

Приклади. 1. Процес дифузії без зносу з перехідною густиною /5/ при $C = 0$, керований стійким процесом з показником $1/2$, за формулою /11/ є процесом Коші з перехідною густиною

$$\int_0^{\infty} \frac{\theta}{\sqrt{2\pi t^3}} e^{-\frac{\theta^2}{2t}} \frac{1}{\sqrt{2\pi Dt}} e^{-\frac{x^2}{2Dt}} dt = \frac{\theta D}{\pi(\theta^2 D + x^2)}, \theta > 0. \quad /13/$$

2. Випадковий процес з перехідною густиною /10/ при $C = 0$, керований стійким процесом з показником $1/2$, за формулою /12/ є процесом логарифмічно Коші з перехідною густиною

$$\int_0^{\infty} \frac{\theta}{\sqrt{2\pi t^3}} e^{-\frac{\theta^2}{2t}} \frac{1}{x\sqrt{2\pi Dt}} e^{-\frac{\ln^2 x}{2Dt}} dt = \frac{\theta\sqrt{D}}{\pi x(\theta^2 D + \ln^2 x)}, \theta > 0. \quad /14/$$

Таким чином, випадкова континуальна згортка /11/ і випадкова континуальна ампліфікація /12/ дають змогу будувати нові стохастичні процеси, вказавши твірний і керуючий.

1. К в і т І.Д. Випадкова континуальна згортка // Вісн. Львів. ун-ту. Сер. мех.-мат. 1973. Вип.8. С.20-29. 2. К в і т І.Д., К о с а р ч и н Б.М. Випадкова континуальна ампліфікація // Вісн. Львів. ун-ту. Сер. мех.-мат. 1987. Вип.28. С.75-79.

Стаття надійшла до редколегії 29.06.87

УДК 536.12

Б.В.Ковальчук

ТЕПЛОПРОВІДНІСТЬ ОХОЛОДЖУЮЧОЇ ПЛАСТИНКИ З ТОНКИМ ВКЛЮЧЕННЯМ

Розглянемо пластинку товщиною 2δ , яка містить чужорідне включення такої самої товщини і ширини $2h \leq 2\delta$. Система охолоджується від температури t_h до температури t_0 .

Теплофізичні характеристики системи як єдиного цілого подасмо у вигляді

$$P(x) = P_1 + (P_0 - P_1)N(x), \quad /1/$$

де P_1 , P_0 - теплофізичні характеристики основного матеріалу і включення;

$$N(x) = S_-(x+h) - S_+(x-h);$$

$$S_{\pm}(z) = \begin{cases} 1, & z > 0, \\ 0.5 \pm 0.5, & z = 0, \\ 0, & z < 0. \end{cases}$$

Оскільки включення тонке, то [2]

$$\lim_{h \rightarrow 0} (N(x)/2h) = \delta(x), \quad /2/$$

де $\delta(x)$ - дельта-функція Дірака.

З огляду на /2/ при $h \rightarrow 0$ коефіцієнти теплопровідності, тепловіддачі з поверхонь $Z = \pm \delta$ і об'ємної теплоємності запишемо у вигляді

$$\begin{aligned} \lambda(x) &= \lambda_1 + \Lambda_0(1 - K_\lambda)\delta(x), \\ \alpha(x) &= \alpha_1 + A_0(1 - K_\alpha)\delta(x), \\ C_v(x) &= C_{v1} + R_0(C_0 - K_S C_1)\delta(x), \end{aligned} \quad /3/$$

де введені позначення $\Lambda_0 = 2\lambda_0 h$, $A_0 = 2\alpha_0 h$, $R_0 = 2S_0 h$, $K_p = \rho_1/\rho_0$.

Підставляючи /3/ у рівняння теплопровідності неоднорідного тіла [1]

$$(\partial/\partial x)[\lambda(x)(\partial T/\partial x) - (\alpha(x)/\delta)T] = C_v(x)\dot{T}, \quad /4/$$

одержуємо диференціальне рівняння з сингулярними коефіцієнтами

$$(\partial^2 T/\partial x^2) + L(\partial T/\partial x) + \chi_1^2 T - M T_* \delta(x) = (\dot{T}/a_1) + F \dot{T}_* \delta(x), \quad /5/$$

де

$$\begin{aligned} L &= (\Lambda_0/\lambda_1)(1 - K_\lambda), \quad M = (A_0/\delta\lambda_1)(1 - K_\alpha), \quad F = (R_0/\lambda_1)(C_0 - K_S C_1), \\ \chi_1^2 &= (\alpha_1/\lambda_1\delta), \quad a_1 = \lambda_1/C_{v1}, \quad \delta'(x) = (d\delta(x))/dx, \quad \dot{T} = \partial T/\partial \tau, \end{aligned}$$

$$T_* = (1/2)(T|_{x=0^+} + T|_{x=0^-}).$$

Застосуємо до /5/ перетворення Лапласа по τ . У результаті дістаємо

$$\bar{T}'' + L\bar{T}'\delta'(x) - \chi_1^2 \bar{T} = [(M + Fs)\bar{T}_* - Ft_H]\delta(x) - (t_H/a_1). \quad /6/$$

Загальний розв'язок /6/ має вигляд

$$\bar{T} = -[(M + Fs)\bar{T}_* - Ft_H](e^{-\gamma_1|x|}/2\gamma_1) - L\bar{T}'_*(e^{-\gamma_1|x|}/2)\text{sign } x + (t_H/a_1\gamma_1^2), \quad /7/$$

де

$$\gamma_1 = \sqrt{(s/a_1) + \chi_1^2}.$$

Після диференціювання /7/ по x знаходимо значення \bar{T}_* і \bar{T}'_* . Тоді розв'язок /7/ запишемо у вигляді

$$\bar{T} = \frac{t_H}{a_1 \gamma_1^2} \left(1 + \frac{F a_1 x_1^2 - M}{2 \gamma_1^2 + F s + M} e^{-|x| \gamma_1} \right) \frac{t_H}{a_1} \left\{ \gamma_1^{-2} + (F a_1 x_1^2 - M) e^{-|x| \gamma_1} \right. \\ \left. \times \left[\frac{1}{\gamma_1^2 (F s + M)} + \frac{4}{F^3 \psi(s)} - \frac{2}{F^2 \gamma_1 \lambda(s)} \right] \right\}, \quad /8/$$

де

$$\psi(s) = (s - s_3) \chi(s); \quad \chi(s) = (s - s_1)(s - s_2); \quad s_3 = -(M/F);$$

$$s_{1,2} = ((2/a_1 F) - M)/(1/F) \pm (2/a_1 F^2) \sqrt{1 - F a_1 (M - F a_1 x_1^2)}$$

Переходячи тепер у /8/ від зображень до оригіналів, одержуємо

$$T = t_H \left\{ e^{-M t} \operatorname{erfc}(|x|/2\sqrt{a_1 \tau}) + \psi^+(|x|, \tau, s_3, w_3) + (4/F^2) w_3^2 \times \right. \\ \left. \times \left[\sum_{i=1}^3 \frac{\psi^+(|x|, \tau, s_i, w_i)}{\psi'_s(s_i)} - \frac{F}{2} \sum_{i=1}^2 \frac{\psi^-(|x|, \tau, s_i, w_i)}{w_i \chi'_s(s_i)} \right] \right\}, \quad /9/$$

де

$$\psi^\pm(|x|, \tau, s_i, w_i) = (e^{s_i \tau}/2) [e^{-|x| w_i} \operatorname{erfc}(|x|/2\sqrt{a_1 \tau} - \sqrt{a_1 \tau} w_i) \pm \\ \pm e^{|x| w_i} \operatorname{erfc}(|x|/2\sqrt{a_1 \tau} + \sqrt{a_1 \tau} w_i)], \quad w_i = \sqrt{x_1^2 + (s_i/a_1)}, \quad M i_1 = (\alpha_1/C_{v1} \delta); \\ \operatorname{erfc} z = 1 - \operatorname{erf} z; \quad \operatorname{erf} z - \text{інтеграл ймовірності.}$$

У безрозмірних величинах і параметрах розв'язок /9/ має вигляд

$$\theta = e^{-M t} \operatorname{erfc}(|x|/2\sqrt{F_0}) + \psi^+(|x|, F_0, s_3, \Omega_3) + (4/f^2) \Omega_3^2 \times \\ \left[\sum_{i=1}^3 \frac{\psi^+(|x|, F_0, s_i, \Omega_i)}{\psi'_s(s_i)} - \frac{f}{2} \sum_{i=1}^2 \frac{\psi^-(|x|, F_0, s_i, \Omega_i)}{\Omega_i \chi'_s(s_i)} \right], \quad /10/$$

де

$$x = x/\delta; \quad F_0 = (a_1 \tau/\delta^2); \quad \Omega_i = \sqrt{B i_1 + S_i};$$

$$B i_1 = (\alpha_1 \delta/\lambda_1); \quad S_i = S_i (\delta^2/a_1); \quad s_3 = -(m/f);$$

$$s_{1,2} = ((2/f) - m)(1/f) \pm (2/f^2) \sqrt{1 - f(m - f B i_1)};$$

$$f = F \lambda_1 / \delta = (2\beta/K_s)(K_c^{-1} - K_s) = 2\beta((1/K_{cv}) - 1); \quad K_{cv} = C_{v1}/C_{v0};$$

$$m = M \delta = ((2 B i_0 \beta)/K_\lambda)(1 - K_\alpha); \quad \beta = h/\delta; \quad B i_0 = (\alpha_0 \delta/\lambda_0);$$

$$\psi^\pm(|x|, F_0, s_i, \Omega_i) = (e^{s_i F_0}/2) [e^{-|x| \Omega_i} \operatorname{erfc}(|x|/2\sqrt{F_0} - \Omega_i \sqrt{F_0}) \pm \\ \pm e^{|x| \Omega_i} \operatorname{erfc}(|x|/2\sqrt{F_0} + \Omega_i \sqrt{F_0})].$$

При $F_0 = 0, X = 0$ маємо $\theta = 1$. А при $F_0 > 0, X = 0$ одержуємо

$$\theta = \frac{4}{f^2} \Omega_3^2 \frac{e^{s_1 F_0}}{(s_1 - s_2)(s_1 - s_3)} - \frac{e^{s_2 F_0}}{(s_1 - s_2)(s_2 - s_3)} + \frac{e^{s_3 F_0}}{(s_1 - s_3)(s_2 - s_3)} - \frac{f e^{s_1 F_0}}{2\Omega_1(s_1 - s_2)} \operatorname{erf}(\Omega_1 \sqrt{F_0}) + \frac{f e^{s_2 F_0}}{2\Omega_2(s_1 - s_2)} \operatorname{erf}(\Omega_2 \sqrt{F_0}). \quad /11/$$

І. К о л я н о Ю. М., К у л и к А. Н. Температурные напряжения от объемных источников. К., 1983. 2. К о р н Г., К о р н Т. Справочник по математике для научных работников и инженеров. М., 1968.

Стаття надійшла до редколегії 23.03.87

УДК 517.514

Л. М. Лісевич

ДЕЯКІ УЗАГАЛЬНЕННЯ ЛЕМИ ДЕМИДОВИЧА

Лема Демидовича [1]. Якщо функція $\varphi(x)$ неперервна та обмежена на $[x_0, +\infty[$ /або на $]-\infty, x_0]$ /, то, яке б не було число τ , можна вказати послідовність $x_n(\tau) \rightarrow +\infty$ /або $x_n(\tau) \rightarrow -\infty$ / таку, коли

$$\lim_{n \rightarrow \infty} (\varphi(x_n + \tau) - \varphi(x_n)) = 0. \quad /1/$$

Розглянемо деякі наслідки, які випливають з цієї леми.

Наслідок I. Якщо функція $\varphi(x, y)$ неперервна й обмежена на $[x_0, +\infty[$ /або $]-\infty, x_0]$ /, визначена та неперервна для всіх $y \in Y$ рівномірно відносно x , то, яке б не було число τ , можна вказати послідовність $x_n(\tau) \rightarrow +\infty$ /або $x_n(\tau) \rightarrow -\infty$ /, коли

$$\lim_{n \rightarrow \infty} (\varphi(x_n + \tau, y) - \varphi(x_n, y)) = 0 \quad /2/$$

рівномірно відносно $y \in Y$.

Доведення наслідку випливає безпосередньо з нерівності

$$|\varphi(x_n + \tau, y) - \varphi(x_n, y)| \leq |\varphi(x_n, y) - \varphi(x_n, y_0)| + |\varphi(x_n + \tau, y) - \varphi(x_n + \tau, y_0)| + |\varphi(x_n + \tau, y_0) - \varphi(x_n, y_0)|,$$

де $y_0 \in Y$.