

## ОПТИМІЗАЦІЯ СТРУКТУРИ БАЗОВОЇ МЕРЕЖІ ВИМІРЮВАЛЬНИХ ПУНКТІВ БАГАТОПОЗИЦІЙНОЇ ДАЛЕКОМІРНОЇ СИСТЕМИ

к.т.н. М.В. Грушенко, к.т.н. В.В. Косенко,  
к.т.н. Ю.С. Литвинов, к.в.н. І.М. Майборода  
(подав д.т.н., проф. Ю.В. Стасєв)

*Проведений аналіз можливих варіантів структур багатопозиційної далекомірної системи відносно зменшення помилок вимірювання, який дозволив зробити висновки щодо вимог до побудови базової мережі вимірювальних пунктів.*

**Вступ.** Наявність у параметрах, вимірюваних багатопозиційною далекомірною системою (БДС), систематичних або повільнозмінних погрішностей приводить до зсувів оцінок параметрів траєкторії об'єкта, які необхідно враховувати або введенням відповідних виправлень, обумовлених за апріорними математичними моделями і за попередніми юстирувальними вимірами [1], або за спільними із шуканими параметрами траєкторій об'єкта оцінками [2]. Однак існують повільнозмінні погрішності, що не піддаються урахуванню. [3, 4]. До них відноситься погрішність, викликана зміною на інтервалі спостереження затримки сигналу в бортовій пристрій для прийому об'єкта. Так, у [5] на прикладі навігаційної системи містознаходження NAVSTAR обґрунтована необхідність обліку відходів бортових еталонів часу, що викликають повільнозмінні погрішності у вимірах дальності від супутників до споживача, шляхом спільної оцінки координат споживача і систематичної погрішності у вимірах. Таким чином, з урахуванням зростаючих вимог до точнісних характеристик вимірювальних систем проблема виявлення і компенсації повільнозмінних погрішностей у вимірах у даний час є **актуальною**. Одним з підходів, що дозволяє зменшити вплив помилок такого роду, є вибір структури базової мережі вимірювальних пунктів БДС [6]. Таким чином, **метою дійсної роботи** є проведення дослідження впливу взаємної геометрії вимірювальної системи й об'єкта на якісні показники спільної оцінки координат об'єкта і систематичної погрішності вимірів за спостереженнями БДС.

**1. Формалізація задачі.** Нехай з  $m$  рознесених у просторі вимірювальних пунктів з відомими координатами виробляються синхронні спостереження похилих дальностей до візуального об'єкта в довільний заданий момент часу, що супроводжуються систематичною і випадковою погрішностями, так що

$$R_i^* = R_i + \Delta + \xi_i \quad (i = \overline{1, m}), \quad (1)$$

де  $R_i^*$  – вимірювані величини;  $R_i = [(x - X_i)^2 + (y - Y_i)^2 + (z - Z_i)^2]^{1/2}$  – похила дальність „об’єкт –  $i$ -й вимірювальний пункт”;  $\Delta$  – постійна на інтервалі спостереження систематична погрішність;  $\xi_i$  ( $i = \overline{1, m}$ ) – випадкові нормально розподілені перешкоди з нульовим середнім значенням і відомою кореляційною матрицею;  $N_{\xi_{ij}} = \langle \xi_i \xi_j \rangle$  ( $i, j = \overline{1, m}$ );  $X_i, Y_i, Z_i$  ( $i = \overline{1, m}$ ) – апріорно відомі координати вимірювальних пунктів;  $x, y, z$  – координати об’єкта в заданий момент часу.

Уведемо вектор оцінюваних параметрів  $\vec{\lambda}$  у розглянутій задачі

$$\vec{\lambda} = \|x, y, z, \Delta\|^T. \quad (2)$$

Відомо [3], що потенційна точність оцінок шуканих параметрів при прийнятій моделі (1) характеризується кореляційною матрицею спільно-ефективних оцінок  $S_\lambda$ , зворотної до інформаційної матриці  $C_\lambda$ , що у розглянутому випадку представимо як

$$S_\lambda = C_\lambda^{-1} = (G^T W G)^{-1}, \quad (3)$$

де  $W = N_\xi^{-1}$  – вагова позитивно визначена матриця, зворотна до кореляційної матриці погрішностей вимірів;  $G$  – матриця похідних параметрів, вимірюваних за обумовленим:

$$G = D^{-1}F = \begin{pmatrix} R_1 & 0 \\ R_2 & \\ \dots & \\ 0 & R_m \end{pmatrix}^{-1} \begin{pmatrix} x - X_1 & y - Y_1 & z - Z_1 & R_1 \\ x - X_2 & y - Y_2 & z - Z_2 & R_2 \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ x - X_m & y - Y_m & z - Z_m & R_m \end{pmatrix}, \quad (4)$$

причому елементи всіх матриць у (3) і (4) обчислюються для істинних значень оцінюваних параметрів.

Якість спільних оцінок елементів вектора  $\vec{\lambda}$  буде тим вище, чим вище ступінь обумовленості інформаційної матриці  $C_\lambda$ . Якщо матриця  $C_\lambda$  вироджується, то кореляційна матриця спільно-ефективних оцінок елементів вектора  $\vec{\lambda} - S_\lambda$  втрачає значення. У цьому випадку досягається границя стійкого рішення розглянутої задачі й однозначне відшукування спільних оцінок шуканих параметрів неможливо. З іншого боку, виродження матриці  $C_\lambda$  означає при позитивній визначеності матриці  $W$  лінійну залежність стовпців матриці похідних  $G$ . Тому відшукування умов, при яких стовпці матриці  $G$  стають лінійно залежними, дозволить уникнути неба-

жаних ситуацій при плануванні і проведенні траєкторних вимірів.

**2. Аналіз матриці похідних параметрів.** З урахуванням позитивної визначеності матриці  $D$  ( $R_i > 0$  ( $i = \overline{1, m}$ )) будемо шукати умови лінійної незалежності стовпців матриці  $F$  (4), тобто умови, при яких

$$\text{rang } F = 4, \quad (5)$$

що, вочевидь, може виконуватися тільки за умови

$$m \geq 4. \quad (6)$$

Знайдемо умови, при яких перші три стовпці матриці лінійно залежні. Для цього розглянемо мінори порядку трьох видів

$$\nabla_{3ijk} = \begin{vmatrix} x - X_i & y - Y_i & z - Z_i \\ x - X_j & y - Y_j & z - Z_j \\ x - X_k & y - Y_k & z - Z_k \end{vmatrix} \left( \begin{matrix} i, j, k = \overline{1, m} \\ i < j < k \end{matrix} \right). \quad (7)$$

Відомо [4], що довільний мінор виразу (7) дорівнює нулю, якщо координати  $X, Y, Z$  задовольняють рівнянню площини, яка задана  $i$ -ю,  $j$ -ю та  $k$ -ю точками. Отже, всі мінори порядку 3 (7) одночасно дорівнюють нулю, якщо всі  $m$  вимірювальних пунктів і об'єкт лежать в одній площині, і перші три стовпці матриці  $F$  (4) стають лінійно залежними. Відзначимо, що умова, при якій перші три стовпці матриці  $F$  (4) лінійно незалежні, тобто пункти й об'єкт не належать одній площини, є необхідною і достатньою (при дотриманні (6)) умовою однозначного рішення задачі відшукування тільки координат об'єкта (систематична погрішність виключена з вектора оцінюваних параметрів).

Перейдемо до відшукування таких конфігурацій вимірювальна система – об'єкт, при яких всі чотири стовпці матриці  $F$  (4) взаємно лінійно залежні. Мінори порядку чотирьох матриці  $F$  (4) можна представити як

$$\nabla_{4ijkl} = - \begin{vmatrix} x & y & z & 1 & 0 \\ X_i & Y_i & Z_i & 1 & R_i \\ X_j & Y_j & Z_j & 1 & R_j \\ X_k & Y_k & Z_k & 1 & R_k \\ X_\ell & Y_\ell & Z_\ell & 1 & R_\ell \end{vmatrix} \left( \begin{matrix} i, j, k, \ell = \overline{1, m} \\ i < j < k < \ell \end{matrix} \right). \quad (8)$$

Зафіксувавши координати об'єкта та  $i$ -го,  $j$ -го і  $k$ -го пунктів одержимо після розкладання рівняння щодо координат  $\ell$ -го пункту:

$$aX_\ell + bY_\ell + cZ_\ell + d + fR_\ell = 0, \quad (9)$$

$$\text{де } \mathbf{a} = \begin{vmatrix} y & z & 1 & 0 \\ Y_i & Z_i & 1 & R_i \\ Y_j & Z_j & 1 & R_j \\ Y_k & Z_k & 1 & R_k \end{vmatrix}; \quad \mathbf{b} = \begin{vmatrix} x & z & 1 & 0 \\ X_i & Z_i & 1 & R_i \\ X_j & Z_j & 1 & R_j \\ X_k & Z_k & 1 & R_k \end{vmatrix}; \quad \mathbf{c} = \begin{vmatrix} x & y & 1 & 0 \\ X_i & Y_i & 1 & R_i \\ X_j & Y_j & 1 & R_j \\ X_k & Y_k & 1 & R_k \end{vmatrix};$$

$$\mathbf{d} = \begin{vmatrix} x & y & z & 0 \\ X_i & Y_i & Z_i & R_i \\ X_j & Y_j & Z_j & R_j \\ X_k & Y_k & Z_k & R_k \end{vmatrix}; \quad \mathbf{f} = \begin{vmatrix} x & y & z & 1 \\ X_i & Y_i & Z_i & 1 \\ X_j & Y_j & Z_j & 1 \\ X_k & Y_k & Z_k & 1 \end{vmatrix}.$$

Перенесемо член  $fR_\ell$  у праву частину рівняння (9) і зведемо дві частини у квадрат, що дозволяє одержати вираз

$$a_{11}X_\ell^2 + a_{22}Y_\ell^2 + a_{33}Z_\ell^2 + 2a_{12}X_\ell Y_\ell + 2a_{13}X_\ell Z_\ell + 2a_{23}Y_\ell Z_\ell + 2a_{14}X_\ell + 2a_{24}Y_\ell + 2a_{34}Z_\ell + a_{44} = 0, \quad (10)$$

де  $a_{11} = a^2 - f^2$ ;  $a_{22} = b^2 - f^2$ ;  $a_{33} = c^2 - f^2$ ;  $a_{12} = ab$ ;  $a_{13} = ac$ ;  $a_{23} = bc$ ;  $a_{14} = ad + f^2x$ ;  $a_{24} = bd + f^2y$ ;  $a_{34} = cd + f^2z$ ;  $a_{44} = d^2 - f^2(x^2 + y^2 + z^2)$ .

Дискримінант  $A$  рівняння (10)

$$A = \begin{vmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} & a_{14} \\ a_{23} & a_{22} & a_{23} & a_{24} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} & a_{34} \\ a_{41} & a_{42} & a_{43} & a_{44} \end{vmatrix} \quad (a_{ij} = a_{ji} \text{ при } i \neq j; i, j = \overline{1,4}) \quad (11)$$

дорівнює нулеві, а це означає, що поверхня другого порядку (10) – вироджена [4]. Конкретний вид цієї поверхні легко визначити, записавши рівняння (10) до канонічної форми:

$$\lambda_1 X_\ell'^2 + \lambda_2 Y_\ell'^2 + \lambda_3 Z_\ell'^2 = 0, \quad (12)$$

де  $\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3$  – власні значення дійсної симетричної матриці

$$H = \begin{vmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} \\ a_{23} & a_{22} & a_{23} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} \end{vmatrix} \quad (a_{ij} = a_{ji} \text{ при } i \neq j; i, j = 1, 3), \quad (13)$$

причому припускають, що початок системи координат підібрано таким чином, що коефіцієнти рівняння (10)  $a_{14}, a_{24}, a_{34}, a_{44}$  дорівнюють нулеві [4].

Прийнявши за початок системи координат положення об'єкта, одержимо після нескладних перетворень:

$$\lambda_1 = -(f^2 - a^2 - b^2 - c^2); \quad \lambda_{23} = -f^2. \quad (14)$$

**3. Аналіз просторових перетворень.** Тому що власні значення  $\lambda_2$  і  $\lambda_3$

рівні між собою, то рівняння (12) є рівнянням кругового конуса [4], у вершині якого розташований об'єкт. Геометричний смисл проведених перетворень полягає в тім, що знайдено таку систему координат з центром у точці положення об'єкта, що повернена в просторі щодо старої таким чином, що матриця (13) стає діагональною, причому в новій системі координат

$$b' = c' = d' = 0, \quad (15)$$

а віссю кругового конуса (12) є вісь  $OX'$ .

Перепишемо рівняння (12) з урахуванням (14) у новій системі координат

$$a'^2 X_\ell'^2 - f'^2 R_\ell^2 = 0, \quad (16)$$

або  $(a'X_\ell' + f'R_\ell)(a'X_\ell' - f'R_\ell) = 0$ . (17)

У цій системі координат рівняння (9) з урахуванням (15) приймає вигляд

$$a'X_\ell' + f'R_\ell = 0. \quad (18)$$

Порівняння (17) і (18) вказує на те, що рівняння (17) має два рішення, з яких рівнянню (18) задовольняє тільки перше (відкинуте зайве рішення, що виникло при зведенні в квадрат рівняння (9)).

Установимо, при яких умовах коефіцієнти  $b'$  і  $c'$  дорівнюють нулю, тобто коли виконується (15) з урахуванням того, що всі точки  $(i, j, k)$  лежать на поверхні круглого конуса (16). Очевидно, координата будь-якої точки на його поверхні визначається співвідношенням

$$X = \pm \cos \alpha R \quad (0 \leq \cos \alpha \leq 1), \quad (19)$$

де  $\alpha$  – кут між віссю обертання й утворюючого цього конуса. Знаки " $\pm$ " у (19) указують на те, що розглянута точка може знаходитися як на правій, так і на лівій частині поверхні цього конуса, щодо площини  $y'z'$ . З цього випливає, що коефіцієнти  $b'$  й  $c'$  одночасно дорівнюють нулеві, якщо знаки величин  $X'_i$ ,  $X'_j$ ,  $X'_k$  однакові. З урахуванням цього, кожен координату  $X'_n$  ( $n = i, j, k$ ) можна представити як

$$X'_n = \text{sign}(X'_i) \cos \alpha R_n \quad (n = i, j, k). \quad (20)$$

Тоді підстановка (20) у вираз для коефіцієнтів  $a'$  і  $f'$  (18) приводить до рівняння

$$X'_\ell = \text{sign}(X'_i) \cos \alpha R_\ell. \quad (21)$$

Таким чином, знак координати  $X'_\ell$  визначається знаком цієї ж координати  $i$ -го,  $j$ -го і  $k$ -го пунктів, тобто всі пункти у випадку дотримання (18) лежать на одній половині поверхні кругового конуса.

Помітимо, що при значному видаленні об'єкта від вимірювальної системи, тобто коли дальності значно перевищують відстані між вимірювальними пунктами,  $R_1 \approx R_2 \approx \dots \approx R_m$ ,  $x - X_i \approx x$ ,  $y - Y_i \approx y$ ,  $z - Z_i \approx z$  ( $i = \overline{1, m}$ ), степінь лінійної залежності стовпців матриці  $F$  зростає й інфо-

рмаційна матриця  $S_{\lambda}$  стає погано обумовленою. Звідси маємо висновок про те, що високі точнісні характеристики спільних оцінок елементів вектора  $\bar{\lambda}$  (2) можна одержати тільки у випадку, якщо об'єкт знаходиться в ближній стосовно вимірювальної системи зоні, тобто коли дальності порівнянні з відстанями між вимірювальними пунктами.

**Висновки. 1.** Якщо до складу вимірювальної системи входять тільки чотири пункти і вони не розташовані в одній площині, то об'єкт не повинен знаходитися на прямих, що є продовженням ребер піраміди, вершини якої – вимірювальні пункти.

**2.** При розташуванні чотирьох вимірювальних пунктів в одній площині, щоб уникнути критичних випадків, пункти бажано мати у своєму розпорядженні такий образ, щоб один з них лежав усередині трикутника, утвореного іншими трьома.

**3.** У випадках, коли кількість вимірників надмірний ( $m > 4$ ) і не всі пункти лежать в одній площині, критичних конфігурацій можна уникнути, розміщуючи пункти таким чином, щоб існувала хоча б одна група з п'яти пунктів, у якій ніякі три з п'яти не лежали б на одній прямій.

**4.** У випадку, якщо об'єкт попадає на критичні конфігурації або знаходиться поблизу них, рішення даної задачі можливо при розширенні кількості вимірників або складу вимірюваних параметрів.

**Перспективою подальших досліджень** є розширення отриманих результатів і для навігаційних супутникових систем.

## ЛІТЕРАТУРА

1. *Сетевые спутниковые радионавигационные системы / В.С. Шебшаевич, П.П. Дмитриев, Н.В. Иванцевич и др. – М.: Радио и связь, 1982. – 272 с.*
2. [Електр. ресурс]. – Режим доступа: <http://www.aiub.unibe.ch/ionosphere.html>.
3. *Глобальна система визначення місцеположення (GPS): Теорія і практика / Б. Гофманн-Велленгоф, Г. Ліхтенеггер, Д. Коллінз. – К.: Наук. думка, 1995. – 380 с.*
4. *Фалькович С.Е., Хомяков Э.Н. Статистическая теория измерительных радиосистем. – М.: Радио и связь, 1981. – 288 с.*
5. *Жданюк Б.Ф. Основы статистической обработки траекторных измерений. – М.: Сов. радио, 1978. – 384 с.*
6. *Schaer S. How to use CODE's Global Ionosphere Maps // IGS Position Paper. – IGS Analysis Centers Workshop, May 1997. – 9 p.*

Надійшла 6.10.2004

**ГРУШЕНКО Михайло Вікторович**, канд. техн. наук, начальник навчального відділу Харківського університету Повітряних Сил. В 1988 році закінчив Воєнну академію зв'язку. Область наукових інтересів – завадозахищеність авіаційних радіоліній.

**КОСЕНКО Віктор Васильович**, канд. техн. наук, начальник ІОЦ Харківського університету Повітряних Сил. У 1982 році закінчив Харківське ВВКІУ. Область наукових

*інтересів – управління процесами в інформаційних системах.*

***ЛИТВИНОВ Юрій Семенович**, канд. техн. наук, начальник НДІ наукового центра при ХВУ. Закінчив Ленінградську ВА зв'язку ім. Буденного у 1987 році. Область наукових інтересів – ефективність складних систем.*

***МАЙБОРОДА Ігор Миколайович**, канд. воєн. наук, доцент, нач. кафедри. У 1987 році закінчив ХВАУРЕ. Область наукових інтересів – військова кібернетика.*

---