УДК 621.319.26

# В.К. Клочко

# АЛГОРИТМ ФОРМИРОВАНИЯ ТРЕХМЕРНОГО ИЗОБРАЖЕНИЯ ПОВЕРХНОСТИ ПО ДАННЫМ ДОПЛЕРОВСКОЙ РЛС

Предложен алгоритм формирования трехмерного радиоизображения поверхности и объектов на поверхности с повышенным разрешением по угловым координатам.

Введение. Формирование трехмерного радиоизображения (РИ) поверхности с высотными объектами на поверхности с помощью бортовой РЛС необходимо для повышения безопасности маловысотных полетов вдоль местности со сложным рельефом поверхности, городских и промышленных застроек, линий электропередач, при посадке на аэродром, а также для распознавания объектов на РИ. При этом актуальна проблема повышения разрешающей способности РИ по угловым координатам. Ниже предложен алгоритм формирования трехмерного РИ поверхности и объектов на поверхности с повышенным разрешением по угловым координатам.

Алгоритм формирования трехмерного радиоизображения. Рассмотрим алгоритм формирования трехмерного изображения поверхности по данным бортовой импульснодоплеровской РЛС с электронным сканированием луча, который основан на методике [1] определения координат доплеровских элементов разрешения (ДЭР) и заключается в следующем.

### Алгоритм 1

1. За счет быстрого электронного переключения луч РЛС смещается по азимуту и углу места построчно на ширину диаграммы направленности антенны (ДНА) в зоне обзора.

2. При каждом k-м положении луча антенны принятый во времени t отраженный комплексный сигнал  $\dot{S}_k(t)$  селектируется в i-х элементах разрешения по дальности, т.е. из сигнала выбираются i-е составляющие  $\dot{S}_{ik}(t)$ , соответствующие последовательности элементов разрешения по дальности:  $i = \overline{1,m}$ , где m – число таких элементов в зоне обзора.

3. В каждом і-м элементе дальности сигнал  $\dot{S}_{ik}(t)$  селектируется по доплеровской частоте  $f_j$  в j-х узкополосных фильтрах, т.е. из сигнала выбираются j-е составляющие  $\dot{S}_{ijk}(t)$ , соответствующие последовательности элементов разре-

шения по частоте:  $j = \overline{1, n}$ , где n - число таких фильтров.

4. Последовательность j-х элементов разрешения по частоте  $f_j$  ставится в соответствие последовательности j-х углов  $\alpha_j$  отклонения луча отраженного сигнала от вектора  $\vec{v}$  путевой скорости движения носителя РЛС, причем частота  $f_j$  связана с углом  $\alpha_j$  следующей зависимостью [2, с. 273]:

$$f_j = \frac{2\nu}{\lambda} \cos \alpha_j \,, \tag{1}$$

где v – путевая скорость движения объекта носителя;  $\lambda$  – длина волны РЛС.

Доплеровский і, j-й элемент разрешения геометрически образуется пересечением конической поверхности ДНА сферическими поверхностями уровня дальности и коническими поверхностями уровня угла  $\alpha$  и представляет собой узкий пространственно-протяженный по углам элемент, рассекающий ДНА по линии ДЭР. Уравнение линии ДЭР, соответствующей углу  $\alpha_i$ , имеет вид [1]:

$$\cos\varphi\cos\theta = \cos\alpha_i, \qquad (2)$$

где  $\phi$ ,  $\theta$  – угловые координаты точки, принадлежащей ДЭР, в системе координат носителя РЛС.

5. Результатом пересечения і, j, k-го ДЭР (при k-м положении луча) с поверхностью является элементарный і, j, k-й участок поверхности (подобный точечному объекту), вызывающий отраженный сигнал  $\dot{S}_{ijk}(t)$ . Для сигнала  $\dot{S}_{ijk}(t)$ , выделенного в i-м элементе дальности и j-м фильтре доплеровских частот, измеряется амплитуда A(i, j, k).

6. Если амплитуда A(i,j,k) превышает порог обнаружения (соответствует отражению от элемента поверхности или объекта в данном ДЭР), то для всех  $i,j_1,k_1$ -х элементов дискретизации сферической системы координат  $R,\phi,\theta$  или для всех  $i_1,j_1,k_1$ -х элементов дискретизации прямоугольной системы x,y,z, расположенных в i-м элементе дальности в области i,j,k-го ДЭР, запоминается значение амплитуды A(i,j,k). При этом в сферической системе амплитуда запоминается для первых двух координат R, $\phi$  (дальность, азимут) в матрице A<sub>1</sub>(i,j<sub>1</sub>). В прямоугольной системе амплитуда запоминается для первых двух координат (x,y) в матрице A<sub>1</sub>(i,j<sub>1</sub>). Значение третьей координаты (угла места  $\theta$  или высоты z) запоминается в матрице  $\Theta(i,j_1)$  или Z(i<sub>1</sub>,j<sub>1</sub>). Так как возможна многозначность измерения  $\theta$  или z (для высотных объектов), то в i,j-х элементах запоминается наибольшее значение  $\theta$  или z.

7. Проверка принадлежности  $i_1, j_1, k_1$ -х элементов дискретизации i, j, k-му ДЭР осуществляется сравнением их координат  $R, \phi, \theta$  с границами ДЭР, которые рассчитываются на основе линейной аппроксимации уравнения (2) и представляются в виде системы неравенств

$$R_{i} - \Delta R/2 \le R \le R_{i} + \Delta R/2 ,$$
  

$$\varphi_{jk} - \Delta \varphi_{k} \le \varphi \le \varphi_{jk} + \Delta \varphi_{k} ,$$
  

$$\theta(\varphi) - \Delta \theta_{k} \le \theta \le \theta(\varphi) + \Delta \theta_{k} ,$$
  

$$\theta(\varphi) = \theta_{jk} + b_{k} \cdot (\varphi - \varphi_{k}) ,$$
  
(3)

где R<sub>i</sub>,  $\phi_{jk}$ ,  $\theta_{jk}$  – известные сферические координаты центра i,j,k-го ДЭР;  $\Delta \phi_k$ ,  $\Delta \theta_k$ ,  $b_k$  - известные для каждого k-го положения луча параметры аппроксимации ДЭР.

8. Указанные операции пп. 2 - 7 повторяются для всех k-х положений луча, тем самым формируются матрицы A,  $\Theta$  или A, Z, которые представляют трехмерное изображение поверхности в зоне обзора РЛС.

К недостаткам данного алгоритма можно отнести следующее.

1. Использование системы неравенств (3) для описания ДЭР вносит ошибки аппроксимации.

2. Разрешающая способность данного метода по углам определяется размерами узких пространственно-протяженных по углам ДЭР, пересекающих ДНА под определенным углом. Если ДЭР расположены вертикально к плоскости поверхности отражения, то получается плоское изображение поверхности в координатах дальность – азимут, удобное для восприятия, однако точность измерения угла места и высоты при этом определяется шириной ДНА.

3. Если ДЭР расположены под острым углом к плоскости поверхности отражения, то точность измерения угла места и высоты тем выше, чем меньше угол места. Однако наклоненные под малым углом ДЭР в проекции на горизонтальную плоскость занимают несколько элементов дискретизации и дают смазанное изображение

 $A_1(i,j_1), \Theta(i,j_1)$  или  $A_1(i_1,j_1), Z(i_1,j_1),$  причем смазывание тем больше, чем меньше угол наклона.

4. Смазывание изображения может быть частично устранено за счет наклонного сканирования луча РЛС (ДНА) вдоль касательной к линии ДЭР со смещением ДНА по углам на величину элемента дискретизации с последующей алгоритмической обработкой принятых сигналов на основе методики [3], однако при этом возникают динамические ошибки, связанные с изменением координат движущегося носителя РЛС, а также ошибки, связанные с флуктуацией фазы отраженного сигнала при изменении положения антенны.

Для того чтобы устранить смазывание и получить четкое изображение в пределах каждого фиксированного луча, предлагается одновременно осуществлять доплеровское обужение ДНА и измерение угловых координат элементов поверхности в составе ДЭР моноимпульсным методом [4, 5] (физическая идея такого подхода принадлежит В.И Мойбенко). Использование моноимпульсного метода измерения угловых координат позволяет рассечь узкие пространственно-протяженные ДЭР на более мелкие части.

При этом алгоритм 1 модифицируется следующим образом. Операции пп. 1 - 5 алгоритма не меняются (ниже они кратко повторяются), операции пп. 6 - 7 меняются: амплитуда присваивается не всем элементам дискретизации в области ДЭР как ранее, а только одному элементу, соответствующему точечным оценкам угловых координат, причем одна угловая координата измеряется (оценивается) с помощью известных моноимпульсных методов, которые здесь подробно не рассматриваются, а вторая угловая координата для повышения точности оценивания вычисляется на основе уравнения линии ДЭР (2).

### Алгоритм 2

1. Положение луча РЛС меняется в телевизионном режиме обзора.

2. При каждом k-м положении луча антенны отраженный сигнал  $\dot{S}_k(t)$  селектируется в i-х элементах разрешения по дальности:  $\dot{S}_{ik}(t)$ ,  $i = \overline{1, m}$ .

3. В каждом і-м элементе дальности сигнал  $\dot{S}_{ik}(t)$  селектируется по доплеровской частоте  $f_i$  в j-х узкополосных фильтрах:  $\dot{S}_{iik}(t)$ ,  $j = \overline{1, n}$ .

4. Последовательность j-х элементов разрешения по частоте ставится в соответствие последовательности j-х углов  $\alpha_j$  и на основе (1) вычисляется косинус этого угла:

$$\cos\alpha_j = \frac{\lambda}{2\nu} f_j \,. \tag{4}$$

5. Измеряется амплитуда A(i,j,k) сигнала  $\dot{S}_{ijk}(t)$ , выделенного в i-м элементе дальности, j-м фильтре доплеровских частот при k-м положении луча.

6. Если A(i,j,k) превышает порог обнаружения (соответствует отражению от элемента поверхности), то на основе сигнала  $\dot{S}_{ijk}(t)$  моноимпульсным методом измеряется угловая координата (азимут  $\varphi$  или угол места  $\theta$  в самолетной системе координат) каждого точечного отражателя, находящегося в i,j,k-м ДЭР, а вторая координата для известного косинуса угла  $\alpha_j$  вычисляется на основе уравнения (2) линии ДЭР по формуле

$$\theta = \arccos(\cos \alpha_i / \cos \varphi) \tag{5}$$

или  $\varphi = \arccos(\cos \alpha_i / \cos \theta),$ 

где  $\varphi$  отсчитывается от направления движения носителя,  $\theta$  – от горизонтальной плоскости движения носителя в самолетной системе координат, причем первая формула в (5) выбирается в том случае, если взятый по модулю угловой коэффициент касательной  $b_{\theta}(k)$ , проведенной к линии ДЭР, меньше 1:  $|b_{\theta}(k)| < 1$ . В противном случае выбирается вторая формула.

7. Угловой коэффициент  $b_{\theta}(k)$  вычисляется заранее по формуле

$$b_{\theta}(k) = -\frac{\cos \alpha_k \tan \varphi_k}{\sqrt{\cos^2 \varphi_k - \cos^2 \alpha_k}}$$
(6)

для известных угловых координат  $\alpha_k, \phi_k$  центра ДНА для каждого k-го положения луча.

8. Найденное значение азимута  $\varphi$  округляется до ближайшего значения j<sub>1</sub>-го элемента дискретизации азимута, амплитуда A(i,j,k) запоминается в матрице A<sub>1</sub>(i,j<sub>1</sub>) в целочисленных координатах дальности и азимута, а значение угла места  $\theta$  – в матрице  $\Theta(i,j_1)$ . Незаполненным элементам дискретизации присваивается нулевое значение амплитуды. Если изображение формируется в координатах дальность - доплеровская частота, то элементами дискретизации являются элементы разрешения: i = i<sub>1</sub>, j = j<sub>1</sub>.

9. Операции пп. 2 - 8 повторяются для всех k-х положений луча. В результате формируется трехмерное изображение поверхности в зоне обзора РЛС в виде двумерных матриц A<sub>1</sub> и  $\Theta$ .

10. Для удобства индикации матрицы  $A_1$  и  $\Theta$  пересчитываются в матрицу амплитуд  $A_1(i_1,j_1)$  и матрицу третьей координаты (высоты)  $Z(i_1,j_1)$  в элементах дискретизации  $i_1,j_1$  прямоугольной

сетки координат с запоминанием только максимальной высоты.

Возможны следующие частные случаи применения данного алгоритма.

1. Формирование трехмерного изображения поверхности и высотных объектов на поверхности без сканирования луча для одной фиксированной ДНА (k =1). В этом случае угол наклона линий ДЭР к горизонтальной плоскости поверхности выбирается порядка  $20^{0} - 30^{0}$  (с угловым коэффициентом 0,3 - 0,5) и моноимпульсным методом измеряется только азимут ф. Угол места  $\theta$  вычисляется по формуле (5), и абсолютная погрешность вычисления  $\theta$  оказывается в 2 – 3 раза меньше погрешности измерения азимута.

2. Формирование трехмерного изображения гладкой поверхности (без высотных объектов) в условиях, указанных в п. 1. В этом случае моноимпульсным методом измеряется угол места только одного точечного отражателя – элемента поверхности в составе ДЭР и точность измерения ф возрастает.

3. При полете на малой высоте (при малых значениях угла места  $\theta$ ) приближенно можно считать  $\cos \theta \approx 1$  и в соответствии с формулой (2)  $\varphi \approx \alpha_j$ . В этом случае матрицы изображения формируются в координатах дальность (i) – доплеровская частота (j).

4. При полете на большой высоте матрицы о или Z не используются, так как высота рельефа поверхности (и объектов) мала по сравнению с высотой полета. В этом случае на индикацию выдается одна матрица двумерного (плоского) амплитудного изображения в координатах дальность - доплеровская частота.

Вывод уравнения линии ДЭР и анализ точности измерения угловых координат в предлагаемом алгоритме сводятся к следующему.

Первый способ вывода уравнения (2) линии ДЭР с помощью векторного представления и преобразования координат вектора при его повороте изложен в [1]. Второй способ заключается в следующем.

Коническая поверхность постоянного уровня доплеровской частоты  $f_j$  (угла  $\alpha_j$ ) пересекает сферическую поверхность ДНА по линии окружности, какой и является линия ДЭР. Центр данной окружности лежит на оси прямого кругового конуса. По этой же оси направлен вектор  $\vec{v}$  путевой скорости движения объектаносителя.

В самолетной системе координат совместим положительную полуось ОХ с вектором скорости  $\vec{v}$ . Тогда линия ДЭР (линия окружности) без

искажения проецируется по плоскость YOZ. Уравнение окружности с центром в точке О и радиусом г в этой плоскости запишется:

$$y^2 + z^2 = r^2 \,. \tag{7}$$

Установим связь прямоугольных у, z и сферических  $R, \phi, \theta$  координат произвольной точки, лежащей на окружности. Учтем при этом, что  $\theta$  будем отсчитывать от горизонтальной плоскости ХОҮ. Радиус окружности г выразим через наклонную дальность R и доплеровский угол  $\alpha$ :

$$y = R\sin\phi\cos\theta$$
,  $z = R\sin\theta$ , (8)  
 $r = R\sin\alpha$ .

Подставляя (8) в (7), получим уравнение (2):  

$$\sin^2 \varphi \cos^2 \theta + \sin^2 \theta = \sin^2 \alpha$$
  
 $\Leftrightarrow (1 - \cos^2 \varphi) \cos^2 \theta + \sin^2 \theta = \sin^2 \alpha$   
 $\Leftrightarrow \cos^2 \varphi \cos^2 \theta = \cos^2 \alpha$   
 $\Rightarrow \cos \varphi \cos \theta = \cos \alpha$ ,

где  $\phi$ ,  $\theta$  и  $\alpha$  – острые углы.

Из (2) следует:

$$\theta = \arccos(\cos \alpha_j / \cos \varphi),$$
 (9)

где

$$\theta \in [0,90^{\circ}], \alpha \in [0^{\circ},90^{\circ}], \varphi \in (-90^{\circ},90^{\circ}).$$

Угловой коэффициент  $b_{\theta}(k)$  касательной, проведенной к линии ДЭР в точке ( $\phi$ , $\theta$ ), равный тангенсу угла наклона, вычисляется взятием производной от (9) по  $\phi$ :

$$b_{\theta}(k) = -\frac{\cos \alpha_j \tan \varphi}{\sqrt{\cos^2 \varphi - \cos^2 \alpha_j}}, \qquad (10)$$

причем коэффициент  $b_{\theta}(k)$  при каждом k-м положении луча достаточно рассчитать только для координат  $\phi_{k}, \alpha_{k}$  центра ДНА по формуле (6), так как в пределах узкой ДНА (например, 1<sup>0</sup>x1,5<sup>0</sup>) линии ДЭР наклонены примерно под одним и тем же углом, и  $b_{\theta}(k)$  слабо зависит от  $\alpha_{i}$  и  $\phi$ .

Предельная абсолютная погрешность  $\Delta_{\theta}$  измерения  $\theta$  связана с абсолютной погрешностью  $\Delta_{\alpha}$  измерения  $\phi$  линейной зависимостью

$$\Delta_{\theta} = | b_{\theta} | \cdot \Delta_{\varphi} . \tag{11}$$

Следовательно, при  $|b_{\theta}| < 1$  появляется эффект повышения точности определения угла места по формуле (9) по сравнению с точностью измерения азимута моноимпульсным методом. При  $|b_{\theta}| = 0,3 - 0,5$ , что соответствует наклону линий ДЭР в ДНА примерно в  $20^{0} - 30^{0}$  при выборе соответствующих значений а и  $\phi$ , точность измерения угла места будет в 2 - 3 раза выше точности измерения азимута.

Высота Н точечного отражателя (элемента поверхности или объекта на поверхности) вычисляется:

$$H = h - R\,\sin\theta\,,\tag{12}$$

где h – высота полета носителя;  $R, \theta$  – сферические координаты точки в данном азимутальном направлении. Погрешность измерения высоты составляет

$$\Delta_{H} = \Delta_{h} + R | b_{\theta} \cdot \cos \theta | \Delta_{\varphi}.$$
<sup>(13)</sup>

Выбор значений  $b_{\theta}$  определяется характером поверхности. Для ровной горизонтальной поверхности (например, взлетно-посадочного поля)  $b_{\theta}$  может быть меньше 0,3, а эффект повышения точности при этом – более чем в 3 раза. Например, если для  $\alpha = 60^{\circ}$  измеренное моноимпульсным методом значение азимута составляет  $\phi = -20^{\circ}$ , то значение угла места, вычисленное по формуле (2), будет равно  $\theta = 57,85^{\circ}$ , а высота элемента поверхности H = h - 0,847R. При этом  $b_{\theta} = 0,23$  и достигается эффект повышения точности измерения угла места (по сравнению с моноимпульсным методом) и точности измерения относительной высоты h - H (в сравнении с  $b_{\theta} = 1$ ) примерно в 4 раза.

Эффект повышения разрешающей способности по углам в модифицированном алгоритме 2 в сравнении с алгоритмом 1 можно оценить следующим образом. Погрешность измерения угла места  $\theta$  алгоритмом 1 при угловом коэффициенте  $b_{\theta}$  порядка 0,3 – 0,5 в 2 – 3 раза меньше ширины ДНА. Погрешность измерения угловой координаты моноимпульсным методом в 5-10 раз меньше ширины ДНА. Следовательно предложенный метод позволяет не менее чем в 2 - 3 раза повысить разрешающую способность по углу  $\theta$ .

Заключение. Предложенный алгоритм формирования трехмерного изображения поверхности и объектов на поверхности соединяет в себе методы доплеровского обужения, определения координат доплеровских элементов и моноимпульсный метод измерения угловых координат, чем достигается эффект повышения разрешающей способности по угловым координатам по сравнению с известным [1] методом формирования трехмерного РЛИ. Сформированное трехмерное изображение дает возможность наблюдать изображение поверхности и высотных объектов на поверхности с дополнительной информацией о высоте, что повышает безопасность маловысотных полетов и вероятность распознавания объектов на поверхности в условиях отсутствия оптической видимости.

#### Библиографический список

1. *Клочко В.К.* Методика определения координат доплеровских элементов разрешения при получении трехмерных изображений поверхности // Автометрия. 2002. № 6. С. 12 – 20.

2. Кондратенков Г.С., Фролов А.Ю. Радиовидение. Радиолокационные системы дистанционного зондирования Земли. Учебное пособие для вузов / Под ред. Г.С. Кондратенкова. М.: "Радиотехника", 2005. 368 с.

3. *Клочко В.К.* Потенциальные возможности восстановления радиоизображений // Вестник РГРТА. Вып. 19. 2006. С. 10 – 18.

4. Дрогалин В.В., Меркулов В.И., РодзивиловВ.А.,

Федоров И.Б., Чернов М.В. Алгоритмы оценивания угловых координат источников излучений, основанные на методах спектрального анализа // Успехи современной радиоэлектроники. 1998, № 2. С. 3 – 17.

5. Жибуртович Н.Ю., Абраменков В.В., Савинов Ю.И., Климов С.А., Чижов А.А. Определение радиолокационной системой с моноимпульсным пеленгатором угловых координат отдельных целей из состава группы // Радиотехника. 2005, № 6. С. 38 – 41.