

УДК 621.396.628 : 523.164

## АНАЛИЗ ТОЧНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ БАЗЫ ИНТЕРФЕРОМЕТРА

Б. А. Дубинский

## 1. ИСХОДНЫЕ ПОЛОЖЕНИЯ

Запаздывание ( $\tau$ ) и доплеровский сдвиг частоты ( $F$ ) сигнала источника, поступающего в разнесенные антенны интерферометра, зависят от координат вектора базы ( $\bar{R}$ ) и от координат единичного вектора источника ( $\bar{k}$ ). Эта зависимость может быть выражена уравнениями

$$\begin{aligned}\tau(t) &= \frac{1}{c} (\bar{k} \bar{R}), \\ F(t) &= f \frac{d\tau}{dt},\end{aligned}\tag{1}$$

где  $c$  — скорость света,  $f$  — рабочая частота интерферометра. Таким образом, наблюдая ряд источников и измеряя достаточно часто функции  $\tau(t)$  и  $F(t)$  при наблюдении каждого из них, можно определить координаты вектора базы интерферометра и координаты наблюдавшихся источников.

Задачей настоящего доклада является формальный анализ точности определения этих координат с целью выяснения влияния на нее различных условий наблюдений. При этом ошибки измерений считаются нормальными, а их дисперсии — заданными величинами. Полагается, что эти ошибки включают в себя неустранимые флуктуации, вызываемые неоднородностью атмосферы. Систематические поправки к формулам (1) за счет атмосферы, а также конечности времени распространения сигнала от одной антенны к другой считаются учтенными в процессе обработки наблюдений. Влияние неточного совпадения номиналов частот гетеродинов учитывается введением дополнительного параметра, определяемого наряду с искомыми координатами (см. ниже параметр  $\tau_f$ ).

## 2. СИСТЕМА КООРДИНАТ И ВСПОМОГАТЕЛЬНЫЕ ПАРАМЕТРЫ

От выбора системы искомых координат или искомых параметров зависит степень сложности аналитических выражений, связывающих их с измеряемыми величинами  $\tau$  и  $F$ , и возможность выражения конечных результатов в аналитическом виде, что всегда желательно.

С этой точки зрения удобной системой оказалась декартова система геодезических координат (ось  $z$  направлена вдоль оси собственного вращения Земли). Координаты единичного вектора базы  $\bar{R}$   $x$ ,  $y$ ,  $z$  в этой системе — постоянные величины, а координаты вектора источника  $\bar{k}$  являются функциями времени:

$$K_{xi} = X_i \cos(\Omega t) + Y_i \sin(\Omega t),$$

$$K_{yi} = Y_i \cos(\Omega t) - X_i \sin(\Omega t),$$

$$K_{zi} = Z_i.$$

Здесь  $X_i, Y_i, Z_i$  — направляющие косинусы источника в неподвижной относительно звезд системе координат:  $X_i = \cos \delta_i \cos \alpha_i$ ;  $Y_i = \cos \delta_i \sin \alpha_i$ ;  $Z_i = \sin \delta_i$ , где  $\delta_i$  и  $\alpha_i$  — склонение и прямое восхождение  $i$ -го источника,  $t$  — звездное время координатной оси  $x$  геодезической системы (таким образом, фиксируя начало отсчета времени, фиксируют направление оси  $x$ ).

С учетом сказанного, выражения (1) могут быть представлены следующим образом:

$$\tau_i(t_j) = \tau_{ci} + \tau_{ci} \cos(\Omega t_j) + \tau_{si} \sin(\Omega t_j) + \tau_f \Omega t_j, \quad (2)$$

$$\frac{1}{f\Omega} F_i(t_j) = -\tau_{ci} \sin(\Omega t_j) + \tau_{si} \sin(\Omega t_j) + \tau_f,$$

$i$  — номер источника,  $j$  — номер момента наблюдения,  $j = 1, 2, \dots, m$ . Выше для удобства введены вспомогательные параметры и обозначения:

$$\tau_{ci} = \frac{1}{c} (XX_i + YY_i),$$

$$\tau_{si} = \frac{1}{c} (XY_i - YX_i), \quad (3)$$

$$\tau_{oi} = \frac{1}{c} ZZ_i,$$

$$\tau_f = \frac{1}{cf\Omega} (f_2 - f_1),$$

$$i = 1, 2, \dots, n,$$

$\Omega$  — круговая частота вращения Земли относительно звезд,  $f_2 - f_1$  — разность номиналов частот гетеродинов.

Заметим, что величина  $\tau_{oi}$  включает в себя запаздывание, обусловленное не только разном расположением антенн, но и расхождением в показаниях местных часов, вызываемым разностью частот гетеродинов, а именно величину  $\delta t + \frac{f_2 - f_1}{f} T_{св}$ , где  $\delta t$  — разовая ошибка сверки местных часов, а  $T_{св}$  — время, разделяющее моменты сверки и измерения запаздывания сигнала (здесь принято, что местные часы определяются теми же задающими генераторами, что гетеродины).

### 3. ОЦЕНКИ ТОЧНОСТИ ВСПОМОГАТЕЛЬНЫХ ПАРАМЕТРОВ

Благодаря введению вспомогательных параметров задача определения координат  $XYZ$  и  $X_i, Y_i$  разбивается на две более простые последовательные задачи:

1) определение параметров  $\tau_{oi}, \tau_{ci}$  и  $\tau_{si}$  из системы  $2m$  уравнений (2),

2) определение искоемых координат по данным параметрам  $\tau$  с помощью системы  $3n$  уравнений (3). Соответственно на два этапа разбивается и анализ точности.

Анализируя систему уравнений (2), легко заключить, что оба входящие в нее уравнения равноценны или существенно дополняют друг

друга (с точки зрения точности определения параметров), если стандартные ошибки измерений связаны условием

$$\sigma_{\tau} = \sigma_F \frac{1}{f \Omega}. \quad (4)$$

Простота зависимостей  $\tau$  и  $F$  от вспомогательных параметров (линейная зависимость) позволяет произвести анализ точности определения этих параметров в общем виде (в буквенной записи). Так, в частности, был произведен вывод формул вторых моментов ошибок параметров  $\tau_0, \tau_{\sigma}, \tau_{st}, \tau_f$  для случая определения их по трем измерениям  $\tau$  и  $F$  в моменты, разнесенные по времени на равные интервалы  $\Delta t$ . Дисперсии их в этом случае определяются выражениями

$$\sigma_0^2 \approx \frac{1,5 + [1 - \cos(\Omega \Delta t)]^2}{[1 - \cos(\Omega \Delta t)]^2} \sigma_s^2,$$

$$\sigma_{\sigma}^2 \approx \frac{1,5}{[1 - \cos(\Omega \Delta t)]^2} \sigma_s^2,$$

$$\sigma_s^2 \approx \frac{1,5 + [1 - \cos(\Omega \Delta t)]^2}{[1 - \cos(\Omega \Delta t)]^2} \sigma_s^2,$$

$$\sigma_f^2 \approx \frac{1,5}{[1 - \cos(\Omega \Delta t)]^2} \sigma_s^2.$$

Здесь  $\sigma_s^2 = \sigma_{\tau}^2 \equiv \sigma_F^2 / (f \Omega)^2$ . Коэффициенты корреляции меньше 30%, если  $\Delta t \geq 4$  час.

#### 4. ОЦЕНКИ ТОЧНОСТИ ОПРЕДЕЛЕНИЯ КООРДИНАТ

Как уже говорилось, искомые координаты находятся решением системы из  $3n$  нелинейных уравнений (3). Для того, чтобы эта система могла быть однозначно разрешена относительно всех неизвестных, необходимо определить параметры  $\tau_{0i}, \tau_{si}, \tau_{ci}$  по меньшей мере для трех источников ( $n \geq 3$ ).

Система нелинейных уравнений по правилам способа наименьших квадратов линеаризуется путем разложения функций в ряд Тейлора возле априорных значений искомых координат и с сохранением только первого члена ряда. Искомыми величинами в этом случае являются поправки к априорным значениям координат, а роль исходных данных играют поправки к параметрам  $\tau$ :  $\Delta \tau_{0i} = \tau_{0i} - \tau_{0i}^0$ ,  $\Delta \tau_{ci} = \tau_{ci} - \tau_{ci}^0$ ,  $\Delta \tau_{si} = \tau_{si} - \tau_{si}^0$ , где  $\tau_{0i}^0, \tau_{ci}^0, \tau_{si}^0$  — значения параметров, соответствующие априорным значениям координат  $i$ -го источника и вектора базы.

Матрица вторых моментов ошибок координат определяется выражением

$$S = C^{-1}. \quad (5)$$

Матрица  $C$  находится по известным априори коэффициентам системы линеаризованных уравнений (3), представленных в виде матрицы  $A$ , с помощью следующего матричного равенства:

$$C = A^T P A. \quad (6)$$

Здесь  $P$  — матрица так называемых весов ошибок параметров  $\tau$  или, иначе, обратная матрица вторых моментов ошибок этих параметров,  $A^T$  — транспонированная матрица  $A$ .

Простые аналитические выражения для всех элементов матрицы  $C$

(причем более половины их становится равными нулю) получаются при условии, если выбрать ось  $x$  так, чтобы она проходила в меридиане вектора базы ( $Y \equiv 0$ ), и положить координаты  $a_i$  всех источников так же равными нулю (что не влияет на результирующую оценку точности, но упрощает вычисления).

Выражения для дисперсий ошибок координат (диагональные элементы матрицы  $S$ ) имеют вид

$$s_{6j} = \frac{1,5}{[1 - \cos(\Omega \Delta t)]^2} c^2 \sigma_9^2 q_{6j}$$

— для координат вектора базы и

$$s_{ij} = \frac{1,5}{[1 - \cos(\Omega \Delta t)]^2} \frac{c^2 \sigma_9^2}{|\bar{R}|^2} q_{ij}$$

— для координат  $i$ -го источника, где  $j = x, y, z$  (заметим, что  $s_{iz} \equiv s_{ix} \operatorname{ctg}^2 \delta_i$  в силу тождества  $X_i^2 + Y_i^2 + Z_i^2 \equiv 1$ ).

Коэффициенты  $q$  определяются матрицей  $S$  и зависят от числа наблюдавшихся источников, их углов склонения, от числа моментов наблюдения каждого источника, от длины базы  $|\bar{R}|$  и от угла между вектором  $\bar{R}$  и экваториальной плоскостью ( $\varphi_6$ ).

В качестве конкретного примера были вычислены коэффициенты  $q$  для случая  $m = 3$ ,  $\varphi_6 \approx 67^\circ$  (база Серпухов — Симеиз) при наблюдении четырех источников W-3, W-75, W-51, Ori-A. Результаты представлены в таблице.

Таблица 1

	База $\varphi_6 = 67^\circ$	W-3 $\delta = 61^\circ 53'$	W-75 $\delta = 42^\circ 11'$	W-51 $\delta = 14^\circ 23'$	Ori-A $\delta = -5^\circ 23'$
$q_x$	0,38	2,7	1,0	0,08	0,01
$q_y$	0,5	6,6	7,2	7,3	7,4
$q_z$	0,94	0,8	1,25	1,3	1,2

В рассматриваемом примере при  $\sigma_c = 0,5$  мксек,  $\sigma_f = 0,8$  гц,  $|\bar{R}| = 1,1$  тыс. км (Серпухов — Симеиз) и  $\Delta t = 4$  час среднеквадратичные ошибки измерения координат базы имеют величину  $0,15 \div 0,25$  км, а ошибки координат источников  $\sim 0,5$  угл. мин.

Повышение точности возможно путем уменьшения ошибок измерения запаздывания и частоты, а также путем увеличения количества наблюдаемых источников и числа точек наблюдения каждого из них.