

## КВАДРАТУРНІ АЛГОРИТМИ ПОБУДОВИ ДИНАМІЧНИХ МОДЕЛЕЙ СТАЦІОНАРНИХ ВИМІРЮВАЛЬНИХ ПЕРЕТВОРЮВАЧІВ

**Abstract.** Effective quadratic algorithms for calculating stationary measuring transducers parameters are proposed for accuracy and error tolerance of experimental data, which can be used as a basis for constructing software for universal application packages and specialized calculators

### Постановка задачі

Сутність побудови динамічних моделей вигляду

$$\sum_{i=0}^r A_i(t) y^{(i)}(t) = f(t), \quad t \in [0, T],$$
 при  $a_{ij} = \text{const}$  на основі квадратурних

формул складається, як уже зазначалося, у зведенні задачі до розв'язання апроксимуючих систем алгебраїчних рівнянь, отриманих заміною інтегралів кінцевими сумами. Розглянута в цьому параграфі методика базується на використанні формули трапецій, перевагою якої є простота реалізації і висока стійкість обчислювальних алгоритмів [1 – 5].

Загальна схема реалізації квадратурного алгоритму отримання інтегральних моделей ВП полягає в формуванні системи лінійних алгебраїчних рівнянь відносно невідомих параметрів з матрицею лівої

частини вигляду 
$$A_{ij} = \int_0^{t_i} \frac{(t_i - s)^{m-1}}{(m-1)!} f(s) ds - y(t_i) + \sum_{k=0}^{m-j-1} C_k \frac{t_j^{k+j}}{(k+j)!},$$
 і правої

частини вигляду 
$$b_j = \int_0^{t_j} \frac{(t_j - s)^{m-1}}{(m-1)!} f(s) ds - y(t_j) + \sum_{\nu=0}^{m-1} C_\nu \frac{t_i}{V!}.$$

До цих виразів входять інтеграли

$$B_{ij} = \int_0^{t_j} \frac{(t_j - s)^{i-1}}{(i-1)!} y(s) ds, \quad R_j = \int_0^{t_j} \frac{(t_j - s)^{m-1}}{(m-1)!} f(s) ds. \quad (1)$$

### Розв'язання задачі

Використовуючи біном Ньютона для подання виразів  $(t_j - s)^{i-1}$ ,  $(t_j - s)^{m-1}$ , отримаємо

$$B_{ij} = \int_0^{t_j} \frac{(t_j - s)^{i-1}}{(i-1)!} f(s) ds = \frac{1}{(m-1)!} \sum_{l=0}^{i-1} C_{i-1}^l t^{i-1-l} (-1)^l \int_0^{t_j} s^l y(s) ds, \quad (2)$$

$$R_j = \int_0^{t_j} \frac{(t_j - s)^{m-1}}{(n-1)!} f(s) ds = \frac{1}{(n-1)!} \sum_{k=0}^{m-1} C_n^k t_j^{m-1-k} (-1)^k \int_0^{t_j} s^k y(s) ds, \quad (3)$$

$$\text{де } C_n^m = \frac{n!}{m!(n-m)!}.$$

Введемо позначення:

$$D_{ij} = \int_0^{t_j} s^l f(s) ds, \quad Q_{jk} = \int_0^{t_j} s^k f(s) ds, \quad (4)$$

$$(j = \overline{1, m}, l = \overline{0, i-1}, k = \overline{0, n-1}).$$

Застосовуючи для обчислення інтегралів  $D_{jl}$ ,  $Q_{jk}$  формулу трапецій, отримаємо

$$D_{jk} = \int_0^{t_j} s^l y(s) ds = \left[ (jR)^l y(jR) + 2 \sum_{p=1}^{j-1} (ph)^l y(ph) \right] h, \quad (5)$$

$$Q_{jk} = \int_0^{t_j} s^k f(s) ds = \left[ (jh)^k f(jh) + 2 \sum_{p=1}^{j-1} (ph)^k f(ph) \right] h.$$

Далі отримаємо розрахункові вирази для  $B_{ji}$ ,  $R_j$ :

$$B_{ji} \approx \frac{1}{(i-1)!} \sum_{l=0}^{i-1} C_{i-1}^l t_j^{i-1-l} \left[ (jh)^l y(jh) + 2 \sum_{p=1}^{j-1} (ph)^l y(ph) \right] h, \quad (6)$$

$$R_j \approx \frac{1}{(n-1)!} \sum_{k=0}^{n-1} C_{n-1}^k t_j^{n-1-k} \left[ (jh)^k f(jh) + 2 \sum_{p=1}^{j-1} (ph)^k f(ph) \right] h. \quad (7)$$

Елементи матриці системи лінійних рівнянь

$$\tilde{A} \cdot \tilde{q} = \tilde{b}, \quad (8)$$

де

$$\tilde{A} = [A_{ij}]_{i,j=1}^m, \quad \tilde{b} = (\tilde{b}_1, \dots, \tilde{b}_m)^T,$$

$$\tilde{A}_{ij} = \frac{1}{(j-1)!} + \sum_{k=0}^{N_i} W_{ik} (t_i - t_k)^{j-1} \tilde{y}(t_k) - \sum_{l=0}^{m-j-1} C_l \frac{t_i^{l+j}}{(l+j)!},$$

$$1 \leq N_i \leq N,$$

$$\tilde{b}_i = \frac{1}{(m-1)!} + \sum_{k=0}^{M_i} W_{ik} (|t_i - t_k|)^{m-1} f(t_k) + \sum_{\nu=0}^{m-1} C_\nu \frac{t_i^\nu}{\nu!},$$

$$1 \leq N_i \leq N,$$

і правої частини формуються відповідно до виразів

$$A_{ji} = B_{ji} - \sum_{k=0}^{m-i-1} C_k \frac{t_j^{k+i}}{(k+i)!}, \quad (9)$$

$$F_j = R_j - y(t_j) + \sum_{i=0}^{m-1} C_i \frac{t_j^i}{i!}. \quad (10)$$

Отже, методика інтегрального методу розрахунку параметрів моделі  $\sum_{i=0}^r A_i(t)y^{(i)}(t) = f(t)$ ,  $t \in [0, T]$ , із застосуванням формули трапеції така. Числові значення вхідного сигналу  $f(t)$  і вихідного сигналу  $y(t)$  в точках  $t = t_j$ ,  $j = \overline{1, m}$  задані як вихідні дані. Послідовно виконуються такі операції:

1. Обчислення інтегралів (4) за допомогою квадратурних формул.
2. Обчислення  $B_{ji}$ ,  $R_j$  за формулами (6), (7).
3. Формування матриці системи (8) за формулою (3).
4. Формування правої частини системи за формулою (10).
5. Розв'язок системи (8).

З метою перевірки працездатності та ефективності зазначеної методики і розробленого комплексу програм розглянемо ряд модельних прикладів [6 – 8]. Вважаємо, що вхідний і вихідний сигнали задані аналітично та, крім цього, відомі початкові умови і порядок моделі. Вихідні дані наведено в табл. 1. Результати розрахунку параметрів для цих прикладів і їх точні значення подано в табл. 2. Відносна похибка розрахунку параметрів не перевищує  $\delta < 0,775\%$ .

Таблиця 1

Вихідні дані для розрахунку параметрів моделі

$T$	$F(t)$	$y(t)$	$C_0$	$C_1$	$C_2$	$C_3$	$C_4$	$C_5$
1	$6\sin t + \cos t$	$\sin t$	0	—	—	—	—	—
2	$3\sin t + 2\cos t$	$\sin t$	0	1	—	—	—	—
3	$e^{-t} \cos t(10t-11) + e^{-t} \sin t(9t-2)$	$te^{-t} \cos t$	0	1	2	—	—	—
4	$120(t^5 + t^4 + t^3 + t^2 + t)$	$t^5$	0	0	0	0	—	—
5	$720(t^6 + t^5 + t^4 + t^3 + t^2 + t)$	$t^6$	0	0	0	0	0	—

Розв'язані модельні приклади з введенням випадкових похибок з нормальним законом розподілу, середньоквадратичне значення якого становить  $\delta$  відсотків від амплітудних значень вхідного  $f(t)$  і вихідного  $y(t)$  сигналів. Результати розрахунку одного з таких прикладів (див. табл. 1,

$h = 0,1, m = 2$ ) на інтервалі  $[0, 1]$  наведено в табл. 3. Відносна похибка  $\delta$  для цього прикладу не перевищує 2,97 %

На підставі отриманих результатів можна зробити висновок, що розглянуті алгоритми є достатньо ефективними щодо точності і стійкості до похибок експериментальних даних та можуть бути основою для побудови програмних засобів для універсальних пакетів прикладних програм і спеціалізованих обчислювачів.

Розглянемо випадок, коли похідні від вихідного сигналу в початковій точці невідомі або важко вимірні [7, 8]. Перетворимо (8), переносючи всі невідомі в ліву частину:

$$\sum_{j=1}^m B_{ji} q_i - \sum_{k=0}^{m-1} C_k \frac{t_j^k}{k!} - \sum_{l=1}^m q_l \sum_{k=0}^{m-l-1} \frac{t_j^{k+l}}{(k+l)!} C_k = R_j - y(t_j). \quad (11)$$

У лівій частині рівняння (11) перші дві суми є лінійними виразами відносно шуканих параметрів  $q_i$  і  $C_k$ , а остання – нелінійна щодо невідомих  $q_i$  і  $C_k$  у зв'язку з наявністю їхніх добутків. Коефіцієнти при  $C_k$  ( $k = 1, 2, \dots, n-1$ ) і при добутках  $q_i, C_k$  пов'язані певною залежністю, що дозволяє перейти від (11) до системи наступного вигляду

$$\sum_{j=1}^m B_{ij} q_i - C_0 - q_1 \sum_{k=0}^{m-2} \frac{t_j^{k+1}}{(k+1)!} C_k = R_j - y(t_j), j = 1, 2, \dots, n. \quad (12)$$

Таблиця 2

Значення параметрів моделі

$T$	$V$	$h$	$q_1$	$\tilde{q}_4$	$q_2$	$\tilde{q}_2$	$q_3$	$\tilde{q}_3$	$q_4$	$q_5$	$\tilde{q}_5$	$q_6$	$\tilde{q}_6$	$\delta = \max \frac{ q_i - \tilde{q}_i }{ q_i }$
1	10	0,1	6	5,99827	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,02
2	10	0,1	2	2,015	4	3,969	-	-	-	-	-	-	-	0,775
2	100	0,01	2	2,00015	4	3,99967	-	-	-	-	-	-	-	0,008
2	250	0,01	2	2,000069	4	3,999976	-	-	-	-	-	-	-	0,0034
2	100	0,001	2	2,000002	4	3,99999	-	-	-	-	-	-	-	0,0001
3	100	0,1	4	4,00319	-3	-2,9935	5,015	-	-	-	-	-	-	0,3
3	250	0,01	4	4,000099	-3	-3,000042	-	-	-	-	-	-	-	0,0014
4	200	0,005	2	1,9991	6	6,0108 24	23,948	120	120,09	-	-	-	-	0,075

5	400	0,005	2	1,9999	6	6,014 24	23,908	120	120, 295	720	719, 613	–	–	0,05375
6	600	0,005	2	1,9999	6	6,002 24	23,9505	120, 61	120, 61	720	715, 76	5040	5052, 80	0,2539

Таблиця 3

## Результати обчислень

Коефіцієнти	$q_1$	2,00015	2,00246	2,00312	2,0174	2,097
	$q_2$	3,99968	3,9948	3,9886	3,9724	3,8812
Випадкова похибка	$\delta$	0	0,5	1	2	4

За допомогою виключення нелінійних доданків приводимо систему (11) до системи  $n+1$  лінійних рівнянь відносно невідомих параметрів  $q_1, q_2, \dots, q_n, C_0$ . Розв'язання цієї системи дозволяє знайти значення параметрів  $q_i (i = \overline{1, n})$  і значення вихідного сигналу в початковій точці  $t_0$ . Використовуючи ці значення, можна сформувати систему алгебраїчних рівнянь для визначення значення похідних від вихідного сигналу в початковій точці.

Для апробації методики на основі запропонованого алгоритму проведено обчислювальні експерименти. Результати розрахунку для прикладів з таблиці 1 ( $m = 2, h = 0,01, N = 250$ ) і ( $m = 3, h = 0,01, N = 250$ ) наведено в таблицях 4 і 5 відповідно.

Таблиця 4

## Результати обчислювальних досліджень

	Параметри		Початкові умови	
	$q_1$	$q_2$	$C_0$	$C_1$
Точні значення	2	4	0	1
Отримано без введення початкових значень	2,000069	3,99997	$2,73 \cdot 10^{-4}$	0,99998
Отримано з введенням початкових значень	2,000033	3,99999	—	—

**Висновки**

Запропонований алгоритм розрахунку моделі ВП за невідомих початкових умов має таку особливість, що шляхом виключення нелінійних доданків вихідна нелінійна задача приводиться до лінійної. Як видно з таблиць 4 і 5, розв'язання задачі розрахунку параметрів з невідомими початковими умовами дозволяє поліпшувати точнісні властивості квадратурного алгоритму.

Результати обчислювальних досліджень

	Параметри			Початкові умови		
	$q_1$	$q_2$	$q_3$	$C_0$	$C_1$	$C_2$
Точні значення	4	-3	5	0	1	2
Отримано без введення початкових значень	4,0000099	-3,00004	5,0002	$3,178 \cdot 10^{-4}$	0,9981654	-1,99142

Таким чином, результати розв'язання модельних прикладів показують, що запропоновані алгоритми ідентифікації ВП достатньо ефективні і можуть бути застосовані для розв'язання практичних завдань.

1. Сьтнік А.А. Применение метода интегральных уравнений при решении электротехнических задач. Сьтнік А.А., Подгорный О.В. Праці Міжнар. наук.-практ. конф. Наукові дослідження – теорія та експеримент 2005, Полтава, 2005, Т. 9, С.54-58.
2. Сьтнік А.А. "Применение измерительных преобразователей неселективного действия в многосвязных системах управления", Сьтнік А.А., Протасов С.Ю., Тихоход В.А. Электронное моделирование: международный научно-практический журнал, Т.36, №2, С.113-119, 2014.
3. Diachuk O.A. The method and algorithms for identification of dynamic objects on basis of integral equations. [Diachuk O.A., Kostyan N.L., Sytnik A.A., Halmuhametova F.A.] Математичне та комп'ютерне моделювання. Серія: Технічні науки, Вип. 9, С.52-66, 2014.
4. Sagatov M.V. Mathematical modeling the multipleparameter measuring converters and optimization their metrological characteristics. Sagatov M.V., Guiyamov Sh.M., Sytnyk A.A. Proceedings of the 6th International Conference CONTROL OF POWER SYSTEMS '04, Štrbské Pleso High Tatras, Slovak Republic, 2004, pp.1-5.
5. Sytnik A. Development of the method for creating explicit integral dynamic models of measuring transducers. Sytnik A., Protasov S., Klyuchka K. Східно-Європейський журнал передових технологій, № 5/4 (89), С.40-48, 2017.
6. Sytnyk A. Methods of receipt of integral form of description of nonstationary measurings transformers with the distributed parameters. Sytnyk A.A., Protasov S.U., Klyuchka K.N., Proceedings of IV International Research and Practice Conference in European Science and Technology, Munich, Germany, 2013, Vol.I, pp.342-348.
7. Verlan A.F. The method of identification of controlled dynamic objects on the basis of integral models. [Verlan A.F., Sagatov M.V., Sytnyk A.A., Djachuk A.A.] Proceedings of the Fourth World Conference Intelligent Systems for industrial Automation, Tashkent, Uzbekistan, 2006, pp.28-40.
8. Verlan A.A. Analysis of power circuits' dynamics using generalized state-space model. [Verlan A.A., Abdusatarov B.B., Sagatov M., Sytnyk A.A.] Proceedings of Fourth World Conference Intelligent Systems for industrial Automation, Tashkent, Uzbekistan, 2006, pp.168-176.

<http://doi.org/10.5281/zenodo.3860740>

Поступила 19.09.2019р.