Исследование различных детерминированных подходов в угломерной радиопеленгации

Виноградов А.Д., Минин Л.А., Морозов Е.Ю., Ушаков С.Н.

1 Случай автономной системы

Автономная угломерная радионавигационная система (АУНС) предназначена для определения координат и угловой ориентации в пространстве двух воздушных объектов, оснащенных высотомерами и бортовыми радиоориентирами с наземного пункта управления (НПУ), оснащенного радиоориентиром.

Пусть радиоориентир НПУ расположен в точке M_0 с заранее известными координатами M_0 (x_0, y_0, z_0) в Балтийской системе координат (БСК), а воздушные объекты – в точках M_1 и M_2 с координатами M_i (x_i, y_i, z_i), при этом z_i совпадает с измерениями высотомера h_i . НПУ M_0 способен измерять радиопеленг θ_i и угол возвышения β_i i-го воздушного объекта в БСК. Воздушные объект M_n способен измерять азимут α_{ni} и угол места ε_{ni} i-го радиоориентара (наземного или воздушного) в связанной системе координат БПА [1]. Схема размещения с указанными величинами указана на рис. 1. Пространственное положение радиоорениров в БСК также можно охарактеризовать радиус-векторами $\mathbf{r}_i = (x_i, y_i, z_i)$, где i = 1, 2, 3.

При детерминированном подходе для такой системы возможно однозначно определить координаты и уголовую ориентацию воздушных обектов. Для этого нунжно выполнить следующие ключевые шаги:

- 1. Определить координаты водушных объектов в БСК.
- 2. Определить координаты радиоориентиров в связанной системе координат воздушного объекта M_1 ($\Sigma_{\text{св}1}$).
- 3. Составить матрицу поворота системы координат $\Sigma_{\text{св1}}$ по алгоритму, представленному ниже.
- 4. Определить углы поворота $\Sigma_{cв1}$ по алгоритму, представленному в [1].
- 5. Повторить предыдущие шаги для воздушного ориентира M_2 .

Первая часть алгоритма реализуется явно — совокупность данных с высотомеров воздушных объектов и углов θ_i , β_i позволяют определить координаты летательных аппаратов однозначно. Таким образом, координаты радиоориентира M_1 и M_2 определяются следующим отношениями:

$$\begin{cases} x_{1} = \rho_{1} \cos \theta_{1} \cos \beta_{1} \\ y_{1} = \rho_{1} \cos \theta_{1} \cos \beta_{1} \\ z_{1} = h_{1} = \rho_{1} \sin \beta_{1} \\ \rho_{1} = \frac{z_{1}}{\sin \beta_{1}} \end{cases}, \begin{cases} x_{2} = \rho_{2} \cos \theta_{2} \cos \beta_{2} \\ y_{2} = \rho_{2} \cos \theta_{2} \cos \beta_{2} \\ z_{2} = h_{2} = \rho_{2} \sin \beta_{2} \end{cases}. \tag{1}$$

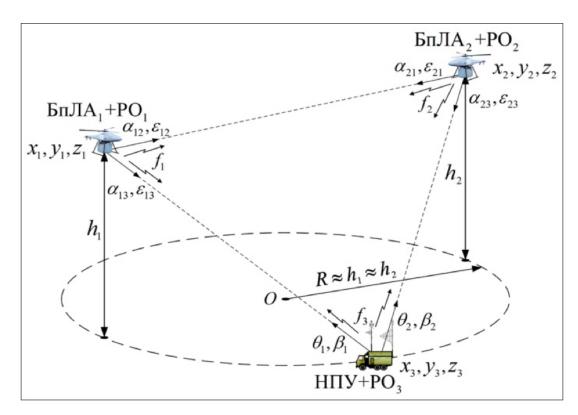


Рис. 1: Схемы размещения на местности БпЛА, НПУ и РО для реализации АУНС

Далее необходимо определить координаты радиоориентиров M_0 и M_2 в связанной системе координат воздушного объекта M_1 :

$$\begin{cases} x'_{0} = \rho_{10} \cos \alpha_{10} \cos \varepsilon_{10} \\ y'_{0} = \rho_{10} \sin \alpha_{10} \cos \varepsilon_{10} \\ z'_{0} = z_{1} - z_{0} = \rho_{10} \sin \varepsilon_{10} \\ \rho_{10} = |\mathbf{r}_{1} - \mathbf{r}_{0}| \end{cases}, \begin{cases} x'_{2} = \rho_{12} \cos \alpha_{12} \cos \varepsilon_{12} \\ y'_{2} = \rho_{12} \sin \alpha_{12} \cos \varepsilon_{12} \\ z'_{2} = z_{1} - z_{2} = \rho_{12} \sin \varepsilon_{12} \\ \rho_{12} = |\mathbf{r}_{1} - \mathbf{r}_{2}| \end{cases}$$
(2)

где $M_0'\left(x_0',y_0',z_0'\right)$ и $M_2'\left(x_2',y_2',z_2'\right)$ — координаты M_0 и M_2 в связанной СК M_1 .

Для определения матрицы поворота системы координат $\Sigma_{\text{св1}}$, необходимо сначала ввести радиус-вектора $\mathbf{r}'_0 = (x'_0, y'_0, z'_0)$ и $\mathbf{r}'_2 = (x'_2, y'_2, z'_2)$, которые определяют положения радиоориентиров M_0 и M_2 в связанной системе координат M_1 . Далее, зададим единичные векторы \mathbf{s}'_1 , \mathbf{s}'_2 и \mathbf{s}'_3 следующим образом:

$$\mathbf{s}_{1}' = \frac{\mathbf{r}_{0}'}{|\mathbf{r}_{0}'|}, \ \mathbf{s}_{2}' = \frac{\mathbf{r}_{2}'}{|\mathbf{r}_{2}'|}, \ \mathbf{s}_{3}' = \mathbf{s}_{1}' \times \mathbf{s}_{2}'.$$
 (3)

Те же вектора в балтийской системе координат:

$$\mathbf{s}_{01} = \frac{\mathbf{r}_0 - \mathbf{r}_1}{|\mathbf{r}_0 - \mathbf{r}_1|}, \ \mathbf{s}_{21} = \frac{\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1}{|\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1|}, \ \mathbf{n}_1 = \mathbf{s}_{01} \times \mathbf{s}_{21}.$$
 (4)

Остюда получим следующее преобразование координат:

$$\mathbf{R}_{1} \times \begin{pmatrix} \mathbf{s}_{01} \\ \mathbf{s}_{21} \\ \mathbf{n}_{1} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \mathbf{s}_{1}' \\ \mathbf{s}_{2}' \\ \mathbf{s}_{3}' \end{pmatrix} \tag{5}$$

В таком случае, матрицу поворта связанной системы кординат $\Sigma_{\rm cв1}$ можно найти следующим образом:

$$\mathbf{R_1} = \begin{pmatrix} \mathbf{s}_1' \\ \mathbf{s}_2' \\ \mathbf{s}_3' \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} \mathbf{s}_{01} \\ \mathbf{s}_{21} \\ \mathbf{n}_1 \end{pmatrix}^{-1} \tag{6}$$

По аналогии можно получить матрицу поворота \mathbf{R}_2 связанной системы кординат M_2 . Вводятся радиус-вектора $\mathbf{r}_0'' = (x_0'', y_0'', z_0'')$, $\mathbf{r}_1'' = (x_1'', y_1'', z_1'')$, по ним же определяются единичные вектора \mathbf{s}_1'' , \mathbf{s}_2'' и \mathbf{s}_3'' :

$$\mathbf{s}_{1}^{"} = \frac{\mathbf{r}_{0}^{"}}{|\mathbf{r}_{0}^{"}|}, \ \mathbf{s}_{2}^{"} = \frac{\mathbf{r}_{1}^{"}}{|\mathbf{r}_{1}^{"}|}, \ \mathbf{s}_{3}^{"} = \mathbf{s}_{1}^{"} \times \mathbf{s}_{2}^{"}.$$
 (7)

В балтийской системе координат:

$$\mathbf{s}_{02} = \frac{\mathbf{r}_0 - \mathbf{r}_2}{|\mathbf{r}_0 - \mathbf{r}_2|}, \ \mathbf{s}_{12} = \frac{\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_2}{|\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_2|}, \ \mathbf{n}_2 = \mathbf{s}_{02} \times \mathbf{s}_{12}.$$
 (8)

Отсюда, матрица поворота определяется следующим образом:

$$\mathbf{R_2} = \begin{pmatrix} \mathbf{s}_1'' \\ \mathbf{s}_2'' \\ \mathbf{s}_3'' \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} \mathbf{s}_{02} \\ \mathbf{s}_{12} \\ \mathbf{n}_2 \end{pmatrix}^{-1} \tag{9}$$

Углы курса ψ_1 , ψ_2 , крена μ_1 , μ_2 и тангажа ϑ_1 , ϑ_2 находятся из матриц \mathbf{R}_1 и \mathbf{R}_2 в соответствии с [1].

Список литературы

[1] Виноградов А.Д., Минин Л.А., Морозов Е.Ю., Ушаков С.Н. Детерминированный подход к решению задачи определения координат и угловой ориентации бортовой пеленгаторной антенны по результатам радиопеленгования радиоориентиров // Информационно-измерительные и управляющие системы, 2019, №1.