

УДК 536.3.535.34

<https://doi.org/10.33619/2414-2948/42/01>

## ЧИСЛЕННЫЙ РАСЧЕТ ЛУЧИСТОГО ТЕПЛООБМЕНА В ДВУХМЕРНОЙ ПРЯМОУГОЛЬНОЙ ОБЛАСТИ

©**Абдуллин А. М.**, SPIN-код: 2852-7982, канд. техн. наук,  
Казанский национальный исследовательский технологический университет,  
г. Нижнекамск, Россия, [amabdullin@mail.ru](mailto:amabdullin@mail.ru)

## NUMERICAL CALCULATION OF RADIATIVE HEAT TRANSFER IN TWO-DIMENSIONAL RECTANGULAR ZONE

©**Abdullin A.**, SPIN-code: 2852-7982, Ph.D., Kazan National Research Technological University,  
Nizhnekamsk, Russia, [amabdullin@mail.ru](mailto:amabdullin@mail.ru)

**Аннотация.** Анализируется точность  $P_1$ -приближения метода сферических гармоник и  $S_2$ -приближения метода дискретных ординат для расчета теплообмена излучением. Рассмотрены случаи изотропно рассеивающей однородной среды и однородной поглощающей среды. Результаты расчетов сравниваются с точным решением,  $P_3$ -приближением и зональным методом. Показано, что точность  $S_2$ -приближения выше по сравнению с  $P_1$ -приближением при малых и промежуточных значениях оптической толщины среды.

**Abstract.** The accuracy of the  $P_1$ -approximation of the spherical harmonic's method and the  $S_2$ -approximation of the discrete ordinate method for calculating heat transfer by radiation are analyzed. The cases of an isotropically scattering homogeneous medium and a homogeneous absorbing medium are considered. The calculation results are compared with the exact solution, the  $P_3$ -approximation and the zonal method. It is shown that the accuracy of the  $S_2$ -approximation is higher compared to the  $P_1$ -approximation at small and intermediate values of the optical thickness of the medium.

**Ключевые слова:** интенсивность излучения, поглощение и рассеяние, лучистый поток, степень черноты.

**Keywords:** radiation intensity, absorption and dispersion, radiation flux, degree of blackness.

Лучистый теплообмен является важнейшей составляющей теплового режима работы высокотемпературных энергетических и технологических оборудования. Совместно с конвективным и турбулентным механизмами теплопередачи он формирует на ограждающих поверхностях температурные поля, определяющие тепловое состояние оборудования. Уровень температуры, радиационные свойства и разная ориентация этих поверхностей друг относительно друга приводит к возникновению сложной структуры полей лучистого и конвективного потоков тепла, отличающихся по характеру и интенсивности, а также по спектральному составу.

Перенос энергии излучением в прямоугольной расчетной области, представленной на Рисунке 1, моделировался двумя методами: методом сферических гармоник и методом дискретных ординат.

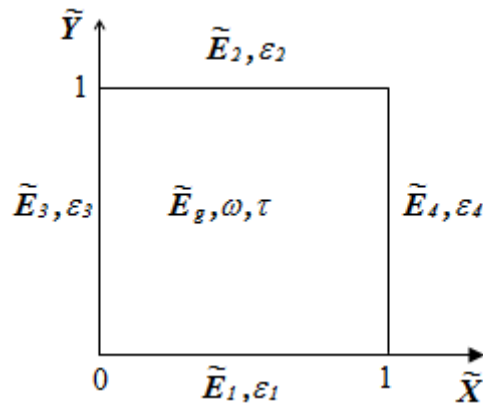


Рисунок 1. Расчетная область.

Уравнения Р<sub>1</sub>-приближения метода сферических гармоник имеют вид:

$$\frac{\partial}{\partial x} D \frac{\partial \varphi}{\partial x} + \frac{\partial}{\partial y} D \frac{\partial \varphi}{\partial y} - \alpha \varphi = -4\pi \alpha I_b; \quad (1)$$

$$q_x = -D \frac{\partial \varphi}{\partial x}; \quad q_y = -D \frac{\partial \varphi}{\partial y}. \quad (2)$$

Здесь  $\alpha$ ,  $D$  — коэффициенты поглощения и «диффузии» излучения,  $I_b$  — интенсивность интегрального излучения абсолютно черного тела,  $q_x, q_y$  — координатные составляющие поверхностной плотности потока лучистой энергии. Для однородной и изотропно рассеивающей среды коэффициент «диффузии» определяется по формуле:

$$D = \frac{1}{3(\alpha + \beta)},$$

где  $\beta$  — коэффициент рассеяния излучения,  $\varphi$  — величина, пропорциональная нулевому моменту  $\varphi_{00}$  в разложении интенсивности излучения в ряд по сферическим гармоникам:

$$\varphi = 4\pi \varphi_{00}.$$

Тогда объемная плотность энергии излучения определяется по формуле:

$$U = \frac{4\pi}{c} \varphi_{00},$$

где  $c$  — скорость света в вакууме.

Граничное условие на ограждающих поверхностях имеет вид:

$$\frac{\partial \varphi}{\partial n} = \frac{1}{2D(1+r)} (4\pi \varepsilon I_b - (1-r)\varphi). \quad (3)$$

Здесь  $\varepsilon$  — степень черноты,  $r$  — отражательная способность поверхности,  $n$  — вектор внешней нормали.

Система дифференциальных уравнений (1, 2) с граничными условиями (3) решается численно в вариационной формулировке методом конечных элементов [1]. Алгоритм расчета методом дискретных ординат подробно описан в работе [2].

Выполнен расчет лучистого теплообмена в прямоугольной области, заполненной изотропно рассеивающей, поглощающей и излучающей однородной средой (Рисунок 1). В работе [3] приведены результаты численного решения этой задачи зональным методом, в  $P_3$ -приближении метода сферических гармоник и точное решение.

Рассмотрены два случая:

- 1) изотропно рассеивающая однородная среда и серые границы;
- 2) поглощающая и излучающая однородная среда и абсолютно черные границы.

В данной работе эти же задачи решены численно методом последовательных приближений на конечно-разностной сетке с числом узловых точек  $13 \times 25$  в  $S_n$ -приближении метода дискретных ординат ( $n=2$  или  $6$ ) и  $P_1$ -приближении метода сферических гармоник. Расчеты продолжались до достижения максимального значения рассогласования объемной плотности энергии излучения в двух последовательных приближениях не более, чем на  $0,1\%$ . Результаты расчетов представлены в безразмерном виде. За масштаб плотности лучистого потока принята поверхностная плотность собственного излучения  $E = \sigma T^4$ , масштабом расстояния является длина стороны квадрата (расчетной области).

1. Изотропно рассеивающая однородная среда и серые границы.

Расчеты проводились при следующих исходных данных:  $\tilde{E}_1 = 1$  – «горячая» поверхность;  $\tilde{E}_2 = \tilde{E}_3 = \tilde{E}_4 = 0$  – «холодная» поверхность; альбедо рассеяния  $\omega = 1$ ; оптическая толщина среды  $\tau = 1$ .

На Рисунке 2 представлена зависимость относительной объемной плотности энергии излучения  $\tilde{U}$  в направлении координатной оси  $OY$  для  $\tilde{X} = 0,3$  (Рисунок 2а) и  $\tilde{X} = 0,5$  (Рисунок 2б). Результаты расчетов в  $S_2$  — (мелкая штриховая линия),  $S_6$  — (сплошная линия) и  $P_1$  — (крупная штриховая линия) приближениях сравниваются с результатами, полученными зональным методом (точки) и в  $P_3$ -приближении метода сферических гармоник (штрихпунктирная линия). Метод дискретных ординат в  $S_2$ -приближении дает завышенные значения  $\tilde{U}$  вблизи «горячей» и заниженные значения вблизи «холодной» поверхности. Расхождение результатов, полученных в  $P_1$ -приближении и зональным методом, максимально вблизи «горячей» поверхности и составляет  $29\%$  при  $\tilde{X} = 0,5$ . Погрешности  $S_2$  и  $P_1$  приближений вблизи боковой граничной поверхности становятся меньше, и как показывают расчеты, при  $\tilde{X} = 0,1$  не превышают  $9\%$ . Результаты расчетов, сделанных в  $S_6$ -приближении, практически совпадают с данными расчетов по зональному методу.

На Рисунке 3 представлены распределения плотности результирующего потока излучения на «горячей» поверхности при значениях степени черноты  $\varepsilon_1 = 1; 0,5; 0,1$ . Результаты, полученные в  $S_2$ - и  $S_6$ -приближениях, удовлетворительно согласуются с результатами расчета по зональному методу. Погрешность при  $\varepsilon_1 = 1$  составляет соответственно  $11\%$  и  $2\%$ .  $P_1$ -приближение при  $\varepsilon_1 = 1$  дает значения лучистых потоков, превышающие результаты расчета по зональному методу на  $46\%$ . Точность  $P_1$ - и  $P_3$ -приближений метода сферических гармоник при уменьшении степени черноты границы возрастает. Разность между значениями плотности лучистых потоков, полученными зональным методом и в  $P_1$ -приближении, составляет  $39\%$  при  $\varepsilon_1 = 0,5$  и  $12\%$  при  $\varepsilon_1 = 0,1$ . Точность  $S_2$ -приближения при уменьшении степени черноты ухудшается. Это объясняется

тем, что увеличивается доля отраженного излучения и в граничных условиях доминирующим становится слагаемое, учитывающее падающее на границу излучение, а собственное излучение границы становится незначительным. Так как угловое распределение интенсивности падающего на границу излучения аппроксимируется конечным числом интервалов, низкие приближения метода дискретных ординат в таких случаях могут давать неточные результаты. Более высокое  $S_6$ -приближение хорошо согласуется с зональным методом. Погрешность  $S_2$ -приближения при  $\varepsilon_1=0,5$  составляет 12%.

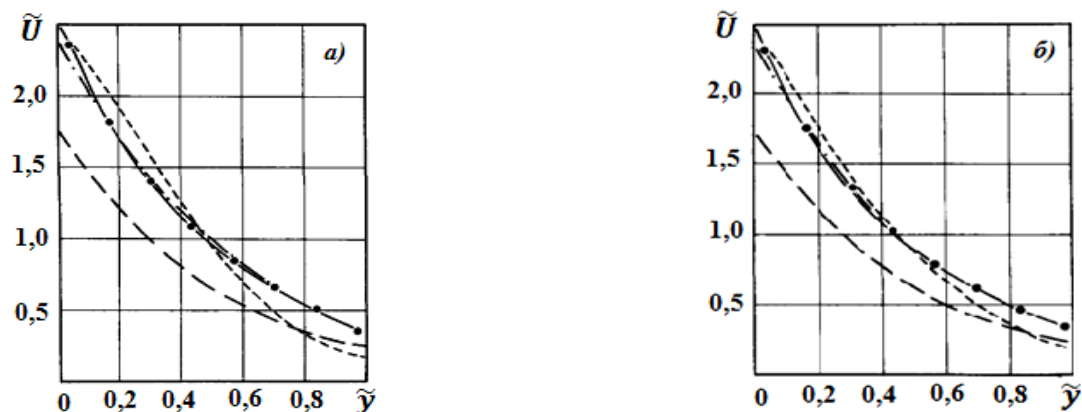


Рисунок 2. Распределение объемной плотности энергии излучения  $\tilde{U}$  в расчетной области

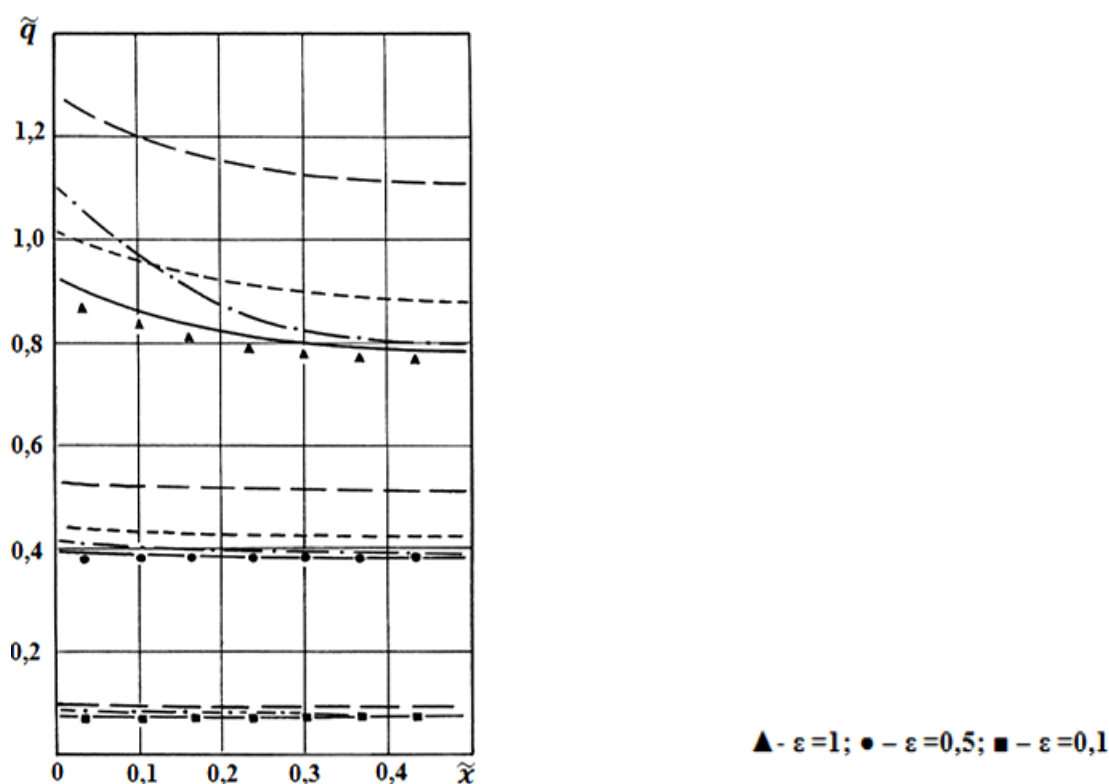


Рисунок 3. Распределения плотности результирующего потока излучения  $\tilde{q}$ .

## 2. Поглощающая и излучающая однородная среда и абсолютно черные границы.

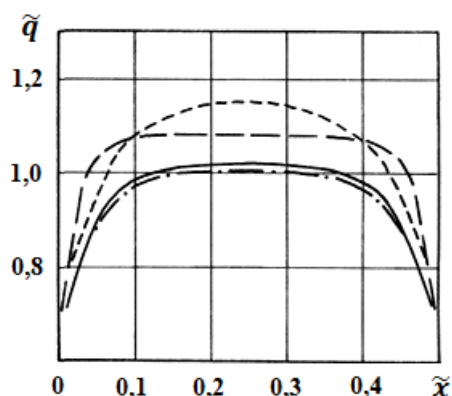


Рисунок 4. Распределение плотности результирующего потока излучения при  $\tau = 10$ .

Расчеты проводились при следующих исходных данных:  $\tilde{E}_1 = \tilde{E}_2 = \tilde{E}_3 = \tilde{E}_4 = 0$ ;  $\tilde{E}_g = 1$ ;  $\varepsilon_1 = \varepsilon_2 = \varepsilon_3 = \varepsilon_4 = 1$ ; альbedo рассеяния  $\omega = 0$ ; оптическая толщина среды  $\tau = 0,1; 1,0; 10$ . На Рисунке 4 представлены распределения плотности результирующего потока излучения к поверхности 1 для значения оптической толщины среды  $\tau = 10$ . Как показывают расчеты, отличие результатов расчета в  $S_6$ -приближении от точного решения (штрихпунктирная линия) для всех значений оптической толщины не превышает 6%. При  $\tau = 0,1$  отличие результатов расчета в  $P_1$ -приближении от точного решения составляет 106%, а при  $\tau = 10$  погрешность уменьшается до 8%. Точность  $S_2$ -приближения метода дискретных ординат выше по сравнению с  $P_1$ -приближением при малых и промежуточных значениях оптической толщины среды. При  $\tau = 10$   $S_2$  и  $P_1$ -приближения имеют погрешности одинакового порядка.

### Список литературы:

1. Абдуллин А. М., Казеннов А. А., Хаматвалеев Р. А., Харичко М. А. О применении модели широкой полосы при исследовании радиационного теплообмена // Тепло- и массообмен в химической технологии: межвуз. сб. науч. тр. Казань: КХТИ, 1988. С. 10-16.
2. Абдуллин А. М. Численный метод определения температуры излучающей стенки в трубчатых печах // Известия вузов: Проблемы энергетики. Казань: КГЭУ, 2011. №11-12. С. 30-39.
3. Fiveland W. A. Discrete-ordinates solutions of the radiative transport equation for rectangular enclosures // Journal of heat transfer. 1984. V. 106. №4. P. 699-706.

### References:

1. Abdullin, A. M., Kazennov, A. A., Khamatvaleev, R. A., & Kharichko, M. A. (1988). On the application of the broadband model in the study of radiative heat transfer. In: *Heat and mass transfer in chemical technology. Interuniversity collection. Kazan: Kazan Institute of Chemical Technology, 10-16.* (in Russian).
2. Abdullin, A. M. (2011). Numerical method for determining the temperature of radiating wall in tube furnaces. In: *Proceedings of the higher educational institutions. Energy sector problems*, (11-12), 30-39. (in Russian).
3. Fiveland, W. A. (1984). Discrete-ordinates solutions of the radiative transport equation for rectangular enclosures. *Journal of heat transfer*, 106(4), 699-706.

*Работа поступила  
в редакцию 18.04.2019 г.*

*Принята к публикации  
22.04.2019 г.*

---

*Ссылка для цитирования:*

Абдуллин А. М. Численный расчет лучистого теплообмена в двухмерной прямоугольной области // Бюллетень науки и практики. 2019. Т. 5. №5. С. 13-18. <https://doi.org/10.33619/2414-2948/42/01>.

*Cite as (APA):*

Abdullin, A. (2019). Numerical Calculation of Radiative Heat Transfer in Two-dimensional Rectangular Zone. *Bulletin of Science and Practice*, 5(5), 13-18. <https://doi.org/10.33619/2414-2948/42/01>. (in Russian).