., Пескова М.В. (2000). Применение метода регулярных источников *OG* для расчета течения в пограничном слое над уличными каньонами. Тезисы докладов Воронежского симпозиума “Математическое моделирование в естественных и гуманитарных науках” Воронеж, 20-27 января.
7. Fletcher C.A. (1982). Burger’s equation: a model for all reasons. In: Numerical solution of partial differential equations. Ed. J.Noynе. North-Holland.

8.Обгадзе Т.А., Прокошев В.Г. (1999). Вычислительная физика, Учебное пособие, ВлГУ, Владимир.

**SOLUTION OF THE STATIONARY PROBLEM OF THE FLOW OF THE CIRCULAR  
CYLINDER VISCOUS INCOMPRESSIBLE LIQUID BY *ROG* METHOD**

Obgadze Tamaz

Georgian Technical University

**Summary**

In work the algorithm, numerical calculation of the defining parameters of a stationary current of viscous, incompressible liquid round engineering constructions, a difficult geometrical configuration is under construction. For the accounting of a condition of sticking of liquid to walls of streamline constructions, the RO method of Rvachev-Obgadze, and as basic functions is applied, regular sources of Obgadze-Gabrishidze OG are used. Substituting the taught decomposition in Navier-Stokes's equations and meeting kinematic conditions, we receive not knitting of a problem of a flow of constructions of a difficult geometrical form. The received not knitting for each equation we write down on norm  $L_2(G)$ , where G area of the studied current. The constructed algorithm of calculation is based on the ROG method of Rvachev-Obgadze-Gabrishidze's.

**წრიული ცილინდრის ბლანტი უკუმში სითხით სტაციონარული  
გარსდენის ამოცანის ამოხსნა *ROG* მეთოდით**

თამაზ ობგაძე

საქართველოს ტექნიკური უნივერსიტეტი

**რეზიუმე**

ნაშრომში შემუშავებულია, რთული გეომეტრიული ფორმის საინჟინრო ნაგებობების ბლანტი უკუმში სითხით გარსდენისას, განმსაზღვრელი პარამეტრების გათვლის ალგორითმი. ბლანტი სითხის საზღვართან მიკვრის პირობების გათვალისწინება ხდება რვაჩოვ-ობგაძის RO მეთოდით, ხოლო ბაზისურ ფუნქციებად გამოიყენება ობგაძე-გაბრიჩიძის რეგულარული წყაროს ტიპის OG ფუნქციები. განმსაზღვრელი პარამეტრების მიღებული გაშლის ფორმულების ჩასმით ნავიე-სტოქსის განტოლებათა სისტემაში უკუმში სითხის შემთხვევაში და კინემატიკური პირობების დაკმაყოფილებით, მიიღება რთული გეომეტრიული ფორმის საინჟინრო ნაგებობების გარსდენის ამოცანის ცდომილების ფუნქციები. ცდომილების მიღებული ფუნქციები ჩაიწერება  $L_2(G)$ -ს ნორმით, სადაც  $G$  შესასწავლი ნაკადის კომპაქტია. შემუშავებული ალგორითმი დაფუძნებულია რვაჩოვ-ობგაძე-გაბრიჩიძის ROG მეთოდზე.