

821-832 Print. **12.** Samarin Yu.P., Sorokin O.V. O polzuchesti polivinilchloridnogo plastikata pri pere-mennyy zagruzke. DAN SSSR. 1970. Vol. 195, **2.** 333-336 Print. **13.** Kregers A.F., Vilks U.K., Le-jtane M.Ya. Pryamaya i obratnaya polzuchest' nelinejnogo polimernogo materiala. Mehanika polimerov. 1973. **5.** 786-795 Print. **14.** Bugakov I.I. Polzuchest' polimernyh materialov. Moscow: Nauka, 1973. 287 Print. **15.** More J.J., Garbow B.S., Hillstrom K.E. Users guide to minipack. Argone National Laboratory Publication ANL-80-74. 1980. 640-650 Print.

Поступила (received) 06.10.2014

УДК 517.928 : 536.24

**A.M. ПОГРЕБИЦКАЯ**, доцент, Национальная академия природоохранного и курортного строительства, Симферополь

## НАХОЖДЕНИЕ ПЛОТНОСТИ ПОТОКА ТЕПЛА В ПЛАСТИНЕ ТЕПЛОВОГО РАДИАТОРА С ПОМОЩЬЮ АСИМПТОТИЧЕСКОГО ГИБРИДНОГО ВКБ-ГАЛЕРКИН ПОДХОДА

В работе представлено решение задачи о нахождении плотности теплового потока в пластине радиатора. Цель работы – применение асимптотического гибридного подхода к нелинейным дифференциальным уравнениям, которые описывают процессы теплообмена в различных конструкциях. Для нахождения недостающего значения производной функции найдено замкнутое аналитическое решение.

**Ключевые слова:** асимптотические методы, двойной гибридный ВКБ-Галеркин метод, плотность теплового потока, пластина теплового радиатора

**1 Введение.** Большинство математических моделей реальных процессов имеют ряд существенных особенностей, которые не позволяют исследователям получать точные аналитические решения. Такими особенностями являются, например, нелинейности в уравнениях, переменные коэффициенты, границы сложной формы и другие. Для решения подобных задач исследователи вынуждены применять прямые численные или приближенные аналитические методы. Среди приближенных аналитических методов важное место занимают асимптотические методы возмущений с малым параметром, который естественно возникает в уравнениях или вводится искусственно [1, 2].

Как указано в ряде работ [3, 4], одним из эффективных асимптотических подходов являются гибридные методы, идея которых заключается в соединении любого асимптотического разложения (метод возмущений, ВКБ и другие) и метода Галеркина. Использование гибридного асимптотико-численного метода на базе двойного асимптотического разложения в нелинейных

© А.М. Погребицкая, 2014

уравнениях является одним из новых направлений исследования задач теплоизлучения.

Целью исследования является применение двойного гибридного подхода к нелинейным дифференциальным уравнениям, которые описывают процессы теплообмена в различных конструкциях.

**2 Постановка задачи.** Стало общепризнанным, что отток тепла от горячего тела к холодной жидкости можно ускорить за счет расширения поверхности тела путем добавления выступающих пластин. Анализируя этот вопрос для пластины в виде кольца постоянной толщины, Чамберс и Сомерс [5] установили, что функция распределения температуры в такой пластине является решением следующей граничной задачи

$$U''(r) + \frac{\rho - 1}{(\rho - 1)r + 1} U'(r) - \beta U^4(r) = 0 ; \quad U(0) = 1 ; \quad U'(1) = 0 , \quad (1)$$

где  $U = T/T_i$ ;  $r = (r - r_i)/(r_0 - r_i)$ ;  $\rho = r_0/r_i$ ;  $\beta = (r_0 - r_i)^2 e \sigma T_i / (k \delta)$  – безразмерный параметр;  $T$  – функция распределения температуры в пластине;  $T_i$  – температура основания пластины;  $r_i, r_0$  – внутренний и внешний радиусы пластины соответственно;  $e$  – коэффициент эмиссии;  $\sigma$  – постоянная Планка;  $k$  – коэффициент теплопроводности;  $\delta$  – толщина пластины.

С математической точки зрения задача сводится к отысканию функции  $U(r)$ , а за тем, недостающих значений  $U'(0)$  для различных пар значений  $\rho$  и  $\beta$ , для того, чтобы вычислить плотность потока тепла по формуле

$$q_W = -k dT/dr \Big|_{r=r_i} = -[k T_i / (r_0 - r_i)] dU(0) / dr . \quad (2)$$

Задача (1) аналогична задаче рассмотренной в работах [4, 6] за исключением того, что теперь толщина пластины постоянна. Поэтому для (1) может быть применен подход двойного гибридного разложения, который подробно изложен в упомянутых работах и показал достаточно высокую точность результатов в задаче о теплоизлучении ребра трапецидального сечения.

### 3 Методика двойного гибридного ВКБ-Галеркин разложения

Так как гибридный метод был эффективно применен к ряду нелинейных задач для различных значений параметра при старшей производной (как при  $\varepsilon^2 < 1$ , так и при  $\varepsilon^2 \geq 1$ ), тогда рассмотрим (1) при  $\varepsilon^2 = 1$ .

Введем замену  $a(r) = \frac{\rho - 1}{(\rho - 1)r + 1}$ ,  $b(r) = 1$ , и (1) запишется в общем виде

$$\varepsilon^2 U''(r) + a(r) U'(r) - \beta b(r) U^4(r) = 0 , \quad U'(1) = 0 , \quad U(0) = 1 , \quad (3)$$

где  $\varepsilon, \beta$  – параметры,  $a(r)$ ,  $b(r)$  – некоторые функции.

Для нахождения решения уравнения (3) функция  $U$  записывается в виде ряда по степеням параметра  $\beta$

$$U(r, \beta) = U_0(r) + \beta U_1(r) + \beta^2 U_2(r) + \dots \quad (4)$$

Приравнивая коэффициенты при одинаковых степенях параметра  $\beta$ , в результате внешнего разложения получена система линейных дифференциальных уравнений для определения неизвестных функций  $U_0(r)$ ,  $U_1(r)$ ,  $U_2(r)$ ,

$$\beta^0: \varepsilon^2 U_0'' + a(r)U_0' = 0; \quad U_0(0) = 1; \quad U_0'(1) = 0; \quad (5)$$

$$\beta^1: \varepsilon^2 U_1'' + a(r)U_1' = b(r)U_0^4; \quad U_1(0) = 0; \quad U_1'(1) = 0; \quad (6)$$

$$\beta^2: \varepsilon^2 U_2'' + a(r)U_2' = 4b(r)(U_0U_1^3 + U_0^3U_1); \quad U_2(0) = 0; \quad U_2'(1) = 0.$$

Ограничиваюсь двумя слагаемыми в (4) и используя гибридный метод, ВКБ-Галеркин решение уравнения (5) находится в виде

$$U_0^H(r) = c_1 \frac{G_1(r)}{E(r)} + c_2 \frac{G_2(r)}{E(r)}, \quad (7)$$

где

$$G_{1,2}(r) = \exp\left(\int_0^r \delta_{0_{1,2}}^* \sqrt{g(\tau)} d\tau\right); \quad E(r) = \exp\left(\frac{1}{2\varepsilon^2} \int_0^r a(\tau) d\tau\right);$$

$$\delta_{0_{1,2}}^* = G \pm \sqrt{\varepsilon^{-2} + G^2}; \quad G = \frac{g(0) - g(1)}{4 \int_0^1 \sqrt{g^3(x)} dx}; \quad g(r) = \frac{a^2(r)}{4\varepsilon^2} + \frac{a'(r)}{2} - b(r).$$

Аналогично находится решение уравнения (6), то есть функция  $U_1^H$ .

$$U_1^H(r) = -\frac{G_1(r)}{\varepsilon^2(\delta_{0_2}^* - \delta_{0_1}^*)E(r)} \left( \int_0^r \frac{E(x)b(x)(U_0^H(x))^4}{\sqrt{g(x)}G_1(x)} dx + s_1 \right) +$$

$$+ \frac{G_2(r)}{\varepsilon^2(\delta_{0_2}^* - \delta_{0_1}^*)E(r)} \left( \int_0^r \frac{E(x)b(x)(U_0^H(x))^4}{\sqrt{g(x)}G_2(x)} dx + s_2 \right). \quad (8)$$

Найденные функции (7) и (8) подставляются в разложение (4) и в результате имеем

$$U^H(r) = c_1 \frac{G_1(r)}{E(r)} + c_2 \frac{G_2(r)}{E(r)} + \beta \left( -\frac{G_1(r)}{\varepsilon^2(\delta_{0_2}^* - \delta_{0_1}^*)E(r)} (c_1^4 I_1(r) + 4c_1^3 c_2 I_2(r) + \right.$$

$$6c_1^2 c_2^2 I_3(r) + 4c_1 c_2^3 I_4(r) + c_2^4 I_5(r) + s_1) +$$

$$\left. + \frac{G_2(r)}{\varepsilon^2(\delta_{0_2}^* - \delta_{0_1}^*)E(r)} (c_1^4 I_6(r) + 4c_1^3 c_2 I_1(r) + 6c_1^2 c_2^2 I_2(r) + 4c_1 c_2^3 I_3(r) + c_2^4 I_4(r) + s_2) \right), \quad (9)$$

где

$$I_1(r) = \int_0^r f(x) \exp(3\delta_{0_1}^* h(x)) dx; \quad I_4(r) = \int_0^r f(x) \exp(3\delta_{0_2}^* h(x)) dx;$$

$$I_2(r) = \int_0^r f(x) \exp\left(\left(2\delta_{0_1}^* + \delta_{0_2}^*\right)h(x)\right) dx; \quad I_5(r) = \int_0^r f(x) \exp\left(\left(4\delta_{0_2}^* - \delta_{0_1}^*\right)h(x)\right) dx;$$

$$I_3(r) = \int_0^r f(x) \exp\left(\left(\delta_{0_1}^* + 2\delta_{0_2}^*\right)h(x)\right) dx; \quad I_6(r) = \int_0^r f(x) \exp\left(\left(4\delta_{0_1}^* - \delta_{0_2}^*\right)h(x)\right) dx;$$

$$f(x) = \frac{b(x)}{E^3(x)\sqrt{g(x)}}; \quad h(x) = \int_0^x \sqrt{g(\tau)} d\tau.$$

В решение (9) входят интегралы  $I_j(r)$ ,  $j=1,6$ , которые точно не берутся. Поэтому для их оценки используется приближенный метод, основанный на методе интегрирования по частям и описанный следующей формулой

$$\begin{aligned} \int_0^r f(x) \exp(kh(x)) dx &= +\frac{1}{k} \left[ \frac{f(r)}{h'(r)} \exp(kh(r)) - \frac{f(0)}{h'(0)} \exp(kh(0)) \right] + \\ &\quad + \frac{1}{k^2} \left[ \left( \frac{f(0)}{h'(0)} \right)' \frac{\exp(kh(0))}{h'(0)} - \left( \frac{f(r)}{h'(r)} \right)' \frac{\exp(kh(r))}{h'(r)} \right] + \\ &\quad + \frac{1}{k^3} \left[ \left( \left( \frac{f(r)}{h'(r)} \right)' \frac{1}{h'(r)} \right)' \frac{\exp(kh(r))}{h'(r)} - \left( \left( \frac{f(0)}{h'(0)} \right)' \frac{1}{h'(0)} \right)' \frac{\exp(kh(0))}{h'(0)} \right] + O\left(\frac{1}{k^4}\right), \end{aligned}$$

где

$$k = 3\delta_{0_1}^*; \quad 2\delta_{0_1}^* + \delta_{0_2}^*; \quad \delta_{0_1}^* + 2\delta_{0_2}^*; \quad 3\delta_{0_2}^*; \quad 4\delta_{0_2}^* - \delta_{0_1}^*; \quad 4\delta_{0_1}^* - \delta_{0_2}^*.$$

В работе [7] доказывается  $\varepsilon$ -асимптотичность решения (9) уравнения (3).

**4 Сравнение результатов.** Для доказательства эффективности предложенного двойного асимптотического разложения на базе объединения метода Пуанкаре и ВКБ-Галеркин подхода уравнения (1) проведено сравнение результатов с уже существующими методами. Например, построено двойное разложение на базе объединения метода Пуанкаре и ВКБ-подхода, то есть к каждому уравнению системы (5)-(6) для задачи (1) был применен метод фазовых интегралов. Однако результаты, полученные с помощью гибридного ВКБ-Галеркин подхода, точнее результатов, полученных другими методами (табл. 1).

Для нахождения плотности потока тепла (2) найдено недостающее значение производной  $U'(0)$  для различных пар параметров  $\rho$  и  $\beta$ .

В работах [5, 8] задача решена численно (например, в [8] методом инвариантного погружения, обозначенным  $T$  в табл. 2). Результаты, полученные двойным гибридным ВКБ-Галеркин подходом, хорошо сочетаются с результатами из [8] и представлены в табл. 2.

Таблица 1 – Относительные ошибки гибридного ( $\Delta U^H$ ) и ВКБ ( $\Delta U^{WKB}$ ) методов для различных значений параметров внешнего разложения, %.

| $r$ | $\rho = 1,5$  |                  |               |                  | $\rho = 3,0$  |               |
|-----|---------------|------------------|---------------|------------------|---------------|---------------|
|     | $\beta = 0,4$ |                  | $\beta = 1,6$ |                  | $\beta = 0,4$ | $\beta = 1,6$ |
|     | $\Delta U^H$  | $\Delta U^{WKB}$ | $\Delta U^H$  | $\Delta U^{WKB}$ | $\Delta U^H$  | $\Delta U^H$  |
| 0,1 | 0,951         | 2,513            | 0,158         | 8,613            | 0,839         | 1,585         |
| 0,2 | 1,561         | 4,664            | 0,509         | 15,617           | 2,088         | 3,313         |
| 0,4 | 2,238         | 7,860            | 1,333         | 25,942           | 3,486         | 4,123         |
| 0,6 | 2,889         | 9,731            | 2,216         | 32,426           | 4,861         | 7,023         |
| 0,8 | 3,329         | 10,524           | 2,799         | 35,809           | 3,126         | 5,603         |
| 1,0 | 3,545         | 10,635           | 3,023         | 36,726           | 1,146         | 1,617         |

Таблица 2 – Недостающее значение производной.

| $\beta$ | $dU(0)/dr$ для $\rho = 1,5$ |         |           | $dU(0)/dr$ для $\rho = 3,0$ |         |           |
|---------|-----------------------------|---------|-----------|-----------------------------|---------|-----------|
|         | $T$                         | $U^H$   | $U^{WKB}$ | $T$                         | $U^H$   | $U^{WKB}$ |
| 0,4     | -0,3487                     | -0,3485 | -0,3462   | -0,5085                     | -0,5083 | -0,5063   |
| 0,8     | -0,5587                     | -0,5585 | -0,5497   | -0,7782                     | -0,7781 | -0,7758   |
| 1,2     | -0,7158                     | -0,7157 | -0,5911   | -0,9694                     | -0,9692 | -0,8171   |
| 1,6     | -0,8445                     | -0,8443 | -0,7134   | -1,1212                     | -1,1211 | -1,0097   |

**5 Выводы.** В результате сравнительного анализа при увеличении параметра  $\beta$  было установлено, что наибольшую погрешность результатов по сравнению с численным методом дает разложение на базе объединения метода Пуанкаре и ВКБ-подхода. Результаты двойного гибридного ВКБ-Галеркин решения были существенно близки к численным (табл. 1). Также найдено недостающее значение производной функции для дальнейших вычислений плотности потока тепла.

**Список литературы:** 1. Samoilenko V. H. Asymptotic solutions of the Couchy problem for the singular relturbed Korteweg-de Vries equation with variable coefficients / V. H. Samoilenko, Yu. I. Samoilenko // Ukrainian Mathematical Journal. – 2007. – № 1. – P. 126-139. 2. Старун І. І. Лінійні сингулярно збурені системи / І.І. Старун, М.І. Шкіль // Український математичний журнал. – 2002. – № 12. – С. 1688-1693. 3. Грицак В. З. Гібридні асимптотичні методи та техніка їх застосування / В. З. Грицак. – Запоріжжя : ЗНУ, 2009. – 226 с. 4. Gristchak V. Z. On approximate analytical solution of nonlinear thermal emission problems / V. Z. Gristchak, A. M. Pogrebitskaya // Technische Mechanik. – 2011. – V. 31, № 2. – С. 112–120. 5. Chambers R.L. Radiation in efficiency for one-dimensional heat flow in a circular fin / R.L. Chambers, E.V. Somers // Heat Transfer. – 1999. – V. 81, November. – С. 327–329. 6. Грицак В. З. Подвійний асимптотичний розклад у проблемі променевого теплообміну кільцевих ребер трапецієдальної форми / В. З. Грицак, Г. М. Погребицька // Математичні методи та фізико-механічні поля. – 2009. – Т. 52, № 3. – С. 217–223. 7. Погребицька А. М. Об оценке точности аналитического гибридного решения задачи теплопереноса / А. М. Погребицька, С. И. Смирнова // Ученые записки Таврического национального университета им. В. И. Вернадского. Серия: Физико-математические науки. – 2010. – Т. 23 (62), № 2. – С. 113–123. 8. На Ц. Вычислительные методы решения прикладных граничных задач / Ц. На. – М. : Мир, 1982. – 294 с.

**Bibliography (transliterated):** 1. Samoilenko V. H. Asymptotic solutions of the Couchy problem for the singular relturbed Korteweg-de Vries equation with variable coefficients. V. H. Samoilenko,

Yu. I. Samoilenko. Ukrainian Mathematical Journal. 2007. № 1. 126-139. Print. 2. Starun I.I. Linijni synhulyarno zbureni systemy. I.I. Starun, M.I. Shkil'. Ukrayins'kyj matematichnyj zhurnal. 2002. № 12. 1688-1693. Print. 3. Hryshchak V. Z. Hibrydni asymptotychni metody ta tekhnika yikh zastosuvannya. V. Z. Hryshchak. Zaporizhzhya: ZNU, 2009. 226 Print. 4. Gristchak V. Z. On approximate analytical solution of nonlinear thermal emission problems. V. Z. Gristchak, A. M. Pogrebitskaya. Technische Mechanik. 2011. V. 31, № 2. 112-120 Print. 5. Chambrs R.L. Radiation in efficiency for one-dimensional heat flow in a circular fin. R.L. Chambrs, E.V. Somers. Heat Transfer. 1999. V. 81, November. 327-329 Print. 6. Hryshchak V. Z. Podvijnij asymptotichnyj rozklad u problemi promenevoho teploobminu kil'cevykh reber trapeceyidal'noyi formy. V. Z. Hryshchak, H. M. Pohrebys'ka. Matematichni metody ta fizyko-mekhanichni polya. 2009. Vol. 52, № 3. 217-223 Print. 7. Pogrebickaya A. M. Ob ocenke tochnosti analiticheskogo gibridnogo resheniya zadachi teploperenosu. A. M. Pogrebickaya, S. I. Smirnova. Uchenye zapiski Tavricheskogo nacional'nogo universitet im. V. I. Vernadskogo. Seriya: Fiziko-matematicheskie nauki. 2010. Vol. 23 (62), № 2. 113-123 Print. 8. Na C. Vychislitel'nye metody resheniya prikladnyh granichnyh zadach. C. Na. Moscow: Mir, 1982. 294 Print.

Поступила (received) 05.10.2014

УДК 531.3

**Б.В. УСПЕНСКИЙ**, аспирант, НТУ «ХПИ»;  
**К.В. АВРАМОВ**, д-р техн. наук, профессор, НТУ «ХПИ»

## АНАЛИЗ СВОБОДНЫХ КРУТИЛЬНЫХ КОЛЕБАНИЙ СИЛОВЫХ ПЕРЕДАЧ МЕТОДОМ НЕЛИНЕЙНЫХ НОРМАЛЬНЫХ ФОРМ ШОУ-ПЬЕРА

В статье предложена модификация метода нелинейных нормальных форм Шоу-Пьера для исследования механических систем с кусочно-линейными упругими характеристиками. Такая модификация позволяет вдвое снизить размерность системы обыкновенных уравнений, используемой для расчета форм, увеличивая таким образом точность и быстродействие метода. Рассмотрены механические системы с двумя степенями свободы, которые описывают колебания элементов силовой передачи трехцилиндрового транспортного двигателя.

**Ключевые слова:** нелинейные нормальные формы, формы Пьера-Шоу, кусочно-линейная система, крутильные колебания, свободные колебания, силовая передача.

**Введение.** Технические системы часто включают в себя элементы, которые односторонне контактируют между собой. Такие системы моделируют разнообразные технологические процессы [1]. Кусочно-линейные системы описывают динамику механических систем с зазорами, шлицевыми соединениями, упругими муфтами, зубчатыми передачами. Такие системы могут со-вмещать крутильные, продольные и изгибные колебания [2, 3]. Поэтому мно-

© Б. В. Успенский, К. В. Аврамов, 2014