

**РАСПРЕДЕЛЕНИЕ ТЕМПЕРАТУРНОГО ПОЛЯ
В КОНЕЧНОМ ТЕПЛОИЗЛУЧАЮЩЕМ ЦИЛИНДРЕ С ПОЛОСТЬЮ**

Рассмотрим задачу о распределении температуры в конечном цилиндре с полостью (см. рисунок) при условии, что поверхность S_0 поддерживается при температуре αT_0 , нижнее основание ($z = 0$) теплоизолировано, а остальная поверхность S_1 излучает тепло по закону Стефана — Больцмана.

Определение температурного поля в цилиндре в этом случае сводится к интегрированию уравнения теплопроводности

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial u}{\partial \rho} \right) + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} = 0 \quad (1)$$

при следующих граничных условиях:

$$u|_{S_0} = \alpha, \quad \left. \frac{\partial u}{\partial z} \right|_{z=0} = 0, \quad (2)$$

$$\frac{\partial u}{\partial \nu} + h^* u^3|_{S_1} = 0, \quad (3)$$

где ν — направление внешней нормали к поверхности S_1 ;

$$\gamma = \frac{h}{l}; \quad \rho = \frac{r}{l}; \quad z = \frac{z_1}{l};$$

$$\beta = \frac{a}{l}; \quad u' = \frac{u^*}{T_0}; \quad h^* = \frac{\sigma_0 \epsilon a_0 T_0^3}{\lambda}.$$

Сведем решение задачи (1) — (3) к решению последовательности линейных краевых задач теплопроводности [1]:

$$\Delta u_{ij} = 0,$$

$$u_{ij}|_{S_0} = \alpha, \quad \left. \frac{\partial u_{ij}}{\partial z} \right|_{z=0} = 0, \quad (4)$$

$$\frac{\partial u_{ij}}{\partial \nu} + h^* u_{ij}^3|_{S_1} = 0,$$

$$u_{3j} = \frac{1}{2} (u_{1j} + u_{2j}), \quad u_{11} = \alpha, \quad \rho_{1j} \rightarrow 3, \quad j-1; \quad \rho_{2j} \rightarrow 1, \quad j,$$

где j — номер итерации.

Структуры решения краевых задач (4) представим в виде [1]

$$u_{ij} = \Phi_0 + \sum_{k,s} C_{ks}^{(ij)} X_{ks}(\rho, z) = \Phi_0 + T_{ij}, \quad (5)$$

где $X_{ks} = \omega \rho^{2k} z^{2s}$; $\Phi_0 = \alpha$; ω — уравнение кривой S_0 . Задачи (4) свеем к соответствующим задачам о минимизации функционала относительно функций T_{ij} :

$$I(T_{ij}) = \int_{\Omega} [(\text{grad } T_{ij})^2 - 2FT_{ij}] d\Omega + \int_{S_1} [h^* u_{ij}^3 T_{ij}^2 - 2f_{ij} T_{ij}] dS_1, \quad (6)$$

$$f_{ij} = - \left(\frac{\partial \Phi_0}{\partial \nu} + h^* u_{ij}^3 \Phi_0 \right) \Big|_{S_1}, \quad F = \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial \Phi_0}{\partial \rho} \right) + \frac{\partial^2 \Phi_0}{\partial z^2},$$

$$\rho_{1j} \rightarrow 3, \quad j-1, \quad \rho_{2j} \rightarrow 1, \quad j.$$

Неопределенные коэффициенты $C_{ks}^{(ij)}$ для вариационных задач (6) находятся из соответствующих систем Рунца [2].

Для краевой задачи о нелинейной теплопроводности в бесконечном полом цилиндре внутренняя поверхность которого $r = b$ поддерживается

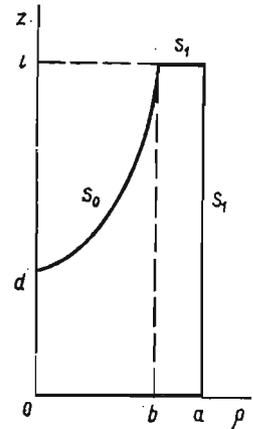


Таблица 1

u_{3j}	ρ				
	0,2000	0,2125	0,2250	0,2375	0,2500
u_T	1925,98	1856,46	1790,91	1728,90	1670,08
u_{31}	1943,29	1889,70	1839,33	1791,88	1746,67
u_{32}	1923,93	1852,05	1784,47	1720,82	1660,18
u_{33}	1926,42	1856,89	1791,53	1729,97	1671,31
u_{34}	1926,11	1856,29	1790,65	1728,83	1669,93
u_{35}	1925,15	1856,37	1790,76	1728,97	1670,10
u_{36}	1926,14	1856,36	1790,75	1728,95	1670,08
u_{37}	1926,14	1856,36	1790,75	1728,96	1670,08

при постоянной температуре αT_0 , а внешняя $r = a$ излучает тепло по закону Стефана — Больцмана, можно получить точное решение.

Если принять

$$a_0 = 1 \text{ м}, \quad \gamma = \frac{b}{a_0}, \quad \rho = \frac{r}{a_0}, \quad \beta = \frac{a}{a_0}, \quad u = \frac{u^*}{T_0}; \quad h^* = \frac{\sigma \epsilon a_0 T_0^3}{\lambda},$$

Таблица 2

ϵ	ρ					
	0,00	0,05	0,10	0,15	0,20	0,25
1,0					1866	1531
					1848	1488
					1835	1501
0,8	1913	1872	1762	1617	1480	1377
	1909	1866	1756	1618	1489	1374
	1906	1864	1756	1626	1499	1372
0,6	1173	1168	1156	1137	1110	1066
	1170	1165	1150	1125	1092	1056
	1166	1160	1143	1116	1085	1055
0,4	919	916	908	894	877	860
	927	924	917	907	894	882
	932	930	924	914	900	879
0,2	868	866	861	853	846	843
	841	840	837	831	821	804
	833	832	829	822	813	807
0,0	733	733	731	727	717	696
	742	741	737	730	723	719
	745	744	740	734	726	712

то для нелинейной краевой задачи получим

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial u}{\partial \rho} \right) = 0, \quad u|_{\rho=\gamma} = \alpha, \quad (7)$$

$$\frac{\partial u}{\partial \rho} + h^* u^4|_{\rho=\beta} = 0.$$

Точное решение имеет вид $u_T = \alpha \left(1 - 0,5734044 \ln \frac{\rho}{\gamma} \right)$.

Решение краевой задачи (7) сведем к решению последовательности линейных краевых задач аналогично (4), структуры решений которых выберем в виде

$$u_{ij} = f + \psi_{ij},$$

где

$$\psi_{ij} = \sum_k C_k^{(j)} X_k(\rho); \quad j = \frac{\alpha \rho^2}{\gamma^2}; \quad X_k = (\rho^2 - \gamma^2) \rho^{2k}.$$

Неопределенные коэффициенты $C_k^{(j)}$ находятся из систем Ритца для последовательности соответствующих краевых задач относительно функций $\psi_{ij}(\rho)$.

В табл. 1 приведены значения температуры в отдельных точках полого бесконечного цилиндра для точного решения u_T и приближенных решений

Таблица 3

z	ρ					
	0,00	0,05	0,10	0,15	0,21	0,25
1,0					1894	1535
					1888	1515
					1854	1540
0,8					1930	1679
					1920	1655
					1923	1661
0,6					1844	1598
					1830	1614
					1839	1610
0,4				1911	1695	1513
				1907	1675	1500
				1900	1664	1497
0,2	2000	1943	1809	1647	1492	1383
	2000	1943	1802	1633	1480	1360
	2000	1937	1788	1606	1455	1352
0,0	1460	1431	1364	1289	1232	1188
	1433	1397	1322	1274	1261	1214
	1365	1353	1325	1297	1278	1207

$u_{3j}(\rho)$ для $j = \overline{1,7}$ при трех координатных функциях и следующих значениях:

$$\gamma = 0,1875, \quad \beta = 0,25, \quad h^* = 5896 \cdot 10^{-9}, \quad \alpha = 2000.$$

В табл. 2, 3 приведены результаты расчета краевой задачи (1) — (3) для 15, 21 и 28 координатных функций, когда полость имеет форму полусферы ($\beta = 0,1875$) (см. табл. 2) и полуэллипсоида вращения ($\gamma = 0,1875, d = 0,2$) (см. табл. 3) и при следующих значениях: $\gamma = 0,1875, \beta = 0,25, l = 1, \alpha = 2000, h^* = 0,5896 \cdot 10^{-9}$.

1. Канторович Л. В., Крылов В. И. Приближенные методы высшего анализа.— М.: Физматгиз, 1962.— 279 с.
2. Рвачев В. Л., Слесаренко А. П., Сафонов Н. А. О решении стационарных нелинейных краевых задач теплопроводности.— Докл. АН УССР. Сер. А, 1974, № 11, с. 1015—1021.

Институт проблем
машиностроения АН УССР

Поступила в редколлегию
02.01.79